

Geom. Andrea RADICHETTI
Ing. Samuele DOMINICI
(ciascuno per le proprie competenze)

Via Francesco Grifoni n. 21
Centro Direzionale - Scala 2
62024 Matelica (MC)
Cell. 338.2975127
E_mail andrearadichetti@libero.it
Pec andrea.radichetti@geopec.it
Cell. 338.1439373
E_mail samuele.dominici@alice.it
Pec samuele.dominici@ingpec.eu

COMUNE DI PIORACO Provincia di Macerata

Oggetto:

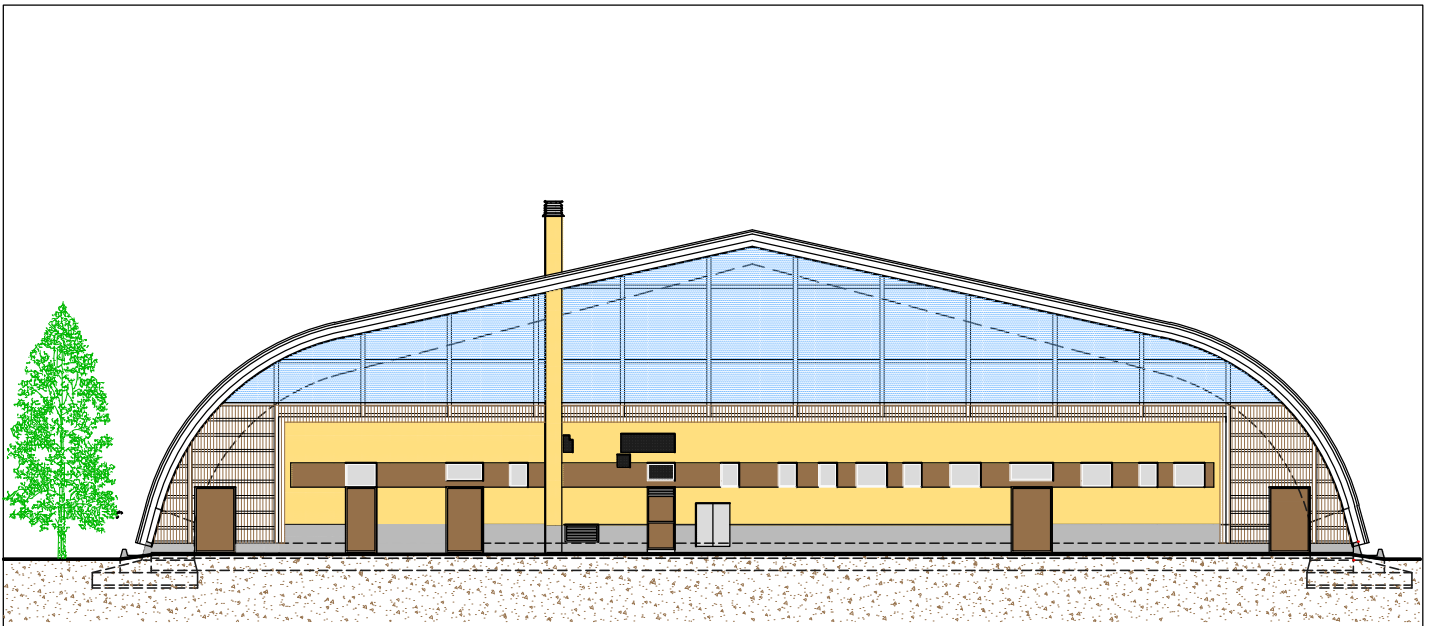
Valutazione della vulnerabilità sismica di edificio adibito a palestra sito in località Pié di Gualdo

Proprietario/Committente:

Comune di Pioraco

Elaborato

Relazione di valutazione della vulnerabilità sismica



NORMATIVA DI RIFERIMENTO

- D.M 17/01/2018 - Nuove Norme Tecniche per le Costruzioni;
- Circ. Ministero Infrastrutture e Trasporti 2 febbraio 2009, n. 617 Istruzioni per l'applicazione delle "Nuove norme tecniche per le costruzioni" di cui al D.M. 14 gennaio 2008;
- O.P.C.M. 3274/2003 e ss.mm.ii.
- DIN 1052:2008

Ediz.	Data	Motivazione			
1	15.11. 2018				

1	PREMESSA.....	3
2	NORMATIVA DI RIFERIMENTO.....	4
3	DOCUMENTAZIONE ESISTENTE	4
	3.1 Analisi storica edificio	4
	3.2 Elenco dettagliato della documentazione esistente	4
4	CONOSCENZA DEL MANUFATTO	6
	4.1 Descrizione generale dell'edificio.....	6
	4.2 Relazione sulle fondazioni	12
	4.3 Documentazione fotografica	12
	4.4 Rilievo e relazione sullo stato generale di conservazione dell'opera e sul quadro fessurativo riscontrato	17
5	INDAGINI IN SITU.....	23
	5.1 Premessa	23
	5.2 Sui terreni per la caratterizzazione dei suoli	23
	5.2.1 Relazione geologico-geofisica.....	23
	5.2.2 Caratterizzazione topografica della zona.....	25
	5.3 Sull'edificio per l'acquisizione del livello di conoscenza, del fattore di confidenza FC e delle proprietà dei materiali.....	26
	5.3.1 Relazione sulle indagini.....	26
	5.4 Sintesi delle caratteristiche dei materiali rilevate	28
	5.4.1 Materiale calcestruzzo.....	28
	5.4.2 Materiale muratura	30
	5.4.3 Materiale legno.....	32
	5.5 Sui solai per l'idoneità statica.....	33
6	VALUTAZIONE DELLA SICUREZZA	34
	6.1 Specifica del motivo che è alla base della Valutazione della Sicurezza del fabbricato in oggetto	34
	6.2 Specifica dello stato limite nei confronti del quale viene eseguita la valutazione della sicurezza	34
7	VITA NOMINALE, CLASSI D'USO E PERIODO DI RIFERIMENTO	34
8	AZIONI SULLA COSTRUZIONE.....	36
	8.1 Combinazione delle azioni.....	36
	8.2 Analisi dei carichi	36
	8.2.1 Determinazione dell'azione della neve.....	37
	8.2.2 Determinazione dell'azione del vento	38
	8.2.3 Determinazione dell'azione sismica	42

9 CRITERI GENERALI DI VALUTAZIONE DELLA VULNERABILITÀ PER AZIONI SISMICHE	46
9.1 Analisi di regolarità.....	46
10 ASPETTI ULTERIORI PER LA VALUTAZIONE DELLA VULNERABILITÀ SISMICA DEL FABBRICATO.....	47
10.1 Presenza di elementi costruttivi senza funzione strutturale sismicamente rilevanti	47
11 MODELLAZIONE DELLA STRUTTURA.....	48
12 METODI DI ANALISI E CRITERI DI AMMISSIBILITÀ	50
12.1 Premessa	50
12.1 Valutazione della vulnerabilità statica finalizzata all’analisi sismica.....	50
12.3 Considerazioni sui risultati e identificazione degli interventi “urgenti”	53
13 VERIFICHE DI VULNERABILITA’	54
14 DETERMINAZIONE DELL’INDICATORE DI RISCHIO (I_R)	62
15 VALUTAZIONE CRITICA DELL’INDICATORE DI RISCHIO (I_R)	63
16 INDICAZIONE QUALITATIVA DEGLI INTERVENTI NECESSARI	64
17 ELENCO ALLEGATI.....	65

1. PREMESSA

Il presente studio ha per oggetto la valutazione della vulnerabilità sismica ai sensi del D.M. 17/01/2018 di un edificio adibito a palestra sito nel comune di Pioraco (MC) in località Piè di Gualdo. Si specifica che la presente relazione è stata redatta seguendo le indicazioni contenute nel “Manuale per la stesura della Relazione Tecnica per la valutazione della Vulnerabilità Sismica di edifici esistenti” versione 2.0.2, pubblicato dalla Regione Marche, con particolare riferimento ai capitoli afferenti ai calcoli strutturali eseguiti per la determinazione dell’indice di vulnerabilità sismica del complesso strutturale allo stato attuale.

Costruttivamente consta di un corpo di fabbrica principale con struttura in legno costituito da archi a tre cerniere fungente da copertura dello stabile con falde sui lati est e ovest che ingloba un ulteriore corpo posizionato sul lato sud avente struttura portante verticale in muratura con solaio in latero-cemento, al cui interno trovano spazio gli spogliatoi e locali tecnici mentre nella parte superiore sono posizionate le tribune utilizzate dal pubblico per assistere agli eventi sportivi.

Ai lati Nord e Sud è presente una baraccatura (graticcio di travi e pilastri) con struttura in legno massiccio avente la funzione di tamponamento perimetrale e di illuminazione diurna essendo rivestita da pannelli in policarbonato.

I due corpi appena descritti risultano strutturalmente collegati in quanto gli elementi verticali della baraccatura gravano direttamente sulla sommità della muratura.

Da una prima valutazione il fabbricato complessivamente non presenta particolari criticità, la struttura principale in legno lamellare risulta in buone condizioni mentre alcuni elementi in legno massiccio costituenti la baraccatura e la struttura secondaria della copertura presentano fessurazioni longitudinali.

Il corpo in muratura invece risulta affetto in alcune zone da problemi di umidità presenti nella parte inferiore delle pareti e causati principalmente da fenomeni di risalita capillare.

Lo studio commissionato è stato organizzato in due macrofasi:

- Conoscenza del manufatto mediante sopralluoghi e presa visione di gran parte della documentazione esistente fornita dal comune di Pioraco ed il raffronto dei dati analizzati.
- Elaborazione del modello strutturale, analisi numeriche e valutazione dei risultati con ipotesi di intervento.

Il ridotto grado di collegamento tra i due corpi di fabbrica unito alla diversità di comportamento rispetto alle azioni sismiche dei materiali costituenti i medesimi, ci ha dato la possibilità di eseguire

lo studio separato delle due strutture così da considerare in termini di vulnerabilità quella con indicatore di rischio sismico inferiore.

2. NORMATIVA DI RIFERIMENTO

- D.M 17/01/2018 - Nuove Norme Tecniche per le Costruzioni;
- Circ. Ministero Infrastrutture e Trasporti 2 febbraio 2009, n. 617 Istruzioni per l'applicazione delle "Nuove norme tecniche per le costruzioni" di cui al D.M. 14 gennaio 2008;
- O.P.C.M. 3274/2003 e ss.mm.ii.
- DIN 1052:2008

3. DOCUMENTAZIONE ESISTENTE

3.1. Analisi storica edificio

L'immobile oggetto di ristrutturazione è stato costruito in forza della Delibera del Consiglio Comunale n. 35 del 1977 ed è stato realizzato dalla ditta Arch-Legno di Ascoli Piceno su progetto dell'Arch. Giovanni Pallaver.

I lavori strutturali furono iniziati con un primo appalto in data 07.12.1978 ed ultimati in data 18.06.1979, mentre le opere non strutturali e di finitura interna ed esterna furono eseguite con un successivo appalto; gli stessi furono iniziati in data 26.08.1980 ed ultimati in data 20.10.1980. Successivamente la struttura è stata oggetto di diversi lavori di manutenzione straordinaria, quali il rifacimento del manto di copertura, l'adeguamento della centrale termica ed altre opere connesse alla prevenzione incendi.

3.2. Elenco dettagliato della documentazione esistente

Di seguito sono elencati i documenti ed elaborati originali che riguardano l'edificio forniti dal comune di Pioraco.

Documentazione d'epoca:

- Delibera idoneità area per la costruzione della palestra con relazione geologica allegata –
Data 16 ottobre 1972

- Elaborati di Calcolo Statico della Struttura in legno – *Data 05 maggio 1978*
- Carpenterie e particolari costruttivi fondazioni in c.a.
- Particolari carpenteria metallica struttura in legno
- Collaudo delle opere in c.a. – *Data 17 ottobre 1979*

Tavole grafiche:

- TAV. N. 01 – PIANTA E PARTICOLARI FONDAZIONI – *Data 9 maggio 1978*
- TAV. N. 03 – PIANTA – *Data 18 maggio 1978*
- TAV. N. 05 – BARACCATURA LATO TRIBUNA - *Data 31 maggio 1978*
- TAV. N. 06 – BARACCATURA LATO OPPOSTO TRIBUNE - *Data 31 maggio 1978*
- TAV. N. 11 – FINITURA MASSICCIO BARACCATURE - *Data 2 giugno 1978*
- TAV. N. 12 – COLLEGAMENTI BARACCATURE - *Data 1 giugno 1978*

Studi recenti:

- Relazione tecnica sulle indagini e prove diagnostiche su alcuni elementi strutturali dell'edificio con allegati rapporti di prova su calcestruzzo, acciaio e muratura; laboratorio prove materiali SidLab – *Data 28 gennaio 2016*
- Rapporto di prova N. 331157 avente per oggetto “Determinazione della resistenza a taglio delle superfici di incollaggio secondo modalità interna basata sull’appendice D della norma UNI EN 14080:2013” rilasciato dall’istituto Giordano. *Data 29 gennaio 2016.*
- Studio Geologico, geotecnico e sismico elaborato dal Dott. Geol. Paolo Boldrini. *Data novembre 2018.*

Dall’analisi effettuata, risultano mancanti alcuni elaborati, appartenenti alle diverse categorie sopra elencate, dei quali non si hanno fonti.

4. CONOSCENZA DEL MANUFATTO

4.1. Descrizione generale dell'edificio

L'edificio è ubicato in località Piè di Gualdo poco distante dal centro abitato di Pioraco, su un terreno pianeggiante compreso all'interno di un'area riservata alla realizzazione di attrezzature sportive (*immagini 1 e 2*).

La superficie complessiva del fabbricato è di 1043 mq circa con pianta di forma rettangolare con dimensioni massime pari a 40,90m x 25,50m circa ed un'altezza massima pari a 10,50m circa misurata dal piano di calpestio all'estradosso del colmo di copertura.

Altimetricamente risulta essere organizzato su un unico piano fuori terra ad eccezione della zona tribuna in cui al piano terra trovano spazio gli spogliatoi ed i locali tecnici mentre al di sopra del solaio di impalcato sono allocate le tribune.

La struttura del corpo tribuna è realizzata in muratura portante piena con spessore a due teste con spessore complessivo compreso intonaco di 30cm, mentre il solaio di copertura è in latero-cemento disposto in senso trasversale alla tribuna, risultando spingente nei confronti della muratura sottostante e con un'altezza di 20cm e cordolatura perimetrale in c.a..

La copertura è costituita da archi a tre cerniere in legno lamellare a sezione variabile poste ad interasse di 6,00m circa, con orditura superiore realizzata con arcarecci in legno massiccio e pannelli coibentati in legno e manto di copertura realizzato in lamiera grecata.

La baraccatura presente sui lati nord e sud è costituita da pilastri in legno massiccio collegati tra di loro mediante travi anch'esse in legno massiccio; alcuni elementi di tale struttura risultano fessurati in senso longitudinale come documentato nei paragrafi successivi.

Il rivestimento esterno della baraccatura è realizzato con pannelli in policarbonato per la parte alta, mentre per la parte bassa fino ad un'altezza di 3,50m circa da terra, il tamponamento è realizzato con doppia pannellatura in legno interna ed esterna.

Di seguito si allegano piante, prospetti e sezioni (*immagini 3, 4, 5, 6, 7, 8, 9, 10, 11, 12, 13*).



Immagine 1 - Localizzazione dell'edificio

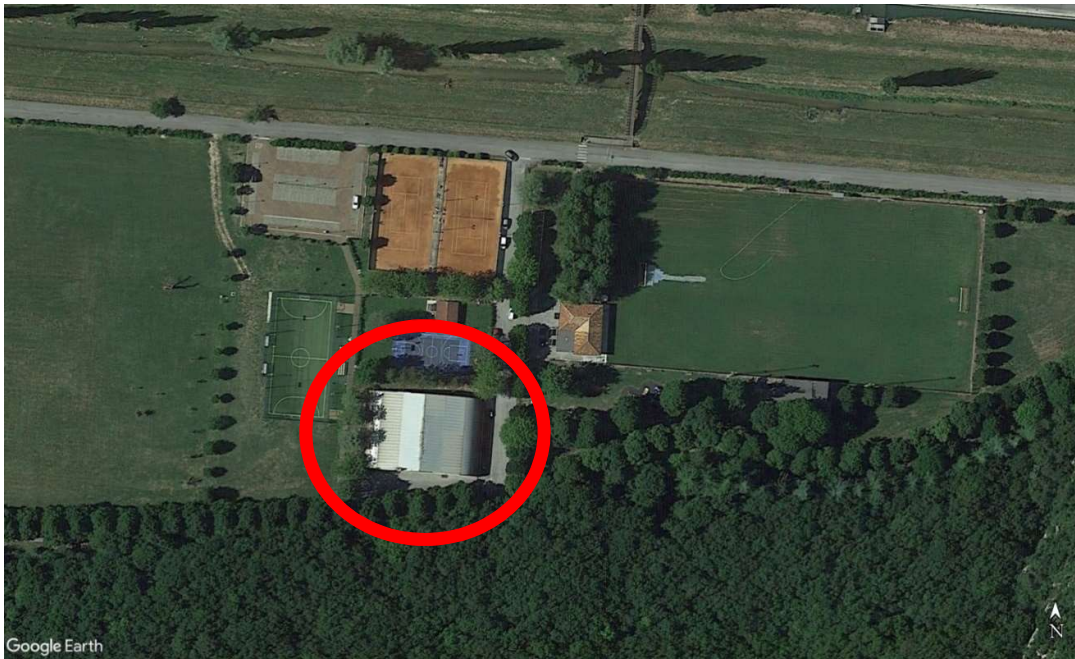


Immagine 2 - Localizzazione dell'edificio

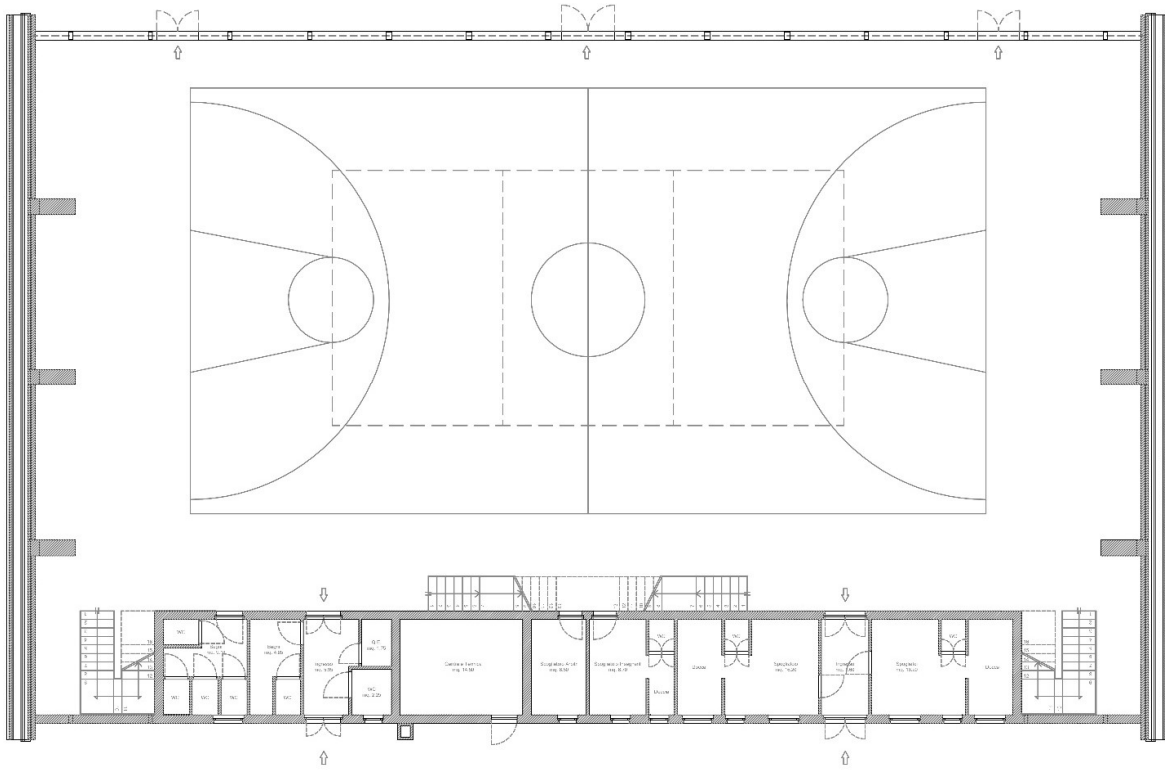


Immagine 3 - Pianta livello 0

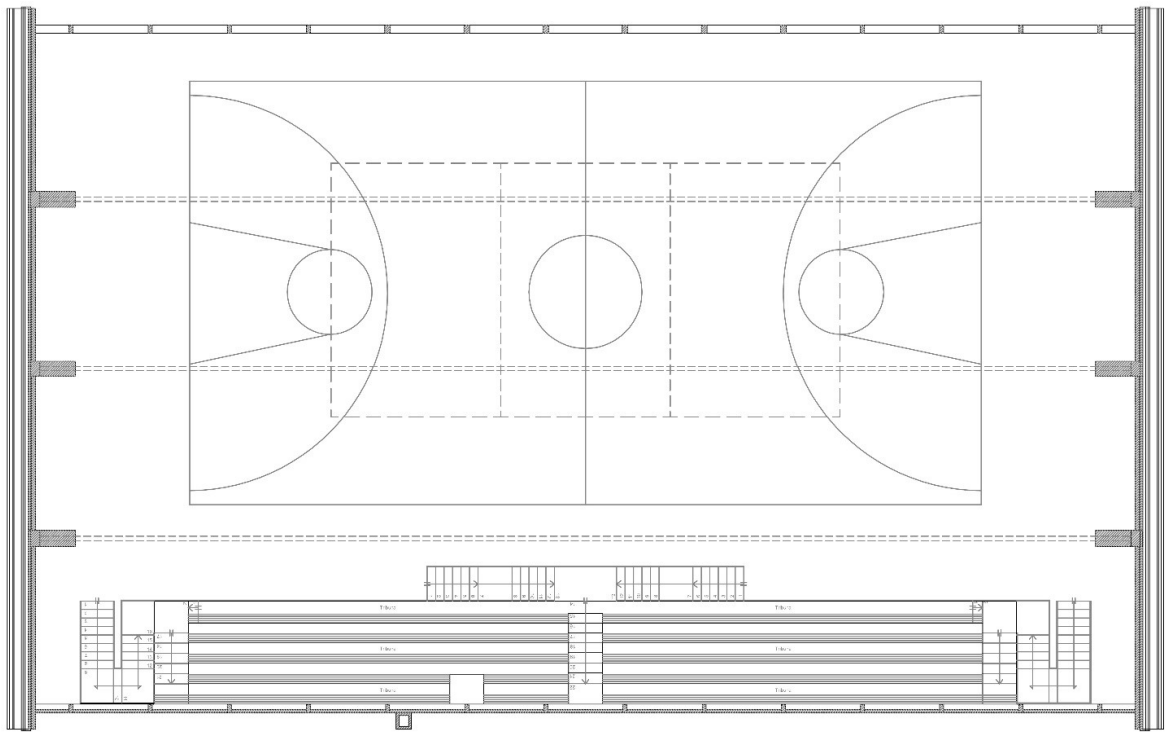


Immagine 4 - Pianta livello 1

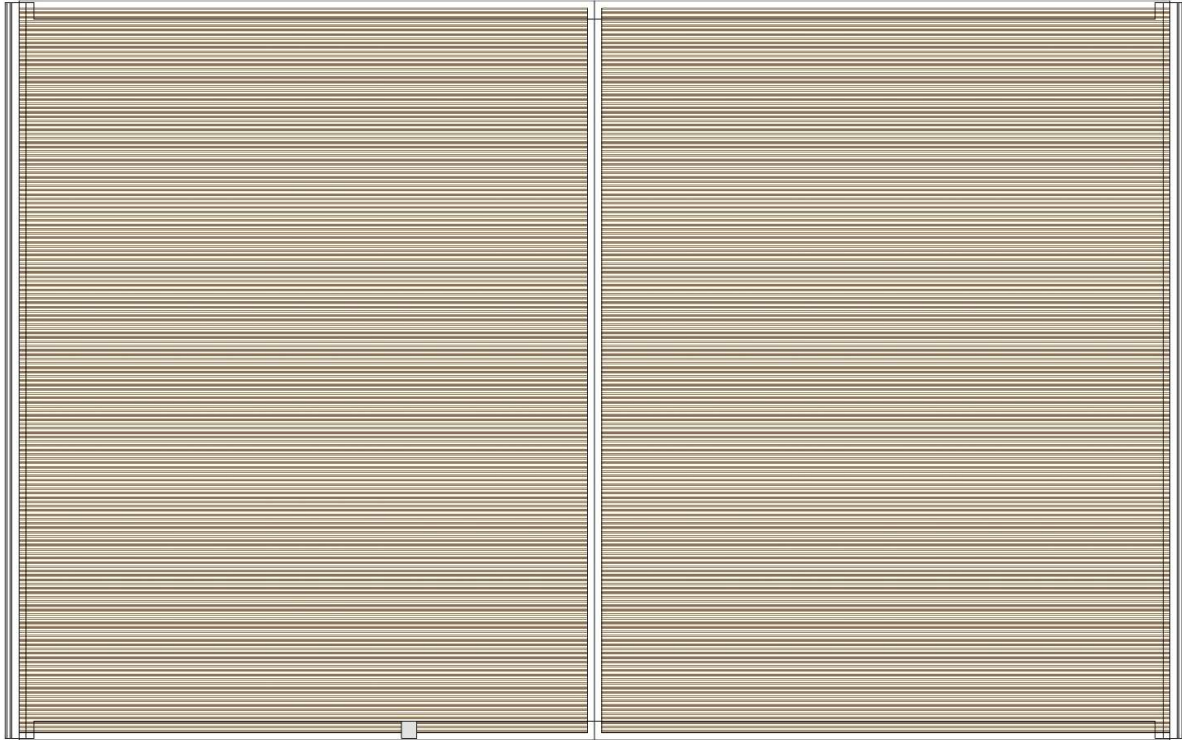


Immagine 5 - Pianta copertura



Immagine 6 - Prospetto Sud

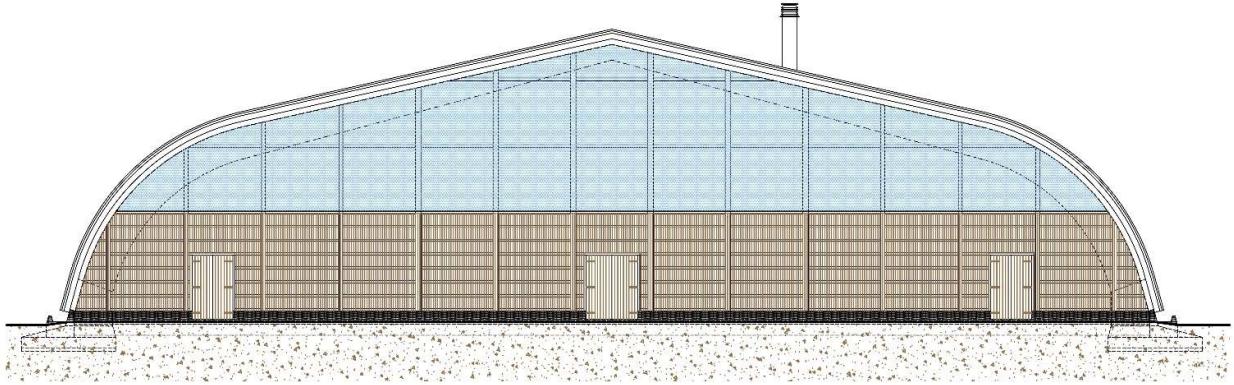


Immagine 7 - Prospetto Nord

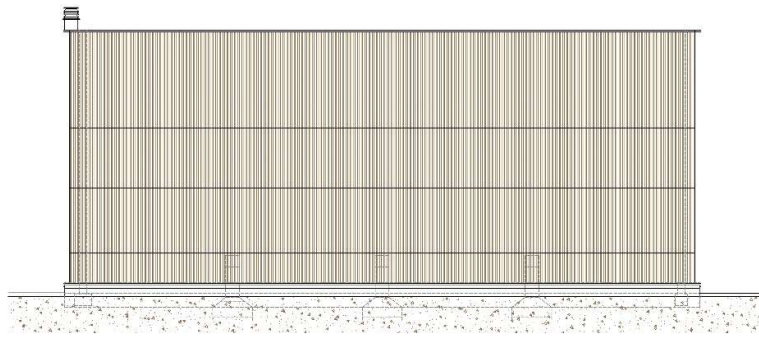


Immagine 8 - Prospetto Est

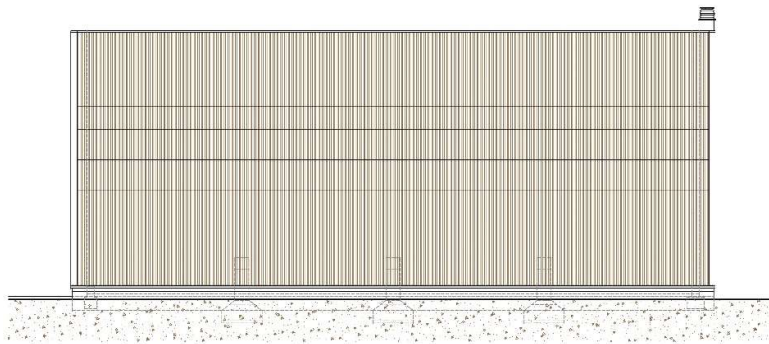


Immagine 9 - Prospetto Ovest

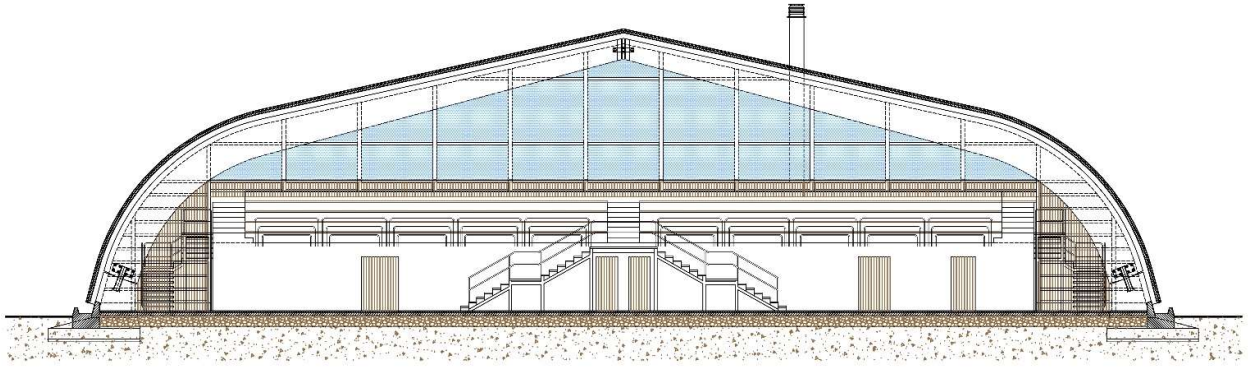


Immagine 10 - Sezione A-A

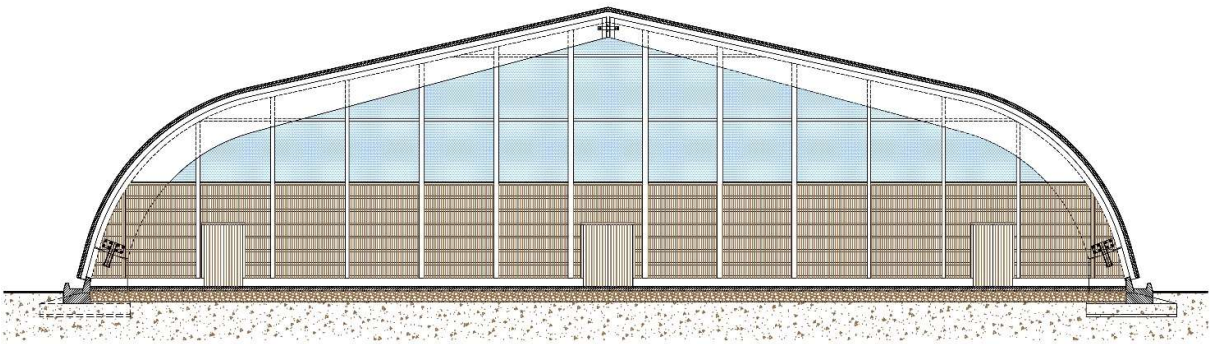


Immagine 11 - Sezione B-B

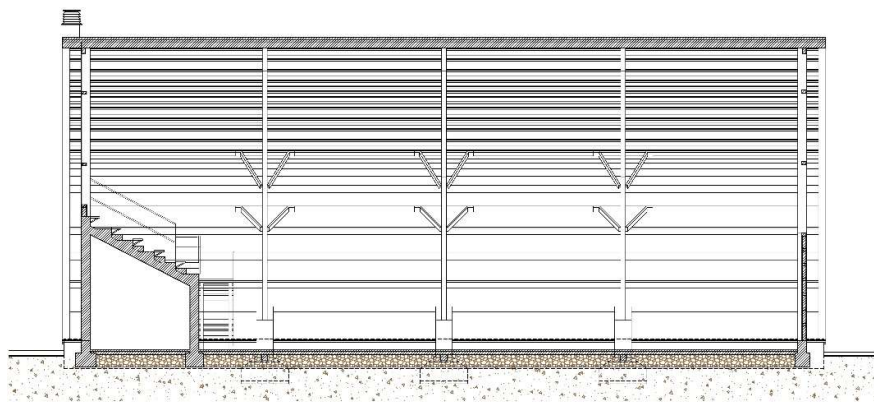


Immagine 12 - Sezione C-C

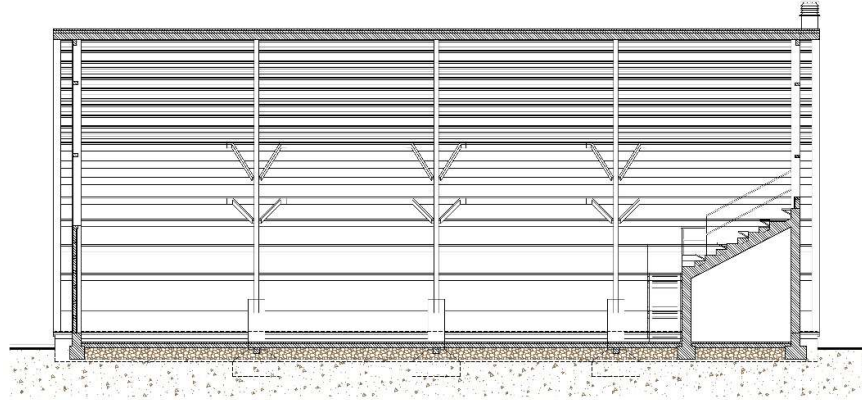


Immagine 13 - Sezione D-D

4.2. Relazione sulle fondazioni

L'area sul quale è ubicato l'immobile appena descritto è pianeggiante e le fondazioni sono di tipo diretto in calcestruzzo armato, in particolare gli archi gravano su plinti mentre la muratura su travi continue.

Allo stato attuale non sono state riscontrate carenze fondali o particolari criticità se non piccole zone di degrado (descritte nel paragrafo successivo) dovute alla presenza di umidità che dovranno essere riparate nell'eventuale fase di ristrutturazione dell'immobile pertanto in prima valutazione si ritiene idonea la fondazione presente.

4.3. Documentazione fotografica

Si riporta di seguito la planimetria con indicazione dei punti di vista fotografici e le corrispondenti foto sia della parte esterna che della parte interna del fabbricato (*immagine 14*).

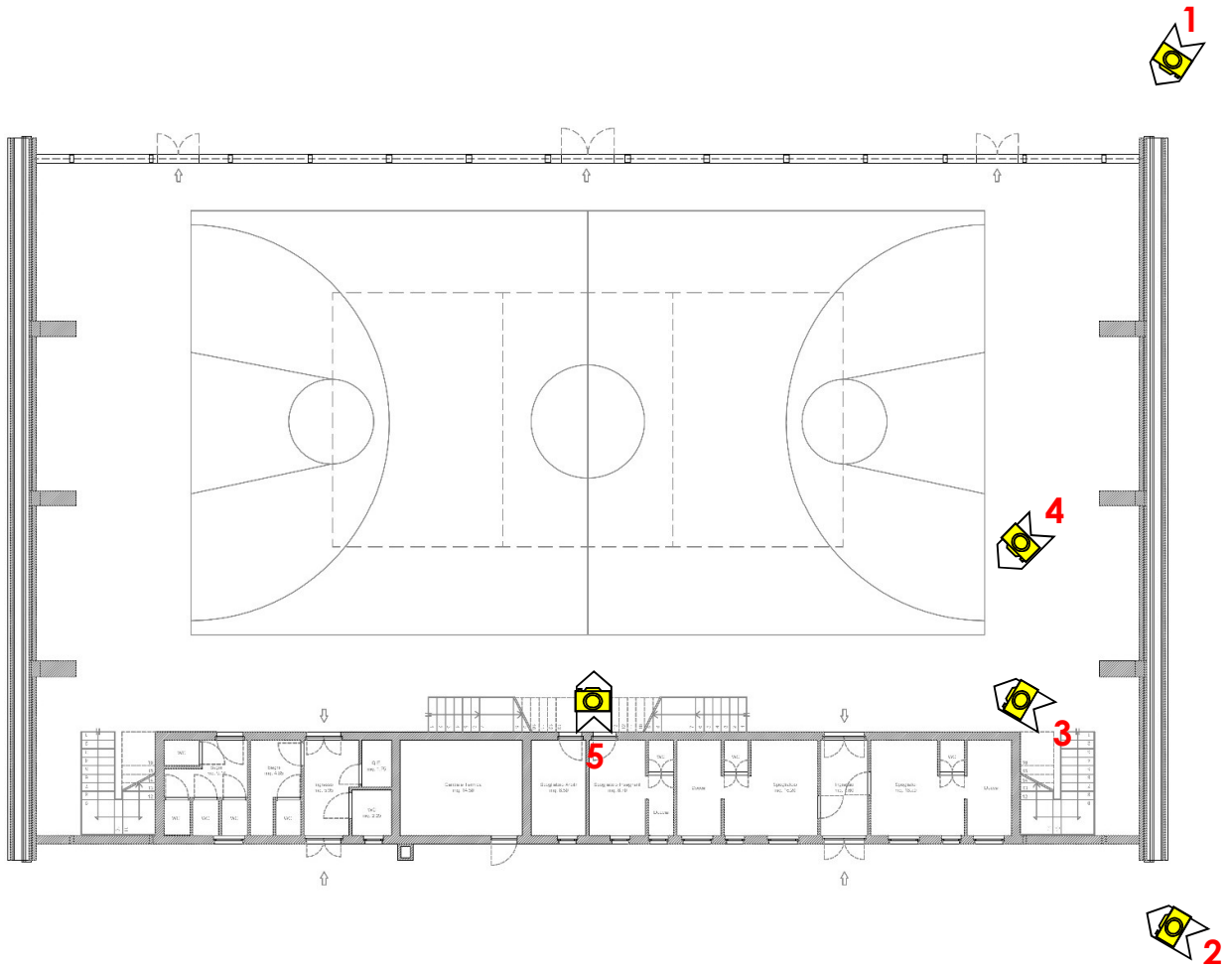


Immagine 14 - Planimetria con indicazione dei punti di vista



Foto 1



Foto 2



Foto 3



Foto 4



Foto 5

4.4. Rilievo e relazione sullo stato generale di conservazione dell'opera e sul quadro fessurativo riscontrato

Lo stato di conservazione in cui versa l'edificio, considerando l'epoca di costruzione e le tecnologie utilizzate, è nel complesso buono.

Dall'osservazione della struttura si evince l'assenza di cedimenti fondali inoltre a seguito del dell'evento sismico che ha colpito il territorio marchigiano a partire dal 24 agosto 2016 il manufatto non ha subito danni.

Le contenute situazioni di degrado rilevate, sono dovute principalmente ad umidità fondale che ha causato fenomeni di risalita capillare per un'altezza non eccessiva nel corpo di fabbrica in muratura; nelle fondazioni in calcestruzzo armato invece tale problematica ha innescato, in aree molto circoscritte, il processo di carbonatazione del calcestruzzo con la conseguente corrosione del ferro ed espulsione del copriferro.

Per quanto riguarda le strutture in legno non si rilevano criticità delle travi in legno lamellare costituenti gli archi a tre cerniere, mentre gli elementi con più problematiche risultano essere alcuni elementi delle baraccature e dell'orditura secondaria della copertura (arcarecci) aventi fessure longitudinali abbastanza estese causate dal fatto che il legno massiccio da cui sono costituite risente delle escursioni di umidità e temperatura cui sono stati sottoposti gli elementi nel corso degli anni. Infine, a servizio della centrale termica, sul lato sud è presente una canna fumaria realizzata con blocchi in cemento che presenta sulla parte esterna estese fessurazioni con possibili rischi di ribaltamento della stessa in quanto non saldamente collegata alla struttura.

Si riporta di seguito la planimetria con indicazione dei punti di vista fotografici e le corrispondenti foto dello stato di degrado di alcuni elementi sopra descritti (*immagine 15*).

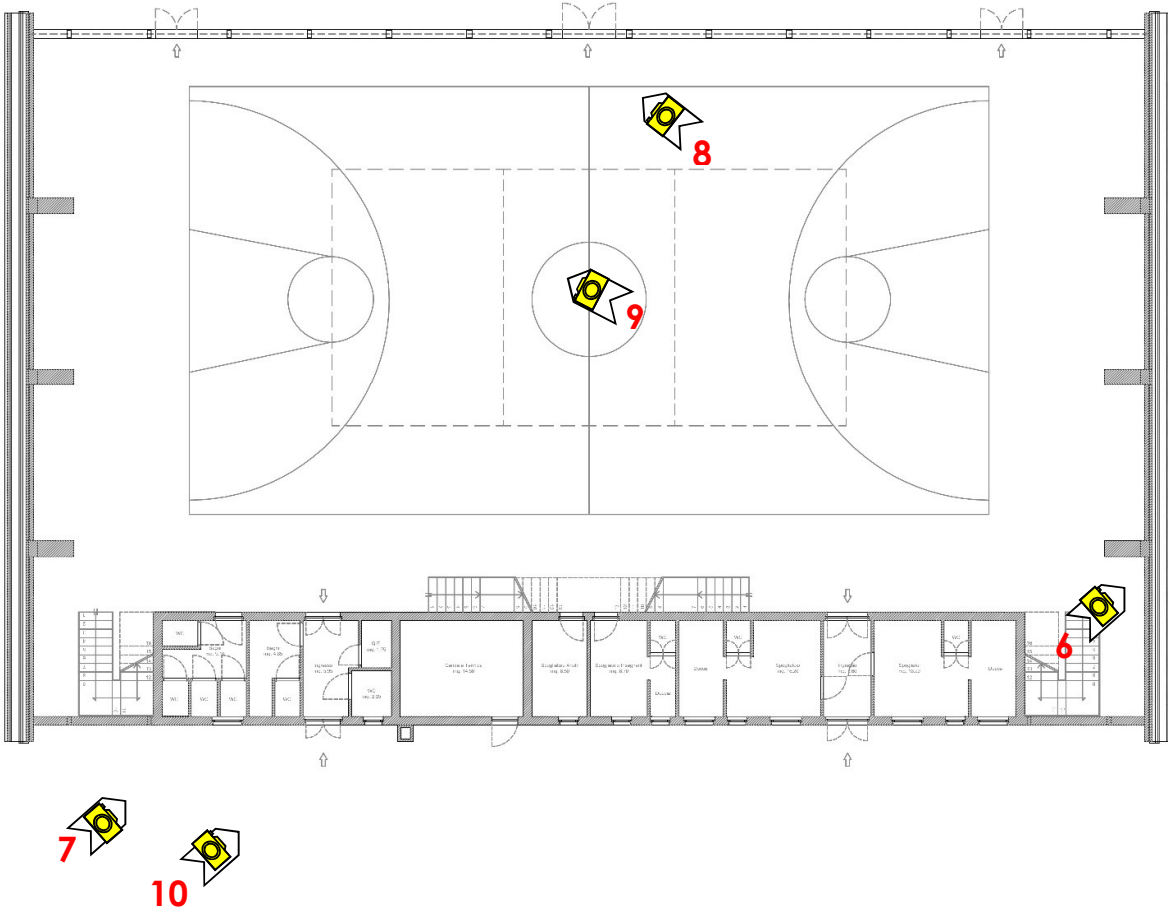


Immagine 15 - Pianta livello 0 con indicazione dei punti di vista



Foto 6



Foto 7



Foto 8

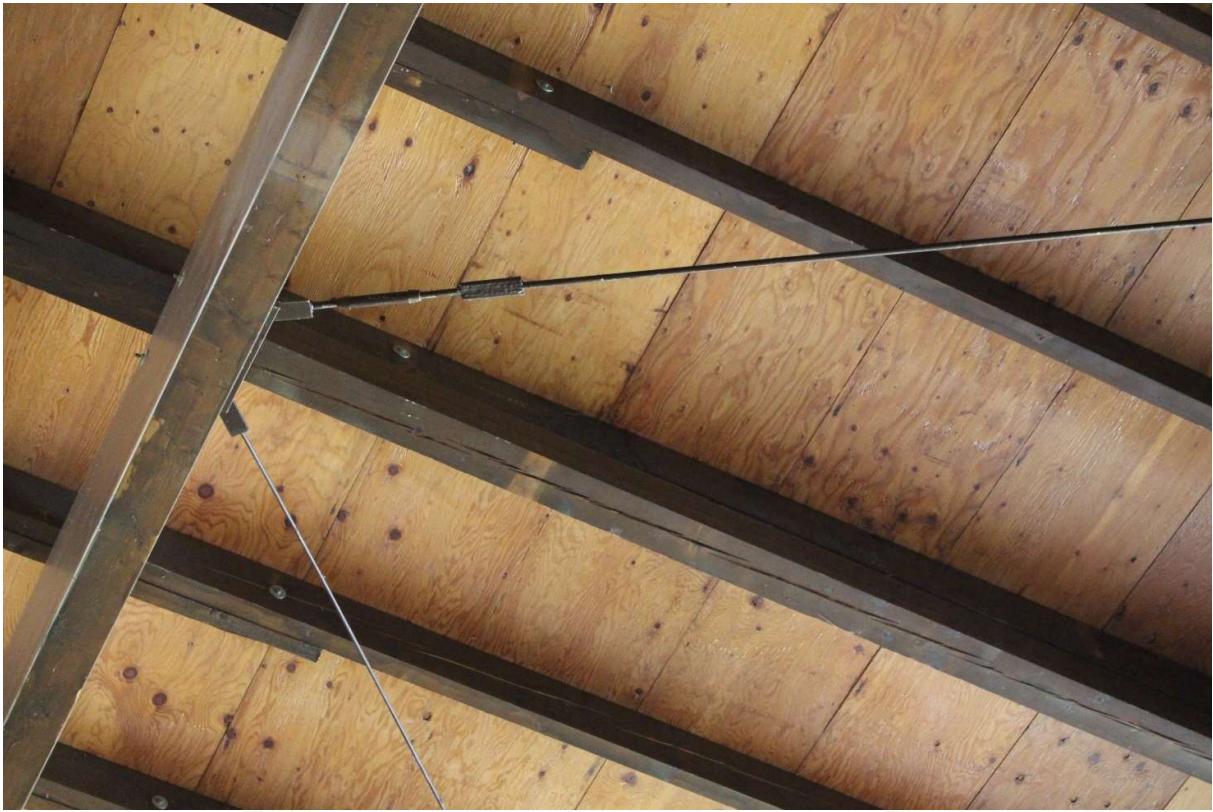


Foto 9



Foto 10

5. INDAGINI IN SITU

5.1. Premessa

La caratterizzazione della tipologia di sottosuolo ai fini della determinazione dei parametri dell'azione sismica da applicare al fabbricato, è stata effettuata attraverso la lettura dei risultati contenuti nella relazione geologica redatta appositamente dal dott. Geol. Paolo Boldrini, scaturiti da esaustive prove in loco che hanno caratterizzato in modo univoco il terreno.

Per quello che riguarda la conoscenza delle caratteristiche dei materiali da costruzione presenti, si è fatto riferimento ad una campagna prove eseguita nell'anno 2016 dal laboratorio SidLAB Srl che ha permesso di caratterizzare in maniera esaustiva la posizione degli elementi e le proprietà meccaniche dei materiali stessi.

Le indagini sono state eseguite complessivamente su tutto l'edificio e sono consistite nell'esecuzione di estrazione di carote in conglomerato cementizio, nel prelievo di una barra di acciaio da un cordolo in calcestruzzo armato, nella prova di martinetto piatto doppio sulla muratura presente.

E' stato inoltre effettuato il prelievo di un campione da una trave in legno lamellare testato dal laboratorio dell'Istituto Giordano.

Complessivamente su tutta la palestra sono state eseguite n° 2 carotaggi, 6 prove con ultrasuoni e sclerometro su calcestruzzo, prelievo di una barra di acciaio da un cordolo in calcestruzzo armato, prova di martinetto piatto doppio sulla muratura e il prelievo di un campione da una trave in legno lamellare.

I paragrafi seguenti riportano comunque una sintesi dei risultati, mentre per le certificazioni di prova e le relazioni complete si rimanda agli allegati a corredo della presente Verifica di vulnerabilità.

5.2. Sui terreni per la caratterizzazione dei suoli

5.2.1 Relazione geologico-geofisica

Attraverso il rilevamento geologico-geomorfologico, i tabulati delle prove penetrometriche reperite e l'analisi della cartografia tematica, si è rilevato che i terreni che caratterizzano il sottosuolo dell'area individuata risultano costituiti da sedimenti prevalentemente limoso-argillosi ed argillosi a cui si intercalano sottili livelli limoso-sabbiosi che poggiano su un deposito prevalentemente

ghiaioso dello spessore di circa 30m. Nell'area in esame la coltre alluvionale ha uno spessore complessivo stimato di circa 48,5m e insiste su un substrato calcareo.

Di seguito viene riportata una tabella riepilogativa della successione dei terreni nell'area in esame estratta dal rapporto geologico-geotecnico e sismico redatto dal Dott. Geol. Paolo Boldrini.

Tabella 1-Modello geologico

Parametri Geomeccanici	Terreno di riporto <u>Litotipo a</u>	Terreno vegetale <u>Litotipo b</u>	Depositi fluvio-lacustri limi argillosi <u>Litotipo c</u>	Depositi fluvio-lacustri argille <u>Litotipo d</u>
γ (g/cm ³)	1,75	1,75	1,9	1,9
C_u (Kg/cm ²)	-	-	0,3 – 0,4	0,1 – 0,3
C' (Kg/cm ²)	-	-	0,02 – 0,06	0,01 – 0,05
D_r (%)	-	-		-
φ (gradi)	25°	20°	20° - 21°	19° - 20°
ν	-	-	0,45	0,45
σ (Kg/cm ²)	-	-	-	-
E (Kg/cm ²)	-	-	20 - 40	15 - 30

γ (g/cm³) = peso di volume

C_u (Kg/cm²) = coesione non drenata (**da usare con $\varphi=0$**)

C' (Kg/cm²) = coesione drenata

D_r (%) = densità relativa

φ (gradi) = angolo di attrito interno

ν = modulo di Poisson

σ (Kg/cm²) = resistenza a compressione uniassiale

E (Kg/cm²) = modulo di deformazione edometrico

Ai fini della classificazione sismica del terreno sono state eseguite n°4 indagini sismiche, una prospezione sismica di tipo MASW e tre misure con tomografo digitale (HVSr) elaborate utilizzando le V_s emerse dalla MASW, dalle quali risulta che il substrato sismico è posto ad una profondità superiore a 30m dal p.c. e un valore di **$V_{s30}=162$ m/s (MASW), di 188 m/s (Tr1), 169 m/s (Tr2-Tr3)**. I dati ottenuti dalla risposta sismica locale sono stati poi confrontati con lo spettro elaborato con l'approccio semplificato delle NTC 2018 rilevando che quest'ultimo, per il sito in esame, conduce a valori superiori quindi a vantaggio di sicurezza.

Pertanto attraverso la tab. 3.2.II delle NTC 2018 il terreno di fondazione si può ricondurre alla categoria **D**.

Tab. 3.2.II – *Categorie di sottosuolo che permettono l'utilizzo dell'approccio semplificato.*

Categoria	Caratteristiche della superficie topografica
A	<i>Ammassi rocciosi affioranti o terreni molto rigidi</i> caratterizzati da valori di velocità delle onde di taglio superiori a 800 m/s, eventualmente comprendenti in superficie terreni di caratteristiche meccaniche più scadenti con spessore massimo pari a 3 m.
B	<i>Rocce tenere e depositi di terreni a grana grossa molto addensati o terreni a grana fina molto consistenti</i> , caratterizzati da un miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e da valori di velocità equivalente compresi tra 360 m/s e 800 m/s.
C	<i>Depositi di terreni a grana grossa mediamente addensati o terreni a grana fina mediamente consistenti</i> con profondità del substrato superiori a 30 m, caratterizzati da un miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e da valori di velocità equivalente compresi tra 180 m/s e 360 m/s.
D	<i>Depositi di terreni a grana grossa scarsamente addensati o di terreni a grana fina scarsamente consistenti</i> , con profondità del substrato superiori a 30 m, caratterizzati da un miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e da valori di velocità equivalente compresi tra 100 e 180 m/s.
E	<i>Terreni con caratteristiche e valori di velocità equivalente riconducibili a quelle definite per le categorie C o D</i> , con profondità del substrato non superiore a 30 m.

Tabella 2 - Categoria di sottosuolo

Si specifica inoltre che, secondo il Piano di Assetto Idrogeologico (PAI) approvato dalla Regione Marche con Deliberazione n°116 del 21/04/2004, **l'area dove è posta la palestra è individuata come zona a rischio Esondazione R3 e zona a rischio Frana R3 e pericolosità P3 (F-16-0839).**

5.2.2 Caratterizzazione topografica della zona

L'edificio in esame si trova su un'area pianeggiante, all'interno di un'area verde posta a quota di circa 444 m s.l.m. L'area rientra nella categoria **T1**, secondo le prescrizioni delle norme NTC 2018 par. 3.2.2.

Tab. 3.2.III – *Categorie topografiche*

Categoria	Caratteristiche della superficie topografica
T1	Superficie pianeggiante, pendii e rilievi isolati con inclinazione media $i \leq 15^\circ$
T2	Pendii con inclinazione media $i > 15^\circ$
T3	Rilievi con larghezza in cresta molto minore che alla base e inclinazione media $15^\circ \leq i \leq 30^\circ$
T4	Rilievi con larghezza in cresta molto minore che alla base e inclinazione media $i > 30^\circ$

Tabella 3 - Categoria topografica

5.3. Sull'edificio per l'acquisizione del livello di conoscenza, del fattore di confidenza FC e delle proprietà dei materiali

5.3.1 Relazione sulle indagini

Per quanto riguarda la conoscenza delle caratteristiche dei materiali da costruzione presenti, si è fatto riferimento ad una campagna prove eseguita per uno studio commissionato dal comune di Pioraco nel 2016 che ha riguardato tutte le tipologie costruttive i cui risultati sono stati resi disponibili e compresi nella documentazione esistente a corredo.

Dalla relazione sulle indagini si è desunto che le prove hanno riguardato le strutture in calcestruzzo armato con n.2 carote estratte da due plinti di fondazione, un campione di acciaio prelevato su una trave di fondazione e dall'esecuzione della prova di martinetto piatto doppio sulla muratura del corpo tribune.

In merito alla struttura principale in legno, si è fatto riferimento ad una prova riguardante la resistenza a taglio delle superfici di incollaggio eseguita su un campione prelevato alla base di uno dei tre archi in legno lamellare mentre non sono state eseguite prove sugli elementi in legno massiccio.

Attraverso le indagini eseguite il livello di conoscenza raggiunto risulta essere LC2, al quale si riferisce un fattore di confidenza FC di 1.20, come indicato nella circolare 2 febbraio 2009 tuttora in vigore.

Si precisa che, avendo l'edificio una struttura mista, si è fatto riferimento sia alla tabella C8A1.2 per la struttura in calcestruzzo armato che alla tabella C8A1.1 per la porzione in muratura, raggiungendo per entrambe un FC pari a 1,20.

Tale livello di conoscenza è stato raggiunto grazie anche ai disegni costruttivi che facevano parte della documentazione esistente acquisita.

Tabella C8A.1.2 – Livelli di conoscenza in funzione dell'informazione disponibile e conseguenti metodi di analisi ammessi e valori dei fattori di confidenza per edifici in calcestruzzo armato o in acciaio

Livello di Conoscenza	Geometria (carpenterie)	Dettagli strutturali	Proprietà dei materiali	Metodi di analisi	FC
LC1		Progetto simulato in accordo alle norme dell'epoca e <i>limitate</i> verifiche in-situ	Valori usuali per la pratica costruttiva dell'epoca e <i>limitate</i> prove in-situ	Analisi lineare statica o dinamica	1.35
LC2	Da disegni di carpenteria originali con rilievo visivo a campione oppure rilievo ex-novo completo	Disegni costruttivi incompleti con <i>limitate</i> verifiche in situ oppure estese verifiche in-situ	Dalle specifiche originali di progetto o dai certificati di prova originali con <i>limitate</i> prove in-situ oppure estese prove in-situ	Tutti	1.20
LC3		Disegni costruttivi completi con <i>limitate</i> verifiche in situ oppure esaustive verifiche in-situ	Dai certificati di prova originali o dalle specifiche originali di progetto con estese prove in situ oppure esaustive prove in-situ	Tutti	1.00

Tabella 4 - Livello di conoscenza struttura in c.a.

Tabella C8A.1.1 – Livelli di conoscenza in funzione dell'informazione disponibile e conseguenti valori dei fattori di confidenza per edifici in muratura

Livello di Conoscenza	Geometria	Dettagli costruttivi	Proprietà dei materiali	Metodi di analisi	FC
LC1		verifiche in situ limitate	Indagini in situ limitate Resistenza: valore minimo di Tabella C8A.2.1 Modulo elastico: valore medio intervallo di Tabella C8A.2.1		1.35
LC2	Rilievo muratura,		Indagini in situ estese Resistenza: valore medio intervallo di Tabella C8A.2.1 Modulo elastico: media delle prove o valore medio intervallo di Tabella C8A.2.1		1.20
LC3	volte, sovrati, scale. Individuazione carichi gravanti su ogni elemento di parete Individuazione tipologia fondazioni. Rilievo eventuale quadro fessurativo e deformativo.	verifiche in situ estese ed esaustive	Indagini in situ esaustive -caso a) (disponibili 3 o più valori sperimentali di resistenza) Resistenza: media dei risultati delle prove Modulo elastico: media delle prove o valore medio intervallo di Tabella C8A.2.1 -caso b) (disponibili 2 valori sperimentali di resistenza) Resistenza: se valore medio sperimentale compreso in intervallo di Tabella C8A.2.1, valore medio dell'intervallo di Tabella C8A.2.1; se valore medio sperimentale maggiore di estremo superiore intervallo, quest'ultimo; se valore medio sperimentale inferiore al minimo dell'intervallo, valore medio sperimentale. Modulo elastico: come LC3 – caso a). -caso c) (disponibile 1 valore sperimentale di resistenza) Resistenza: se valore sperimentale compreso in intervallo di Tabella C8A.2.1, oppure superiore, valore medio dell'intervallo; se valore sperimentale inferiore al minimo dell'intervallo, valore sperimentale. Modulo elastico: come LC3 – caso a).	Tutti	1.00

Tabella 5 - Livello di conoscenza struttura in c.a.

5.4. Sintesi delle caratteristiche dei materiali rilevate

5.4.1 Materiale Calcestruzzo

È stata effettuata un'analisi sulla base dei risultati di prove distruttive di laboratorio su campioni di calcestruzzo prelevati in situ e di tipo SonReb effettuate in situ.

Dai valori di resistenza ottenuti da prove sperimentali si è passati alle resistenze in opera utilizzando i seguenti metodi:

- Metodo A.C.I. (Association Concrete Institute)

- Metodo prof. Masi
- Metodo B.S. (British Standard 1881)
- Metodo C.S. (Concrete Society)
- Metodo prof. Cestelli Guidi

Nella tabella seguente sono riassunti i valori di resistenza sperimentali.

Nr. Prova	Res. a compressione [MPa]	Diametro [mm]	Altezza [mm]	Umidità	D ferri [mm]	Dist. ferri [mm]	Dir. Perf.
1	18,10	104	104	D	-	-	O
2	21,50	104	104	D	-	-	O

Nella tabella seguente sono riassunti i valori corretti.

Nr. Prova	A.C.I. [MPa]	Masi [MPa]	B.S. 1881 [MPa]	C.S. [MPa]	Cestelli [MPa]	EN-NTC-C.S.LL.PP. [MPa]	Media [MPa]
1	16,22	17,38	16,65	18,82	21,72	17,67	18,08
2	19,29	18,92	19,78	22,36	25,80	20,99	21,19

Il valore medio delle prove distruttive risulta quindi pari a 19,63 MPa.

I risultati ottenuti dalle prove SonReb sono qua riportati espressi in resistenza cubica equivalente.

Nr. Prova	Res. Cubica [MPa]	Res. Cilindrica [MPa]
1	14,64	11,71
2	16,98	13,58
3	13,90	11,12
4	17,96	14,37
5	17,10	13,68
6	18,76	15,01

La resistenza media complessiva pesata fcm risulta quindi pari a **14,84 MPa**.

5.4.2 Materiale Muratura

La prova con Martinetto Piatto Doppio (MDP) ha restituito i risultati descritti nei seguenti report:

Prova con martinetto piatto doppio **MPD** (cfr. tav. 1)
(I valori di “ $\mu\epsilon$ ” sono quelli utilizzati per costruire i diagrammi nn. 5.1÷5.3)

PROVA MPD			
PRESSIONE (daN/cm ²)	Valori di “ $\mu\epsilon$ ” rilevati tra i "capisaldi"		
	1+2	3+4	5+6
0	0	0	0
1	80	50	103
2	138	151	158
3	216	243	216
4	321	384	308
5	359	472	371
6	424	537	494
7	522	630	567
8	623	725	652
9	698	798	722
10	769	873	812
11	839	938	890
12	912	1026	978

Tabella 6 – Risultati prova Martinetto Piatto Doppio

Prova con Martinetto Piatto Doppio **MPD**

Valori dei moduli elastici E_{1+2} , E_{3+4} , E_{5+6} , calcolati sulla retta di regressione lineare rispettivamente per le misure (1+2) – (3+4) – (5+6) (cfr. diagrammi 5.1, 5.2 e 5.3) e valore di E_{med} ottenuto dalla media dei tre valori E_{1+2} , E_{3+4} , E_{5+6}

MPD			
E_{1+2} (daN/cm ²)	E_{3+4} (daN/cm ²)	E_{5+6} (daN/cm ²)	E_{med} (daN/cm ²)
13.100	11.400	12.400	12.300

Tabella 7 – Valori medi prova Martinetto Piatto Doppio

Successivamente per l'individuazione delle caratteristiche meccaniche della muratura si è fatto riferimento alla tabella C8A.2.1 della circolare n. 617 del 2 febbraio 2009 nella quale in base alla tipologia di materiale rilevata e al valore medio del modulo elastico ricavato dalla prova MDP, si

assumeranno i valori corrispondenti alla **Muratura in mattoni pieni e malta di calce** come evidenziato nell'immagine seguente.

Tipologia di muratura	f_m	τ_0	E	G	w
	(N/cm ²)	(N/cm ²)	(N/mm ²)	(N/mm ²)	(kN/m ³)
	Min-max	min-max	min-max	min-max	
Muratura in pietrame disordinata (ciottoli, pietre erratiche e irregolari)	100	2,0	690	230	19
	180	3,2	1050	350	
Muratura a conci sbozzati, con paramento di limitato spessore e nucleo interno	200	3,5	1020	340	20
	300	5,1	1440	480	
Muratura in pietre a spacco con buona tessitura	260	5,6	1500	500	21
	380	7,4	1980	660	
Muratura a conci di pietra tenera (tufo, calcarenite, ecc.)	140	2,8	900	300	16
	240	4,2	1260	420	
Muratura a blocchi lapidei squadrati	600	9,0	2400	780	22
	800	12,0	3200	940	
Muratura in mattoni pieni e malta di calce	240	6,0	1200	400	18
	400	9,2	1800	600	
Muratura in mattoni semipieni con malta cementizia (es.: doppio UNI foratura ≤ 40%)	500	24	3500	875	15
	800	32	5600	1400	
Muratura in blocchi laterizi semipieni (perc. foratura < 45%)	400	30,0	3600	1080	12
	600	40,0	5400	1620	
Muratura in blocchi laterizi semipieni, con giunti verticali a secco (perc. foratura < 45%)	300	10,0	2700	810	11
	400	13,0	3600	1080	
Muratura in blocchi di calcestruzzo o argilla espansa (perc. foratura tra 45% e 65%)	150	9,5	1200	300	12
	200	12,5	1600	400	
Muratura in blocchi di calcestruzzo semipieni (foratura < 45%)	300	18,0	2400	600	14
	440	24,0	3520	880	

Tabella 8 – Tabella C8A.2.1 Circolare n. 617 del 2 febbraio 2009

I valori medi di resistenza relativi a questa tipologia muraria saranno poi amplificati del coefficiente correttivo pari a 1,3 per connessione trasversale dovuta alla presenza di diafani nella muratura e divisi per il fattore di confidenza che come già illustrato è pari a 1,20 considerando un LC2.

f_m (N/cm ²)	τ_0 (N/cm ²)	E (N/mm ²)	G (N/mm ²)	w (kN/m ³)
346,66	8,23	1500	500	18

Tabella 9 – Valori caratteristiche meccaniche murature assunti

5.4.3 Materiale Legno

Come evidenziato nel frontespizio relativo all'elaborato sui calcoli statici della struttura in legno di seguito riportato, il progettista ha indicato come tipologia ai sensi delle DIN 1052-1055 e UNI 10012-10018 per il legno lamellare la Q1 corrispondente alla BS14 mentre per il legno massiccio di abete la Q2 corrispondente ad una S10.

calcolo statico

PROGETTO n° 00593
 OGGETTO PALESTRA COMUNALE
 COMMITTENTE COMUNE DI PORDENONE
 PROGETTISTA UFFICIO TECNICO COMUNALE

sistema statico portale a 3 carriere
 normativa din 1052-1055 UNI 10012-10018
 materiali legno lamellare Q1
legno massiccio Abete Q2
Fe 43 - bulloneria 4.6-8.8



arch legno S.p.A.
Architetti del legno

Sede:
 63100 Ascoli Piceno
 Zona Ind. Campolungo
 tel. 0736/69332

Filiale:
 38015 Lavis (Trento)
 tel. 0461/16639
 telefax 49209

calcolatore grecover
 data 5-5-18
 annotazioni contiene 29 pagine

CIRCOLO DELLA PRESSIONE
 DELLA PROV. DI TRENTO
 dott. arch. PALLANER GIOVANNI
 ISCRIZIONE ALBO N° 106

Immagine 16 – Frontespizio Relazione di Calcolo

Al fine di ricavare le caratteristiche meccaniche delle tipologie di legno presenti rapportandole con la nuova classificazione conforme alla UNI 14080:2013, si è fatto riferimento alla nota di Tab. F.9 delle DIN 1052:2008 che ci ha permesso di eseguire le conversioni delle categorie e ottenere i corrispondenti valori delle caratteristiche meccaniche assunti nella modellazione:

- Legno Lamellare Q1 (BS14) → **Legno lamellare GL28h**
- Legno Massiccio Abete Q2 (S10) → **Legno Massiccio C20**

Si precisa altresì che dalla prova di resistenza a taglio, eseguita sul provino di legno lamellare, è stato ricavato un valore compatibile con quello delle categorie attualmente presenti in commercio avvalorando il risultato della conversione appena descritta.

5.5. Sui solai per l'idoneità statica

Dai sopralluoghi effettuati non risultano allo stato attuale problemi di degrado o problemi statici dell'unico solaio presente all'interno dell'edificio cioè quello della tribuna.

Ai fini del presente studio, ossia per la modellazione di tale elemento, si è fatto riferimento alla documentazione esistente rimandando ad un'analisi più approfondita nella fase di progettazione degli interventi di miglioramento e del relativo nuovo collaudo dell'opera.

6. VALUTAZIONE DELLA SICUREZZA

6.1. Specifica del motivo che è alla base della Valutazione della Sicurezza del fabbricato in oggetto

L'obiettivo della presente Verifica di vulnerabilità è quello della determinazione del grado di sicurezza del fabbricato nei confronti dell'azione sismica prevista per la tipologia di edificio.

6.2. Specifica dello stato limite nei confronti del quale viene eseguita la valutazione della sicurezza

La valutazione di sicurezza verrà eseguita nei confronti dello Stato Limite Ultimo di Salvaguardia della Vita (SLV), come prescritto dalle NTC 2018 al par. 8.3.

7. VITA NOMINALE, CLASSI D'USO E PERIODO DI RIFERIMENTO

Sulla base delle indicazioni contenute al par. 2.4 delle NTC 2018, la struttura in oggetto può essere classificata nel modo seguente:

- Vita nominale $V_N = 50$ anni

Tab. 2.4.I – Valori minimi della Vita nominale V_N di progetto per i diversi tipi di costruzioni

TIPI DI COSTRUZIONI		Valori minimi di V_N (anni)
1	Costruzioni temporanee e provvisorie	10
2	Costruzioni con livelli di prestazioni ordinari	50
3	Costruzioni con livelli di prestazioni elevati	100

Tabella 10 - Vita nominale

– Classe d'uso III

Classe I: Costruzioni con presenza solo occasionale di persone, edifici agricoli.

Classe II: Costruzioni il cui uso preveda normali affollamenti, senza contenuti pericolosi per l'ambiente e senza funzioni pubbliche e sociali essenziali. Industrie con attività non pericolose per l'ambiente. Ponti, opere infrastrutturali, reti viarie non ricadenti in Classe d'uso III o in Classe d'uso IV, reti ferroviarie la cui interruzione non provochi situazioni di emergenza. Dighe il cui collasso non provochi conseguenze rilevanti.

Classe III: Costruzioni il cui uso preveda affollamenti significativi. Industrie con attività pericolose per l'ambiente. Reti viarie extraurbane non ricadenti in Classe d'uso IV. Ponti e reti ferroviarie la cui interruzione provochi situazioni di emergenza. Dighe rilevanti per le conseguenze di un loro eventuale collasso.

Classe IV: Costruzioni con funzioni pubbliche o strategiche importanti, anche con riferimento alla gestione della protezione civile in caso di calamità. Industrie con attività particolarmente pericolose per l'ambiente. Reti viarie di tipo A o B, di cui al DM 5/11/2001, n. 6792, "Norme funzionali e geometriche per la costruzione delle strade", e di tipo C quando appartenenti ad itinerari di collegamento tra capoluoghi di provincia non altresì serviti da strade di tipo A o B. Ponti e reti ferroviarie di importanza critica per il mantenimento delle vie di comunicazione, particolarmente dopo un evento sismico. Dighe connesse al funzionamento di acquedotti e a impianti di produzione di energia elettrica.

Tabella 11 - Classe d'uso

– Coefficiente d'uso $C_U = 1,5$

Tab. 2.4.II – Valori del coefficiente d'uso C_U

CLASSE D'USO	I	II	III	IV
COEFFICIENTE C_U	0,7	1,0	1,5	2,0

Tabella 12 - Coefficiente classe d'uso

– Periodo di riferimento per l'azione sismica $V_R = V_N \cdot C_U = 75$ anni

Tabella C8.1 Periodo di riferimento dell'azione sismica $V_R = V_N \cdot C_U$ (anni)

TIPI DI COSTRUZIONE	V_N	Classe d'uso →			
		I	II	III	IV
		Coeff. C_U →			
		0,70	1,00	1,50	2,00
Opere provvisorie – Opere provvisionali - Strutture in fase costruttiva	10	35	35	35	35
Opere ordinarie, ponti, opere infrastrutturali e dighe di dimensioni contenute o di importanza normale	50	35	50	75	100
Grandi opere, ponti, opere infrastrutturali e dighe di grandi dimensioni o di importanza strategica	100	70	100	150	200

Tabella 13 - Periodo di riferimento

8. AZIONI SULLA COSTRUZIONE

8.1. Combinazione delle azioni

Per ciò che concerne le azioni statiche si fa riferimento esclusivamente alla combinazione di carico in cui i pesi propri strutturali e non strutturali sono presi con il loro valore nominale, mentre i carichi variabili sono considerati affetti dai coefficienti di combinazione sismica.

Ai fini della valutazione della vulnerabilità, le combinazioni di carico sismiche utilizzate considerano i due profili di forzanti laterali proporzionali alle masse di piano ed alla deformata modale.

Attraverso la suddetta combinazione è possibile effettuare la verifica degli elementi strutturali in termini di resistenza minima richiesta per sopportare il carico statico applicato secondo i dettami della normativa sismica.

8.2. Analisi dei carichi

Le azioni che vengono considerate al fine della vulnerabilità sismica del fabbricato sono le seguenti:

- Pesi propri
- Pesi permanenti
- Carichi variabili per ambienti suscettibili di affollamento di cui alla cat. C1
- Azione della neve
- Azione del vento

Solaio Tribuna

CARICHI PERMANENTI (G)	
G1 - PESO PROPRIO	G1= 2,50 kN/mq
G2 - PESI PERMANENTI NON STRUTTURALI	G2= 3,00 kN/mq
CARICHI VARIABILI (Q)	
Ambienti suscettibili di affollamento – cat. C5	5,00 kN/mq

Copertura

CARICHI PERMANENTI (G)	
G1 - PESO PROPRIO	Calcolato dal software per ogni elemento
G2 - PESI PERMANENTI NON STRUTTURALI	G2= 0,45 kN/mq

8.2.1 Determinazione dell'azione della neve

Il valore caratteristico della neve al suolo viene determinato in funzione dell'altezza s.l.m. della località Pioraco (MC) dove la struttura in esame trova collocazione a 445 m s.l.m.

Poiché Pioraco è collocata in Zona III, si ottiene che il carico da neve è determinato in:

$$q_s = \mu_i \cdot q_{sk} \cdot C_E \cdot C_t \quad (\text{Cfr. §3.3.7})$$

in cui si ha:

q_s = carico neve sulla copertura;

μ_i = coefficiente di forma della copertura, fornito al (Cfr.§ 3.4.3);

q_{sk} = valore caratteristico di riferimento del carico neve al suolo [kN/m^2], fornito al (Cfr.§ 3.4.2) delle N.T.C. 2018

per un periodo di ritorno di 50 anni;

C_E = coefficiente di esposizione di cui al (Cfr.§ 3.4.4);

C_t = coefficiente termico di cui al (Cfr.§ 3.4.5).

In funzione del sito (Pioraco) e per la copertura in esame otteniamo un $q_s=126 \text{ kg/mq}$

8.2.2 Determinazione dell'azione del vento

Riportiamo nel prospetto sottostante il calcolo dell'azione del vento secondo il cap. 3.3 delle NTC 2018 a meno del coefficiente di pressione C_p , variabile in base alla superficie considerata.

AZIONI DEL VENTO CAP. 3.3 NTC 2018		
PRESSIONE DEL VENTO		
CARATTERISTICHE GEOGRAFICHE		
Località PIE' DI GUALDO	Comune	PIORACO (MC)
Altitudine as (slm)		445 m
Zona (1-9)		3
Classe rugosità terreno		C
Categoria di esposizione		III
PRESSIONE DEL VENTO		
Velocità base di riferimento quota 0		27 m/s
a_0		500 m
k_s		0,37 1/s
c_a		1,00
Velocità base di riferimento V_b		27 m/s
Periodo di ritorno		50 anni
Coefficiente di ritorno		1,00
Velocità di riferimento V_r		27,02
Pressione cinetica di riferimento q_r		0,456 kN/mq
Altezza dal suolo z		10 m
K_r		0,20
z_0		0,1 m
z_{min}		5,00 m
coefficiente di esposizione C_e		2,14
coefficiente topografico c_t		1,00
coefficiente dinamico C_d		1,00
pressione del vento p , a meno del c_p		0,974 kN/mq

Tabella 14 – Azione del Vento

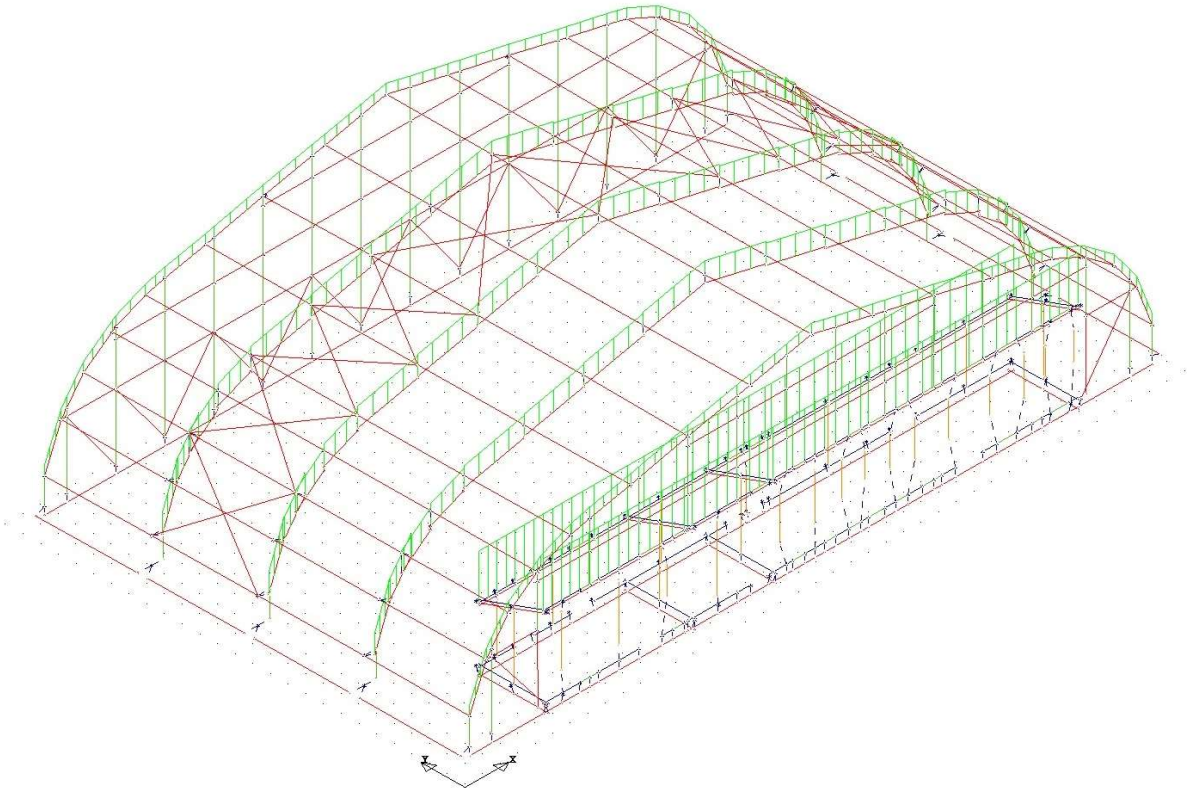


Immagine 17 – Carichi permanenti

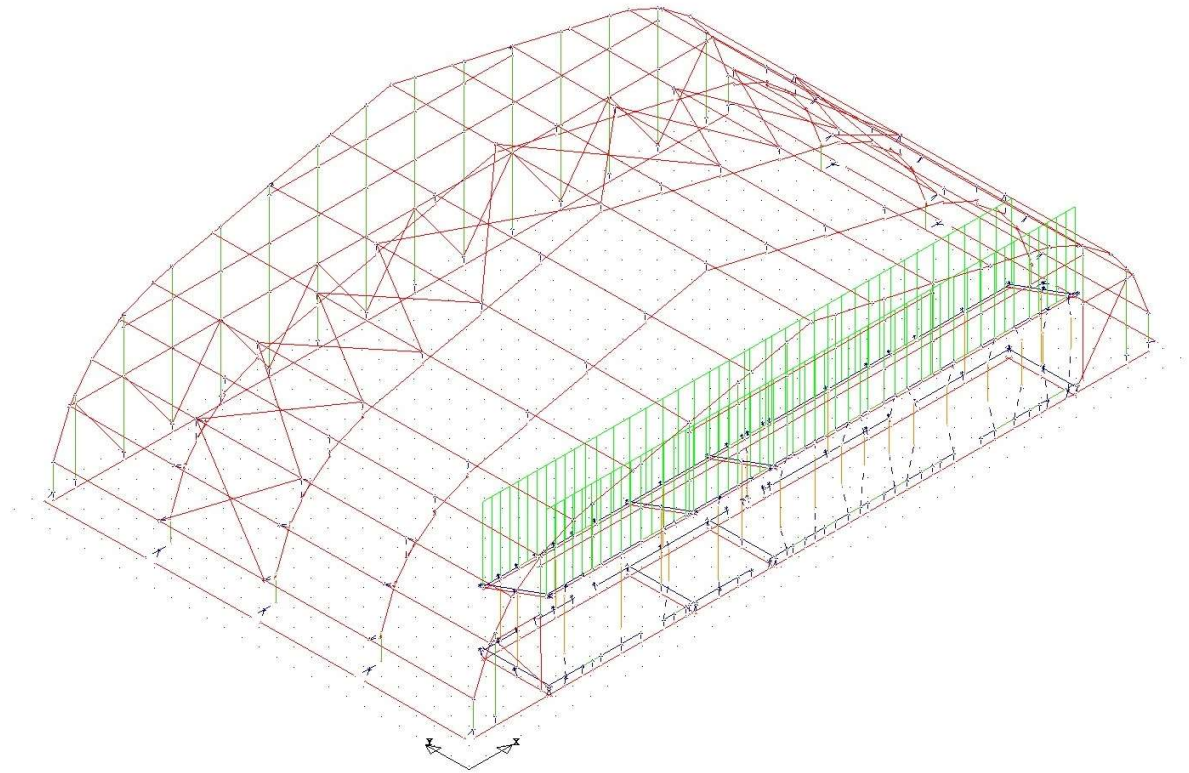


Immagine 18 – Carichi Variabili

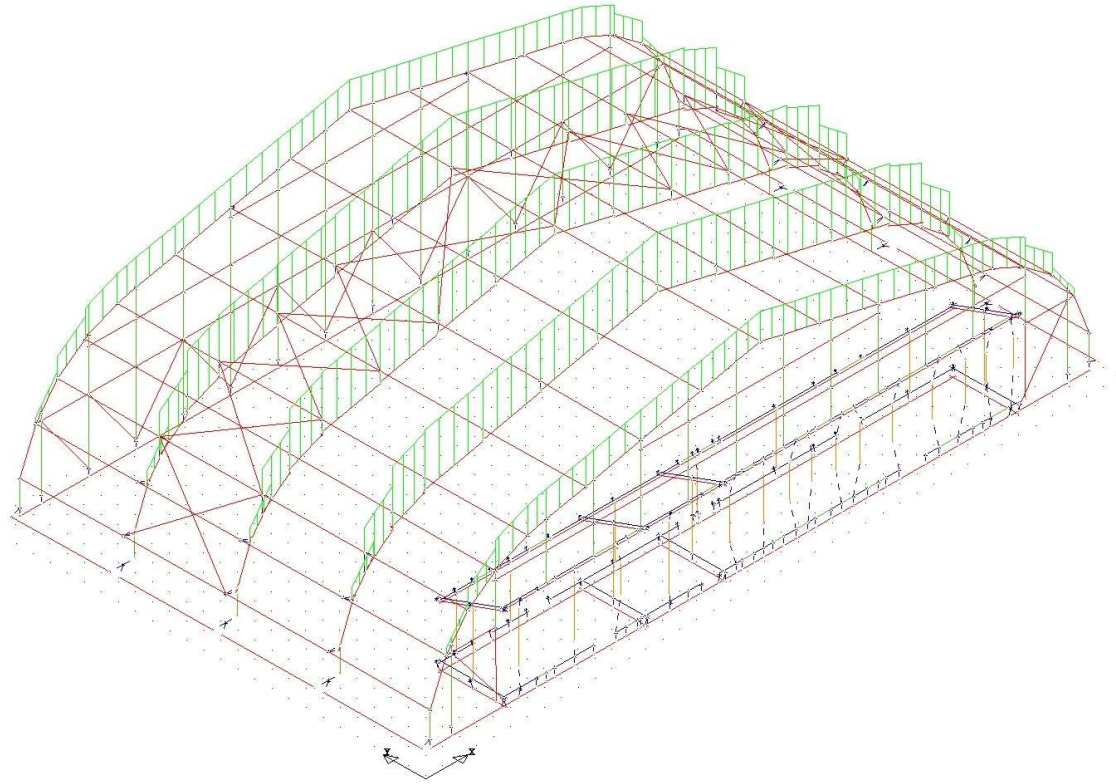


Immagine 19 – Carico Neve

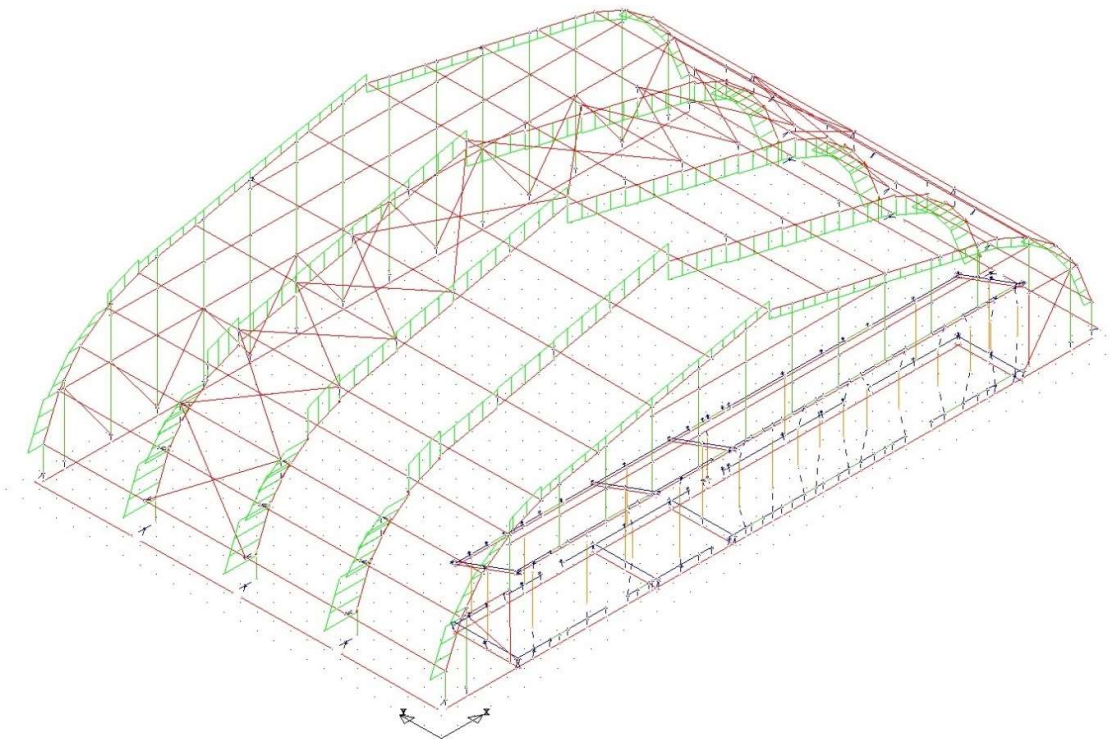


Immagine 20 – Carico Vento

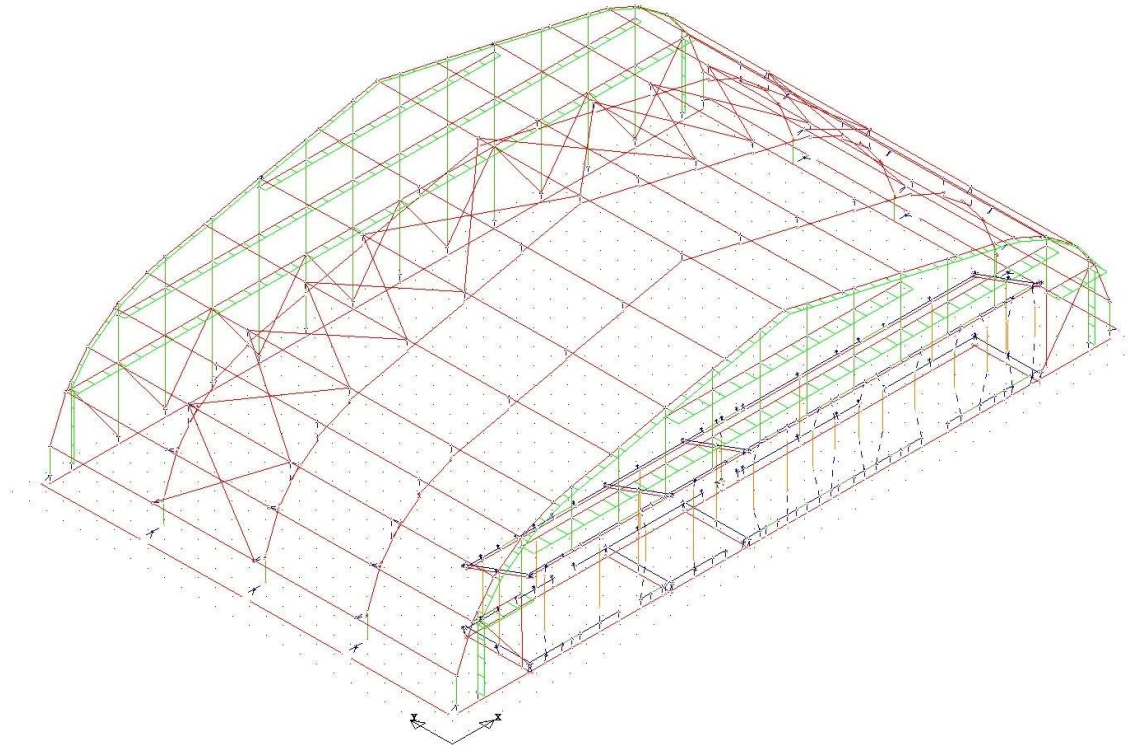


Immagine 21 – Carico Vento

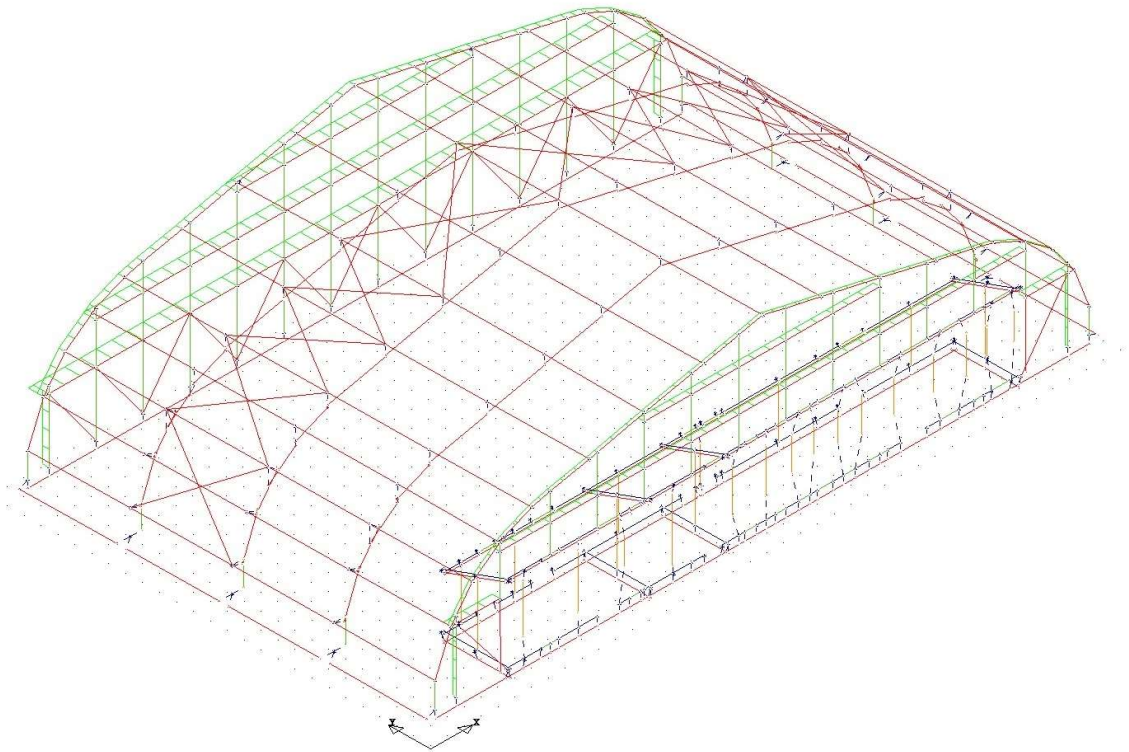


Immagine 22 – Carico Vento

8.2.3 Determinazione dell'azione sismica

Nel D.M. 17 gennaio 2018 la pericolosità sismica è definita in funzione del sito in base al quale è possibile ricavare l'accelerazione orizzontale massima attesa (*ag*) in condizioni di campo libero su sito di riferimento rigido con superficie topografica orizzontale (di categoria A), nonché di ordinate dello spettro di risposta elastico in accelerazione ad essa corrispondente $S_e(T)$, con riferimento a prefissate probabilità di eccedenza PVR nel periodo di riferimento VR.

I vari spettri e parametri ottenuti sono desumibili nei prospetti sotto riportati:

FASE 1. INDIVIDUAZIONE DELLA PERICOLOSITÀ DEL SITO

Ricerca per coordinate
LONGITUDINE: LATITUDINE:

Ricerca per comune
REGIONE: PROVINCIA: COMUNE:

Elaborazioni grafiche

Grafici spettri di risposta

Variabilità dei parametri

Elaborazioni numeriche

Tabella parametri

Nodi del reticolo intorno al sito

km 7,5

-7,5 7,5 km

22747 22748

22969 22970

-7,5

Reticolo di riferimento

Controllo sul reticolo

- Sito esterno al reticolo
- Interpolazione su 3 nodi
- Interpolazione corretta

Interpolazione

superficie rigata

La "Ricerca per comune" utilizza le ... coordinate ISTAT del comune per identificare il sito. Si sottolinea che ... all'interno del territorio comunale le azioni sismiche possono essere significativamente diverse da quelle così individuate e si consiglia, quindi, la "Ricerca per coordinate".

INTRO

FASE 1

FASE 2

FASE 3

Immagine 23 - Pericolosità del sito

FASE 2. SCELTA DELLA STRATEGIA DI PROGETTAZIONE

Vita nominale della costruzione (in anni) - V_N info

Coefficiente d'uso della costruzione - c_U info

Valori di progetto

Periodo di riferimento per la costruzione (in anni) - V_R info

Periodi di ritorno per la definizione dell'azione sismica (in anni) - T_R info

Stati limite di esercizio - SLE {

- SLO - $P_{VR} = 81\%$
- SLD - $P_{VR} = 63\%$

Stati limite ultimi - SLU {

- SLV - $P_{VR} = 10\%$
- SLC - $P_{VR} = 5\%$

Elaborazioni

- Grafici parametri azione
- Grafici spettri di risposta
- Tabella parametri azione

Strategia di progettazione

LEGENDA GRAFICO

---□--- Strategia per costruzioni ordinarie

---■--- Strategia scelta

INTRO
FASE 1
FASE 2
FASE 3

Immagine 24 - Strategia di progettazione

Parametri di Pericolosità Sismica

Stato Limite	T_r	$a_g = A_g/g$	F_0	T^*_c
<i>Operatività (SLO)</i>	45	0.081	2.412	0.285
<i>Danno (SLD)</i>	75	0.101	2.402	0.294
<i>Salvag. Vita (SLV)</i>	712	0.232	2.507	0.328
<i>Collasso (SLC)</i>	1462	0.292	2.531	0.337

Immagine 25 - Parametri del sito

Spettri di risposta elastici per i diversi Stati Limite

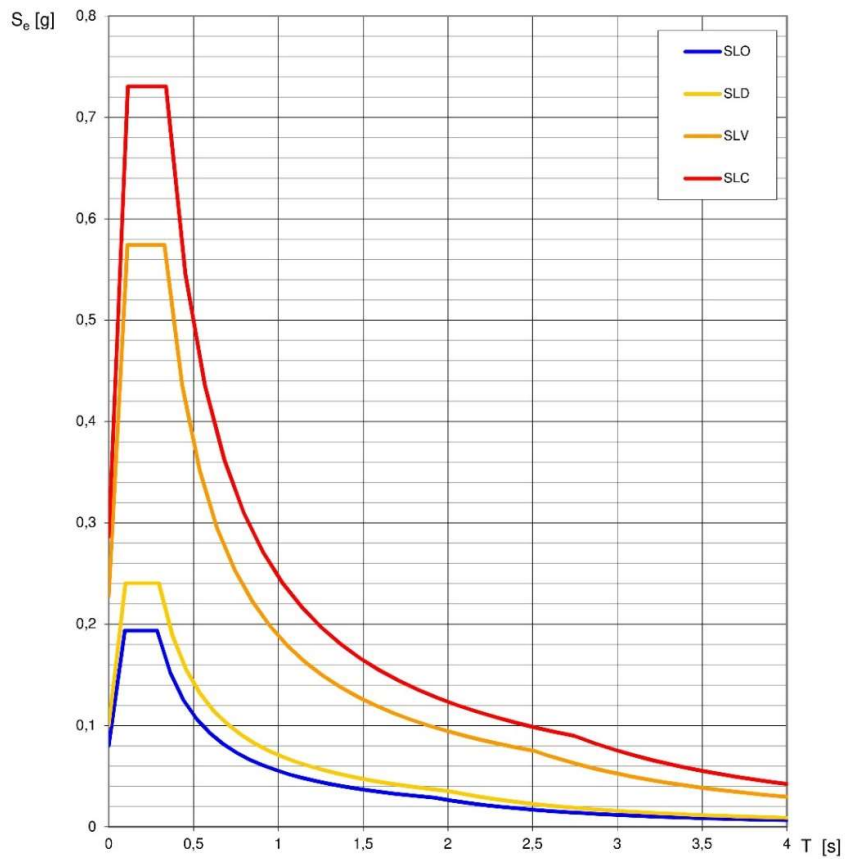


Immagine 26 – Spettri di risposta elastici

FASE 3. DETERMINAZIONE DELL'AZIONE DI PROGETTO

Stato Limite
Stato Limite considerato: SLV info

Risposta sismica locale
 Categoria di sottosuolo: D info $S_b = 1,539$ $C_c = 2,182$ info
 Categoria topografica: T1 info $h/H = 0,000$ $S_T = 1,000$ info
(h=quota sito, H=altezza rilievo topografico)

Compon. orizzontale
 Spettro di progetto elastico (SLE) Smorzamento ζ (%) 5 $\eta = 1,000$ info
 Spettro di progetto inelastico (SLU) Fattore q_d 1,5 Regol. in altezza no info

Compon. verticale
 Spettro di progetto Fattore q 1,5 $\eta = 0,667$ info

Elaborazioni
 Grafici spettri di risposta
 Parametri e punti spettri di risposta

— Spettro di progetto - componente orizzontale

— Spettro di progetto - componente verticale

— Spettro elastico di riferimento (Cat. A-T1, $\xi = 5\%$)

Spettri di risposta

INTRO
 FASE 1
 FASE 2
 FASE 3

Immagine 27 - Azione di Progetto SLV

Spettri di risposta (componenti orizz. e vert.) per lo stato limite: SLV

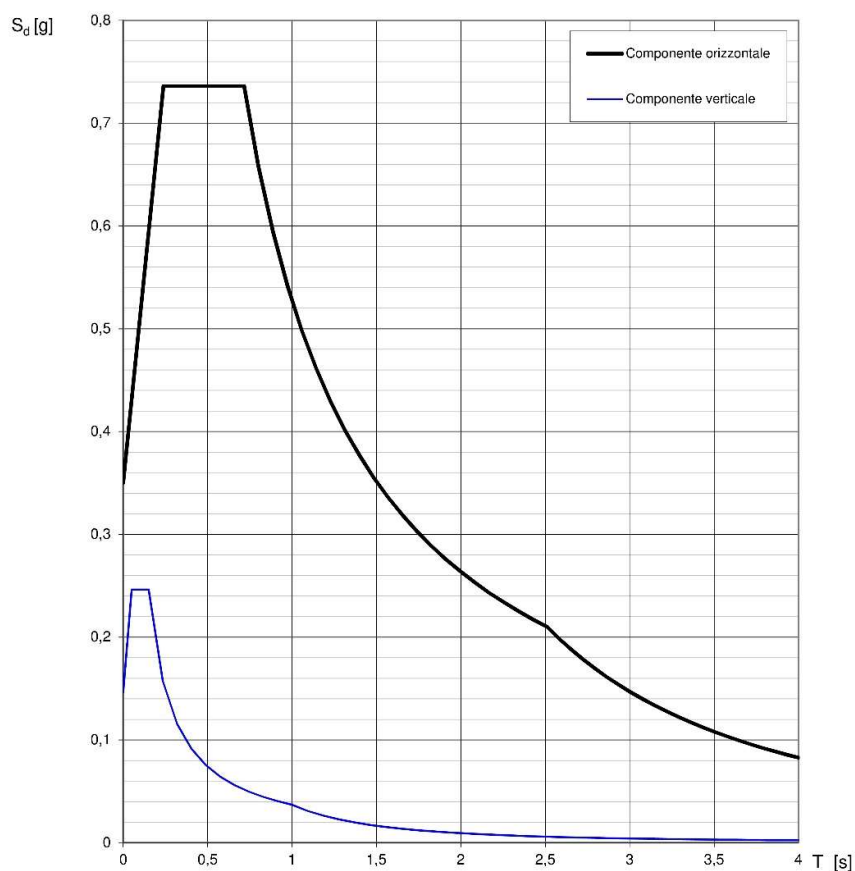


Immagine 28 - Spettro di risposta SLV

COMPONENTE ORIZZONTALE

COMPONENTE VERTICALE

Parametri indipendenti

STATO LIMITE	SLV
a_g	0,227 g
F_o	2,524
T_C	0,328 s
S_S	1,539
C_C	2,182
S_T	1,000
q	1,200

Parametri indipendenti

STATO LIMITE	SLV
a_{gv}	0,146 g
S_S	1,000
S_T	1,000
q	1,500
T_B	0,050 s
T_C	0,150 s
T_D	1,000 s

Parametri dipendenti

S	1,539
η	0,833
T_B	0,239 s
T_C	0,716 s
T_D	2,510 s

Parametri dipendenti

F_v	1,625
S	1,000
η	0,667

Immagine 29 - Parametri SLV

9. CRITERI GENERALI DI VALUTAZIONE DELLA VULNERABILITÀ PER AZIONI SISMICHE

9.1. Analisi di regolarità

Secondo quanto riportato nelle NTC2018 al par. 7.2.1, le costruzioni devono avere, quanto più possibile, struttura iperstatica caratterizzata da regolarità in pianta e in altezza.

Per quanto riguarda gli edifici, una costruzione è *regolare in pianta* se tutte le seguenti condizioni sono rispettate:

- a) la distribuzione di masse e rigidezze è approssimativamente simmetrica rispetto a due direzioni ortogonali e la forma in pianta è compatta, ossia il contorno di ogni orizzontamento è convesso; il requisito può ritenersi soddisfatto, anche in presenza di rientranze in pianta, quando esse non influenzano significativamente la rigidezza nel piano dell'orizzontamento e, per ogni rientranza, l'area compresa tra il perimetro dell'orizzontamento e la linea convessa circoscritta all'orizzontamento non supera il 5% dell'area dell'orizzontamento;
- b) il rapporto tra i lati del rettangolo circoscritto alla pianta di ogni orizzontamento è inferiore a 4;
- c) ciascun orizzontamento ha una rigidezza nel proprio piano tanto maggiore della corrispondente rigidezza degli elementi strutturali verticali da potersi assumere che la sua deformazione in pianta influenzi in modo trascurabile la distribuzione delle azioni sismiche tra questi ultimi e ha resistenza sufficiente a garantire l'efficacia di tale distribuzione.

Nel caso in esame:

d) Gli orizzontamenti non possono considerarsi rigidi nel proprio piano.

Quindi la struttura risulta non regolare in pianta.

Una costruzione è *regolare in altezza* se tutte le seguenti condizioni sono rispettate:

- d) tutti i sistemi resistenti alle azioni orizzontali si estendono per tutta l'altezza della costruzione o, se sono presenti parti aventi differenti altezze, fino alla sommità della rispettiva parte dell'edificio;
- e) massa e rigidezza rimangono costanti o variano gradualmente, senza bruschi cambiamenti, dalla base alla sommità della costruzione (le variazioni di massa da un orizzontamento all'altro non superano il 25%, la rigidezza non si riduce da un orizzontamento a quello sovrastante più del 30% e non aumenta più del 10%); ai fini della rigidezza si possono considerare regolari in altezza strutture dotate di pareti o nuclei in c.a. o di pareti e nuclei in muratura di sezione costante sull'altezza o di telai controventati in acciaio, ai quali sia affidato almeno il 50% dell'azione sismica alla base;

f) il rapporto tra la capacità e la domanda allo SLV non è significativamente diverso, in termini di resistenza, per orizzontamenti successivi (tale rapporto, calcolato per un generico orizzontamento, non deve differire più del 30% dall'analogo rapporto calcolato per l'orizzontamento adiacente); può fare eccezione l'ultimo orizzontamento di strutture intelaiate di almeno tre orizzontamenti;

g) eventuali restringimenti della sezione orizzontale della costruzione avvengano con continuità da un orizzontamento al successivo; oppure avvengano in modo che il rientro di un orizzontamento non superi il 10% della dimensione corrispondente all'orizzontamento immediatamente sottostante, né il 30% della dimensione corrispondente al primo orizzontamento. Fa eccezione l'ultimo orizzontamento di costruzioni di almeno quattro orizzontamenti, per il quale non sono previste limitazioni di restringimento.

Nel caso in esame tutte le condizioni sopra esposte non risultano soddisfatte quindi la struttura risulta non regolare in altezza.

10.ASPETTI ULTERIORI PER LA VALUTAZIONE DELLA VULNERABILITÀ SISMICA DEL FABBRICATO

10.1. Presenza di elementi costruttivi senza funzione strutturale sismicamente rilevanti

Come già descritto nel paragrafo riguardante il rilievo e lo stato conservativo dell'opera, in corrispondenza del prospetto sud del fabbricato è presente una canna fumaria realizzata con blocchi in cemento non saldamente ancorata al resto del fabbricato e quindi non in grado di assorbire le deformazioni della struttura soggetta all'azione sismica, per tale motivo verrà ignorata nell'analisi della risposta sismica.

11. MODELLAZIONE DELLA STRUTTURA

Per l'elaborazione del modello strutturale dell'edificio è stato utilizzato il software di calcolo CDSWin versione 2018 della STS mediante il quale è stato messo a punto un modello agli elementi finiti (FEM).

L'input è stato eseguito considerando nello stesso modello di calcolo sia la struttura in legno che la struttura in muratura inglobata interagente tra di loro mediante l'appoggio sulla struttura sottostante degli elementi verticali della baraccatura.

La schematizzazione degli archi a tre cerniere costituenti la copertura, è stata eseguita mediante la loro discretizzazione in elementi rettilinei monodimensionali di lunghezza adeguata tali da non avere un'eccessiva complicazione del modello con conseguente penalizzazione dell'analisi.

La presenza delle cerniere alle estremità degli archi è stata considerata svincolando la struttura in corrispondenza dei colmi e dell'appoggio sui plinti di fondazione.

Per considerare il collegamento trasversale degli archi dovuto alla presenza dell'orditura secondaria e della copertura sovrastante, è stato inserito un numero minimo di arcarecci posizionati in corrispondenza delle estremità dei conci in cui è stata suddivisa la trave principale.

In corrispondenza di una campata trasversale della copertura sono stati inseriti gli elementi di controventamento di falda schematizzati mediante profili tondi in acciaio.

Al fine di considerare la pannellatura comprensiva dei traversi interni, alla base dei baraccamenti sono stati inseriti degli elementi diagonali di dimensione 12x12cm che simulano l'effetto di controventamento dato dalla pannellatura stessa.

Il corpo muratura è stato schematizzato con elementi "shell" alla cui sommità sono stati inseriti cordoli in c.a. mentre il solaio tribuna, avendo una tessitura monodirezionale, è stato considerato con l'inserimento di un carico tipo "pannello" nella direzione trasversale.

La fondazione del corpo tribuna è di tipo superficiale ed è stata modellata con travi a T rovescia mentre i 6 plinti di fondazione degli archi sono stati schematizzati con elementi plinto+pilastro.

Si specifica che le dimensioni e le caratteristiche degli elementi strutturali presenti nell'edificio sono state ricavate dagli elaborati progettuali esistenti e dalle indagini in situ descritte precedentemente.

Riportiamo di seguito le immagini del modello elaborato (*immagini 30 e 31*).

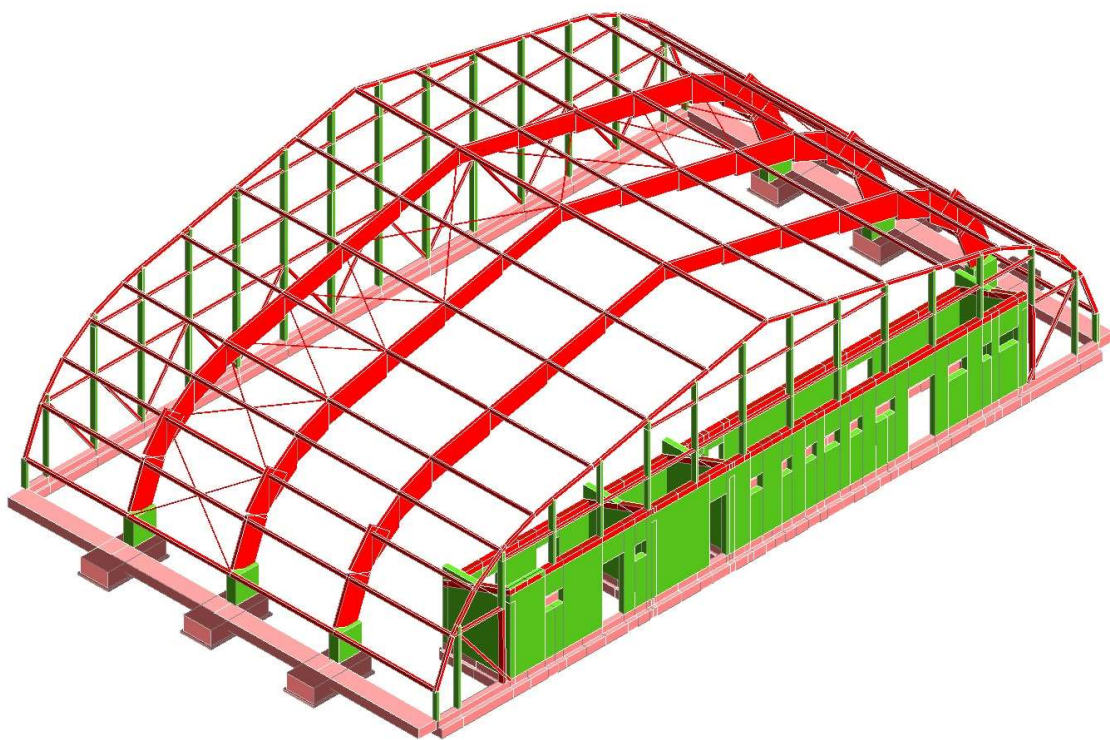


Immagine 30 – Vista 3D Modello

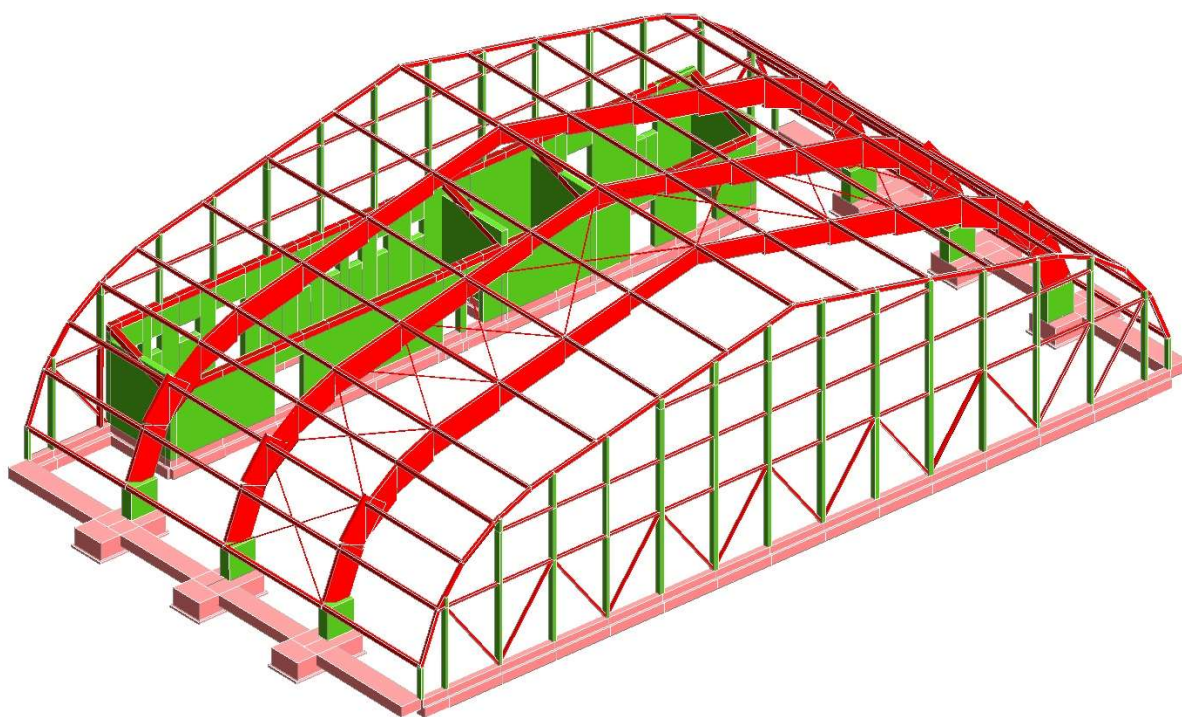


Immagine 31 – Vista 3D Modello

12.METODI DI ANALISI E CRITERI DI AMMISSIBILITÀ

12.1. Premessa

Secondo quanto esposto nelle NTC2018 al par. 7.3, l'analisi delle strutture soggette ad azione sismica può essere lineare o non lineare.

Nel caso in esame, il raggiungimento del Livello di Conoscenza LC2 ci permetterebbe di eseguire tutti i tipi di analisi previsti dalla normativa anche se la presenza di un sistema strutturale a comportamento elastico (legno) unito alla mancanza di piani rigidi porta a escludere l'utilizzo di un'analisi statica non lineare per tutto il fabbricato.

Per questo motivo si è scelto di eseguire dapprima un'analisi dinamica lineare dell'intero edificio per conoscerne il comportamento globale rispetto alle azioni sismiche ed il sistema costruttivo con maggiori criticità rispetto a questo tipo di azione; successivamente è stato approfondito lo studio del comportamento del corpo in muratura con un'analisi statica non lineare che ha consentito una valutazione più precisa di tale sistema costruttivo.

12.2. Valutazione della vulnerabilità statica finalizzata all'analisi sismica

Prima di eseguire l'analisi sismica del fabbricato, è necessario valutare la situazione statica di partenza, intendendo con questo la valutazione dello stato di sollecitazione degli elementi soggetti alla combinazione dei carichi gravitazionali in condizioni sismiche.

La combinazione statica di riferimento, è quella che prevede i carichi gravitazionali combinati come nel caso sismico.

$$G_1 + G_2 + \sum_j \psi_{2j} Q_{kj}$$

I valori dei coefficienti ψ_{2j} sono riportati nella Tabella 2.5.I delle Norme Tecniche.

Riportiamo di seguito i vari screenshot della verifica statica in cui tutti gli elementi risultano verificati, evidenziati con il colore verde (*immagini 32, 33, 34 e 35*).

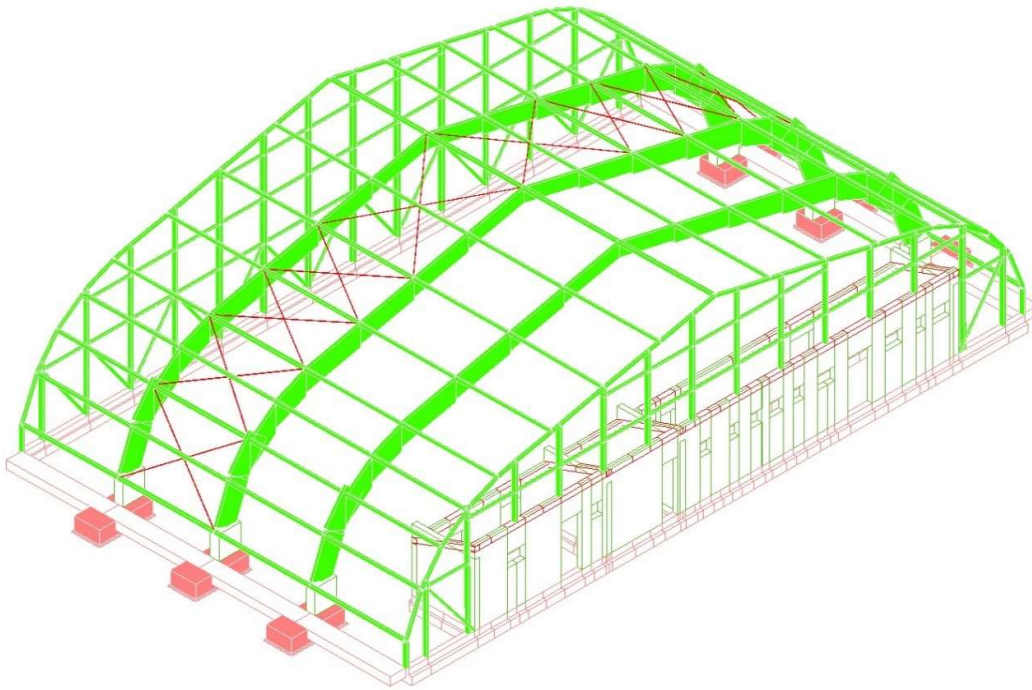


Immagine 32 – Verifica Statica elementi in Legno

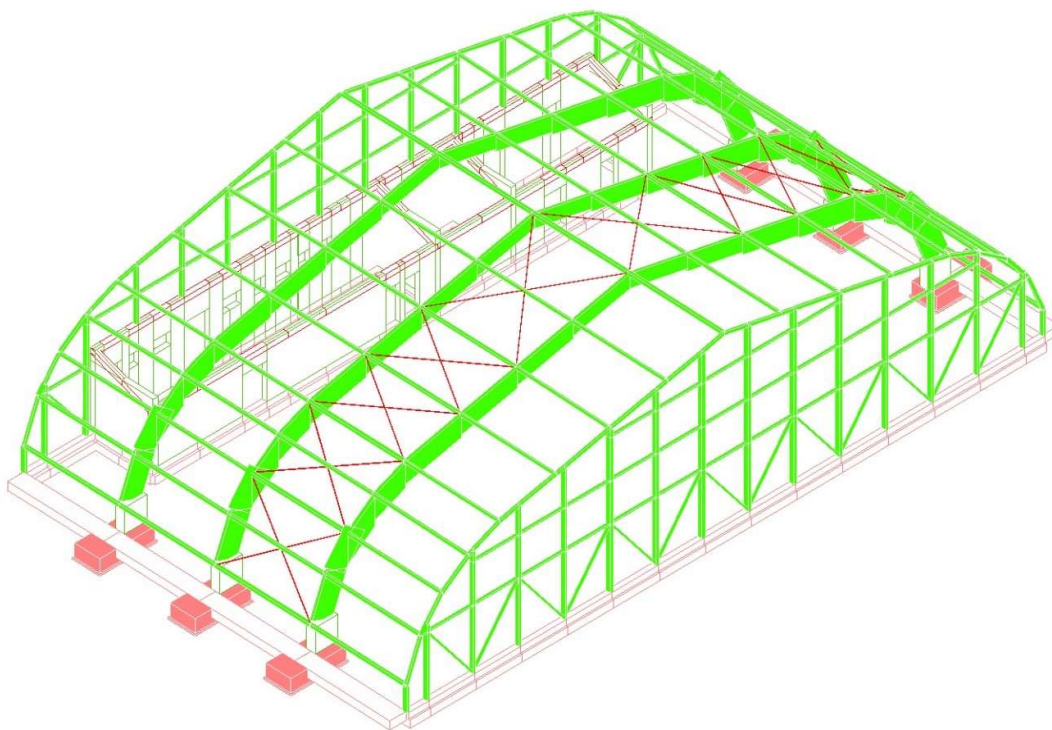


Immagine 33 – Verifica Statica elementi in Legno

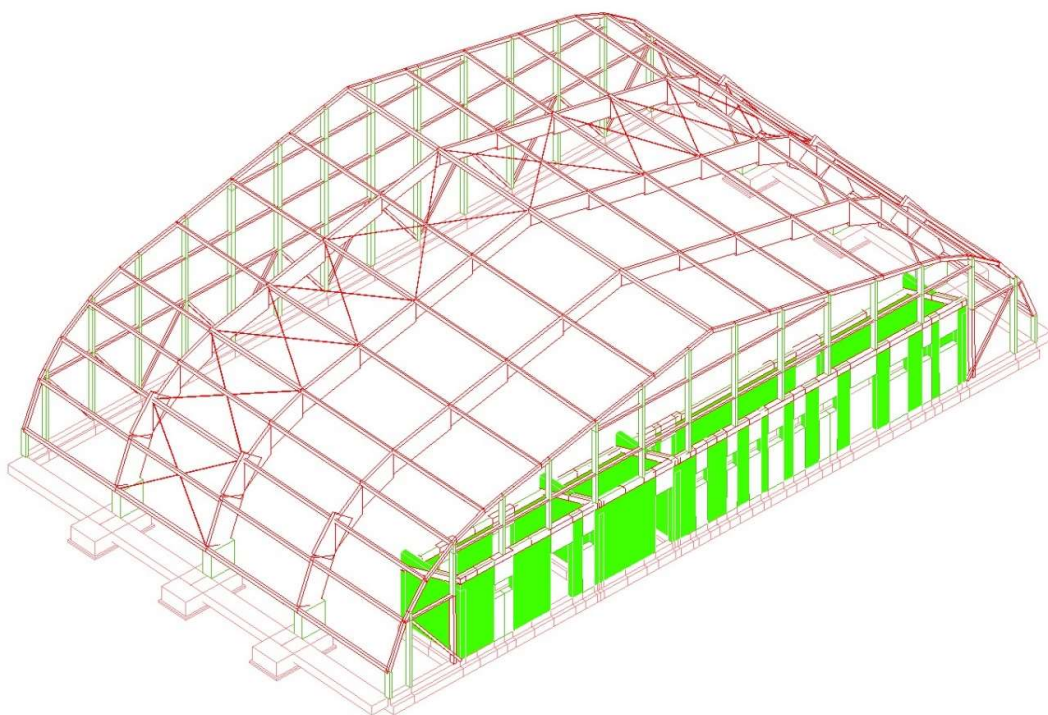


Immagine 34 – Verifica Statica muratura

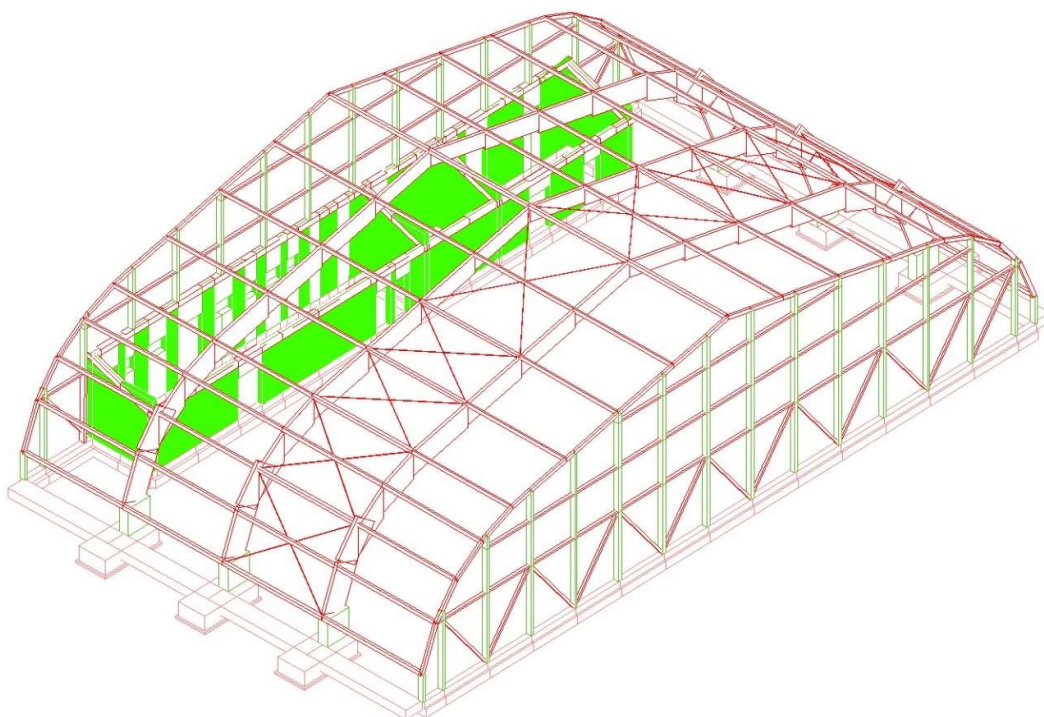


Immagine 35 – Verifica Statica muratura

12.3. Considerazioni sui risultati e identificazione degli interventi “urgenti”

Per capire se siano presenti delle criticità che possano influenzare l’analisi della vulnerabilità ma allo stesso tempo essere risolte con semplici interventi, si procede con la verifica mediante analisi dinamica lineare.

Da tale verifica si evidenziano che gli elementi della controventatura di falda prossimi al colmo di copertura avendo una sezione più piccola ($\varnothing=12\text{mm}$) rispetto agli altri, non risultano verificati.

La mancanza di verifica permane anche dopo aver raggiunto la verifica di tutti gli altri elementi agendo sui tempi di ritorno secondo la procedura scelta per la verifica di vulnerabilità.

È possibile osservare dall’immagine seguente gli elementi di controvento non verificati indicati in rosso.

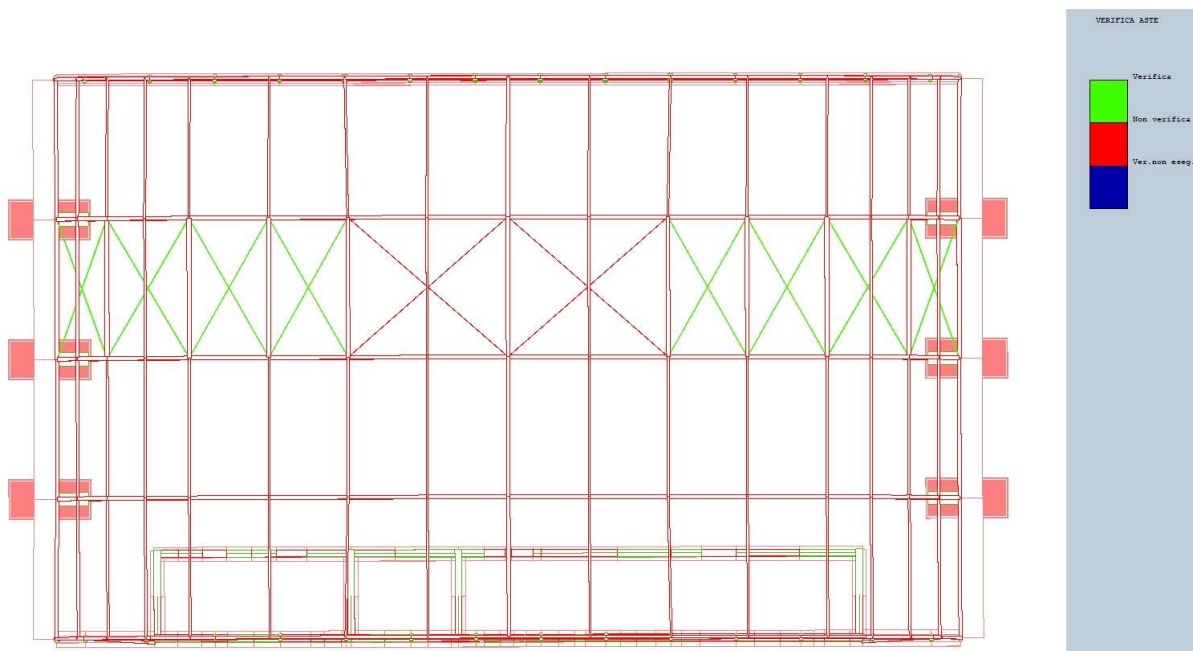


Immagine 36 – Verifica controventi esistenti (controventi centrali non verificati)

Ai fini della valutazione della vulnerabilità si sceglie di aumentare (in maniera virtuale) la sezione di tali elementi in quanto si rischierebbe di influenzare la ricerca dell’indicatore di rischio.

Si consiglia comunque **l’immediata esecuzione dell’intervento di sostituzione dei controventi al fine di eliminare la criticità rilevata.**

13.VERIFICHE DI VULNERABILITA'

Dai risultati dell'analisi dinamica modale effettuata su tutta la struttura si osserva che il sistema costruttivo in legno non ha manifestato carenze strutturali dovute all'azione sismica in quanto, come è ben noto, essendo costituito da massa ridotta l'accelerazione sismica imposta non è elevata a differenza dell'azione del vento che per questo tipo di strutture si può considerare come l'azione preponderante rispetto alle altre.

Diversamente, la struttura in muratura risulta quella maggiormente influenzata dall'azione sismica sia per le accelerazioni sismiche applicate sia, nello specifico, per l'organizzazione strutturale del corpo tribune. Si noti infatti che tale struttura presenta una forma in pianta rettangolare allungata con la presenza di poche pareti trasversali capaci di opporsi all'effetto torcente e all'effetto del sisma ortogonale sulle pareti longitudinali.

Si riportano di seguito le immagini relative al report di verifica considerando la combinazione sismica con procedura iterativa descritta nel paragrafo successivo ottenuta riducendo T_r fino alla verifica di tutti gli elementi.

Dalle immagini 37, 38, 39 e 40 si può notare che la struttura in legno comprensiva dei controventi in acciaio risulta completamente verificata con un T_r -SLV pari a 105 anni mentre il corpo in muratura presenta per tale periodo ancora alcuni elementi non verificati.

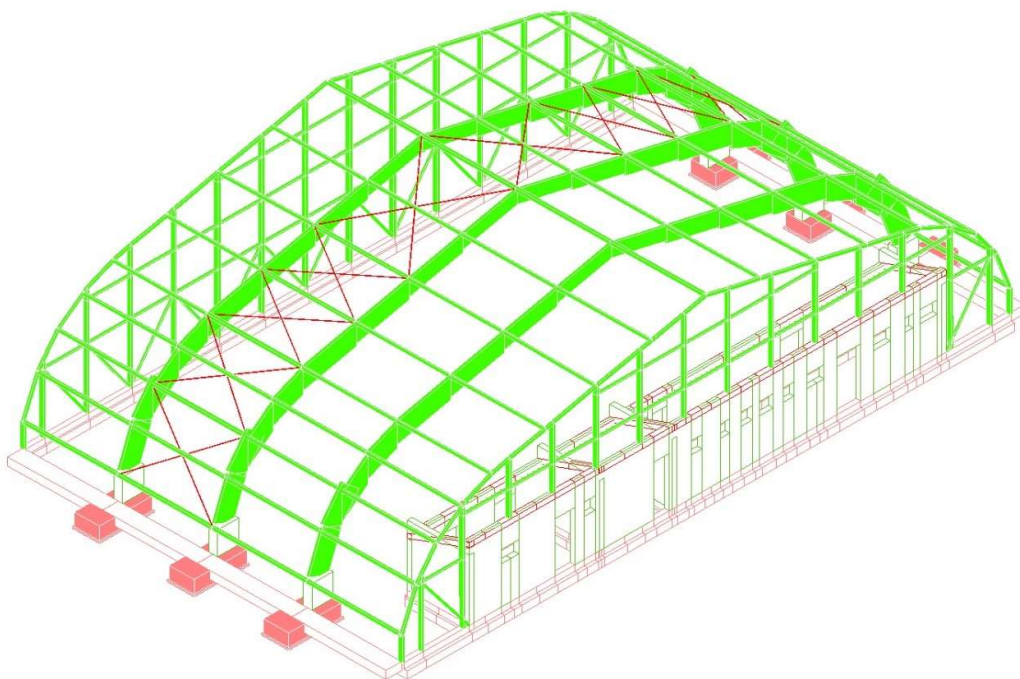


Immagine 37 – Verifica elementi in legno – $T_r = 105$ anni

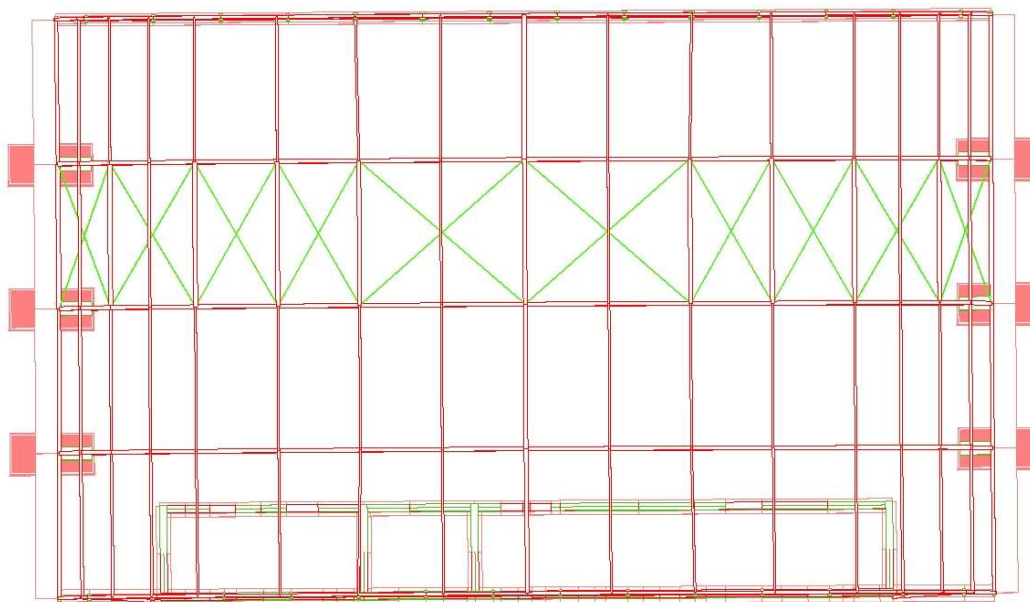


Immagine 38 – Verifica controventi in acciaio modificati – $T_r = 105$ anni

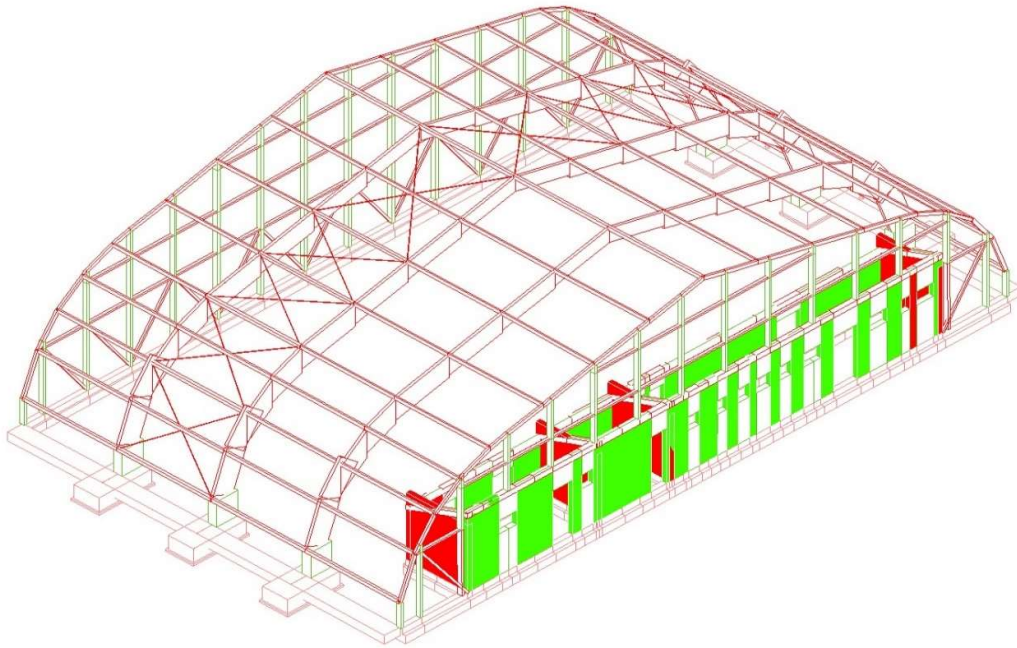


Immagine 39 – Verifica muratura – $T_r = 105$ anni

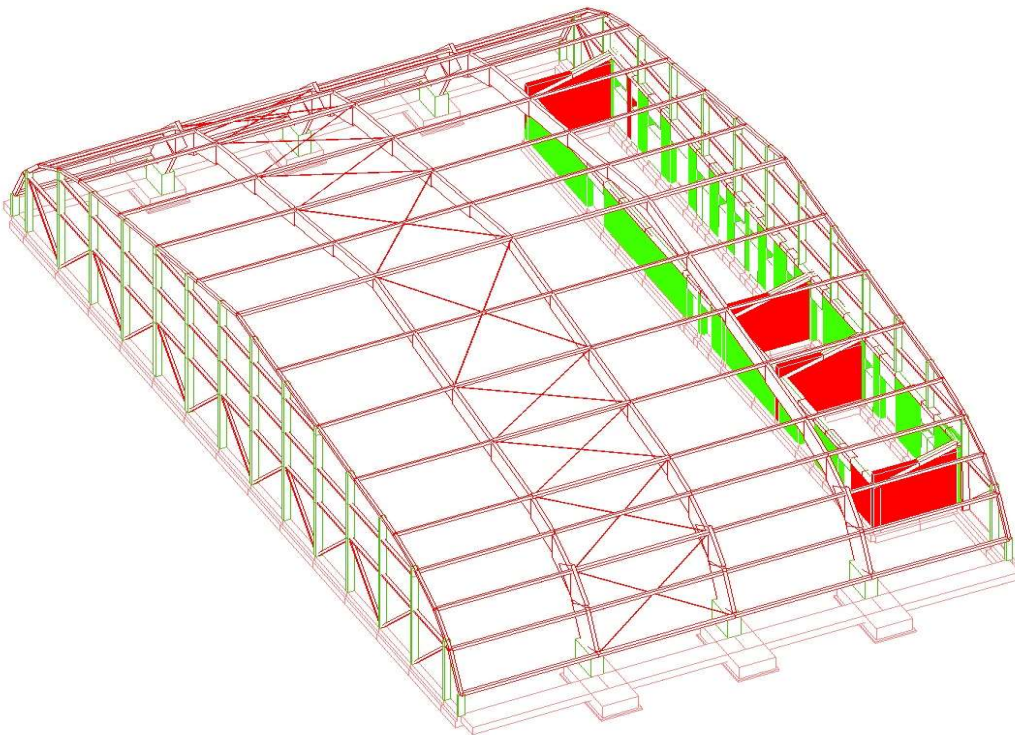


Immagine 40 – Verifica muratura – $T_r = 105$ anni

Quindi dopo aver dimostrato che il sistema sismicamente più vulnerabile risulta quello in muratura, si è voluto approfondire lo studio della vulnerabilità dell'organismo murario attraverso un'analisi statica non lineare (Push-Over). La scelta è stata dettata anche dal fatto che tale tipo di analisi, a differenza dell'analisi dinamica modale più grossolana, descrive abbastanza fedelmente il comportamento delle costruzioni in muratura e come indicato nelle NTC2018, con questo tipo di strutture può essere utilizzata senza limitazione di sorta.

L'Analisi Statica non lineare, è stata eseguita considerando le due direzioni X che Y e i due versi + e -. Le verifiche sono state effettuate utilizzando due tipi di distribuzione di forze orizzontali: una prima distribuzione assunta proporzionale al modo più significativo per la direzione del sisma considerata ed una seconda proporzionale alle masse.

Nell'analisi sono state inoltre considerate le eccentricità accidentali pari al 5% della dimensione della struttura nella direzione trasversale al sisma e l'accoppiamento dei sismi arrivando fino a 32 risoluzioni Push-Over.

Spettro ADSR Sa/g - mm

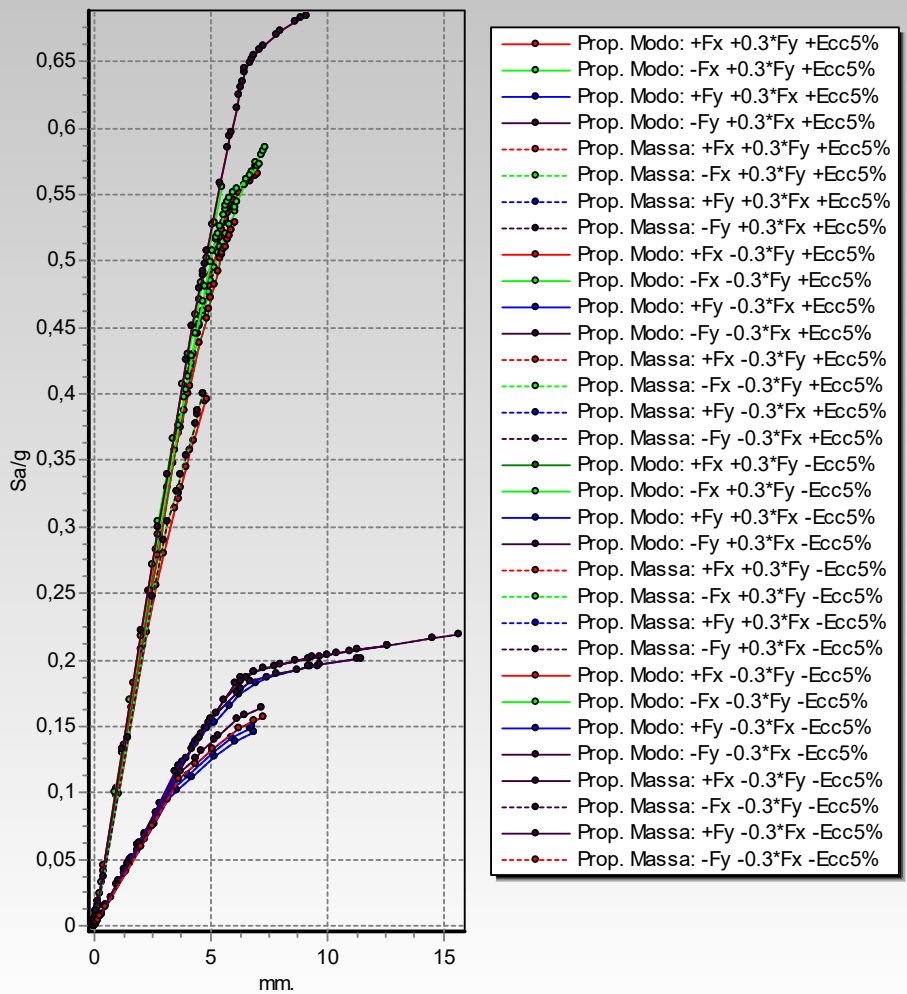


Immagine 41 – Curve Push-Over

Tabellina riassuntiva delle PushOver

Numero PushOver	PgaSLO/Pga81%	PgaSLD/Pga63%	PgaSLV/Pga10%
1	.842	.758	.409
2	1.13	1.14	.59
3	.842	.673	.29
4	.842	.673	.303
5	.842	.758	.409
6	1.13	1.14	.59
7	.842	.673	.29
8	.842	.673	.303
9	.842	.876	.654
10	.842	1.041	.651
11	.842	.673	.29
12	.842	.673	.351
13	.842	.876	.654
14	.842	1.041	.651
15	.842	.673	.29
16	.842	.673	.351
17	.979	1.067	.569
18	.958	1.014	.671
19	.842	.673	.29
20	.842	.673	.29
21	.979	1.067	.569
22	.958	1.014	.671
23	.842	.673	.29
24	.842	.673	.29
25	.914	1.2	.885
26	.842	.792	.409
27	.842	.673	.29
28	.842	.673	.29
29	.914	1.2	.885
30	.842	.792	.409
31	.842	.673	.29
32	.842	.673	.29
Min. PgaSL/Pga%	.842	.673	.29

Tabella 15 – Tabella riassuntiva Push-Over

Analizzando una delle deformate caratterizzanti l'azione sismica, notiamo quanto già anticipato cioè l'elevata deformazione della porzione nella quale risultano carenti setti trasversali

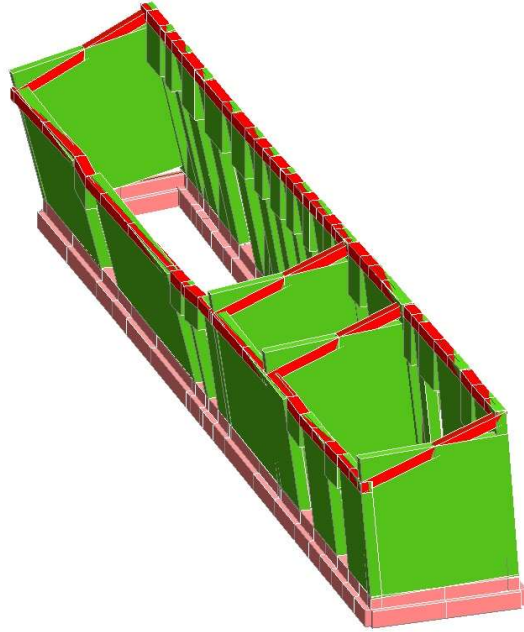


Immagine 42 – Deformata modale

Alla deformata modale sopra visualizzata corrispondono le tipologie di collasso Push visualizzate nell'immagine seguente dove gli elementi in rosso indicano le rotture a flessione.

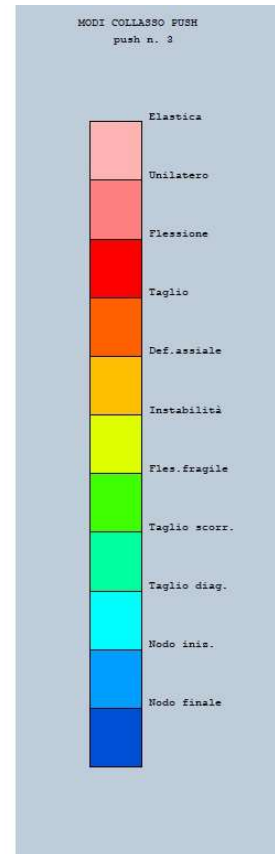
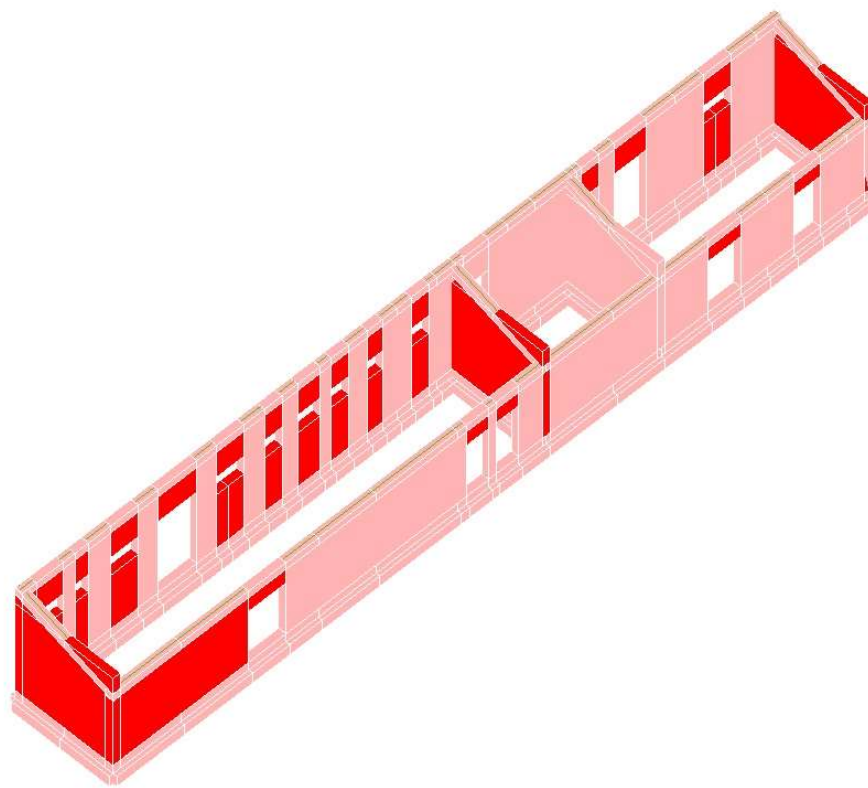


Immagine 43 – Modi di Collasso Push

Si può osservare che ad eccezione dei collassi rilevati in corrispondenza delle aperture, gli elementi più influenzati dalla crisi sono i setti trasversali e una porzione di estremità della parete longitudinale più bassa dovuta proprio alla carenza di irrigidimenti trasversali.

14.DETERMINAZIONE DELL'INDICATORE DI RISCHIO (IR)

La normativa italiana indica che la vulnerabilità di un edificio va segnalata attraverso un indicatore di rischio che è dato dal rapporto tra i periodi di ritorno del sisma di capacità e di quello di domanda, ovvero dal rapporto tra la PGA del sisma di capacità con quella del sisma di domanda.

Avendo stabilito di eseguire lo studio della struttura nel suo complesso attraverso un'analisi dinamica modale, per la valutazione dell'Indicatore di Rischio I_R si è proceduto nel modo seguente:

- Modifica in modo iterativo del valore del periodo di ritorno dello spettro di domanda $T_{R,D}$ (ad esempio a Step di 5 anni) fino a trovare il valore $T_{R,C}$ sotto il quale sono soddisfatte le verifiche in termini di resistenza.
- Calcolo dell'indicatore di rischio eseguendo il rapporto:

$$I_{R_SL} = \left(\frac{T_{R,C}}{T_{R,D}} \right)^{0,41}$$

Attraverso la procedura iterativa appena descritta si è ricavato il periodo di ritorno T_{R_SLV} pari a **105 anni** in corrispondenza del quale tutti gli elementi in legno risultano verificati. Il valore indicato è stato poi rapportato al T_{R_SLV} richiesto secondo l'attuale normativa pari a 712 anni ottenendo:

$$I_{R_SLV} = \left(\frac{105}{712} \right)^{0,41} = 0,46$$

Quindi l'indicatore di rischio relativo alla struttura in legno è pari a **$I_{R_LEGGNO}=0,46$**

Mentre il valore dell'indicatore considerando anche la struttura in muratura risulta sicuramente inferiore al valore sopra ricavato data la non verifica dei maschi murari a tale T_{R} .

15. VALUTAZIONE CRITICA DELL'INDICATORE DI RISCHIO (IR)

A questo punto, avendo rilevato un indicatore di rischio dipendente direttamente dalle vulnerabilità della struttura in muratura, è stato affinato il calcolo procedendo con un'analisi statica non lineare solamente per il corpo tribuna e ricavando l'indicatore mediante la seguente modalità:

- Sulla curva generalizzata forza-spostamento dovranno essere identificati i punti corrispondenti al raggiungimento ultimo per lo SLV.
- La curva di capacità dovrà essere confrontata con opportuni spettri di risposta elastica eventualmente corretti con un valore appropriato del fattore eta, in funzione delle capacità dissipative corrispondenti a ciascun stato limite.
- L'intersezione della curva di capacità con gli spettri consentirà di calcolare il valore dell'accelerazione al suolo corrispondente agli stati limite esaminati (PGA_{SL}).
- Si calcolerà l'indicatore di rischio facendo il rapporto tra la PGA_{SL} minore e il corrispondente valore dell'accelerazione di aggancio allo spettro per lo stato limite esaminato.
- Per determinare l'indicatore di rischio in termini di Periodo di Ritorno si deve calcolare il seguente rapporto:

$$I_{R_SL} = \left(\frac{T_{R,C}(PGA_C)}{T_{R,D}(PGA_D)} \right)^{0,41}$$

Dalla procedura appena descritta, implementata in maniera automatica nel software, si è calcolato l'indicatore di rischio sismico minimo che risulta anche essere quello globale per tutto l'edificio e pari a:

$$I_R=0,29$$

16.INDICAZIONE QUALITATIVA DEGLI INTERVENTI NECESSARI

Sulla base del presente studio si sono evidenziate le seguenti criticità riguardanti l'edificio:

- Estesa fessurazione di diversi elementi secondari in legno massiccio costituenti la copertura e la baraccatura;
- Alcuni elementi in acciaio di controventamento di falda risultano insufficienti;
- Numero limitato di setti trasversali del corpo in muratura degli spogliatoi-tribune;
- Canna fumaria esterna in muratura non sufficientemente collegata con il resto della struttura;
- Presenza di alcune porzioni di muratura che presentano degrado dovuto a risalita capillare di umidità;
- Presenza di alcune porzioni di calcestruzzo armato delle fondazioni che presentano degrado dovuto a risalita capillare di umidità;
- L'area dove è posta la palestra è individuata come zona a rischio Esondazione R3 e zona a rischio Frana R3 e pericolosità P3 (F-16-0839).

Per i motivi sopra esposti e per il fatto che l'indicatore di rischio ottenuto sia molto basso, si sollecita l'ente proprietario **ad intervenire rapidamente eliminando le maggiori carenze nei confronti della vulnerabilità sismica**, individuando qualitativamente le seguenti categorie d'intervento:

- Sostituzione elementi fessurati e/o ammalorati in legno massiccio costituenti la copertura e la baraccatura;
- Verifica dello stato di conservazione delle connessioni (chiodature, bullonature, piastre) tra i vari elementi costituenti la struttura in legno;
- Sostituzione dei controventi di falda in acciaio con tondi di diametro superiore;
- Realizzazione di setti trasversali all'interno del corpo in muratura, spogliatoi-tribune, adeguatamente dimensionati;
- Sostituzione della canna fumaria della centrale termica con nuova canna metallica adeguatamente vincolata;
- Risanamento delle porzioni di muratura degradate;
- Risanamento delle porzioni di calcestruzzo armato degradate;
- Predisposizione di opportuni sistemi di rilevamento al fine di limitare il rischio di esondazione e frana nel sito considerato.

17.ELENCO ALLEGATI

- Tabulati di Calcolo
- Prove sui materiali
- Studio Geologico, Geotecnico e Sismico

Matelica, 15.11.2018

Geom. Andrea Radichetti

Ing. Samuele Dominici

**COMUNE DI PIORACO
PROVINCIA DI MACERATA**

TABULATI DI CALCOLO
Analisi Intera Struttura

OGGETTO:

VULNERABILITA' SISMICA PALESTRA SCOLASTICA

COMMITTENTE:

COMUNE DI PIORACO

RELAZIONE DI CALCOLO

Sono illustrati con la presente i risultati dei calcoli che riguardano il progetto delle armature, la verifica delle tensioni di lavoro dei materiali e del terreno.

• **NORMATIVA DI RIFERIMENTO**

I calcoli sono condotti nel pieno rispetto della normativa vigente e, in particolare, la normativa cui viene fatto riferimento nelle fasi di calcolo, verifica e progettazione è costituita dalle *Norme Tecniche per le Costruzioni*, emanate con il D.M. 17/01/2018 pubblicato nel suppl. 8 G.U. 42 del 20/02/2018, nonché la Circolare del Ministero Infrastrutture e Trasporti del 2 Febbraio 2009, n. 617 “*Istruzioni per l'applicazione delle nuove norme tecniche per le costruzioni*”.

• **METODI DI CALCOLO**

I metodi di calcolo adottati per il calcolo sono i seguenti:

- 1) Per i carichi statici: *METODO DELLE DEFORMAZIONI*;
- 2) Per i carichi sismici: metodo dell'*ANALISI MODALE* o dell'*ANALISI SISMICA STATICA EQUIVALENTE*.

Per lo svolgimento del calcolo si è accettata l'ipotesi che, in corrispondenza dei piani sismici, i solai siano infinitamente rigidi nel loro piano e che le masse ai fini del calcolo delle forze di piano siano concentrate alle loro quote.

• **CALCOLO SPOSTAMENTI E CARATTERISTICHE**

Il calcolo degli spostamenti e delle caratteristiche viene effettuato con il metodo degli elementi finiti (**F.E.M.**).

Possano essere inseriti due tipi di elementi:

- 1) Elemento monodimensionale asta (*beam*) che unisce due nodi aventi ciascuno 6 gradi di libertà. Per maggiore precisione di calcolo, viene tenuta in conto anche la deformabilità a taglio e quella assiale di questi elementi. Queste aste, inoltre, non sono considerate flessibili da nodo a nodo ma hanno sulla parte iniziale e finale due tratti infinitamente rigidi formati dalla parte di trave inglobata nello spessore del pilastro; questi tratti rigidi forniscono al nodo una dimensione reale.
- 2) L'elemento bidimensionale shell (*quad*) che unisce quattro nodi nello spazio. Il suo comportamento è duplice, funziona da lastra per i carichi agenti sul suo piano, da piastra per i carichi ortogonali.

Assemblate tutte le matrici di rigidezza degli elementi in quella della struttura spaziale, la risoluzione del sistema viene perseguita tramite il *metodo di Cholesky*.

Ai fini della risoluzione della struttura, gli spostamenti X e Y e le rotazioni attorno l'asse verticale Z di tutti i nodi che giacciono su di un impalcato dichiarato rigido sono mutuamente vincolati.

• **RELAZIONE SUI MATERIALI**

Le caratteristiche meccaniche dei materiali sono descritti nei tabulati riportati nel seguito per ciascuna tipologia di materiale utilizzato.

- **ANALISI SISMICA DINAMICA A MASSE CONCENTRATE**

L'analisi sismica dinamica è stata svolta con il metodo dell'analisi modale; la ricerca dei modi e delle relative frequenze è stata perseguita con il metodo delle "iterazioni nel sottospazio".

I modi di vibrazione considerati sono in numero tale da assicurare l'eccitazione di più dell'85% della massa totale della struttura.

Per ciascuna direzione di ingresso del sisma si sono valutate le forze modali che vengono applicate su ciascun nodo spaziale (tre forze, in direzione X, Y e Z, e tre momenti).

Per la verifica della struttura si è fatto riferimento all'analisi modale, pertanto sono prima calcolate le sollecitazioni e gli spostamenti modali e poi viene calcolato il loro valore efficace.

I valori stampati nei tabulati finali allegati sono proprio i suddetti valori efficaci e pertanto l'equilibrio ai nodi perde di significato. I valori delle sollecitazioni sismiche sono combinate linearmente (in somma e in differenza) con quelle per carichi statici per ottenere le sollecitazioni per sisma nelle due direzioni di calcolo.

Gli angoli delle direzioni di ingresso dei sismi sono valutati rispetto all'asse X del sistema di riferimento globale.

- **VERIFICHE**

Le verifiche, svolte secondo il metodo degli stati limite ultimi e di esercizio, si ottengono involupando tutte le condizioni di carico prese in considerazione.

In fase di verifica è stato differenziato l'elemento trave dall'elemento pilastro. Nell'elemento trave le armature sono disposte in modo asimmetrico, mentre nei pilastri sono sempre disposte simmetricamente.

Per l'elemento trave, l'armatura si determina suddividendola in cinque conci in cui l'armatura si mantiene costante, valutando per tali conci le massime aree di armatura superiore ed inferiore richieste in base ai momenti massimi riscontrati nelle varie combinazioni di carico esaminate. Lo stesso criterio è stato adottato per il calcolo delle staffe.

Anche l'elemento pilastro viene scomposto in cinque conci in cui l'armatura si mantiene costante. Vengono però riportate le armature massime richieste nella metà superiore (testa) e inferiore (piede).

La fondazione su travi rovesce è risolta contemporaneamente alla sovrastruttura tenendo in conto sia la rigidità flettente che quella torcente, utilizzando per l'analisi agli elementi finiti l'elemento asta su suolo elastico alla *Winkler*.

Le travate possono incrociarsi con angoli qualsiasi e avere dei disassamenti rispetto ai pilastri su cui si appoggiano.

La ripartizione dei carichi, data la natura matriciale del calcolo, tiene automaticamente conto della rigidità relativa delle varie travate convergenti su ogni nodo.

Le verifiche per gli elementi bidimensionali (setti) vengono effettuate sovrapponendo lo stato tensionale del comportamento a lastra e di quello a piastra. Vengono calcolate le armature delle due facce dell'elemento bidimensionale disponendo i ferri in due direzioni ortogonali.

- **DIMENSIONAMENTO MINIMO DELLE ARMATURE.**

Per il calcolo delle armature sono stati rispettati i minimi di legge di seguito riportati:

TRAVI:

1. Area minima delle staffe pari a $1.5 \cdot b$ mmq/ml, essendo b lo spessore minimo dell'anima misurato in mm, con passo non maggiore di 0,8 dell'altezza utile e con un minimo di 3 staffe al metro. In prossimità degli appoggi o di carichi concentrati per una lunghezza pari all'altezza utile della sezione, il passo minimo sarà 12 volte il diametro minimo dell'armatura longitudinale.

2. Armatura longitudinale in zona tesa $\geq 0,15\%$ della sezione di calcestruzzo. Alle estremità è disposta una armatura inferiore minima che possa assorbire, allo stato limite ultimo, uno sforzo di trazione uguale al taglio.
3. In zona sismica, nelle zone critiche il passo staffe è non superiore al minimo di:
 - un quarto dell'altezza utile della sezione trasversale;
 - 175 mm e 225 mm, rispettivamente per CDA e CDB;
 - 6 volte e 8 volte il diametro minimo delle barre longitudinali considerate ai fini delle verifiche, rispettivamente per CDA e CDB;
 - 24 volte il diametro delle armature trasversali.

Le zone critiche si estendono, per CDB e CDA, per una lunghezza pari rispettivamente a 1 e 1,5 volte l'altezza della sezione della trave, misurata a partire dalla faccia del nodo trave-pilastro. Nelle zone critiche della trave il rapporto fra l'armatura compressa e quella tesa è maggiore o uguale a 0,5.

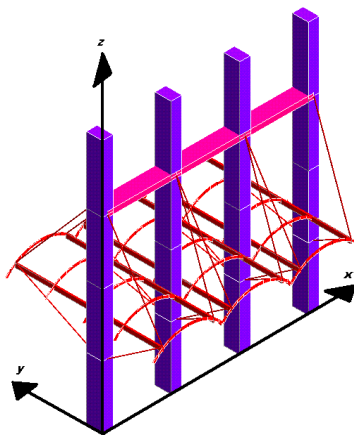
PILASTRI:

1. Armatura longitudinale compresa fra 0,3% e 4% della sezione effettiva e non minore di $0,10 \cdot N_{ed}/f_{yd}$;
2. Barre longitudinali con diametro ≥ 12 mm;
3. Diametro staffe ≥ 6 mm e comunque $\geq 1/4$ del diametro max delle barre longitudinali, con interasse non maggiore di 30 cm.
4. In zona sismica l'armatura longitudinale è almeno pari all'1% della sezione effettiva; il passo delle staffe di contenimento è non superiore alla più piccola delle quantità seguenti:
 - 1/3 e 1/2 del lato minore della sezione trasversale, rispettivamente per CDA e CDB;
 - 125 mm e 175 mm, rispettivamente per CDA e CDB;
 - 6 e 8 volte il diametro delle barre longitudinali che collegano, rispettivamente per CDA e CDB.

● SISTEMI DI RIFERIMENTO

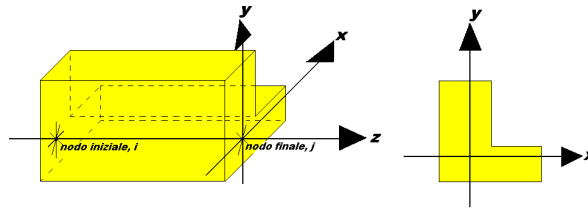
1) SISTEMA GLOBALE DELLA STRUTTURA SPAZIALE

Il sistema di riferimento globale è costituito da una terna destra di assi cartesiani ortogonali (O-XYZ) dove l'asse Z rappresenta l'asse verticale rivolto verso l'alto. Le rotazioni sono considerate positive se concordi con gli assi vettori:



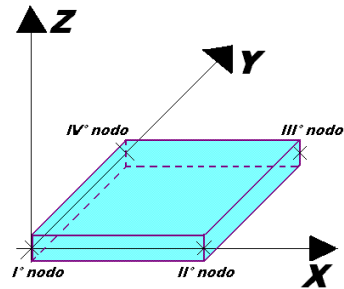
2) SISTEMA LOCALE DELLE ASTE

Il sistema di riferimento locale delle aste, inclinate o meno, è costituito da una terna destra di assi cartesiani ortogonali che ha l'asse Z coincidente con l'asse longitudinale dell'asta ed orientamento dal nodo iniziale al nodo finale, gli assi X ed Y sono orientati come nell'archivio delle sezioni:



3) SISTEMA LOCALE DELL'ELEMENTO SHELL

Il sistema di riferimento locale dell'elemento shell è costituito da una terna destra di assi cartesiani ortogonali che ha l'asse X coincidente con la direzione fra il primo ed il secondo nodo di input, l'asse Y giacente nel piano dello shell e l'asse Z in direzione dello spessore:



- **UNITÀ DI MISURA**

Si adottano le seguenti unità di misura:

[lunghezze]	= m
[forze]	= kgf / daN
[tempo]	= sec
[temperatura]	= °C

- **CONVENZIONI SUI SEGNI**

I carichi agenti sono:

- 1) Carichi e momenti distribuiti lungo gli assi coordinati;
- 2) Forze e coppie nodali concentrate sui nodi.

Le forze distribuite sono da ritenersi positive se concordi con il sistema di riferimento locale dell'asta, quelle concentrate sono positive se concordi con il sistema di riferimento globale.

I gradi di libertà nodali sono gli omologhi agli enti forza, e quindi sono definiti positivi se concordi a questi ultimi.

- SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nella tabella caratteristiche statiche dei profili e caratteristiche materiali.

Sez.	: Numero d'archivio della sezione
U	: Perimetro bagnato per metro di sezione
P	: Peso per unità di lunghezza
A	: Area della sezione
A_x	: Area a taglio in direzione X
A_y	: Area a taglio in direzione Y
J_x	: Momento d'inerzia rispetto all'asse X
J_y	: Momento d'inerzia rispetto all'asse Y
J_t	: Momento d'inerzia torsionale
W_x	: Modulo di resistenza a flessione, asse X
W_y	: Modulo di resistenza a flessione, asse Y
W_t	: Modulo di resistenza a torsione
i_x	: Raggio d'inerzia relativo all'asse X
i_y	: Raggio d'inerzia relativo all'asse Y
sver	: Coefficiente per verifica a svergolamento ($h/(b*t)$)
E	: Modulo di elasticità normale
G	: Modulo di elasticità tangenziale
lambda	: Valore massimo della snellezza
Tipo Acciaio	: Tipo di acciaio
ver.	: -1 = non esegue verifica; 0 = verifica solo aste tese; 1 = verifica completa
gamma	: peso specifico del materiale
W_x Plast.	: Modulo di resistenza plastica in direzione X
W_y Plast.	: Modulo di resistenza plastica in direzione Y
W_t Plast.	: Modulo di resistenza plastica torsionale
A_x Plast.	: Area a taglio plastica direzione X
A_y Plast.	: Area a taglio plastica direzione Y
I_w	: Costante di ingobbamento (momento di inerzia settoriale)
Num.Rit.Tors	: Numero di ritegni torsionali

Per Norma 1996 valgono anche le seguenti sigle:

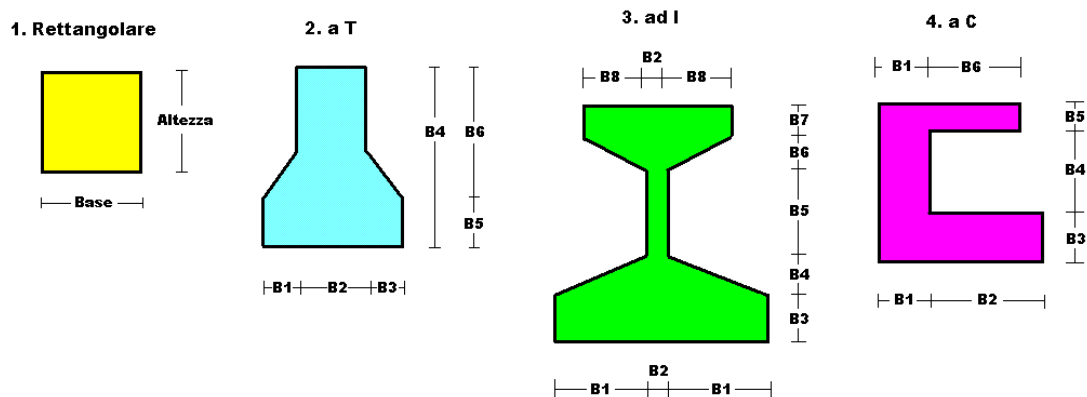
S_{amm}	: Tensione ammissibile
fe	: Tipo di acciaio (1 = Fe360; 2 = Fe430; 3 = Fe510)
Ω	: Prospetto per i coefficienti Ω (1 = a; 2 = b; 3 = c; 4 = d – Per le sezioni in legno: 5 = latifoglie dure; 6=conifere)
Caric. estra	: Coefficiente per carico estradossato per la verifica allo svergolamento
E.lim.	: Eccentricità limite per evitare la verifica allo svergolamento
Coeff.'ni'	: Coefficiente "ni"

- SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Le sezioni delle aste in c.a.o. riportate nel seguito sono state raggruppate per tipologia. Le tipologie disponibili sono le seguenti:

- 1) *RETTANGOLARE*
- 2) *a T*
- 3) *ad I*
- 4) *a C*
- 5) *CIRCOLARE*
- 6) *POLIGONALE*

Nelle tabelle sono usate alcune sigle il cui significato è spiegato dagli schemi riportati in appresso:



Per quanto attiene alla tipologia poligonale le diciture V1, V2, ..., V10 individuano i vertici della sezione descritta per coordinate.

In coda alle presenti stampe viene riportata la tabellina riassuntiva delle caratteristiche statiche delle sezioni in parola in termini di area, momenti di inerzia baricentrici rispetto all'asse X ed Y (I_{xg} ed I_{yg}) e momento d'inerzia polare (I_p).

● SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nelle tabelle riassuntive dei criteri di progetto per le aste in elevazione, per quelle di fondazione, per i pilastri e per i setti.

Crit.N.ro	: Numero indicativo del criterio di progetto
Elem.	: Tipo di elemento strutturale
%Rig.Tors.	: Percentuale di rigidità torsionale
Mod. E	: Modulo di elasticità normale
Poisson	: Coefficiente di Poisson
Sgmc	: Tensione massima di esercizio del calcestruzzo
tauc0	: Tensione tangenziale minima
tauc1	: Tensione tangenziale massima
Sgmf	: Tensione massima di esercizio dell'acciaio
Om.	: Coefficiente di omogeneizzazione
Gamma	: Peso specifico del materiale
Copristaffa	: Distanza tra il lembo esterno della staffa ed il lembo esterno della sezione in calcestruzzo
Fi min.	: Diametro minimo utilizzabile per le armature longitudinali
Fi st.	: Diametro delle staffe
Lar. st.	: Larghezza massima delle staffe
Psc	: Passo di scansione per i diagrammi delle caratteristiche
Pos.pol.	: Numero di posizioni delle armature per la verifica di sezioni poligonali
D arm.	: Passo di incremento dell'armatura per la verifica di sezioni poligonali
Iteraz.	: Numero massimo di iterazioni per la verifica di sezioni poligonali
Def. Tag.	: Deformabilità a taglio (si, no)
%Scorr.Staf.	: Percentuale di scorrimento da far assorbire alle staffe
P.max staffe	: Passo massimo delle staffe
P.min.staffe	: Passo minimo delle staffe
tMt min.	: Tensione di torsione minima al di sotto del quale non si arma a torsione
Ferri parete	: Presenza di ferri di parete a taglio
Ecc.lim.	: Eccentricità M/N limite oltre la quale la verifica viene effettuata a flessione pura
Tipo ver.	: Tipo di verifica (0 = solo Mx; 1 = Mx e My separate; 2 = deviata)
Fl.rett.	: Flessione retta forzata per sezioni dissimmetriche ma simmetrizzabili (0 = no; 1 = si)
Den.X pos.	: Denominatore della quantità q^*l^* per determinare il momento Mx minimo per la copertura del diagramma positivo
Den.X neg.	: Denominatore della quantità q^*l^* per determinare il momento Mx minimo per la copertura del diagramma negativo
Den.Y pos.	: Denominatore della quantità q^*l^* per determinare il momento My minimo per la copertura del diagramma positivo
Den.Y neg.	: Denominatore della quantità q^*l^* per determinare il momento My minimo per la copertura del diagramma negativo
%Mag.car.	: Percentuale di maggiorazione dei carichi statici della prima combinazione di carico
%Rid.Plas	: Rapporto tra i momenti sull'estremo della trave $M^*(ij)/M(ij)$, dove: - $M^*(ij)$ =Momento DOPO la redistribuzione plastica - $M(ij)$ =Momento PRIMA della redistribuzione plastica
Linear.	: Coefficiente descrittivo del comportamento dell'asta: 1 = comportamento lineare sia a trazione che a compressione 2 = comportamento non lineare sia a trazione che a compressione. 3 = comportamento lineare solo a trazione. 4 = comportamento non lineare solo a trazione. 5 = comportamento lineare solo a compressione. 6 = comportamento non lineare solo a compressione.
Appesi	: Flag di disposizione del carico sull'asta (1 = appeso, cioè applicato all'intradosso; 0 = non appeso, cioè applicato all'estradosso)
Min. T/sigma	: Verifica minimo T/sigma (1 = si; 0 = no)
Verif.Alette	: Verifica alette travi di fondazione (1 = si; 0 = no)
Kwinkl.	: Costante di sottofondo del terreno

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nelle tabelle riassuntive dei criteri di progetto per le verifiche agli stati limite.

Cri.Nro	: Numero identificativo del criterio di progetto
Tipo Elem.	: Tipo di elemento: trave di elevazione, trave di fondazione, pilastro, setto, setto elastico ("SHela")
fk	: Resistenza caratteristica del calcestruzzo
fd	: Resistenza di calcolo del calcestruzzo
rd	: Resistenza di calcolo a flessione del calcestruzzo (massimo del diagramma parabola rettangolo)
fyk	: Resistenza caratteristica dell'acciaio
fyd	: Resistenza di calcolo dell'acciaio
Ey	: Modulo elastico dell'acciaio
ec0	: Deformazione limite del calcestruzzo in campo elastico
ecu	: Deformazione ultima del calcestruzzo
eyu	: Deformazione ultima dell'acciaio
Ac/At	: Rapporto dell'incremento fra l'armatura compressa e quella tesa
Mt/Mtu	: Rapporto fra il momento torcente di calcolo e il momento torcente resistente ultimo del calcestruzzo al di sotto del quale non si arma a torsione
Wra	: Ampiezza limite della fessura per combinazioni rare
Wfr	: Ampiezza limite della fessura per combinazioni frequenti
Wpe	: Ampiezza limite della fessura per combinazioni permanenti
σ Rara	: Sigma massima del calcestruzzo per combinazioni rare
σ Perm	: Sigma massima del calcestruzzo per combinazioni permanenti
σ Rara	: Sigma massima dell'acciaio per combinazioni rare
SpRar	: Rapporto fra la lunghezza dell'elemento e lo spostamento massimo per combinazioni rare
SpPer	: Rapporto fra la lunghezza dell'elemento e lo spostamento massimo per combinazioni permanenti
Coef.Visc.:	: Coefficiente di viscosità

- SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nelle tabelle riassuntive dei criteri di progetto per la muratura esistente.

DATI MASCHI MURARI 1/3

Mat. N.ro	: Numero indicativo del materiale esistente
fm	: Resistenza media a compressione della muratura
Tau0	: Resistenza media a taglio della muratura
Mod.E	: Valore medio del Modulo di elasticità normale
Mod.G	: Valore medio del Modulo di elasticità tangenziale
Peso	: Peso specifico medio della muratura
Rete	: Flag di esistenza della rete di rinforzo FRP
Descrizione	: Stringa descrittiva della rete di rinforzo FRP
TipoFibra	: Tipologia della fibra di rinforzo utilizzata
Gram	: Grammatura della rete per unità di superficie
Magl	: Dimensioni della maglia (quadrata)
Traz	: Resistenza a trazione per metro lineare di maglia
Eul	: Allungamento a rottura della fibra utilizzata
NM P.	: Flag di esistenza del rinforzo con Nastri Metallici Pretesi
Sner	: Resistenza allo snervamento del nastro metallico preteso
Rott	: Resistenza a rottura del nastro metallico preteso
Sp.	: Spessore del nastro metallico preteso
Larg	: Larghezza del nastro metallico preteso
IntX	: Interasse della maglia in direzione X
IntY	: Interasse della maglia in direzione Y

DATI MASCHI MURARI 2/3

Mat. N.ro	: Numero indicativo del materiale esistente
Malta buona	: Coeff. corrett. dei par. meccanici muratura dalla Tab.C8A.2.2 Circ.617/2009
Giunti sottili	: Coeff. corrett. dei par. meccanici muratura dalla Tab.C8A.2.2 Circ.617/2009
Ricorsi Listat.	: Coeff. corrett. dei par. meccanici muratura dalla Tab.C8A.2.2 Circ.617/2009
Conness.trasver	: Coeff. corrett. dei par. meccanici muratura dalla Tab.C8A.2.2 Circ.617/2009
NucleoScadente	: Coeff. corrett. dei par. meccanici muratura dalla Tab.C8A.2.2 Circ.617/2009
Iniezioni leganti	: Coeff. corrett. dei par. meccanici muratura dalla Tab.C8A.2.2 Circ.617/2009
Intonaco armat	: Coeff. corrett. dei par. meccanici muratura dalla Tab.C8A.2.2 Circ.617/2009
Rd	: Resistenza a trazione di calcolo dei tiranti agenti sul maschio murario
Rete	: Flag di esistenza della rete di rinforzo in acciaio
Classe CLS	: Classe del cls utilizzato
Classe acc.	: Classe dell'acciaio utilizzato
Fi	: Diametro della maglia della rete in acciaio utilizzata
Pas	: Passo della maglia della rete utilizzata
Spsx	: Spessore del rinforzo dell'intonaco armato sulla faccia sx del maschio
Spdx	: Spessore del rinforzo dell'intonaco armato sulla faccia dx del maschio
Sforz	: Sforzo sul cavo di precompressione
Pass	: Passo dei cavi di precompressione

DATI MASCHI MURARI 3/3

Mat. N.ro	: Numero indicativo del materiale esistente
Gamma	: Peso specifico della muratura
Fk	: Resistenza caratteristica a compressione della muratura
Fkv	: Resistenza caratteristica a taglio della muratura in assenza di carico verticale
Fk/F	: Resistenza caratteristica a compressione della muratura divisa per il fattore di confidenza
Fkv/F	: Resistenza caratteristica a taglio della muratura divisa per il fattore di confidenza
Mod.E	: Valore medio del Modulo di elasticità normale
Mod.G	: Valore medio del Modulo di elasticità tangenziale
Rig.Fess.	: Percentuale della rigidità flessionale della muratura per tenere in conto la riduzione dovuta alla fessurazione
Tagl.	: Deformazione ultima per collasso a taglio (v. punto C8.7.1.4 Circ. 617/2009)
Fless	: Deformazione ultima per collasso a pressoflessione (v. punto C8.7.1.4 Circ. 617/2009)
Descrizione estesa	: Descrizione della muratura utilizzata

- **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nella tabella dati di asta spaziale.

Asta3d	: Numero dell'asta spaziale
Filo in.	: <i>Numero del filo del nodo iniziale</i>
Filo fin.	: <i>Numero del filo del nodo finale</i>
Q. iniz.	: <i>Quota del nodo iniziale</i>
Q. fin.	: <i>Quota del nodo finale</i>
Nod3d iniz.	: <i>Numero del nodo iniziale</i>
Nod3d fin.	: <i>Numero del nodo finale</i>
Cr. Pr.	: <i>Numero del criterio di progetto per la verifica</i>
Sez. N.ro	: <i>Numero in archivio della sezione</i>
Base x Alt	: <i>Per le sezioni rettangolari base ed altezza; per le altre tipologie ingombro massimo della sezione</i>
Magr.	: <i>Dimensione del magrone per sezioni di fondazione</i>
Rot.	: <i>Angolo di rotazione della sezione</i>
dx	: <i>Scostamento in direzione X globale dell'estremo iniziale dell'asta dal nodo iniziale</i>
dy	: <i>Scostamento in direzione Y globale dell'estremo iniziale dell'asta dal nodo iniziale</i>
dz	: <i>Scostamento in direzione Z globale dell'estremo iniziale dell'asta dal nodo iniziale</i>
dx	: <i>Scostamento in direzione X globale dell'estremo finale dell'asta dal nodo finale</i>
dy	: <i>Scostamento in direzione Y globale dell'estremo finale dell'asta dal nodo finale</i>
dz	: <i>Scostamento in direzione Z globale dell'estremo finale dell'asta dal nodo finale</i>
Cri Geo	: <i>Criterio geotecnico</i>
Tipo Elemento	: <i>Tipo elemento ai fini sismici: Le sigle sotto riportate hanno il significato appresso specificato: -“Secondario NTC18”:si intende un elemento asta secondario ai sensi della NTC2018, che non viene inserito nel modello sismico ed a cui vengono applicate le verifiche di duttilità. -“NoGerarchia”: si intende un elemento asta non appartenente ad un meccanismo dissipativo e in cui non è applicabile la gerarchia delle resistenze(eseempio aste meshate interne a pareti o piastre o travi inclinate)</i>

- **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nella tabella vincoli nodali esterni:

- **Nodo3d** : Numero del nodo spaziale
- **Codice** : Codice esplicito per la determinazione del vincolo:

I = incastro
C = cerniera completa
W = *Winkler*
E = esplicito
P = plinto
U = Vincolo unilatero

- **Tx** : Rigidezza traslante in direzione X sul sistema di riferimento locale del vincolo (-1 spostamento impedito)
- **Ty** : Rigidezza traslante in direzione Y sul sistema di riferimento locale del vincolo (-1 spostamento impedito)
- **Tz** : Rigidezza traslante in direzione Z sul sistema di riferimento locale del vincolo (-1 spostamento impedito)
- **Rx** : Rigidezza rotazionale in direzione X sul sistema di riferimento locale del vincolo (-1 spostamento impedito)
- **Ry** : Rigidezza rotazionale in direzione Y sul sistema di riferimento locale del vincolo (-1 spostamento impedito)
- **Rz** : Rigidezza rotazionale in direzione Z sul sistema di riferimento locale del vincolo (-1 spostamento impedito)

SCOSTAMENTO PER I VINCOLI ELASTICI

- **Tr. X**: Scostamento in direzione X globale del sistema di riferimento locale del vincolo
- **Tr. Y**: Scostamento in direzione Y globale del sistema di riferimento locale del vincolo
- **Tr. Z**: Scostamento in direzione Z globale del sistema di riferimento locale del vincolo
- **Azim**: Angolo formato fra la proiezione dell'asse Z locale sul piano XY e l'asse X globale (azimut)
- **CoZe**: Angolo formato fra l'asse Z locale e l'asse Z globale (complemento allo zenit)
- **Ass.** : Rotazione attorno dell'asse Z locale del sistema di riferimento locale

ATTRIBUTO DI VERSO PER I VINCOLI UNILATERI

- **Tr. X** : Attributo sul verso dello spostamento impedito dal vincolo unilatero lungo la direzione X
- **Tr. Y** : Attributo sul verso dello spostamento impedito dal vincolo unilatero lungo la direzione Y
- **Tr. Z** : Attributo sul verso dello spostamento impedito dal vincolo unilatero lungo la direzione Z
- **Rot.X** : Attributo sul verso della rotazione impedita dal vincolo unilatero lungo l'asse vettore X
- **Rot.Y** : Attributo sul verso della rotazione impedita dal vincolo unilatero lungo l'asse vettore Y
- **Rot.Z** : Attributo sul verso della rotazione impedita dal vincolo unilatero lungo l'asse vettore Z

Gli attributi sul verso degli spostamenti e delle rotazioni possono assumere i seguenti valori:

1 = Impedisce gli spostamenti sia positivi che negativi
3 = Impedisce solo gli spostamenti positivi
5 = Impedisce solo gli spostamenti negativi

- **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nelle tabelle carichi termici aste, carichi distribuiti aste, carichi concentrati, carichi termici shell e carichi shell.

CARICHI ASTE

- **Asta3d** : Numero dell'asta spaziale
- **Dt** : Delta termico costante
- **ALL.SISMICA** : Coefficiente di riduzione del sovraccarico per la condizione in stampa ai fini del calcolo della massa sismica
- **Riferimento** : Sistema di riferimento dei carichi (0 globale ; 1 locale)
- **Qx** : Carico distribuito in direzione X sul nodo iniziale
- **Qy** : Carico distribuito in direzione Y sul nodo iniziale
- **Qz** : Carico distribuito in direzione Z sul nodo iniziale
- **Qx** : Carico distribuito in direzione X sul nodo finale
- **Qy** : Carico distribuito in direzione Y sul nodo finale
- **Qz** : Carico distribuito in direzione Z sul nodo finale
- **Mt** : Momento torcente distribuito

CARICHI CONCENTRATI

- **Nodo3d** : Numero del nodo spaziale
- **Fx** : Forza in direzione X nel sistema di riferimento globale
- **Fy** : Forza in direzione Y nel sistema di riferimento globale
- **Fz** : Forza in direzione Z nel sistema di riferimento globale
- **Mx** : Momento in direzione X nel sistema di riferimento globale
- **My** : Momento in direzione Y nel sistema di riferimento globale
- **Mz** : Momento in direzione Z nel sistema di riferimento globale

CARICHI SHELL

- **Shell** : Numero dello shell spaziale
- **Dt** : Delta termico costante
- **Riferimento** : Sistema di riferimento delle pressioni e dei carichi distribuiti; verticale è la direzione dell'asse
Z del sistema di riferimento globale, normale è la direzione ortogonale all'elemento per le pressioni e ortogonale al lato per i carichi distribuiti. Codici:

- 0 = pressione verticale e carico normale
- 1 = pressione normale e carico verticale
- 2 = pressione normale e carico normale
- 3 = pressione verticale e carico verticale

- **P.a** : Pressione sul primo vertice dello shell
- **P.b** : Pressione sul secondo vertice dello shell
- **P.c** : Pressione sul terzo vertice dello shell
- **P.d** : Pressione sul quarto vertice dello shell
- **Q.ab** : Carico distribuito sul lato ab
- **Q.bc** : Carico distribuito sul lato bc
- **Q.cd** : Carico distribuito sul lato cd
- **Q.da** : Carico distribuito sul lato da

ARCHIVIO SEZIONI IN ACCIAIO / LEGNO / PREFABBRICATE									
TUBI A SEZIONE TONDA					TUBI A SEZIONE TONDA				
Sez. N.ro	Descrizione	d mm	s mm	Mat. N.ro	Sez. N.ro	Descrizione	d mm	s mm	Mat. N.ro
892	TONDO20	20,0	10,0	1	895	TONDO26	26,0	13,0	1

ARCHIVIO SEZIONI IN ACCIAIO / LEGNO / PREFABBRICATE									
PIATTI UNI					PIATTI UNI				
Sez. N.ro	Descrizione	b mm	s mm	Mat/Tip N.ro	Sez. N.ro	Descrizione	b mm	s mm	Mat/Tip N.ro
1076	Trave H=133	160,0	1330,0	102	1077	Trave H=125	160,0	1250,0	102
1078	Trave H=111	160,0	1110,0	102	1079	Trave H=97	160,0	970,0	102
1080	Trave H=82	160,0	820,0	102	1081	Correnti 12x19	125,0	197,0	101
1082	Piedritti 20x28	200,0	280,0	101	1083	Correnti 100x160	100,0	160,0	101
1084	Arcarecci 10x20	100,0	200,0	101	1085	Arcarecci 8x20	80,0	200,0	101
1086	Colmo 2x8x20	160,0	200,0	101	1087	Arcarecci 12x20	120,0	200,0	101
1088	Arcarecci 14x20	140,0	200,0	101	1089	Puntone 18x18	180,0	180,0	101
1090	Puntone 16x16	160,0	160,0	101	1092	Diagonali 12x12	120,0	120,0	103
1093	Piedritti 14x28	140,0	280,0	101	1094	Trave H=155	160,0	1550,0	102
1095	Trave H=140	160,0	1400,0	102					

ARCHIVIO SEZIONI IN ACCIAIO / LEGNO / PREFABBRICATE														
CARATTERISTICHE STATICHE DEI PROFILI														
Sez. N.ro	U m2/m	P kg/m	A cmq	Ax cmq	Ay cmq	Jx cm4	Jy cm4	Jt cm4	Wx cm3	Wy cm3	Wt cm3	ix cm	iy cm	sver 1/cm
892	0,06	2,5	3,14	2,36	2,36	0,8	0,8	1,6	0,79	0,79	1,57	0,50	0,50	0,00
895	0,08	4,2	5,31	3,98	3,98	2,2	2,2	4,5	1,73	1,73	3,45	0,65	0,65	0,00
1076	2,98	97,9	2128,00	1418,67	1418,67	3136849,0	45397,3	181589,3	47170,66	5674,67	1365,33	38,39	4,62	0,00
1077	2,82	92,0	2000,00	1333,33	1333,33	2604166,8	42666,7	155040,0	41666,67	5333,33	1240,32	36,08	4,62	0,00
1078	2,54	81,7	1776,00	1184,00	1184,00	1823508,0	37888,0	136004,7	32856,00	4736,00	1225,27	32,04	4,62	0,00
1079	2,26	71,4	1552,00	1034,67	1034,67	1216897,4	33109,3	117390,8	25090,67	4138,67	1210,21	28,00	4,62	0,00
1080	1,96	60,4	1312,00	874,67	874,67	735157,3	27989,3	97915,1	17930,67	3498,67	1194,09	23,67	4,62	0,00
1081	0,64	9,6	246,25	164,17	164,17	7963,9	3206,4	7734,4	808,52	513,02	392,61	5,69	3,61	0,00
1082	0,96	21,8	560,00	373,33	373,33	36586,7	18666,7	41664,0	2613,33	1866,67	1488,00	8,08	5,77	0,00
1083	0,52	6,2	160,00	106,67	106,67	3413,3	1333,3	3241,6	426,67	266,67	202,60	4,62	2,89	0,00
1084	0,60	7,8	200,00	133,33	133,33	6666,7	1666,7	4580,0	666,67	333,33	229,00	5,77	2,89	0,00
1085	0,56	6,2	160,00	106,67	106,67	5333,3	853,3	2549,8	533,33	213,33	127,49	5,77	2,31	0,00
1086	0,72	12,5	320,00	213,33	213,33	10666,7	6826,7	14008,3	1066,67	853,33	700,41	5,77	4,62	0,00
1087	0,64	9,4	240,00	160,00	160,00	8000,0	2880,0	7153,9	800,00	480,00	357,70	5,77	3,46	0,00
1088	0,68	10,9	280,00	186,67	186,67	9333,3	4573,3	10364,5	933,33	653,33	518,22	5,77	4,04	0,00
1089	0,72	12,6	324,00	216,00	216,00	8748,0	8748,0	14801,6	972,00	972,00	822,31	5,20	5,20	0,00
1090	0,64	10,0	256,00	170,67	170,67	5461,3	5461,3	9240,6	682,67	682,67	577,54	4,62	4,62	0,00
1092	0,48	5,0	144,00	96,00	96,00	1728,0	1728,0	2923,8	288,00	288,00	243,65	3,46	3,46	0,00
1093	0,84	15,3	392,00	261,33	261,33	25610,7	6402,7	17594,5	1829,33	914,67	628,38	8,08	4,04	0,00
1094	3,42	114,1	2480,00	1653,33	1653,33	4965166,5	52906,7	211626,7	64066,66	6613,33	1365,33	44,74	4,62	0,00
1095	3,12	103,0	2240,00	1493,33	1493,33	3658666,8	47786,7	191146,7	52266,67	5973,33	1365,33	40,41	4,62	0,00

ARCHIVIO SEZIONI IN ACCIAIO / LEGNO / PREFABBRICATE							
DATI PER VERIFICHE EUROCODICE							
Sez. N.ro	Descrizione	Wx Plastico cm3	Wy Plastico cm3	Wt Plastico cm3	Ax Plastico cm2	Ay Plastico cm2	Iw cm6
892	TONDO20	1,33	1,33	1,57	2,00	2,00	0,0
895	TONDO26	2,93	2,93	3,45	3,38	3,38	0,0
1076	Trave H=133	70756,00	8512,00	141512,00	2128,00	2128,00	0,0
1077	Trave H=125	62500,00	8000,00	125000,00	2000,00	2000,00	0,0
1078	Trave H=111	49284,00	7104,00	98568,00	1776,00	1776,00	0,0
1079	Trave H=97	37636,00	6208,00	75272,00	1552,00	1552,00	0,0
1080	Trave H=82	26896,00	5248,00	53792,00	1312,00	1312,00	0,0
1081	Correnti 12x19	1212,78	769,53	2425,56	246,25	246,25	0,0
1082	Piedritti 20x28	3920,00	2800,00	7840,00	560,00	560,00	0,0
1083	Correnti 100x160	640,00	400,00	1280,00	160,00	160,00	0,0
1084	Arcarecci 10x20	1000,00	500,00	2000,00	200,00	200,00	0,0
1085	Arcarecci 8x20	800,00	320,00	1600,00	160,00	160,00	0,0
1086	Colmo 2x8x20	1600,00	1280,00	3200,00	320,00	320,00	0,0
1087	Arcarecci 12x20	1200,00	720,00	2400,00	240,00	240,00	0,0
1088	Arcarecci 14x20	1400,00	980,00	2800,00	280,00	280,00	0,0
1089	Puntone 18x18	1458,00	1458,00	2916,00	324,00	324,00	0,0
1090	Puntone 16x16	1024,00	1024,00	2048,00	256,00	256,00	0,0
1092	Diagonali 12x12	432,00	432,00	864,00	144,00	144,00	0,0
1093	Piedritti 14x28	2744,00	1372,00	5488,00	392,00	392,00	0,0
1094	Trave H=155	96100,00	9920,00	192200,00	2480,00	2480,00	0,0
1095	Trave H=140	78400,00	8960,00	156800,00	2240,00	2240,00	0,0

ARCHIVIO SEZIONI IN ACCIAIO

CARATTERISTICHE MATERIALE								
Mat. N.ro	E kg/cmq	G kg/cmq	lambda max	Tipo Acciaio	Verifica	Gamma kg/mc	Lung/ SpLim	Tipo Profilat.
1	2100000	850000	200,0	S235	NoVerCompr	7850	50	a Freddo

CARATTERISTICHE MATERIALE LEGNO																					
CARATTERISTICHE DEL MATERIALE LEGNO LUNGO LA DIREZIONE DELL'ASTA																					
Mat. N.ro	Classificazione del Legno	Fl. fmk	RESISTENZE				RESIST. Taglio			MODULI ELAST. NORMALI				MOD ELAST. TAGENZIALI			DENSITA'		Cl. di Ser	Coef xSLE	Rapp. Lung/ SpLim
			Trazione ft0k	ft90k	Compresio fc0k	fc90k	Aste fvk	XLAM fvk	Roto frk	Medio E0	Carat E0,05	Med E90	Caratt E90,05	Med G	Carat G,05	Roto Gr	RotCar Gr,05	Gamma Carat - kg/mc			
101	C20	20	12,0	0,4	19,0	2,3	3,6	9500	6400	320	267	590	492	330	390	2	0,80	200			
102	GL28h/2005	28	19,5	0,4	26,5	3,0	3,2	12600	10200	420	350	780	650	410	460	1	0,60	200			
103	C14	14	8,0	0,4	16,0	2,0	3,0	7000	4700	230	192	440	367	290	350	1	0,60	200			

ARCHIVIO SEZIONI ASTE IN C.A.O.								
Tipologia Rettangolare				Tipologia Rettangolare				
Sez. N.ro	Base (cm)	Altezza (cm)	Magrone (cm)	Sez. N.ro	Base (cm)	Altezza (cm)	Magrone (cm)	
1	30,0	30,0	0,0	25	137,0	56,0	0,0	
28	100,0	50,0	120,0					

ARCHIVIO SEZIONI ASTE IN C.A.O.							
Tipologia a 'T'							
Sez. N.ro	Ala sx. B1 (cm)	B Anima B2 (cm)	Ala dx. B3 (cm)	Altezza B4 (cm)	Sp. Ali B5 (cm)	H Anima B6 (cm)	Largh. Magrone (cm)
26	20,0	30,0	20,0	80,0	45,0	35,0	90,0
27	15,0	30,0	15,0	80,0	45,0	35,0	80,0
29	10,0	30,0	10,0	80,0	45,0	35,0	70,0

ARCHIVIO SEZIONI ASTE IN C.A.O.				
CARATTERISTICHE STATICHE DELLE SEZIONI IN C.A.O.				
Sez. N.ro	Area (cm2)	Ixg (cm4)	Iyg (cm4)	Ip (cm4)
1	900	67500	67500	135000
25	7672	2004950	11999646	14004596
26	4200	1898750	1365000	3263750
27	3750	1772412	888750	2661162
28	5000	1041667	4166667	5208334
29	3300	1632330	547500	2179830

ARCHIVIO SEZIONI ASTE IN MURATURA									
Archivio Sezioni Aste in Muratura									
Sez. N.ro	BaseInf B1 (cm)	BaseSup B2 (cm)	Scostam Db (cm)	H Inf. H1 (cm)	H Sup. H2 (cm)	Criter. Architr N.ro	Sezione Architr N.ro	Mater. Sh.Inf. N.ro	Mater. Sh.Sup. N.ro
1	30,0	0,0	0,0	205,0	0,0	0	0	11	0
2	0,0	30,0	0,0	0,0	139,0	0	0	0	11
3	30,0	0,0	0,0	237,0	0,0	0	0	11	0
4	30,0	0,0	0,0	373,0	0,0	0	0	11	0
5	30,0	0,0	0,0	141,0	0,0	0	0	11	0
6	30,0	0,0	0,0	80,0	0,0	0	0	11	0
7	30,0	0,0	0,0	395,0	0,0	0	0	11	0
8	30,0	0,0	0,0	545,0	0,0	0	0	11	0
9	0,0	30,0	0,0	0,0	90,0	0	0	0	11
10	30,0	0,0	0,0	725,0	0,0	0	0	11	0
11	30,0	0,0	0,0	30,0	0,0	0	0	11	0
12	30,0	0,0	0,0	762,0	0,0	0	0	11	0
13	30,0	0,0	0,0	215,0	0,0	0	0	11	0
14	30,0	0,0	0,0	208,0	0,0	0	0	11	0
15	30,0	0,0	0,0	230,0	0,0	0	0	11	0
16	30,0	0,0	0,0	60,0	0,0	0	0	11	0

ARCHIVIO SEZIONI ASTE IN MURATURA

Archivio Sezioni Aste in Muratura									
Sez. N.ro	BaseInf B1 (cm)	BaseSup B2 (cm)	Scostam Db (cm)	H Inf. H1 (cm)	H Sup. H2 (cm)	Criter. Architr N.ro	Sezione Architr N.ro	Mater. Sh.Inf. N.ro	Mater. Sh.Sup. N.ro
17	30,0	0,0	0,0	90,0	0,0	0	0	11	0
18	30,0	0,0	0,0	45,0	0,0	0	0	11	0
19	30,0	0,0	0,0	55,0	0,0	0	0	11	0
20	30,0	0,0	0,0	116,0	0,0	0	0	11	0
21	30,0	0,0	0,0	75,0	0,0	0	0	11	0
22	30,0	0,0	0,0	63,0	0,0	0	0	11	0
23	30,0	0,0	0,0	82,0	0,0	0	0	11	0

CRITERI DI PROGETTO

ASTE ELEVAZIONE																
IDEN	Crit	Def	%Scorr	P max.	P min.	τMtmin	Ferri	Elim	Tipo	Fl.	DenX	DenX	DenY	DenY	%Ma	%Rid
N.ro	Tag	Staffe	Staffe	Staffe	kg/cmq	parete	cm	verif.	rett	pos.	neg.	pos.	neg.	car.	Plas	
1	si	100	30	0	3	no	200	Mx	1	0	0	0	0	0	0	100
6	si	100	33	0	3	no	200	Mx	1	0	0	0	0	0	0	100

CRITERI DI PROGETTO

ASTE FONDAZIONE								
IDEN	Crit	Min	Verif.	%Scorr	P max.	P min.	τMtmin	Ferri
N.ro	T/σ	Alette	Staffe	Staffe	Staffe	kg/cmq	parete	
2	no	no	100	33	0	3	no	
5	no	si	100	33	0	3	no	

CRITERI DI PROGETTO

PILASTRI				PILASTRI					
IDEN	Crit	Def	τMtmin	Tipo	IDEN	Crit	Def	τMtmin	Tipo
N.ro	Tag	kg/cmq	verif.		N.ro	Tag	kg/cmq	verif.	
3	si	3,0	Dev.		7	si	3,0	Dev.	

CRITERI DI PROGETTO

CARATTERISTICHE DEL MATERIALE																			DURABILITA'				CARATTER.COSTRUTTIVE				FLAG	
IDENTIF.	Elem.	% Rig Tors.	% Rig Fless	Classe CLS	Classe Acciaio	Mod. El kg/cmq	Pois son	Gamma kg/mc	Tipo Ambiente	Tipo Armatura	Toll. Copr.	Copr staf	Copr ferr	Fi min	Fi st	Lun sta	Li n.	App esi										
1	ELEV.	10	100	C25/30	B450C	314758	0,20	2500	ORDIN. XC1	POCO SENS.	0,00	2,0	3,5	14	8	60	0	0										
2	FOND.	10	100	C25/30	B450C	314758	0,20	2500	XC2/XC3	POCO SENS.	0,00	2,5	4,0	14	8	60	0	0										
3	PILAS	60	100	C25/30	B450C	314758	0,20	2500	ORDIN. XC1	POCO SENS.	0,00	2,0	3,6	16	8	50	0	0										
5	FOND.	10	100	PROV	PROV	234286	0,20	2500	XC2/XC3	SENSIBILE	1,00	3,5	4,9	12	8	50	0	0										
6	ELEV.	70	100	PROV	PROV	234286	0,20	2500	XC2/XC3	SENSIBILE	1,00	3,5	4,9	12	8	50	0	0										
7	PILAS	70	100	PROV	PROV	234286	0,20	2500	XC2/XC3	SENSIBILE	1,00	3,5	4,9	12	8	50	0	0										

CRITERI DI PROGETTO

CRITERI PER IL CALCOLO AGLI STATI LIMITE ULTIMI E DI ESERCIZIO																											
Cri N.ro	Tipo Elem	fck	fcid	rcd	fyk	ftk	fyd	Ey	ec0	ecu	eyu	At/ Ac	Mt/ Mtu	Wra mm	Wfr mm	Wpe mm	σcRar	σcPer	σfRar	Spo Rar	Spo Fre	Spo Per	Coe Vis	euk			
1	ELEV.	250,0	141,0	141,0	4500	4500	3913	2100000	0,20	0,35	1,00	50	10	0,4	0,3	150,0	112,0	3600					2,0	0,08			
2	FOND.	250,0	141,0	141,0	4500	4500	3913	2100000	0,20	0,35	1,00	50	10	0,4	0,3	150,0	112,0	3600					2,0	0,08			
3	PILAS	250,0	141,0	141,0	4500	4500	3913	2100000	0,20	0,35	1,00	50	10	0,4	0,3	150,0	112,0	3600					2,0	0,08			
5	FOND.	123,0	82,0	82,0	3643	3643	3167	2100000	0,20	0,35	1,00	50	10	0,3	0,2	73,0	55,0	2914					2,0	0,04			
6	ELEV.	123,0	82,0	82,0	3643	3643	3167	2100000	0,20	0,35	1,00	50	10	0,3	0,2	73,0	55,0	2914					2,0	0,04			
7	PILAS	123,0	82,0	82,0	3643	3643	3167	2100000	0,20	0,35	1,00	50	10	0,3	0,2	73,0	55,0	2914					2,0	0,04			

DATI MASCHI MURARI 1/3

IDEN	MATERIALE DI BASE						DATI DI RETE FRP					DATI NASTRI METALLICI PRETESI								
Mat. N.ro	fm kg/cmq	tau0 kg/cmq	Mod.E kg/cmq	Mod.G kg/cmq	Peso kg/mc	Re te	DESCRIZIONE	TipoFibra	Gram g/mq	Magl mm	Traz kg	Eul %	NM P.	Sner kg/cmq	Rott kg/cmq	Sp. mm	Larg mm	IntX m	Int.Y m	
11	32,00	0,76	15000	5000	1800	NO														NO

DATI MASCHI MURARI 2/3

IDEN	COEFFICIENTI CORRETTIVI DEL MATERIALE DI BASE DI MURATURE ESISTENTI						TIRANTE	RINFORZO CON RETE IN ACCIAIO						PRECOMPRES			
Mat. N.ro	Malta Buona	Ristila tura	Ricorsi Listat.	Conness. Trasvers.	Nucleo Scadente	Iniezioni Leganti	Intonaco Armato	Rd (t)	Re te	Classe CLS	Classe Acc.	Fi mm	Pas cm	Spsx (cm)	Spdx (cm)	Sforz (t)	Pass (cm)
11	1,00	0,00	1,00	1,30	1,00	1,00	1,00		NO								

DATI MASCHI MURARI 3/3

IDEN	PARAMETRI MECCANICI MATERIALE RISULTANTE									DEFORM.ULT.		Descrizione Estesa
Mat. N.ro	Gamma kg/mc	Fk kg/cm ²	Fkv kg/cm ²	Fk/F	Fkv/F	Mod.E kg/cm ²	Mod.G kg/cm ²	Rig.Fes %	Tagl. (u/h)	Fless (u/h)		
11	1800	41,6	1,0	34,7	0,8	15000	5000	50	0,004	0,006	Mattoni pieni+calce	

MATERIALI SETTI CLS DEBOLMENTE ARMATI

IDEN	COMPONENTI			PILASTRINI			TRAVETTE			DATI DI CALCOLO					
Mat. N.ro	Tipo Cassero	Classe CLS	Classe Acc.	Base cm	Altez. cm	Inter. cm	Base cm	Altez. cm	Inter. cm	Sp.Equiv. cm	Gamma Eq. kg/mq	Riduz Mod.G	Riduz Mod.E	Coprif. cm	Strati Armature
2	LegnoBloc	C25/30	B450C	18,80	16,00	22,80	14,00	10,00	25,00	12,00	433,00	2,20	1,00	2,00	1
3	LegnoBloc	C25/30	B450C	18,80	14,00	22,80	14,00	10,00	25,00	10,60	384,00	2,20	1,00	2,00	1
4	LegnoBloc	C25/30	B450C	21,00	18,00	25,00	16,00	10,00	25,00	15,12	488,00	2,20	1,00	2,00	1
5	LegnoBloc	C25/30	B450C	18,00	17,50	25,00	14,00	10,00	25,00	12,60	509,00	2,20	1,00	2,00	1
6	LegnoBloc	C25/30	B450C	18,00	11,00	25,00	14,00	10,00	25,00	7,90	495,00	2,20	1,00	2,00	1
7	LegnoBloc	C25/30	B450C	18,80	12,00	22,80	14,00	10,00	25,00	9,00	316,00	2,20	1,00	2,00	1
8	LegnoBloc	C25/30	B450C	19,50	15,00	25,00	14,00	10,00	25,00	11,70	368,00	2,20	1,00	2,00	1
9	LegnoBloc	C25/30	B450C	19,50	18,00	25,00	14,00	10,00	25,00	14,00	445,00	2,20	1,00	2,00	1
10	LegnoBloc	C25/30	B450C	19,50	21,00	25,00	14,00	10,00	25,00	16,40	511,00	2,20	1,00	2,00	1

CRITERI DI PROGETTO GEOTECNICI - FONDAZIONI SUPERFICIALI E SU PALI

IDEN	COSTANTE WINKLER		IDEN	COSTANTE WINKLER		IDEN	COSTANTE WINKLER	
Crit N.ro	KwVert kg/cm ²	KwOriz. kg/cm ²	Crit N.ro	KwVert kg/cm ²	KwOriz. kg/cm ²	Crit N.ro	KwVert kg/cm ²	KwOriz. kg/cm ²
1	15,00	0,00	2	1,00	0,00			

DATI GENERALI DI STRUTTURA

DATI GENERALI DI STRUTTURA			
Massima dimens. dir. X (m)	38,90	Altezza edificio (m)	10,52
Massima dimens. dir. Y (m)	24,19	Differenza temperatura(°C)	15
PARAMETRI SISMICI			
Vita Nominale (Anni)	50	Classe d' Uso	TERZA
Longitudine Est (Grd)	12,97834	Latitudine Nord (Grd)	43,17935
Categoria Suolo	D	Coeff. Condiz. Topogr.	1,00000
Sistema Costruttivo Dir.1	Utente	Sistema Costruttivo Dir.2	Utente
Regolarita' in Altezza	NO(KR=.8)	Regolarita' in Pianta	NO
Direzione Sisma (Grd)	0	Sisma Verticale	PRESENTE
Effetti P/Delta	NO	Quota di Zero Sismico (m)	0,00000
Tipo Intervento	ADEGUAMENTO	Tipo Analisi Sismica	LINEARE
Livello Sicurezza Min. (%)	100		
PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.O.			
Probabilita' Pvr	0,81	Periodo di Ritorno Anni	45,00
Accelerazione Ag/g	0,08	Periodo T'c (sec.)	0,29
Fo	2,41	Fv	0,93
Fattore Stratigrafia'Ss'	1,80	Periodo TB (sec.)	0,22
Periodo TC (sec.)	0,67	Periodo TD (sec.)	1,92
PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.D.			
Probabilita' Pvr	0,63	Periodo di Ritorno Anni	75,00
Accelerazione Ag/g	0,10	Periodo T'c (sec.)	0,29
Fo	2,41	Fv	1,03
Fattore Stratigrafia'Ss'	1,80	Periodo TB (sec.)	0,22
Periodo TC (sec.)	0,67	Periodo TD (sec.)	2,00
PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.V.			
Probabilita' Pvr	0,10	Periodo di Ritorno Anni	105,00
Accelerazione Ag/g	0,12	Periodo T'c (sec.)	0,30
Fo	2,40	Fv	1,10
Fattore Stratigrafia'Ss'	1,80	Periodo TB (sec.)	0,23
Periodo TC (sec.)	0,69	Periodo TD (sec.)	2,06
PARAMETRI SISTEMA COSTRUTTIVO ESPlicito - D I R. 1			
Fattore di struttura 'q'	1,50		
PARAMETRI SISTEMA COSTRUTTIVO ESPlicito - D I R. 2			
Fattore di struttura 'q'	1,50		
COEFFICIENTI DI SICUREZZA PARZIALI DEI MATERIALI			
Acciaio per carpenteria	1,05	Verif.Instabilita' acciaio:	1,05
Acciaio per CLS armato	1,15	Calcestruzzo CLS armato	1,50
Muratura azioni sismiche	2,00	Muratura azioni statiche	2,00

Legno per comb. eccez.	1,00	Legno per comb. fondament.:	1,30
Livello conoscenza	LC2		
FRP Collasso Tipo 'A'	1,10	FRP Delaminazione Tipo 'A'	1,20
FRP Collasso Tipo 'B'	1,25	FRP Delaminazione Tipo 'B'	1,50
FRP Resist. Press/Fless	1,00	FRP Resist. Taglio/Torsione	1,20
FRP Resist. Confinamento	1,10		

DATI GENERALI DI STRUTTURA

DATI DI CALCOLO PER AZIONE NEVE

Zona Geografica	II	Coefficiente Termico	1,00
Altitudine sito s.l.m. (m)	21	Coefficiente di forma	0,80
Tipo di Esposizione	Normale	Coefficiente di esposizione	1,00
Carico di riferimento kg/mq	100	Carico neve di calcolo kg/mq	80,00

Il calcolo della neve e' effettuato in base al punto 3.4 del D.M. 2018 e relative modifiche e integrazioni riportate nella Circolare del 26/12/2009

DATI ASTE SPAZIALI

IDENTIFICAZIONE			GEOMETRIA										SCOST.INIZIALI			SCOST. FINALI			Cri Geo	Tipo Elemento ai fini sism.
Asta3d N.ro	Filo in.	Filo fin.	Q.iniz (m)	Q.fin. (m)	Nod3d iniz.	Nod3d fin.	Cr. Pr.	Sez. N.ro	Sigla Sezione	Magr. (cm)	Rot. Grd	dx (cm)	dy (cm)	dz (cm)	dx (cm)	dy (cm)	dz (cm)			
1	19	1	0,00	0,00	1	2	5	26	T 70 x 80	90	0	0	0	-48	0	15	-48	Trave telaio		
2	1	4	0,00	0,00	2	3	5	26	T 70 x 80	90	0	0	15	-48	0	9	-48	Trave telaio		
3	4	5	0,00	0,00	3	4	5	26	T 70 x 80	90	0	0	9	-48	0	3	-48	Trave telaio		
4	5	21	0,00	0,00	4	5	5	26	T 70 x 80	90	0	0	3	-48	0	0	-48	Trave telaio		
5	21	20	0,00	0,00	5	6	5	26	T 70 x 80	90	0	0	0	-48	0	0	-48	Trave telaio		
6	20	24	0,00	0,00	6	7	5	26	T 70 x 80	90	0	0	0	-48	0	0	-48	Trave telaio		
7	24	22	0,00	0,00	7	8	5	26	T 70 x 80	90	0	0	0	-48	0	0	-48	Trave telaio		
8	22	32	0,00	0,00	8	9	5	26	T 70 x 80	90	0	0	0	-48	0	0	-48	Trave telaio		
9	32	52	0,00	0,00	9	10	5	26	T 70 x 80	90	0	0	0	-48	0	0	-48	Trave telaio		
10	52	53	0,00	0,00	10	11	5	26	T 70 x 80	90	0	0	0	-48	0	0	-48	Trave telaio		
11	53	23	0,00	0,00	11	12	5	26	T 70 x 80	90	0	0	0	-48	0	0	-48	Trave telaio		
12	2	54	0,00	0,00	13	14	5	26	T 70 x 80	90	0	0	15	-48	0	7	-48	Trave telaio		
13	54	25	0,00	0,00	14	15	5	26	T 70 x 80	90	0	0	7	-48	0	0	-48	Trave telaio		
14	25	55	0,00	0,00	15	16	5	26	T 70 x 80	90	0	0	0	-48	0	5	-48	Trave telaio		
15	55	56	0,00	0,00	16	17	5	26	T 70 x 80	90	0	0	5	-48	0	13	-48	Trave telaio		
16	56	3	0,00	0,00	17	18	5	26	T 70 x 80	90	0	0	13	-48	0	15	-48	Trave telaio		
17	26	57	0,00	0,00	19	20	5	26	T 70 x 80	90	0	0	0	-48	0	0	-48	Trave telaio		
18	57	58	0,00	0,00	20	21	5	26	T 70 x 80	90	0	0	0	-48	0	0	-48	Trave telaio		
19	58	59	0,00	0,00	21	22	5	26	T 70 x 80	90	0	0	0	-48	0	0	-48	Trave telaio		
20	59	60	0,00	0,00	22	23	5	26	T 70 x 80	90	0	0	0	-48	0	0	-48	Trave telaio		
21	60	27	0,00	0,00	23	24	5	26	T 70 x 80	90	0	0	0	-48	0	0	-48	Trave telaio		
22	23	2	0,00	0,00	12	13	5	26	T 70 x 80	90	0	0	0	-48	0	15	-48	Trave telaio		
23	28	61	0,00	0,00	25	26	5	26	T 70 x 80	90	0	0	0	-48	0	0	-48	Trave telaio		
24	61	62	0,00	0,00	26	27	5	26	T 70 x 80	90	0	0	0	-48	0	0	-48	Trave telaio		
25	62	63	0,00	0,00	27	28	5	26	T 70 x 80	90	0	0	0	-48	0	0	-48	Trave telaio		
26	63	29	0,00	0,00	28	29	5	26	T 70 x 80	90	0	0	0	-48	0	0	-48	Trave telaio		
27	29	64	0,00	0,00	29	30	5	26	T 70 x 80	90	0	0	0	-48	0	0	-48	Trave telaio		
28	64	65	0,00	0,00	30	31	5	26	T 70 x 80	90	0	0	0	-48	0	0	-48	Trave telaio		
29	65	30	0,00	0,00	31	32	5	26	T 70 x 80	90	0	0	0	-48	0	0	-48	Trave telaio		
30	30	66	0,00	0,00	32	33	5	26	T 70 x 80	90	0	0	0	-48	0	0	-48	Trave telaio		
31	66	67	0,00	0,00	33	34	5	26	T 70 x 80	90	0	0	0	-48	0	0	-48	Trave telaio		
32	67	31	0,00	0,00	34	35	5	26	T 70 x 80	90	0	0	0	-48	0	0	-48	Trave telaio		
33	31	68	0,00	0,00	35	36	5	26	T 70 x 80	90	0	0	0	-48	0	3	-48	Trave telaio		
34	68	69	0,00	0,00	36	37	5	26	T 70 x 80	90	0	0	3	-48	0	6	-48	Trave telaio		
35	69	70	0,00	0,00	37	38	5	26	T 70 x 80	90	0	0	6	-48	0	12	-48	Trave telaio		
36	70	6	0,00	0,00	38	39	5	26	T 70 x 80	90	0	0	12	-48	0	15	-48	Trave telaio		
37	6	33	0,00	0,00	39	40	5	26	T 70 x 80	90	0	0	15	-48	0	0	-48	Trave telaio		
38	1	71	0,00	0,00	2	41	5	27	T 60 x 80	80	0	15	0	-46	15	0	-46	Trave telaio		
39	71	7	0,00	0,00	41	42	5	27	T 60 x 80	80	0	15	0	-46	15	0	-46	Trave telaio		
40	7	72	0,00	0,00	42	43	5	27	T 60 x 80	80	0	0	-15	-46	0	-15	-46	Trave telaio		
41	72	73	0,00	0,00	43	44	5	27	T 60 x 80	80	0	0	-15	-46	0	-15	-46	Trave telaio		
42	73	74	0,00	0,00	44	45	5	27	T 60 x 80	80	0	0	-15	-46	0	-15	-46	Trave telaio		
43	74	75	0,00	0,00	45	46	5	27	T 60 x 80	80	0	0	-15	-46	0	-15	-46	Trave telaio		
44	75	76	0,00	0,00	46	47	5	27	T 60 x 80	80	0	0	-15	-46	0	-15	-46	Trave telaio		
45	76	77	0,00	0,00	47	48	5	27	T 60 x 80	80	0	0	-15	-46	0	-15	-46	Trave telaio		
46	77	8	0,00	0,00	48	49	5	27	T 60 x 80	80	0	0	-15	-46	0	-15	-46	Trave telaio		
47	8	78	0,00	0,00	49	50	5	27	T 60 x 80	80	0	0	-15	-46	0	-15	-46	Trave telaio		
48	78	9	0,00	0,00	50	51	5	27	T 60 x 80	80	0	0	-15	-46	0	-15	-46	Trave telaio		
49	9	79	0,00	0,00	51	52	5	27	T 60 x 80	80	0	0	-15	-46	0	-15	-46	Trave telaio		
50	79	80	0,00	0,00	52	53	5	27	T 60 x 80	80	0	0	-15	-46	0	-15	-46	Trave telaio		
51	80	81	0,00	0,00	53	54	5	27	T 60 x 80	80	0	0	-15	-46	0	-15	-46	Trave telaio		
52	81	82	0,00	0,00	54	55	5	27	T 60 x 80	80	0	0	-15	-46	0	-15	-46	Trave telaio		
53	82	10	0,00	0,00	55	56	5	27	T 60 x 80	80	0	0	-15	-46	0	-15	-46	Trave telaio		
54	10	83	0,00	0,00	56	57	5	27	T 60 x 80	80	0	0	-15	-46	0	-15	-46	Trave telaio		
55	83	11	0,00	0,00	57	58	5	27	T 60 x 80	80	0	0	-15	-46	0	-15	-46	Trave telaio		
56	11	84	0,00	0,00	58	59	5	27	T 60 x 80	80	0	0	-15	-46	0	-15	-46	Trave telaio		
57	84	85	0,00	0,00	59	60	5	27	T 60 x 80	80	0	0	-15	-46	0	-15	-46	Trave telaio		
58	85	86	0,00	0,00	60	61	5	27	T 60 x 80	80	0	0	-15	-46	0	-15	-46	Trave telaio		
59	86	12	0,00	0,00	61	62	5	27	T 60 x 80	80	0	0	-15	-46	0	-15	-46	Trave telaio		
60	12	87	0,00	0,00	62	63	5	27	T 60 x 80	80	0	-15	0	-46	-15	0	-46	Trave telaio		
61	87	6	0,00	0,00	63	39	5	27	T 60 x 80	80	0	-15	0	-46	-15	0	-46	Trave telaio		
62	48	19	0,00	0,00	64	1	5	26	T 70 x 80	90	0	0	0	-48	0	0	-48	Trave telaio		
63	33	49	0,00	0,00	40	65	5	26	T 70 x 80	90	0	0	0	-48	0	0	-48	Trave telaio		
64	50	34	0,00	0,00	66	67	5	29	T 50 x 80	70	0	0	0	-45	0	0	-45	Trave telaio		

DATI ASTE SPAZIALI																				
IDENTIFICAZIONE						GEOMETRIA						SCOST.INIZIALI			SCOST. FINALI					
Asta3d N.ro	Filo in.	Filo fin.	Q.iniz (m)	Q.fin. (m)	Nod3d iniz.	Nod3d fin.	Cr. Pr.	Sez. N.ro	Sigla Sezione	Magr. (cm)	Rot. Grd	dx (cm)	dy (cm)	dz (cm)	dx (cm)	dy (cm)	dz (cm)	Cri Geo	Tipo Elemento ai fini sism.	
65	34	35	0,00	0,00	67	68	5	29	T 50 x 80	70	0	0	0	-45	0	0	-45		Trave telaio	
66	35	36	0,00	0,00	68	69	5	29	T 50 x 80	70	0	0	0	-45	0	0	-45		Trave telaio	
67	36	37	0,00	0,00	69	70	5	29	T 50 x 80	70	0	0	0	-45	0	0	-45		Trave telaio	
68	37	38	0,00	0,00	70	71	5	29	T 50 x 80	70	0	0	0	-45	0	0	-45		Trave telaio	
69	38	39	0,00	0,00	71	72	5	29	T 50 x 80	70	0	0	0	-45	0	0	-45		Trave telaio	
70	39	40	0,00	0,00	72	73	5	29	T 50 x 80	70	0	0	0	-45	0	0	-45		Trave telaio	
71	40	41	0,00	0,00	73	74	5	29	T 50 x 80	70	0	0	0	-45	0	0	-45		Trave telaio	
72	41	42	0,00	0,00	74	75	5	29	T 50 x 80	70	0	0	0	-45	0	0	-45		Trave telaio	
73	42	43	0,00	0,00	75	76	5	29	T 50 x 80	70	0	0	0	-45	0	0	-45		Trave telaio	
74	43	44	0,00	0,00	76	77	5	29	T 50 x 80	70	0	0	0	-45	0	0	-45		Trave telaio	
75	44	45	0,00	0,00	77	78	5	29	T 50 x 80	70	0	0	0	-45	0	0	-45		Trave telaio	
76	45	46	0,00	0,00	78	79	5	29	T 50 x 80	70	0	0	0	-45	0	0	-45		Trave telaio	
77	46	47	0,00	0,00	79	80	5	29	T 50 x 80	70	0	0	0	-45	0	0	-45		Trave telaio	
78	47	51	0,00	0,00	80	81	5	29	T 50 x 80	70	0	0	0	-45	0	0	-45		Trave telaio	
79	48	13	0,00	0,00	64	82	5	28	Rett. 100 x 50	120	0	-50	0	-25	-50	-28	-25		Elem.elastico	
80	13	15	0,00	0,00	82	83	5	28	Rett. 100 x 50	120	0	-50	28	-25	-50	-28	-25		Elem.elastico	
81	15	17	0,00	0,00	83	84	5	28	Rett. 100 x 50	120	0	-50	28	-25	-50	-28	-25		Elem.elastico	
82	17	50	0,00	0,00	84	66	5	28	Rett. 100 x 50	120	0	-50	28	-25	-50	0	-25		Elem.elastico	
83	49	14	0,00	0,00	65	85	5	28	Rett. 100 x 50	120	0	50	0	-25	50	-28	-25		Elem.elastico	
84	14	16	0,00	0,00	85	86	5	28	Rett. 100 x 50	120	0	50	28	-25	50	-28	-25		Elem.elastico	
85	16	18	0,00	0,00	86	87	5	28	Rett. 100 x 50	120	0	50	28	-25	50	-28	-25		Elem.elastico	
86	18	51	0,00	0,00	87	81	5	28	Rett. 100 x 50	120	0	50	28	-25	50	0	-25		Elem.elastico	
87	3	26	0,00	0,00	18	19	5	26	T 70 x 80	90	0	0	15	-48	0	0	-48		Trave telaio	
88	3	88	0,00	0,00	18	88	5	27	T 60 x 80	80	0	0	0	-46	0	0	-46		Trave telaio	
89	88	9	0,00	0,00	88	51	5	27	T 60 x 80	80	0	0	0	-46	0	0	-46		Trave telaio	
90	27	89	0,00	0,00	24	89	5	26	T 70 x 80	90	0	0	0	-48	0	0	-48		Trave telaio	
91	89	90	0,00	0,00	89	90	5	26	T 70 x 80	90	0	0	0	-48	0	0	-48		Trave telaio	
92	90	91	0,00	0,00	90	91	5	26	T 70 x 80	90	0	0	0	-48	0	0	-48		Trave telaio	
93	91	28	0,00	0,00	91	25	5	26	T 70 x 80	90	0	0	0	-48	0	0	-48		Trave telaio	
94	2	92	0,00	0,00	13	92	5	27	T 60 x 80	80	0	0	0	-46	0	0	-46		Trave telaio	
95	92	8	0,00	0,00	92	49	5	27	T 60 x 80	80	0	0	0	-46	0	0	-46		Trave telaio	
96	13	13	1,46	0,00	93	82	7	25	Rett. 137 x 56	0	0	69	0	0	69	0	0		Pilastr	
97	14	14	1,46	0,00	94	85	7	25	Rett. 137 x 56	0	0	-69	0	0	-69	0	0		Pilastr	
98	15	15	1,46	0,00	95	83	7	25	Rett. 137 x 56	0	0	69	0	0	69	0	0		Pilastr	
99	16	16	1,46	0,00	96	86	7	25	Rett. 137 x 56	0	0	-69	0	0	-69	0	0		Pilastr	
100	17	17	1,46	0,00	97	84	7	25	Rett. 137 x 56	0	0	69	0	0	69	0	0		Pilastr	
101	18	18	1,46	0,00	98	87	7	25	Rett. 137 x 56	0	0	-69	0	0	-69	0	0		Pilastr	
102	1	4	4,54	4,54	99	100	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	15	0	0	9	0		NoGerarchia Acciaio	
103	1	4	0,00	0,00	2	3	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	15	0	0	9	0		NoGerarchia Acciaio	
104	4	4	4,54	0,00	100	3	3	10001	MURAT 30 x 205	0	90	0	9	-54	0	9	115		NoGerarchia Acciaio	
105	4	5	4,54	4,54	100	101	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	9	0	0	3	0		NoGerarchia Acciaio	
106	4	5	0,00	0,00	3	4	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	9	0	0	3	0		NoGerarchia Acciaio	
107	5	20	4,54	4,54	101	138	1	10002	MURAT 30 x 139	0	0	0	3	0	0	0	0		NoGerarchia Acciaio	
108	5	21	0,00	0,00	4	5	1	10003	MURAT 30 x 237	0	0	0	3	0	0	0	0		NoGerarchia Acciaio	
109	1	4	4,54	4,54	99	100	1	1	Rett. 30 x 30	0	0	0	15	-15	0	9	-15		Cordolo Setto	
110	4	5	4,54	4,54	100	101	1	1	Rett. 30 x 30	0	0	0	9	-15	0	3	-15		Cordolo Setto	
111	5	20	4,54	4,54	101	138	1	1	Rett. 30 x 30	0	0	0	3	-15	0	0	-15		Cordolo Setto	
112	2	54	4,54	4,54	103	104	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	15	0	0	7	0		NoGerarchia Acciaio	
113	2	54	0,00	0,00	13	14	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	15	0	0	7	0		NoGerarchia Acciaio	
114	54	54	4,54	0,00	104	14	3	10004	MURAT 30 x 373	0	90	0	7	-38	0	7	39		NoGerarchia Acciaio	
115	54	25	4,54	4,54	104	105	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	7	0	0	0	0		NoGerarchia Acciaio	
116	54	25	0,00	0,00	14	15	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	7	0	0	0	0		NoGerarchia Acciaio	
117	2	54	4,54	4,54	103	104	1	1	Rett. 30 x 30	0	0	0	15	-15	0	7	-15		Cordolo Setto	
118	54	25	4,54	4,54	104	105	1	1	Rett. 30 x 30	0	0	0	7	-15	0	0	-15		Cordolo Setto	
119	3	26	4,54	4,54	106	107	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	15	0	0	0	0		NoGerarchia Acciaio	
120	3	26	0,00	0,00	18	19	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	15	0	0	0	0		NoGerarchia Acciaio	
121	26	26	4,54	0,00	107	19	3	10005	MURAT 30 x 141	0	90	-37	0	-81	-37	0	118		NoGerarchia Acciaio	
122	3	26	4,54	4,54	106	107	1	1	Rett. 30 x 30	0	0	0	15	-15	0	0	-15		Cordolo Setto	
123	63	64	4,54	4,54	164	109	1	10002	MURAT 30 x 139	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acciaio	
124	29	64	0,00	0,00	29	30	1	10003	MURAT 30 x 237	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acciaio	
125	64	65	4,54	4,54	109	110	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acciaio	
126	64	65	0,00	0,00	30	31	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acciaio	
127	65	65	4,54	0,00	110	31	3	10006	MURAT 30 x 80	0	90	-40	0	-101	-40	0	157		NoGerarchia Acciaio	
128	65	30	4,54	4,54	110	111	1	10002	MURAT 30 x 139	0	0	0	0	0	0	0	0		NoGerarchia Acciaio	
129	63	64	4,54	4,54	164	109	1	1	Rett. 30 x 30	0	0	0	0	-15	0	0	-15		Cordolo Setto	
130	64	65	4,54	4,54	109	110	1	1	Rett. 30 x 30	0	0	0	0	-15	0	0	-15		Cordolo Setto	
131	65	30	4,54	4,54	110	111	1	1	Rett. 30 x 30	0	0	0	0	-15	0	0	-15		Cordolo Setto	
132	6	87	4,54	3,84	112	113	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	-15	0	0	-15	0	0		NoGerarchia Acciaio	
133	6	87	0,00	0,00	39	63	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	-15	0	0	-15	0	0		NoGerarchia Acciaio	
134	87	87	3,84	0,00	113	63	3	10007	MURAT 30 x 395	0	180	-15	0	0	-15	0	0		NoGerarchia Acciaio	
135	87	12	3,84	3,15	113	114	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	-15	0	0	-15	0	0		NoGerarchia Acciaio	
136	87	12	0,00	0,00	63	62	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	-15	0	0	-15	0	0		NoGerarchia Acciaio	
137	6	87	4,54	3,84	112	113	1	1	Rett. 30 x 30	0	0	-15	0	-16	-15	0	-16		Cordolo Setto	
138	87	12	3,84	3,15	113	114	1	1	Rett. 30 x 30	0	0	-15	0	-16	-15	0	-16		Cordolo Setto	
139	12	86	3,15	3,15	114	115	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	-15	0	0	-15	0		NoGerarchia Acciaio	
140	12	86	0,00	0,00	62	61	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	-15	0	0	-15	0		NoGerarchia Acciaio	
141	86	86	3,15	0,00	115	61	3	10008	MURAT 30 x 545	0	270	0	-15	-14	0	-15	0		NoGerarchia Acciaio	
142	86	85	3,15	3,15	115	116	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	-15	0	0	-15	0		NoGerarchia Acciaio	
143	86	85	0,00	0,00	61	60	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	-15	0	0	-15	0		NoGerarchia Acciaio	
144	85	84	3,15	3,15	116	117	1	10009	MURAT 30 x 90	0	0	0	-15	0</						

DATI ASTE SPAZIALI																			
IDENTIFICAZIONE							GEOMETRIA					SCOST.INIZIALI			SCOST. FINALI			Cri Geo	Tipo Elemento ai fini sism.
Asta3d N.ro	Filo in.	Filo fin.	Q.iniz (m)	Q.fin. (m)	Nod3d iniz.	Nod3d fin.	Cr. Pr.	Sez. N.ro	Sigla Sezione	Magr. (cm)	Rot. Grd	dx (cm)	dy (cm)	dz (cm)	dx (cm)	dy (cm)	dz (cm)		
157	83	10	3,15	3,15	119	120	1	1	Rett. 30 x 30	0	0	0	-15	-15	0	-15	-15	Cordolo Setto	
158	10	82	3,15	3,15	120	121	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	-15	0	0	-15	0	NoGerarchia Acciaio	
159	10	82	0,00	0,00	56	55	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	-15	0	0	-15	0	NoGerarchia Acciaio	
160	82	81	3,15	3,15	121	122	1	10009	MURAT 30 x 90	0	0	0	-15	0	0	-15	0	NoGerarchia Acciaio	
161	81	80	3,15	3,15	122	123	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	-15	0	0	-15	0	NoGerarchia Acciaio	
162	81	80	0,00	0,00	54	53	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	-15	0	0	-15	0	NoGerarchia Acciaio	
163	80	80	3,15	0,00	123	53	3	10011	MURAT 30 x 30	0	270	15	-15	-86	15	-15	0	NoGerarchia Acciaio	
164	80	79	3,15	3,15	123	124	1	10009	MURAT 30 x 90	0	0	0	-15	0	0	-15	0	NoGerarchia Acciaio	
165	79	9	3,15	3,15	124	125	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	-15	0	0	-15	0	NoGerarchia Acciaio	
166	79	9	0,00	0,00	52	51	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	-15	0	0	-15	0	NoGerarchia Acciaio	
167	10	82	3,15	3,15	120	121	1	1	Rett. 30 x 30	0	0	0	-15	-15	0	-15	-15	Cordolo Setto	
168	82	81	3,15	3,15	121	122	1	1	Rett. 30 x 30	0	0	0	-15	-15	0	-15	-15	Cordolo Setto	
169	81	80	3,15	3,15	122	123	1	1	Rett. 30 x 30	0	0	0	-15	-15	0	-15	-15	Cordolo Setto	
170	80	79	3,15	3,15	123	124	1	1	Rett. 30 x 30	0	0	0	-15	-15	0	-15	-15	Cordolo Setto	
171	79	9	3,15	3,15	124	125	1	1	Rett. 30 x 30	0	0	0	-15	-15	0	-15	-15	Cordolo Setto	
172	9	78	3,15	3,15	125	126	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	-15	0	0	-15	0	NoGerarchia Acciaio	
173	9	78	0,00	0,00	51	50	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	-15	0	0	-15	0	NoGerarchia Acciaio	
174	78	78	3,15	0,00	126	50	3	10012	MURAT 30 x 762	0	270	0	-15	0	0	-15	0	NoGerarchia Acciaio	
175	78	8	3,15	3,15	126	127	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	-15	0	0	-15	0	NoGerarchia Acciaio	
176	78	8	0,00	0,00	50	49	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	-15	0	0	-15	0	NoGerarchia Acciaio	
177	9	78	3,15	3,15	125	126	1	1	Rett. 30 x 30	0	0	0	-15	-15	0	-15	-15	Cordolo Setto	
178	78	8	3,15	3,15	126	127	1	1	Rett. 30 x 30	0	0	0	-15	-15	0	-15	-15	Cordolo Setto	
179	8	77	3,15	3,15	127	128	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	-15	0	0	-15	0	NoGerarchia Acciaio	
180	8	77	0,00	0,00	49	48	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	-15	0	0	-15	0	NoGerarchia Acciaio	
181	77	76	3,15	3,15	128	129	1	10009	MURAT 30 x 90	0	0	0	-15	0	0	-15	0	NoGerarchia Acciaio	
182	76	75	3,15	3,15	129	130	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	-15	0	0	-15	0	NoGerarchia Acciaio	
183	76	75	0,00	0,00	47	46	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	-15	0	0	-15	0	NoGerarchia Acciaio	
184	75	75	3,15	0,00	130	46	3	10013	MURAT 30 x 215	0	270	0	-15	-61	0	-15	0	NoGerarchia Acciaio	
185	75	74	3,15	3,15	130	131	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	-15	0	0	-15	0	NoGerarchia Acciaio	
186	75	74	0,00	0,00	46	45	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	-15	0	0	-15	0	NoGerarchia Acciaio	
187	74	73	3,15	3,15	131	132	1	10009	MURAT 30 x 90	0	0	0	-15	0	0	-15	0	NoGerarchia Acciaio	
188	73	72	3,15	3,15	132	133	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	-15	0	0	-15	0	NoGerarchia Acciaio	
189	73	72	0,00	0,00	44	43	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	-15	0	0	-15	0	NoGerarchia Acciaio	
190	72	72	3,15	0,00	133	43	3	10014	MURAT 30 x 208	0	270	0	-15	-33	0	-15	0	NoGerarchia Acciaio	
191	72	7	3,15	3,15	133	134	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	-15	0	0	-15	0	NoGerarchia Acciaio	
192	72	7	0,00	0,00	43	42	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	-15	0	0	-15	0	NoGerarchia Acciaio	
193	8	77	3,15	3,15	127	128	1	1	Rett. 30 x 30	0	0	0	-15	-15	0	-15	-15	Cordolo Setto	
194	77	76	3,15	3,15	128	129	1	1	Rett. 30 x 30	0	0	0	-15	-15	0	-15	-15	Cordolo Setto	
195	76	75	3,15	3,15	129	130	1	1	Rett. 30 x 30	0	0	0	-15	-15	0	-15	-15	Cordolo Setto	
196	75	74	3,15	3,15	130	131	1	1	Rett. 30 x 30	0	0	0	-15	-15	0	-15	-15	Cordolo Setto	
197	74	73	3,15	3,15	131	132	1	1	Rett. 30 x 30	0	0	0	-15	-15	0	-15	-15	Cordolo Setto	
198	73	72	3,15	3,15	132	133	1	1	Rett. 30 x 30	0	0	0	-15	-15	0	-15	-15	Cordolo Setto	
199	72	7	3,15	3,15	133	134	1	1	Rett. 30 x 30	0	0	0	-15	-15	0	-15	-15	Cordolo Setto	
200	7	71	3,15	3,84	134	135	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	15	0	0	15	0	0	NoGerarchia Acciaio	
201	7	71	0,00	0,00	42	41	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	15	0	0	15	0	0	NoGerarchia Acciaio	
202	71	71	3,84	0,00	135	41	3	10007	MURAT 30 x 395	0	360	15	0	0	15	0	0	NoGerarchia Acciaio	
203	71	1	3,84	4,54	135	99	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	15	0	0	15	0	0	NoGerarchia Acciaio	
204	71	1	0,00	0,00	41	2	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	15	0	0	15	0	0	NoGerarchia Acciaio	
205	7	71	3,15	3,84	134	135	1	1	Rett. 30 x 30	0	0	15	0	-16	15	0	-16	Cordolo Setto	
206	71	1	3,84	4,54	135	99	1	1	Rett. 30 x 30	0	0	15	0	-16	15	0	-16	Cordolo Setto	
207	2	92	4,54	3,84	103	136	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
208	2	92	0,00	0,00	13	92	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
209	92	92	3,84	0,00	136	92	3	10007	MURAT 30 x 395	0	180	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
210	92	8	3,84	3,15	136	127	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
211	92	8	0,00	0,00	92	49	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
212	2	92	4,54	3,84	103	136	1	1	Rett. 30 x 30	0	0	0	0	-16	0	0	-16	Cordolo Setto	
213	92	8	3,84	3,15	136	127	1	1	Rett. 30 x 30	0	0	0	0	-16	0	0	-16	Cordolo Setto	
214	3	88	4,54	3,84	106	137	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
215	3	88	0,00	0,00	18	88	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
216	88	88	3,84	0,00	137	88	3	10007	MURAT 30 x 395	0	180	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
217	88	9	3,84	3,15	137	125	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
218	88	9	0,00	0,00	88	51	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
219	3	88	4,54	3,84	106	137	1	1	Rett. 30 x 30	0	0	0	0	-16	0	0	-16	Cordolo Setto	
220	88	9	3,84	3,15	137	125	1	1	Rett. 30 x 30	0	0	0	0	-16	0	0	-16	Cordolo Setto	
221	16	93	1,46	3,75	96	165	1	1076	Trave H=133	0	0	-62	0	-24	-62	0	-24	NoGerarchia Acciaio	
222	21	20	0,00	0,00	5	6	1	10003	MURAT 30 x 237	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
223	20	24	4,54	4,54	138	139	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
224	20	24	0,00	0,00	6	7	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
225	24	24	4,54	0,00	139	7	3	10015	MURAT 30 x 230	0	90	0	0	-60	0	0	77	NoGerarchia Acciaio	
226	24	22	4,54	4,54	139	140	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
227	24	22	0,00	0,00	7	8	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
228	93	94	3,75	5,42	165	166	1	1076	Trave H=133	0	0	-53	0	-40	-53	0	-40	NoGerarchia Acciaio	
229	20	24	4,54	4,54	138	139	1	1	Rett. 30 x 30	0	0	0	0	-15	0	0	-15	Cordolo Setto	
230	24	22	4,54	4,54	139	140	1	1	Rett. 30 x 30	0	0	0	0	-15	0	0	-15	Cordolo Setto	
231	22	32	4,54	4,54	140	141	1	10002	MURAT 30 x 139	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
232	32	32	4,54	0,00	141	9	3	10016	MURAT 30 x 60	0	90	30	0	-109	30	0	174	NoGerarchia Acciaio	
233	32	52	4,54	4,54	141	142	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
234	32	52	0,00	0,00	9	10	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
235	52	53	4,54	4,54	142	143	1	10002	MURAT 30 x 139	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
236	52	53	0,00	0,00	10	11	1	10003	MURAT 30 x 237	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
237	53	23	4,54	4,54	143	144	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
238	53	23	0,00	0,00	11	1													

DATI ASTE SPAZIALI																			
IDENTIFICAZIONE							GEOMETRIA					SCOST.INIZIALI			SCOST. FINALI			Cri Geo	Tipo Elemento ai fini sism.
Asta3d N.ro	Filo in.	Filo fin.	Q.iniz (m)	Q.fin. (m)	Nod3d iniz.	Nod3d fin.	Cr. Pr.	Sez. N.ro	Sigla Sezione	Magr. (cm)	Rot. Grd	dx (cm)	dy (cm)	dz (cm)	dx (cm)	dy (cm)	dz (cm)		
249	56	3	4,54	4,54	146	106	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	13	0	0	15	0	NoGerarchia Acciaio	
250	56	3	0,00	0,00	17	18	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	13	0	0	15	0	NoGerarchia Acciaio	
251	25	55	4,54	4,54	105	145	1	1	Rett. 30 x 30	0	0	0	0	-15	0	5	-15	Cordolo Setto	
252	55	56	4,54	4,54	145	146	1	1	Rett. 30 x 30	0	0	0	5	-15	0	13	-15	Cordolo Setto	
253	56	3	4,54	4,54	146	106	1	1	Rett. 30 x 30	0	0	0	13	-15	0	15	-15	Cordolo Setto	
254	30	66	4,54	4,54	111	147	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
255	30	66	0,00	0,00	32	33	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
256	66	66	4,54	0,00	147	33	3	10006	MURAT 30 x 80	0	90	-40	0	-101	-40	0	157	NoGerarchia Acciaio	
257	66	67	4,54	4,54	147	148	1	10002	MURAT 30 x 139	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
258	66	67	0,00	0,00	33	34	1	10003	MURAT 30 x 237	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
259	67	67	4,54	0,00	148	34	3	10017	MURAT 30 x 90	0	90	45	0	-85	45	0	145	NoGerarchia Acciaio	
260	67	31	4,54	4,54	148	149	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
261	67	31	0,00	0,00	34	35	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
262	30	66	4,54	4,54	111	147	1	1	Rett. 30 x 30	0	0	0	0	-15	0	0	-15	Cordolo Setto	
263	66	67	4,54	4,54	147	148	1	1	Rett. 30 x 30	0	0	0	0	-15	0	0	-15	Cordolo Setto	
264	67	31	4,54	4,54	148	149	1	1	Rett. 30 x 30	0	0	0	0	-15	0	0	-15	Cordolo Setto	
265	31	68	4,54	4,54	149	150	1	10002	MURAT 30 x 139	0	0	0	0	0	0	3	0	NoGerarchia Acciaio	
266	31	68	0,00	0,00	35	36	1	10003	MURAT 30 x 237	0	0	0	0	0	0	3	0	NoGerarchia Acciaio	
267	68	69	4,54	4,54	150	151	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	3	0	0	6	0	NoGerarchia Acciaio	
268	68	69	0,00	0,00	36	37	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	3	0	0	6	0	NoGerarchia Acciaio	
269	69	69	4,54	0,00	151	37	3	10018	MURAT 30 x 45	0	90	-23	6	-112	-23	6	191	NoGerarchia Acciaio	
270	69	70	4,54	4,54	152	152	1	10002	MURAT 30 x 139	0	0	0	6	0	0	12	0	NoGerarchia Acciaio	
271	69	70	0,00	0,00	37	38	1	10003	MURAT 30 x 237	0	0	0	6	0	0	12	0	NoGerarchia Acciaio	
272	70	70	4,54	0,00	152	38	3	10019	MURAT 30 x 55	0	90	28	12	-103	28	12	184	NoGerarchia Acciaio	
273	70	6	4,54	4,54	152	112	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	12	0	0	15	0	NoGerarchia Acciaio	
274	70	6	0,00	0,00	38	39	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	12	0	0	15	0	NoGerarchia Acciaio	
275	31	68	4,54	4,54	149	150	1	1	Rett. 30 x 30	0	0	0	0	-15	0	3	-15	Cordolo Setto	
276	68	69	4,54	4,54	150	151	1	1	Rett. 30 x 30	0	0	0	3	-15	0	6	-15	Cordolo Setto	
277	69	70	4,54	4,54	151	152	1	1	Rett. 30 x 30	0	0	0	6	-15	0	12	-15	Cordolo Setto	
278	70	6	4,54	4,54	152	112	1	1	Rett. 30 x 30	0	0	0	12	-15	0	15	-15	Cordolo Setto	
279	26	57	4,54	4,54	107	153	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
280	26	57	0,00	0,00	19	20	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
281	57	58	4,54	4,54	153	154	1	10002	MURAT 30 x 139	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
282	57	58	0,00	0,00	20	21	1	10003	MURAT 30 x 237	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
283	58	59	4,54	4,54	154	155	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
284	58	59	0,00	0,00	21	22	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
285	59	59	4,54	0,00	155	22	3	10020	MURAT 30 x 116	0	90	0	0	-70	0	0	119	NoGerarchia Acciaio	
286	59	60	4,54	4,54	155	156	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
287	59	60	0,00	0,00	22	23	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
288	60	27	4,54	4,54	156	157	1	10002	MURAT 30 x 139	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
289	60	27	0,00	0,00	23	24	1	10003	MURAT 30 x 237	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
290	26	57	4,54	4,54	107	153	1	1	Rett. 30 x 30	0	0	0	0	-15	0	0	-15	Cordolo Setto	
291	57	58	4,54	4,54	153	154	1	1	Rett. 30 x 30	0	0	0	0	-15	0	0	-15	Cordolo Setto	
292	58	59	4,54	4,54	154	155	1	1	Rett. 30 x 30	0	0	0	0	-15	0	0	-15	Cordolo Setto	
293	59	60	4,54	4,54	155	156	1	1	Rett. 30 x 30	0	0	0	0	-15	0	0	-15	Cordolo Setto	
294	60	27	4,54	4,54	156	157	1	1	Rett. 30 x 30	0	0	0	0	-15	0	0	-15	Cordolo Setto	
295	27	89	4,54	4,54	157	158	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
296	27	89	0,00	0,00	24	89	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
297	89	89	4,54	0,00	158	89	3	10021	MURAT 30 x 75	0	90	-38	0	-94	-38	0	161	NoGerarchia Acciaio	
298	89	90	4,54	4,54	158	159	1	10002	MURAT 30 x 139	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
299	89	90	0,00	0,00	89	90	1	10003	MURAT 30 x 237	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
300	90	90	4,54	0,00	159	90	3	10018	MURAT 30 x 45	0	90	22	0	-112	22	0	192	NoGerarchia Acciaio	
301	90	91	4,54	4,54	159	160	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
302	90	91	0,00	0,00	90	91	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
303	91	28	4,54	4,54	160	161	1	10002	MURAT 30 x 139	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
304	91	28	0,00	0,00	91	25	1	10003	MURAT 30 x 237	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
305	27	89	4,54	4,54	157	158	1	1	Rett. 30 x 30	0	0	0	0	-15	0	0	-15	Cordolo Setto	
306	89	90	4,54	4,54	158	159	1	1	Rett. 30 x 30	0	0	0	0	-15	0	0	-15	Cordolo Setto	
307	90	91	4,54	4,54	159	160	1	1	Rett. 30 x 30	0	0	0	0	-15	0	0	-15	Cordolo Setto	
308	91	28	4,54	4,54	160	161	1	1	Rett. 30 x 30	0	0	0	0	-15	0	0	-15	Cordolo Setto	
309	28	61	4,54	4,54	161	162	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
310	28	61	0,00	0,00	25	26	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
311	61	61	4,54	0,00	162	26	3	10022	MURAT 30 x 63	0	90	-32	0	-101	-32	0	173	NoGerarchia Acciaio	
312	61	62	4,54	4,54	162	163	1	10002	MURAT 30 x 139	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
313	61	62	0,00	0,00	26	27	1	10003	MURAT 30 x 237	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
314	62	62	4,54	0,00	163	27	3	10023	MURAT 30 x 82	0	90	41	0	-90	41	0	153	NoGerarchia Acciaio	
315	62	63	4,54	4,54	163	164	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
316	62	63	0,00	0,00	27	28	1	10000	LINK RIGIDO	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
317	94	95	5,42	6,67	166	167	1	1094	Trave H=155	0	0	0	0	-95	0	0	-95	NoGerarchia Acciaio	
318	63	29	0,00	0,00	28	29	1	10003	MURAT 30 x 237	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
319	28	61	4,54	4,54	161	162	1	1	Rett. 30 x 30	0	0	0	0	-15	0	0	-15	Cordolo Setto	
320	61	62	4,54	4,54	162	163	1	1	Rett. 30 x 30	0	0	0	0	-15	0	0	-15	Cordolo Setto	
321	62	63	4,54	4,54	163	164	1	1	Rett. 30 x 30	0	0	0	0	-15	0	0	-15	Cordolo Setto	
322	95	96	6,67	7,47	167	168	1	1095	Trave H=140	0	0	0	0	-75	0	0	-75	NoGerarchia Acciaio	
323	96	97	7,47	8,24	168	169	1	1077	Trave H=125	0	0	0	0	-63	0	0	-63	NoGerarchia Acciaio	
324	97	113	8,24	8,99	169	185	1	1078	Trave H=111	0	0	0	0	-56	0	0	-56	NoGerarchia Acciaio	
325	113	114	8,99	9,75	185	186	1	1079	Trave H=97	0	0	0	0	-49	0	0	-49	NoGerarchia Acciaio	
326	114	115	9,75	10,52	186	187	1	1080	Trave H=82	0	0	0	0	-42	0	0	-42	NoGerarchia Acciaio	
327	14	98	1,46	3,75	94	170	1	1076	Trave H=133	0	0	-62	0	-24	-62	0	-24	NoGerarchia Acciaio	
328	98	99	3,75	5,42	170	171	1	1076	Trave H=133	0	0	-53	0	-40	-53	0	-40	NoGerarchia Acciaio	
329	99	100	5,42	6,67	171	172	1	1094	Trave H=155	0	0	0	0	-95	0				

DATI ASTE SPAZIALI																					
IDENTIFICAZIONE								GEOMETRIA						SCOST.INIZIALI			SCOST. FINALI			Cri Geo	Tipo Elemento ai fini sism.
Asta3d N.ro	Filo in.	Filo fin.	Q.iniz (m)	Q.fin. (m)	Nod3d iniz.	Nod3d fin.	Cr. Pr.	Sez. N.ro	Sigla Sezione	Magr. (cm)	Rot. Grd	dx (cm)	dy (cm)	dz (cm)	dx (cm)	dy (cm)	dz (cm)				
341	111	112	8,99	9,75	183	184	1	1079	Trave H=97	0	0	0	0	-49	0	0	-49	Trave telaio			
342	112	105	9,75	10,52	184	177	1	1080	Trave H=82	0	0	0	0	-42	0	0	-42	Trave telaio			
343	15	116	1,46	3,75	95	188	1	1076	Trave H=133	0	0	62	0	-24	62	0	-24	Trave telaio			
344	116	117	3,75	5,42	188	189	1	1076	Trave H=133	0	0	53	0	-40	53	0	-40	NoGerarchia Acciaio			
345	117	118	5,42	6,67	189	190	1	1094	Trave H=155	0	0	0	0	-95	0	0	-95	NoGerarchia Acciaio			
346	118	119	6,67	7,47	190	191	1	1095	Trave H=140	0	0	0	0	-75	0	0	-75	NoGerarchia Acciaio			
347	119	120	7,47	8,24	191	192	1	1077	Trave H=125	0	0	0	0	-63	0	0	-63	Trave telaio			
348	120	121	8,24	8,99	192	193	1	1078	Trave H=111	0	0	0	0	-56	0	0	-56	Trave telaio			
349	121	122	8,99	9,75	193	194	1	1079	Trave H=97	0	0	0	0	-49	0	0	-49	Trave telaio			
350	122	115	9,75	10,52	194	187	1	1080	Trave H=82	0	0	0	0	-42	0	0	-42	Trave telaio			
351	18	123	1,46	3,75	98	195	1	1076	Trave H=133	0	0	-62	0	-24	-62	0	-24	NoGerarchia Acciaio			
352	123	124	3,75	5,42	195	196	1	1076	Trave H=133	0	0	-53	0	-40	-53	0	-40	NoGerarchia Acciaio			
353	124	125	5,42	6,67	196	197	1	1094	Trave H=155	0	0	0	0	-95	0	0	-95	NoGerarchia Acciaio			
354	125	126	6,67	7,47	197	198	1	1095	Trave H=140	0	0	0	0	-75	0	0	-75	NoGerarchia Acciaio			
355	126	127	7,47	8,24	198	199	1	1077	Trave H=125	0	0	0	0	-63	0	0	-63	NoGerarchia Acciaio			
356	127	128	8,24	8,99	199	200	1	1078	Trave H=111	0	0	0	0	-56	0	0	-56	NoGerarchia Acciaio			
357	128	129	8,99	9,75	200	201	1	1079	Trave H=97	0	0	0	0	-49	0	0	-49	NoGerarchia Acciaio			
358	129	130	9,75	10,52	201	202	1	1080	Trave H=82	0	0	0	0	-42	0	0	-42	NoGerarchia Acciaio			
359	17	131	1,46	3,75	97	203	1	1076	Trave H=133	0	0	62	0	-24	62	0	-24	Trave telaio			
360	131	132	3,75	5,42	203	204	1	1076	Trave H=133	0	0	53	0	-40	53	0	-40	NoGerarchia Acciaio			
361	132	133	5,42	6,67	204	205	1	1094	Trave H=155	0	0	0	0	-95	0	0	-95	NoGerarchia Acciaio			
362	133	134	6,67	7,47	205	206	1	1095	Trave H=140	0	0	0	0	-75	0	0	-75	NoGerarchia Acciaio			
363	134	135	7,47	8,24	206	207	1	1077	Trave H=125	0	0	0	0	-63	0	0	-63	Trave telaio			
364	135	136	8,24	8,99	207	208	1	1078	Trave H=111	0	0	0	0	-56	0	0	-56	Trave telaio			
365	136	137	8,99	9,75	208	209	1	1079	Trave H=97	0	0	0	0	-49	0	0	-49	Trave telaio			
366	137	130	9,75	10,52	209	202	1	1080	Trave H=82	0	0	0	0	-42	0	0	-42	Trave telaio			
367	145	130	10,52	10,52	218	202	1	1086	Colmo2x8x20	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio			
368	130	115	10,52	10,52	202	187	1	1086	Colmo2x8x20	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio			
369	51	138	1,46	3,75	210	211	1	1081	Correnti 12x19	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio			
370	138	47	3,75	4,22	211	227	1	1081	Correnti 12x19	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio			
371	139	140	5,42	6,60	212	213	1	1081	Correnti 12x19	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio			
372	46	141	6,75	7,47	228	214	1	1081	Correnti 12x19	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio			
373	141	45	7,47	7,75	214	229	1	1081	Correnti 12x19	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio			
374	44	43	8,35	9,00	230	231	1	1081	Correnti 12x19	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio			
375	43	42	9,00	9,60	231	232	1	1081	Correnti 12x19	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio			
376	144	41	9,75	10,20	217	233	1	1081	Correnti 12x19	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio			
377	50	146	1,46	3,75	219	220	1	1081	Correnti 12x19	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio			
378	34	147	4,15	5,42	235	221	1	1081	Correnti 12x19	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio			
379	147	148	5,42	6,60	221	222	1	1081	Correnti 12x19	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio			
380	35	149	6,75	7,47	236	223	1	1081	Correnti 12x19	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio			
381	149	36	7,47	7,75	223	237	1	1081	Correnti 12x19	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio			
382	37	38	8,35	9,00	238	239	1	1081	Correnti 12x19	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio			
383	38	39	9,00	9,60	239	240	1	1081	Correnti 12x19	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio			
384	152	40	9,75	10,20	226	234	1	1081	Correnti 12x19	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio			
385	47	47	4,22	3,75	227	254	3	1093	Piedritti 14x28	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio			
386	46	46	6,75	6,15	228	266	3	1093	Piedritti 14x28	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio			
387	45	45	7,75	6,15	229	265	3	1093	Piedritti 14x28	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio			
388	44	44	8,35	6,15	230	264	3	1093	Piedritti 14x28	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio			
389	43	43	9,00	8,55	231	272	3	1082	Piedritti 20x28	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio			
390	42	42	9,60	8,55	232	271	3	1082	Piedritti 20x28	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio			
391	41	41	10,20	8,55	233	270	3	1082	Piedritti 20x28	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio			
392	40	40	10,20	8,55	234	269	3	1082	Piedritti 20x28	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio			
393	39	39	9,60	8,55	240	268	3	1082	Piedritti 20x28	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio			
394	38	38	9,00	8,55	239	267	3	1082	Piedritti 20x28	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio			
395	37	37	8,35	6,15	238	257	3	1093	Piedritti 14x28	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio			
396	36	36	7,75	6,15	237	256	3	1093	Piedritti 14x28	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio			
397	35	35	6,75	6,15	236	255	3	1093	Piedritti 14x28	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio			
398	34	34	4,15	3,75	235	241	3	1093	Piedritti 14x28	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio			
399	51	51	1,46	0,00	210	81	3	1093	Piedritti 14x28	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio			
400	50	50	1,46	0,00	219	66	3	1093	Piedritti 14x28	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio			
401	47	139	4,22	5,42	227	212	1	1081	Correnti 12x19	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio			
402	45	142	7,75	8,24	229	215	1	1081	Correnti 12x19	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio			
403	146	34	3,75	4,15	220	235	1	1081	Correnti 12x19	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio			
404	142	44	8,24	8,35	215	230	1	1081	Correnti 12x19	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio			
405	42	144	9,60	9,75	232	217	1	1081	Correnti 12x19	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio			
406	41	145	10,20	10,52	233	218	1	1081	Correnti 12x19	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio			
407	40	145	10,20	10,52	234	218	1	1081	Correnti 12x19	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio			
408	39	152	9,60	9,75	240	226	1	1081	Correnti 12x19	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio			
409	150	37	8,24	8,35	224	238	1	1081	Correnti 12x19	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio			
410	36	150	7,75	8,24	237	224	1	1081	Correnti 12x19	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio			
411	47	47	3,75	0,00	254	80	3	1093	Piedritti 14x28	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio			
412	46	46	3,75	0,00	253	79	3	1093	Piedritti 14x28	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio			
413	45	45	3,75	0,00	252	78	3	1093	Piedritti 14x28	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio			
414	44	44	3,75	0,00	251	77	3	1093	Piedritti 14x28	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio			
415	43	43	3,75	0,00	250	76	3	1082	Piedritti 20x28	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio			
416	42	42	3,75	0,00	249	75	3	1082	Piedritti 20x28	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio			
417	41	41	3,75	0,00	248	74	3	1082	Piedritti 20x28	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio			
418	40	40	3,75	0,00	247	73	3	1082	Piedritti 20x28	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio			
419	39	39	3,75	0,00	246	72	3	1082	Piedritti 20x28	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio			
420	38	38	3,75	0,00	245	71	3	1082	Piedritti 20x28	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio			
421	37	37																			

DATI ASTE SPAZIALI																				
IDENTIFICAZIONE								GEOMETRIA					SCOST.INIZIALI			SCOST. FINALI			Cri Geo	Tipo Elemento ai fini sism.
Asta3d N.ro	Filo in.	Filo fin.	Q.iniz (m)	Q.fin. (m)	Nod3d iniz.	Nod3d fin.	Cr. Pr.	Sez. N.ro	Sigla Sezione	Magr. (cm)	Rot. Grd	dx (cm)	dy (cm)	dz (cm)	dx (cm)	dy (cm)	dz (cm)			
433	38	38	6,15	3,75	258	245	3	1082	Piedritti 20x28	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
434	37	37	6,15	3,75	257	244	3	1093	Piedritti 14x28	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
435	36	36	6,15	3,75	256	243	3	1093	Piedritti 14x28	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
436	35	35	6,15	3,75	255	242	3	1093	Piedritti 14x28	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
437	43	43	8,55	6,15	272	263	3	1082	Piedritti 20x28	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
438	42	42	8,55	6,15	271	262	3	1082	Piedritti 20x28	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
439	41	41	8,55	6,15	270	261	3	1082	Piedritti 20x28	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
440	40	40	8,55	6,15	269	260	3	1082	Piedritti 20x28	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
441	39	39	8,55	6,15	268	259	3	1082	Piedritti 20x28	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
442	38	38	8,55	6,15	267	258	3	1082	Piedritti 20x28	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
443	138	47	3,75	3,75	211	254	1	1083	Correnti100x160	0	90	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
444	47	46	3,75	3,75	254	253	1	1083	Correnti100x160	0	90	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
445	46	45	3,75	3,75	253	252	1	1083	Correnti100x160	0	90	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
446	45	44	3,75	3,75	252	251	1	1083	Correnti100x160	0	90	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
447	44	43	3,75	3,75	251	250	1	1083	Correnti100x160	0	90	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
448	43	42	3,75	3,75	250	249	1	1083	Correnti100x160	0	90	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
449	42	41	3,75	3,75	249	248	1	1083	Correnti100x160	0	90	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
450	41	40	3,75	3,75	248	247	1	1083	Correnti100x160	0	90	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
451	40	39	3,75	3,75	247	246	1	1083	Correnti100x160	0	90	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
452	39	38	3,75	3,75	246	245	1	1083	Correnti100x160	0	90	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
453	38	37	3,75	3,75	245	244	1	1083	Correnti100x160	0	90	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
454	37	36	3,75	3,75	244	243	1	1083	Correnti100x160	0	90	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
455	36	35	3,75	3,75	243	242	1	1083	Correnti100x160	0	90	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
456	35	34	3,75	3,75	242	241	1	1083	Correnti100x160	0	90	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
457	34	146	3,75	3,75	241	220	1	1083	Correnti100x160	0	90	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
458	46	45	6,15	6,15	266	265	1	1083	Correnti100x160	0	90	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
459	45	44	6,15	6,15	265	264	1	1083	Correnti100x160	0	90	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
460	44	43	6,15	6,15	264	263	1	1083	Correnti100x160	0	90	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
461	43	42	6,15	6,15	263	262	1	1083	Correnti100x160	0	90	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
462	42	41	6,15	6,15	262	261	1	1083	Correnti100x160	0	90	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
463	41	40	6,15	6,15	261	260	1	1083	Correnti100x160	0	90	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
464	40	39	6,15	6,15	260	259	1	1083	Correnti100x160	0	90	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
465	39	38	6,15	6,15	259	258	1	1083	Correnti100x160	0	90	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
466	38	37	6,15	6,15	258	257	1	1083	Correnti100x160	0	90	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
467	37	36	6,15	6,15	257	256	1	1083	Correnti100x160	0	90	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
468	36	35	6,15	6,15	256	255	1	1083	Correnti100x160	0	90	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
469	43	42	8,55	8,55	272	271	1	1083	Correnti100x160	0	90	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
470	42	41	8,55	8,55	271	270	1	1083	Correnti100x160	0	90	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
471	41	40	8,55	8,55	270	269	1	1083	Correnti100x160	0	90	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
472	40	39	8,55	8,55	269	268	1	1083	Correnti100x160	0	90	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
473	39	38	8,55	8,55	268	267	1	1083	Correnti100x160	0	90	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
474	147	132	5,42	5,42	221	204	1	1084	Arcarecci10x20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
475	132	117	5,42	5,42	204	189	1	1089	Puntone 18x18	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
476	117	107	5,42	5,42	189	179	1	1084	Arcarecci10x20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
477	149	134	7,47	7,47	223	206	1	1085	Arcarecci 8x20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
478	134	119	7,47	7,47	206	191	1	1089	Puntone 18x18	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
479	119	109	7,47	7,47	191	181	1	1085	Arcarecci 8x20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
480	139	124	5,42	5,42	212	196	1	1084	Arcarecci10x20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
481	124	94	5,42	5,42	196	166	1	1089	Puntone 18x18	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
482	94	99	5,42	5,42	166	171	1	1084	Arcarecci10x20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
483	141	126	7,47	7,47	214	198	1	1085	Arcarecci 8x20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
484	126	96	7,47	7,47	198	168	1	1089	Puntone 18x18	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
485	96	101	7,47	7,47	168	173	1	1085	Arcarecci 8x20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
486	115	105	10,52	10,52	187	177	1	1086	Colmo2x8x20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
487	142	127	8,24	8,24	215	199	1	1085	Arcarecci 8x20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
488	43	128	9,00	8,99	231	200	1	1085	Arcarecci 8x20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
489	144	129	9,75	9,75	217	201	1	1085	Arcarecci 8x20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
490	152	137	9,75	9,75	226	209	1	1085	Arcarecci 8x20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
491	38	136	9,00	8,99	239	208	1	1085	Arcarecci 8x20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
492	150	135	8,24	8,24	224	207	1	1085	Arcarecci 8x20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
493	127	97	8,24	8,24	199	169	1	1090	Puntone 16x16	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
494	128	113	8,99	8,99	200	185	1	1090	Puntone 16x16	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
495	129	114	9,75	9,75	201	186	1	1085	Arcarecci 8x20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
496	137	122	9,75	9,75	209	194	1	1085	Arcarecci 8x20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
497	136	121	8,99	8,99	208	193	1	1090	Puntone 16x16	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
498	135	120	8,24	8,24	207	192	1	1090	Puntone 16x16	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
499	97	102	8,24	8,24	169	174	1	1085	Arcarecci 8x20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
500	113	103	8,99	8,99	185	175	1	1085	Arcarecci 8x20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
501	114	104	9,75	9,75	186	176	1	1085	Arcarecci 8x20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
502	122	112	9,75	9,75	194	184	1	1085	Arcarecci 8x20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
503	120	110	8,24	8,24	192	182	1	1085	Arcarecci 8x20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
504	138	123	3,75	3,75	211	195	1	1087	Arcarecci12x20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
505	51	18	1,46	1,46	210	98	1	1088	Arcarecci14x20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
506	18	16	1,46	1,46	98	96	1	1089	Puntone 18x18	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
507	16	14	1,46	1,46	96	94	1	1088	Arcarecci14x20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
508	123	93	3,75	3,75	195	165	1	1087	Arcarecci12x20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio	
509	93	98	3,75	3,75	165	170	1	1087	Arcarecci12x20	0	0									

DATI ASTE SPAZIALI																					
IDENTIFICAZIONE								GEOMETRIA						SCOST.INIZIALI			SCOST. FINALI			Cri Geo	Tipo Elemento ai fini sism.
Asta3d N.ro	Filo in.	Filo fin.	Q.iniz (m)	Q.fin. (m)	Nod3d iniz.	Nod3d fin.	Cr. Pr.	Sez. N.ro	Sigla Sezione	Magr. (cm)	Rot. Grd	dx (cm)	dy (cm)	dz (cm)	dx (cm)	dy (cm)	dz (cm)				
525	49	153	1,46	3,75	273	274	1	1081	Correnti 12x19	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio		
526	153	33	3,75	4,22	274	275	1	1081	Correnti 12x19	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio		
527	154	155	5,42	6,60	276	277	1	1081	Correnti 12x19	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio		
528	156	157	6,75	7,47	278	279	1	1081	Correnti 12x19	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio		
529	157	31	7,47	7,75	279	280	1	1081	Correnti 12x19	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio		
530	30	29	8,35	9,00	281	282	1	1081	Correnti 12x19	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio		
531	29	28	9,00	9,60	282	283	1	1081	Correnti 12x19	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio		
532	158	27	9,75	10,20	284	285	1	1081	Correnti 12x19	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio		
533	48	159	1,46	3,75	286	287	1	1081	Correnti 12x19	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio		
534	19	160	4,15	5,42	288	289	1	1081	Correnti 12x19	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio		
535	160	161	5,42	6,60	289	290	1	1081	Correnti 12x19	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio		
536	162	163	6,75	7,47	291	292	1	1081	Correnti 12x19	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio		
537	163	21	7,47	7,75	292	293	1	1081	Correnti 12x19	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio		
538	22	23	8,35	9,00	294	295	1	1081	Correnti 12x19	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio		
539	23	25	9,00	9,60	295	296	1	1081	Correnti 12x19	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio		
540	164	26	9,75	10,20	297	298	1	1081	Correnti 12x19	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio		
541	49	49	1,46	0,00	273	65	3	1093	Piedritti 14x28	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio		
542	48	48	1,46	0,00	286	64	3	1093	Piedritti 14x28	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio		
543	33	154	4,22	5,42	275	276	1	1081	Correnti 12x19	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio		
544	31	165	7,75	8,24	280	299	1	1081	Correnti 12x19	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio		
545	159	19	3,75	4,15	287	288	1	1081	Correnti 12x19	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio		
546	165	30	8,24	8,35	299	281	1	1081	Correnti 12x19	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio		
547	28	158	9,60	9,75	283	284	1	1081	Correnti 12x19	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio		
548	27	166	10,20	10,52	285	300	1	1081	Correnti 12x19	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio		
549	26	166	10,20	10,52	298	300	1	1081	Correnti 12x19	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio		
550	25	164	9,60	9,75	296	297	1	1081	Correnti 12x19	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio		
551	167	22	8,24	8,35	301	294	1	1081	Correnti 12x19	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio		
552	21	167	7,75	8,24	293	301	1	1081	Correnti 12x19	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio		
553	155	156	6,60	6,75	277	278	1	1081	Correnti 12x19	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio		
554	161	162	6,60	6,75	290	291	1	1081	Correnti 12x19	0	0	0	0	0	0	0	0	0	Trave telaio		
555	99	154	5,42	5,42	171	276	1	1084	Arcarecci 10x20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio		
556	98	153	3,75	3,75	170	274	1	1087	Arcarecci 12x20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio		
557	14	49	1,46	1,46	94	273	1	1088	Arcarecci 14x20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio		
558	100	155	6,67	6,60	172	277	1	1084	Arcarecci 10x20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio		
559	101	157	7,47	7,47	173	279	1	1085	Arcarecci 8x20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio		
560	102	165	8,24	8,24	174	299	1	1085	Arcarecci 8x20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio		
561	103	29	8,99	9,00	175	282	1	1085	Arcarecci 8x20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio		
562	104	158	9,75	9,75	176	284	1	1085	Arcarecci 8x20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio		
563	112	164	9,75	9,75	184	297	1	1085	Arcarecci 8x20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio		
564	111	23	8,99	9,00	183	295	1	1085	Arcarecci 8x20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio		
565	110	167	8,24	8,24	182	301	1	1085	Arcarecci 8x20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio		
566	109	163	7,47	7,47	181	292	1	1085	Arcarecci 8x20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio		
567	108	161	6,67	6,60	180	290	1	1084	Arcarecci 10x20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio		
568	107	160	5,42	5,42	179	289	1	1084	Arcarecci 10x20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio		
569	106	159	3,75	3,75	178	287	1	1087	Arcarecci 12x20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio		
570	13	48	1,46	1,46	93	286	1	1088	Arcarecci 14x20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio		
571	105	166	10,52	10,52	177	300	1	1086	Colmo2x8x20	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio		
572	21	21	6,15	4,54	303	102	3	1093	Piedritti 14x28	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio		
573	22	22	6,15	4,54	304	140	3	1093	Piedritti 14x28	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio		
574	23	23	6,15	4,54	305	144	3	1093	Piedritti 14x28	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio		
575	25	25	6,15	4,54	306	105	3	1093	Piedritti 14x28	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio		
576	26	26	6,15	4,54	307	107	3	1093	Piedritti 14x28	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio		
577	27	27	6,15	4,54	308	157	3	1093	Piedritti 14x28	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio		
578	28	28	6,15	4,54	309	161	3	1093	Piedritti 14x28	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio		
579	29	29	6,15	4,54	310	108	3	1093	Piedritti 14x28	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio		
580	30	30	6,15	4,54	311	111	3	1093	Piedritti 14x28	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio		
581	31	31	6,15	4,54	312	149	3	1093	Piedritti 14x28	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio		
582	19	19	3,75	0,00	320	1	3	1093	Piedritti 14x28	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio		
583	33	33	3,75	0,00	323	40	3	1093	Piedritti 14x28	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio		
584	161	1	3,75	0,00	321	2	1	1093	Piedritti 14x28	0	0	0	0	0	-34	10	0	0	NoGerarchia Acciaio		
585	155	6	3,75	0,00	322	39	1	1093	Piedritti 14x28	0	0	0	0	0	40	10	0	0	NoGerarchia Acciaio		
586	21	21	7,75	6,15	293	303	3	1093	Piedritti 14x28	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio		
587	22	22	8,35	6,15	294	304	3	1093	Piedritti 14x28	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio		
588	23	23	9,00	8,55	295	314	3	1093	Piedritti 14x28	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio		
589	23	23	8,55	6,15	314	305	3	1093	Piedritti 14x28	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio		
590	25	25	9,60	8,55	296	315	3	1093	Piedritti 14x28	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio		
591	25	25	8,55	6,15	315	306	3	1093	Piedritti 14x28	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio		
592	26	26	10,20	8,55	298	316	3	1093	Piedritti 14x28	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio		
593	26	26	8,55	6,15	316	307	3	1093	Piedritti 14x28	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio		
594	27	27	10,20	8,55	285	317	3	1093	Piedritti 14x28	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio		
595	27	27	8,55	6,15	317	308	3	1093	Piedritti 14x28	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio		
596	28	28	9,60	8,55	283	318	3	1093	Piedritti 14x28	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio		
597	28	28	8,55	6,15	318	309	3	1093	Piedritti 14x28	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio		
598	29	29	9,00	8,55	282	319	3	1093	Piedritti 14x28	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio		
599	29	29	8,55	6,15	319	310	3	1093	Piedritti 14x28	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio		
600	30	30	8,35	6,15	281	311	3	1093	Piedritti 14x28	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio		
601	31	31	7,75	6,15	280	312	3	1093	Piedritti 14x28	0	0	0	0	0	0	0	0	0	NoGerarchia Acciaio		
602	155	1																			

VINCOLI E CEDIMENTI NODALI																			
IDENTIFIC.		RIGIDENZE TRASLANTI			RIGIDENZE ROTAZIONALI			SCOSTAMENTI					VERSO SPOSTAMENTI UNILATERI						
Nodo3d N.ro	Cod ice	Tx t/m	Ty t/m	Tz t/m	Rx t*m	Ry t*m	Rz t*m	Tr.X cm	Tr.Y cm	Tr.Z cm	Azim Grd	CoZe Grd	Ass. Grd	Tr.X	Tr.Y	Tr.Z	RotX	RotY	RotZ
41	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
42	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
43	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
44	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
45	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
46	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
47	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
48	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
49	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
50	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
51	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
52	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
53	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
54	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
55	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
56	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
57	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
58	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
59	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
60	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
61	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
62	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
63	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
64	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
65	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
66	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
67	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
68	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
69	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
70	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
71	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
72	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
73	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
74	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
75	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
76	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
77	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
78	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
79	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
80	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
81	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
82	P	48600	48600	97200	104976	26244	65610	-32	0	0	0	0	0	-90					
83	P	48600	48600	97200	104976	26244	65610	-32	0	0	0	0	0	-90					
84	P	3240	3240	6480	6998	1750	4374	-32	0	0	0	0	0	-90					
85	P	48600	48600	97200	104976	26244	65610	32	0	0	0	0	0	-90					
86	P	48600	48600	97200	104976	26244	65610	32	0	0	0	0	0	-90					
87	P	48600	48600	97200	104976	26244	65610	32	0	0	0	0	0	-90					
88	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
89	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
90	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
91	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
92	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
227	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
228	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
229	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
230	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
231	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
232	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
233	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
234	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
235	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
236	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
237	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
238	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
239	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
240	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
241	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
242	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
243	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
244	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
245	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
246	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
247	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
248	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
249	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
250	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
251	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
252	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
253	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
254	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
255	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
256	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
257	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
258	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
259	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
260	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
261	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
262	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
263	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
264	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
265	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
266	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						

VINCOLI E CEDIMENTI NODALI																			
IDENTIFIC.		RIGIDENZE TRASLANTI			RIGIDENZE ROTAZIONALI			SCOSTAMENTI					VERSO SPOSTAMENTI UNILATERI						
Nodo3d N.ro	Cod ice	Tx t/m	Ty t/m	Tz t/m	Rx t*m	Ry t*m	Rz t*m	Tr.X cm	Tr.Y cm	Tr.Z cm	Azim Grd	CoZe Grd	Ass. Grd	Tr.X	Tr.Y	Tr.Z	RotX	RotY	RotZ
267	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
268	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
269	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
270	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
271	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
272	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
275	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
278	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
280	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
281	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
282	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
283	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
285	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
288	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
291	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
293	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
294	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
295	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
296	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
298	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
302	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
303	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
304	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
305	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
306	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
307	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
308	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
309	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
310	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
311	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
312	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
313	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
314	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
315	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
316	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
317	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
318	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
319	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
320	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
321	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
322	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						
323	W	-1	-1	0	0	0	-1	0	0	0	0	0	0						

VINCOLI INTERNI ASTE																
		VINCOLO NODO INIZIALE						VINCOLO NODO FINALE								
IDENT.		RIGIDENZE TRASLANTI			RIGIDENZE ROTAZIONALI			RIGIDENZE TRASLANTI			RIGIDENZE ROTAZIONALI			COEFFICIENTI BETA		
Asta3d N.ro	Cod ice	Tx t/m	Ty t/m	Tz t/m	Rx t*m	Ry t*m	Rz t*m	Cod ice	Tx t/m	Ty t/m	Tz t/m	Rx t*m	Ry t*m	Rz t*m	Beta X	Beta Y
102	E	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	INCASTR	I	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	0,70	0,70
107	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00
108	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	I	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	1,00	1,00
123	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00
124	I	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00
128	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00
132	E	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	INCASTR	I	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	0,70	0,70
135	I	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	E	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	INCASTR	0,70	0,70
139	E	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	INCASTR	I	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	0,70	0,70
144	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00
160	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00
164	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00
181	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00
187	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00
191	I	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	E	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	INCASTR	0,70	0,70
200	E	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	INCASTR	I	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	0,70	0,70
203	I	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	E	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	INCASTR	0,70	0,70
207	E	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	INCASTR	I	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	0,70	0,70
210	I	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	E	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	INCASTR	0,70	0,70
214	E	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	INCASTR	I	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	0,70	0,70
217	I	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	E	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	INCASTR	0,70	0,70
221	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	I	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	1,00	1,00
222	I	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00
231	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00
235	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00
236	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00
248	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00
257	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00
258	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00
265	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00
266	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00
270	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00
271	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00
273	I	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	E	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	INCASTR	0,70	0,70
281	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00
282	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00
288	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00
289	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00
298	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00
299	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00
303	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00
304	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00

VINCOLI INTERNI ASTE																
IDENT.	VINCOLO NODO INIZIALE							VINCOLO NODO FINALE							COEFFICIENTI BETA	
	RIGIDENZE TRASLANTI			RIGIDENZE ROTAZIONALI				RIGIDENZE TRASLANTI			RIGIDENZE ROTAZIONALI					
Asta3d N.ro	Cod ice	Tx t/m	Ty t/m	Tz t/m	Rx t*m	Ry t*m	Rz t*m	Cod ice	Tx t/m	Ty t/m	Tz t/m	Rx t*m	Ry t*m	Rz t*m	Beta X	Beta Y
620	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	I	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	1,00	1,00
623	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	I	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	INCASTR	1,00	1,00
625	E	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	INCASTR	LIBERO	E	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	INCASTR	LIBERO	1,00	1,00
626	E	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	INCASTR	LIBERO	E	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	INCASTR	LIBERO	1,00	1,00
648	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00
649	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00
650	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00
651	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00
652	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00
653	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00
654	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00
655	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00
656	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00
657	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00
658	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00
659	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00
660	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00
661	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00
662	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	F	INCASTR	INCASTR	INCASTR	LIBERO	LIBERO	INCASTR	1,00	1,00

CARICHI DISTRIBUITI ASTE									
CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 1					ALIQUOTA SISMICA: 100				
IDENT.	Riferi mento	NODO INIZIALE			NODO FINALE			Mt t*m/ml	Pretens t
Asta3d N.ro		Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml		
102	0	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,00
105	0	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,00
107	0	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,00
112	0	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,00
115	0	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,00
119	0	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,00
123	0	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,00
125	0	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,00
128	0	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,00
139	0	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,00
142	0	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,00
144	0	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,00
145	0	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,00
151	0	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,00
154	0	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,00
158	0	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,00
160	0	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,00
161	0	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,00
164	0	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,00
165	0	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,00
172	0	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,00
175	0	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,00
179	0	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,00
181	0	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,00
182	0	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,00
185	0	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,00
187	0	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,00
188	0	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,00
191	0	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,00
223	0	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,00
226	0	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,00
231	0	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,00
233	0	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,00
235	0	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,00
237	0	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,00
243	0	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,00
246	0	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,00
248	0	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,00
249	0	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,00
254	0	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,00
257	0	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,00
260	0	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,00

CARICHI DISTRIBUITI ASTE									
CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 1					ALIQUOTA SISMICA: 100				
IDENT.		NODO INIZIALE			NODO FINALE				
Asta3d N.ro	Riferi mento	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Mt t*m/ml	Pretens t
265	0	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,00
267	0	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,00
270	0	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,00
273	0	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,00
279	0	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,00
281	0	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,00
283	0	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,00
286	0	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,00
288	0	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,00
295	0	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,00
298	0	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,00
301	0	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,00
303	0	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,00
309	0	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,00
312	0	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,00
315	0	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,000	-0,451	0,000	0,00

CARICHI DISTRIBUITI ASTE									
CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 2					ALIQUOTA SISMICA: 100				
IDENT.		NODO INIZIALE			NODO FINALE				
Asta3d N.ro	Riferi mento	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Mt t*m/ml	Pretens t
102	0	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,00
105	0	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,00
107	0	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,00
112	0	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,00
115	0	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,00
119	0	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,00
123	0	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,00
125	0	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,00
128	0	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,00
139	0	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,00
142	0	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,00
144	0	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,00
145	0	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,00
151	0	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,00
154	0	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,00
158	0	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,00
160	0	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,00
161	0	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,00
164	0	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,00
165	0	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,00
172	0	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,00
175	0	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,00
179	0	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,00
181	0	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,00
182	0	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,00
185	0	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,00
187	0	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,00
188	0	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,00
191	0	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,00
221	0	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,00
223	0	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,00
226	0	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,00
228	0	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,00
231	0	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,00
233	0	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,00
235	0	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,00
237	0	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,00

CARICHI DISTRIBUITI ASTE									
CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 2					ALIQUOTA SISMICA: 100				
IDENT.		NODO INIZIALE			NODO FINALE				
Asta3d N.ro	Riferi mento	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Mt t*m/ml	Pretens t
243	0	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,00
246	0	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,00
248	0	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,00
249	0	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,00
254	0	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,00
257	0	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,00
260	0	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,00
265	0	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,00
267	0	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,00
270	0	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,00
273	0	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,00
279	0	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,00
281	0	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,00
283	0	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,00
286	0	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,00
288	0	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,00
295	0	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,00
298	0	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,00
301	0	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,00
303	0	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,00
309	0	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,00
312	0	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,00
315	0	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,000	-0,631	0,000	0,00
317	0	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,00
322	0	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,00
323	0	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,00
324	0	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,00
325	0	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,00
326	0	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,00
327	0	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,00
328	0	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,00
329	0	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,00
330	0	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,00
331	0	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,00
332	0	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,00
333	0	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,00
334	0	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,00
335	0	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,00
336	0	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,00
337	0	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,00
338	0	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,00
339	0	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,00
340	0	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,00
341	0	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,00
342	0	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,00
343	0	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,00
344	0	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,00
345	0	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,00
346	0	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,00
347	0	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,00
348	0	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,00
349	0	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,00
350	0	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,00
351	0	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,00
352	0	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,00
353	0	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,00
354	0	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,00
355	0	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,00
356	0	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,00
357	0	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,00

CARICHI DISTRIBUITI ASTE									
CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 2					ALIQUOTA SISMICA: 100				
IDENT.		NODO INIZIALE			NODO FINALE				
Asta3d N.ro	Riferi mento	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Mt t*m/ml	Pretens t
358	0	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,00
359	0	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,00
360	0	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,00
361	0	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,00
362	0	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,00
363	0	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,00
364	0	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,00
365	0	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,00
366	0	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,000	-0,270	0,000	0,00
369	0	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,00
370	0	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,00
371	0	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,00
372	0	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,00
373	0	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,00
374	0	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,00
375	0	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,00
376	0	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,00
377	0	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,00
378	0	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,00
379	0	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,00
380	0	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,00
381	0	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,00
382	0	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,00
383	0	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,00
384	0	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,00
401	0	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,00
402	0	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,00
403	0	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,00
404	0	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,00
405	0	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,00
406	0	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,00
407	0	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,00
408	0	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,00
409	0	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,00
410	0	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,00
510	0	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,00
511	0	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,00
525	0	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,00
526	0	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,00
527	0	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,00
528	0	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,00
529	0	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,00
530	0	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,00
531	0	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,00
532	0	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,00
533	0	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,00
534	0	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,00
535	0	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,00
536	0	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,00
537	0	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,00
538	0	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,00
539	0	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,00
540	0	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,00
543	0	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,00
544	0	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,00
545	0	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,00
546	0	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,00
547	0	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,00
548	0	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,00
549	0	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,00

CARICHI DISTRIBUITI ASTE									
CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 2					ALIQUOTA SISMICA: 100				
IDENT.		NODO INIZIALE			NODO FINALE				
Asta3d N.ro	Riferi mento	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Mt t*m/ml	Pretens t
550	0	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,00
551	0	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,00
552	0	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,00
553	0	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,00
554	0	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,000	-0,135	0,000	0,00

CARICHI DISTRIBUITI ASTE									
CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 3					ALIQUOTA SISMICA: 60				
IDENT.		NODO INIZIALE			NODO FINALE				
Asta3d N.ro	Riferi mento	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Mt t*m/ml	Pretens t
102	0	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,00
105	0	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,00
107	0	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,00
112	0	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,00
115	0	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,00
119	0	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,00
123	0	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,00
125	0	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,00
128	0	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,00
139	0	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,00
142	0	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,00
144	0	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,00
145	0	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,00
151	0	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,00
154	0	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,00
158	0	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,00
160	0	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,00
161	0	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,00
164	0	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,00
165	0	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,00
172	0	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,00
175	0	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,00
179	0	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,00
181	0	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,00
182	0	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,00
185	0	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,00
187	0	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,00
188	0	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,00
191	0	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,00
223	0	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,00
226	0	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,00
231	0	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,00
233	0	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,00
235	0	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,00
237	0	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,00
243	0	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,00
246	0	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,00
248	0	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,00
249	0	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,00
254	0	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,00
257	0	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,00
260	0	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,00
265	0	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,00
267	0	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,00
270	0	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,00
273	0	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,00
279	0	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,00
281	0	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,00

CARICHI DISTRIBUITI ASTE									
CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 3					ALIQUOTA SISMICA: 60				
IDENT.		NODO INIZIALE			NODO FINALE				
Asta3d N.ro	Riferi mento	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Mt t*m/ml	Pretens t
283	0	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,00
286	0	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,00
288	0	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,00
295	0	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,00
298	0	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,00
301	0	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,00
303	0	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,00
309	0	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,00
312	0	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,00
315	0	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,000	-1,051	0,000	0,00

CARICHI DISTRIBUITI ASTE									
CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 4					ALIQUOTA SISMICA: 0				
IDENT.		NODO INIZIALE			NODO FINALE				
Asta3d N.ro	Riferi mento	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Mt t*m/ml	Pretens t
228	0	0,000	0,000	-0,174	0,000	0,000	-0,174	0,000	0,00
317	0	0,000	0,000	-0,558	0,000	0,000	-0,558	0,000	0,00
322	0	0,000	0,000	-0,756	0,000	0,000	-0,756	0,000	0,00
323	0	0,000	0,000	-0,756	0,000	0,000	-0,756	0,000	0,00
324	0	0,000	0,000	-0,756	0,000	0,000	-0,756	0,000	0,00
325	0	0,000	0,000	-0,756	0,000	0,000	-0,756	0,000	0,00
326	0	0,000	0,000	-0,756	0,000	0,000	-0,756	0,000	0,00
328	0	0,000	0,000	-0,174	0,000	0,000	-0,174	0,000	0,00
329	0	0,000	0,000	-0,558	0,000	0,000	-0,558	0,000	0,00
330	0	0,000	0,000	-0,756	0,000	0,000	-0,756	0,000	0,00
331	0	0,000	0,000	-0,756	0,000	0,000	-0,756	0,000	0,00
332	0	0,000	0,000	-0,756	0,000	0,000	-0,756	0,000	0,00
333	0	0,000	0,000	-0,756	0,000	0,000	-0,756	0,000	0,00
334	0	0,000	0,000	-0,756	0,000	0,000	-0,756	0,000	0,00
336	0	0,000	0,000	-0,174	0,000	0,000	-0,174	0,000	0,00
337	0	0,000	0,000	-0,558	0,000	0,000	-0,558	0,000	0,00
338	0	0,000	0,000	-0,756	0,000	0,000	-0,756	0,000	0,00
339	0	0,000	0,000	-0,756	0,000	0,000	-0,756	0,000	0,00
340	0	0,000	0,000	-0,756	0,000	0,000	-0,756	0,000	0,00
341	0	0,000	0,000	-0,756	0,000	0,000	-0,756	0,000	0,00
342	0	0,000	0,000	-0,756	0,000	0,000	-0,756	0,000	0,00
344	0	0,000	0,000	-0,174	0,000	0,000	-0,174	0,000	0,00
345	0	0,000	0,000	-0,558	0,000	0,000	-0,558	0,000	0,00
346	0	0,000	0,000	-0,756	0,000	0,000	-0,756	0,000	0,00
347	0	0,000	0,000	-0,756	0,000	0,000	-0,756	0,000	0,00
348	0	0,000	0,000	-0,756	0,000	0,000	-0,756	0,000	0,00
349	0	0,000	0,000	-0,756	0,000	0,000	-0,756	0,000	0,00
350	0	0,000	0,000	-0,756	0,000	0,000	-0,756	0,000	0,00
352	0	0,000	0,000	-0,174	0,000	0,000	-0,174	0,000	0,00
353	0	0,000	0,000	-0,558	0,000	0,000	-0,558	0,000	0,00
354	0	0,000	0,000	-0,756	0,000	0,000	-0,756	0,000	0,00
355	0	0,000	0,000	-0,756	0,000	0,000	-0,756	0,000	0,00
356	0	0,000	0,000	-0,756	0,000	0,000	-0,756	0,000	0,00
357	0	0,000	0,000	-0,756	0,000	0,000	-0,756	0,000	0,00
358	0	0,000	0,000	-0,756	0,000	0,000	-0,756	0,000	0,00
360	0	0,000	0,000	-0,174	0,000	0,000	-0,174	0,000	0,00
361	0	0,000	0,000	-0,558	0,000	0,000	-0,558	0,000	0,00
362	0	0,000	0,000	-0,756	0,000	0,000	-0,756	0,000	0,00
363	0	0,000	0,000	-0,756	0,000	0,000	-0,756	0,000	0,00
364	0	0,000	0,000	-0,756	0,000	0,000	-0,756	0,000	0,00
365	0	0,000	0,000	-0,756	0,000	0,000	-0,756	0,000	0,00
366	0	0,000	0,000	-0,756	0,000	0,000	-0,756	0,000	0,00
370	0	0,000	0,000	-0,087	0,000	0,000	-0,087	0,000	0,00

CARICHI DISTRIBUITI ASTE									
CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 4					ALIQUOTA SISMICA: 0				
IDENT.		NODO INIZIALE			NODO FINALE				
Asta3d N.ro	Riferi mento	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Mt t*m/ml	Pretens t
371	0	0,000	0,000	-0,279	0,000	0,000	-0,279	0,000	0,00
372	0	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,00
373	0	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,00
374	0	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,00
375	0	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,00
376	0	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,00
378	0	0,000	0,000	-0,087	0,000	0,000	-0,087	0,000	0,00
379	0	0,000	0,000	-0,279	0,000	0,000	-0,279	0,000	0,00
380	0	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,00
381	0	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,00
382	0	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,00
383	0	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,00
384	0	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,00
401	0	0,000	0,000	-0,087	0,000	0,000	-0,087	0,000	0,00
402	0	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,00
403	0	0,000	0,000	-0,087	0,000	0,000	-0,087	0,000	0,00
404	0	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,00
405	0	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,00
406	0	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,00
407	0	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,00
408	0	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,00
409	0	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,00
410	0	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,00
510	0	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,00
511	0	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,00
526	0	0,000	0,000	-0,087	0,000	0,000	-0,087	0,000	0,00
527	0	0,000	0,000	-0,279	0,000	0,000	-0,279	0,000	0,00
528	0	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,00
529	0	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,00
530	0	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,00
531	0	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,00
532	0	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,00
534	0	0,000	0,000	-0,087	0,000	0,000	-0,087	0,000	0,00
535	0	0,000	0,000	-0,279	0,000	0,000	-0,279	0,000	0,00
536	0	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,00
537	0	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,00
538	0	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,00
539	0	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,00
540	0	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,00
543	0	0,000	0,000	-0,087	0,000	0,000	-0,087	0,000	0,00
544	0	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,00
545	0	0,000	0,000	-0,087	0,000	0,000	-0,087	0,000	0,00
546	0	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,00
547	0	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,00
548	0	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,00
549	0	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,00
550	0	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,00
551	0	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,00
552	0	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,00
553	0	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,00
554	0	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,000	-0,378	0,000	0,00

CARICHI DISTRIBUITI ASTE									
CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 7					ALIQUOTA SISMICA: 0				
IDENT.		NODO INIZIALE			NODO FINALE				
Asta3d N.ro	Riferi mento	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Mt t*m/ml	Pretens t
221	0	0,234	0,000	0,000	0,234	0,000	0,000	0,000	0,00
228	0	0,234	0,000	0,000	0,234	0,000	0,000	0,000	0,00

CARICHI DISTRIBUITI ASTE									
CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 7					ALIQUOTA SISMICA: 0				
IDENT.		NODO INIZIALE			NODO FINALE				
Asta3d N.ro	Riferi mento	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Mt t*m/ml	Pretens t
317	0	0,234	0,000	0,000	0,234	0,000	0,000	0,000	0,00
322	0	0,000	0,000	0,234	0,000	0,000	0,234	0,000	0,00
323	0	0,000	0,000	0,234	0,000	0,000	0,234	0,000	0,00
324	0	0,000	0,000	0,234	0,000	0,000	0,234	0,000	0,00
325	0	0,000	0,000	0,234	0,000	0,000	0,234	0,000	0,00
326	0	0,000	0,000	0,234	0,000	0,000	0,234	0,000	0,00
327	0	0,234	0,000	0,000	0,234	0,000	0,000	0,000	0,00
328	0	0,234	0,000	0,000	0,234	0,000	0,000	0,000	0,00
329	0	0,234	0,000	0,000	0,234	0,000	0,000	0,000	0,00
330	0	0,000	0,000	0,234	0,000	0,000	0,234	0,000	0,00
331	0	0,000	0,000	0,234	0,000	0,000	0,234	0,000	0,00
332	0	0,000	0,000	0,234	0,000	0,000	0,234	0,000	0,00
333	0	0,000	0,000	0,234	0,000	0,000	0,234	0,000	0,00
334	0	0,000	0,000	0,234	0,000	0,000	0,234	0,000	0,00
335	0	0,467	0,000	0,000	0,467	0,000	0,000	0,000	0,00
336	0	0,350	0,000	0,000	0,350	0,000	0,000	0,000	0,00
337	0	0,350	0,000	0,000	0,350	0,000	0,000	0,000	0,00
338	0	0,000	0,000	-0,350	0,000	0,000	-0,350	0,000	0,00
339	0	0,000	0,000	-0,234	0,000	0,000	-0,234	0,000	0,00
340	0	0,000	0,000	-0,234	0,000	0,000	-0,234	0,000	0,00
341	0	0,000	0,000	-0,234	0,000	0,000	-0,234	0,000	0,00
342	0	0,000	0,000	-0,234	0,000	0,000	-0,234	0,000	0,00
343	0	0,467	0,000	0,000	0,467	0,000	0,000	0,000	0,00
344	0	0,350	0,000	0,000	0,350	0,000	0,000	0,000	0,00
345	0	0,350	0,000	0,000	0,350	0,000	0,000	0,000	0,00
346	0	0,000	0,000	-0,350	0,000	0,000	-0,350	0,000	0,00
347	0	0,000	0,000	-0,234	0,000	0,000	-0,234	0,000	0,00
348	0	0,000	0,000	-0,234	0,000	0,000	-0,234	0,000	0,00
349	0	0,000	0,000	-0,234	0,000	0,000	-0,234	0,000	0,00
350	0	0,000	0,000	-0,234	0,000	0,000	-0,234	0,000	0,00
351	0	0,234	0,000	0,000	0,234	0,000	0,000	0,000	0,00
352	0	0,234	0,000	0,000	0,234	0,000	0,000	0,000	0,00
353	0	0,234	0,000	0,000	0,234	0,000	0,000	0,000	0,00
354	0	0,000	0,000	0,234	0,000	0,000	0,234	0,000	0,00
355	0	0,000	0,000	0,234	0,000	0,000	0,234	0,000	0,00
356	0	0,000	0,000	0,234	0,000	0,000	0,234	0,000	0,00
357	0	0,000	0,000	0,234	0,000	0,000	0,234	0,000	0,00
358	0	0,000	0,000	0,234	0,000	0,000	0,234	0,000	0,00
359	0	0,467	0,000	0,000	0,467	0,000	0,000	0,000	0,00
360	0	0,350	0,000	0,000	0,350	0,000	0,000	0,000	0,00
361	0	0,350	0,000	0,000	0,350	0,000	0,000	0,000	0,00
362	0	0,000	0,000	-0,350	0,000	0,000	-0,350	0,000	0,00
363	0	0,000	0,000	-0,234	0,000	0,000	-0,234	0,000	0,00
364	0	0,000	0,000	-0,234	0,000	0,000	-0,234	0,000	0,00
365	0	0,000	0,000	-0,234	0,000	0,000	-0,234	0,000	0,00
366	0	0,000	0,000	-0,234	0,000	0,000	-0,234	0,000	0,00
369	0	0,117	0,000	0,000	0,117	0,000	0,000	0,000	0,00
370	0	0,117	0,000	0,000	0,117	0,000	0,000	0,000	0,00
371	0	0,117	0,000	0,000	0,117	0,000	0,000	0,000	0,00
372	0	0,000	0,000	0,117	0,000	0,000	0,117	0,000	0,00
373	0	0,000	0,000	0,117	0,000	0,000	0,117	0,000	0,00
374	0	0,000	0,000	0,117	0,000	0,000	0,117	0,000	0,00
375	0	0,000	0,000	0,117	0,000	0,000	0,117	0,000	0,00
376	0	0,000	0,000	0,117	0,000	0,000	0,117	0,000	0,00
377	0	0,234	0,000	0,000	0,234	0,000	0,000	0,000	0,00
378	0	0,175	0,000	0,000	0,175	0,000	0,000	0,000	0,00
379	0	0,175	0,000	0,000	0,175	0,000	0,000	0,000	0,00
380	0	0,000	0,000	-0,175	0,000	0,000	-0,175	0,000	0,00
381	0	0,000	0,000	-0,117	0,000	0,000	-0,117	0,000	0,00
382	0	0,000	0,000	-0,117	0,000	0,000	-0,117	0,000	0,00

CARICHI DISTRIBUITI ASTE									
CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 7					ALIQUOTA SISMICA: 0				
IDENT.		NODO INIZIALE			NODO FINALE				
Asta3d N.ro	Riferi mento	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Mt t*m/ml	Pretens t
383	0	0,000	0,000	-0,117	0,000	0,000	-0,117	0,000	0,00
384	0	0,000	0,000	-0,117	0,000	0,000	-0,117	0,000	0,00
401	0	0,117	0,000	0,000	0,117	0,000	0,000	0,000	0,00
402	0	0,000	0,000	0,117	0,000	0,000	0,117	0,000	0,00
403	0	0,175	0,000	0,000	0,175	0,000	0,000	0,000	0,00
404	0	0,000	0,000	0,117	0,000	0,000	0,117	0,000	0,00
405	0	0,000	0,000	0,117	0,000	0,000	0,117	0,000	0,00
406	0	0,000	0,000	0,117	0,000	0,000	0,117	0,000	0,00
407	0	0,000	0,000	-0,117	0,000	0,000	-0,117	0,000	0,00
408	0	0,000	0,000	-0,117	0,000	0,000	-0,117	0,000	0,00
409	0	0,000	0,000	-0,117	0,000	0,000	-0,117	0,000	0,00
410	0	0,000	0,000	-0,117	0,000	0,000	-0,117	0,000	0,00
510	0	0,000	0,000	0,117	0,000	0,000	0,117	0,000	0,00
511	0	0,000	0,000	-0,175	0,000	0,000	-0,175	0,000	0,00
525	0	0,117	0,000	0,000	0,117	0,000	0,000	0,000	0,00
526	0	0,117	0,000	0,000	0,117	0,000	0,000	0,000	0,00
527	0	0,117	0,000	0,000	0,117	0,000	0,000	0,000	0,00
528	0	0,000	0,000	0,117	0,000	0,000	0,117	0,000	0,00
529	0	0,000	0,000	0,117	0,000	0,000	0,117	0,000	0,00
530	0	0,000	0,000	0,117	0,000	0,000	0,117	0,000	0,00
531	0	0,000	0,000	0,117	0,000	0,000	0,117	0,000	0,00
532	0	0,000	0,000	0,117	0,000	0,000	0,117	0,000	0,00
533	0	0,234	0,000	0,000	0,234	0,000	0,000	0,000	0,00
534	0	0,175	0,000	0,000	0,175	0,000	0,000	0,000	0,00
535	0	0,175	0,000	0,000	0,175	0,000	0,000	0,000	0,00
536	0	0,000	0,000	-0,175	0,000	0,000	-0,175	0,000	0,00
537	0	0,000	0,000	-0,117	0,000	0,000	-0,117	0,000	0,00
538	0	0,000	0,000	-0,117	0,000	0,000	-0,117	0,000	0,00
539	0	0,000	0,000	-0,117	0,000	0,000	-0,117	0,000	0,00
540	0	0,000	0,000	-0,117	0,000	0,000	-0,117	0,000	0,00
543	0	0,117	0,000	0,000	0,117	0,000	0,000	0,000	0,00
544	0	0,000	0,000	0,117	0,000	0,000	0,117	0,000	0,00
545	0	0,175	0,000	0,000	0,175	0,000	0,000	0,000	0,00
546	0	0,000	0,000	0,117	0,000	0,000	0,117	0,000	0,00
547	0	0,000	0,000	0,117	0,000	0,000	0,117	0,000	0,00
548	0	0,000	0,000	0,117	0,000	0,000	0,117	0,000	0,00
549	0	0,000	0,000	-0,117	0,000	0,000	-0,117	0,000	0,00
550	0	0,000	0,000	-0,117	0,000	0,000	-0,117	0,000	0,00
551	0	0,000	0,000	-0,117	0,000	0,000	-0,117	0,000	0,00
552	0	0,000	0,000	-0,117	0,000	0,000	-0,117	0,000	0,00
553	0	0,000	0,000	0,117	0,000	0,000	0,117	0,000	0,00
554	0	0,000	0,000	-0,175	0,000	0,000	-0,175	0,000	0,00

CARICHI DISTRIBUITI ASTE									
CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 8					ALIQUOTA SISMICA: 0				
IDENT.		NODO INIZIALE			NODO FINALE				
Asta3d N.ro	Riferi mento	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Mt t*m/ml	Pretens t
370	0	0,000	0,047	0,000	0,000	0,047	0,000	0,000	0,00
371	0	0,000	0,047	0,000	0,000	0,047	0,000	0,000	0,00
372	0	0,000	0,047	0,000	0,000	0,047	0,000	0,000	0,00
373	0	0,000	0,047	0,000	0,000	0,047	0,000	0,000	0,00
374	0	0,000	0,047	0,000	0,000	0,047	0,000	0,000	0,00
375	0	0,000	0,047	0,000	0,000	0,047	0,000	0,000	0,00
376	0	0,000	0,047	0,000	0,000	0,047	0,000	0,000	0,00
378	0	0,000	0,047	0,000	0,000	0,047	0,000	0,000	0,00
379	0	0,000	0,047	0,000	0,000	0,047	0,000	0,000	0,00
380	0	0,000	0,047	0,000	0,000	0,047	0,000	0,000	0,00
381	0	0,000	0,047	0,000	0,000	0,047	0,000	0,000	0,00

CARICHI DISTRIBUITI ASTE									
CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 8					ALIQUOTA SISMICA: 0				
IDENT.		NODO INIZIALE			NODO FINALE				
Asta3d N.ro	Riferi mento	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Mt t*m/ml	Pretens t
382	0	0,000	0,047	0,000	0,000	0,047	0,000	0,000	0,00
383	0	0,000	0,047	0,000	0,000	0,047	0,000	0,000	0,00
384	0	0,000	0,047	0,000	0,000	0,047	0,000	0,000	0,00
401	0	0,000	0,047	0,000	0,000	0,047	0,000	0,000	0,00
402	0	0,000	0,047	0,000	0,000	0,047	0,000	0,000	0,00
403	0	0,000	0,047	0,000	0,000	0,047	0,000	0,000	0,00
404	0	0,000	0,047	0,000	0,000	0,047	0,000	0,000	0,00
405	0	0,000	0,047	0,000	0,000	0,047	0,000	0,000	0,00
406	0	0,000	0,047	0,000	0,000	0,047	0,000	0,000	0,00
407	0	0,000	0,047	0,000	0,000	0,047	0,000	0,000	0,00
408	0	0,000	0,047	0,000	0,000	0,047	0,000	0,000	0,00
409	0	0,000	0,047	0,000	0,000	0,047	0,000	0,000	0,00
410	0	0,000	0,047	0,000	0,000	0,047	0,000	0,000	0,00
411	0	0,000	0,047	0,000	0,000	0,047	0,000	0,000	0,00
424	0	0,000	0,047	0,000	0,000	0,047	0,000	0,000	0,00
443	0	0,000	0,115	0,000	0,000	0,115	0,000	0,000	0,00
444	0	0,000	0,115	0,000	0,000	0,115	0,000	0,000	0,00
445	0	0,000	0,115	0,000	0,000	0,115	0,000	0,000	0,00
446	0	0,000	0,115	0,000	0,000	0,115	0,000	0,000	0,00
447	0	0,000	0,115	0,000	0,000	0,115	0,000	0,000	0,00
448	0	0,000	0,115	0,000	0,000	0,115	0,000	0,000	0,00
449	0	0,000	0,115	0,000	0,000	0,115	0,000	0,000	0,00
450	0	0,000	0,115	0,000	0,000	0,115	0,000	0,000	0,00
451	0	0,000	0,115	0,000	0,000	0,115	0,000	0,000	0,00
452	0	0,000	0,115	0,000	0,000	0,115	0,000	0,000	0,00
453	0	0,000	0,115	0,000	0,000	0,115	0,000	0,000	0,00
454	0	0,000	0,115	0,000	0,000	0,115	0,000	0,000	0,00
455	0	0,000	0,115	0,000	0,000	0,115	0,000	0,000	0,00
456	0	0,000	0,115	0,000	0,000	0,115	0,000	0,000	0,00
457	0	0,000	0,115	0,000	0,000	0,115	0,000	0,000	0,00
458	0	0,000	0,094	0,000	0,000	0,094	0,000	0,000	0,00
459	0	0,000	0,094	0,000	0,000	0,094	0,000	0,000	0,00
460	0	0,000	0,094	0,000	0,000	0,094	0,000	0,000	0,00
461	0	0,000	0,094	0,000	0,000	0,094	0,000	0,000	0,00
462	0	0,000	0,094	0,000	0,000	0,094	0,000	0,000	0,00
463	0	0,000	0,094	0,000	0,000	0,094	0,000	0,000	0,00
464	0	0,000	0,094	0,000	0,000	0,094	0,000	0,000	0,00
465	0	0,000	0,094	0,000	0,000	0,094	0,000	0,000	0,00
466	0	0,000	0,094	0,000	0,000	0,094	0,000	0,000	0,00
467	0	0,000	0,094	0,000	0,000	0,094	0,000	0,000	0,00
468	0	0,000	0,094	0,000	0,000	0,094	0,000	0,000	0,00
469	0	0,000	0,094	0,000	0,000	0,094	0,000	0,000	0,00
470	0	0,000	0,094	0,000	0,000	0,094	0,000	0,000	0,00
471	0	0,000	0,094	0,000	0,000	0,094	0,000	0,000	0,00
472	0	0,000	0,094	0,000	0,000	0,094	0,000	0,000	0,00
473	0	0,000	0,094	0,000	0,000	0,094	0,000	0,000	0,00
510	0	0,000	0,047	0,000	0,000	0,047	0,000	0,000	0,00
511	0	0,000	0,047	0,000	0,000	0,047	0,000	0,000	0,00
526	0	0,000	0,094	0,000	0,000	0,094	0,000	0,000	0,00
527	0	0,000	0,094	0,000	0,000	0,094	0,000	0,000	0,00
528	0	0,000	0,094	0,000	0,000	0,094	0,000	0,000	0,00
529	0	0,000	0,094	0,000	0,000	0,094	0,000	0,000	0,00
530	0	0,000	0,094	0,000	0,000	0,094	0,000	0,000	0,00
531	0	0,000	0,094	0,000	0,000	0,094	0,000	0,000	0,00
532	0	0,000	0,094	0,000	0,000	0,094	0,000	0,000	0,00
534	0	0,000	0,094	0,000	0,000	0,094	0,000	0,000	0,00
535	0	0,000	0,094	0,000	0,000	0,094	0,000	0,000	0,00
536	0	0,000	0,094	0,000	0,000	0,094	0,000	0,000	0,00
537	0	0,000	0,094	0,000	0,000	0,094	0,000	0,000	0,00
538	0	0,000	0,094	0,000	0,000	0,094	0,000	0,000	0,00

CARICHI DISTRIBUITI ASTE									
CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 8					ALIQUOTA SISMICA: 0				
IDENT.		NODO INIZIALE			NODO FINALE				
Asta3d N.ro	Riferi mento	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Mt t*m/ml	Pretens t
539	0	0,000	0,094	0,000	0,000	0,094	0,000	0,000	0,00
540	0	0,000	0,094	0,000	0,000	0,094	0,000	0,000	0,00
543	0	0,000	0,094	0,000	0,000	0,094	0,000	0,000	0,00
544	0	0,000	0,094	0,000	0,000	0,094	0,000	0,000	0,00
545	0	0,000	0,094	0,000	0,000	0,094	0,000	0,000	0,00
546	0	0,000	0,094	0,000	0,000	0,094	0,000	0,000	0,00
547	0	0,000	0,094	0,000	0,000	0,094	0,000	0,000	0,00
548	0	0,000	0,094	0,000	0,000	0,094	0,000	0,000	0,00
549	0	0,000	0,094	0,000	0,000	0,094	0,000	0,000	0,00
550	0	0,000	0,094	0,000	0,000	0,094	0,000	0,000	0,00
551	0	0,000	0,094	0,000	0,000	0,094	0,000	0,000	0,00
552	0	0,000	0,094	0,000	0,000	0,094	0,000	0,000	0,00
553	0	0,000	0,094	0,000	0,000	0,094	0,000	0,000	0,00
554	0	0,000	0,094	0,000	0,000	0,094	0,000	0,000	0,00
582	0	0,000	0,094	0,000	0,000	0,094	0,000	0,000	0,00
583	0	0,000	0,094	0,000	0,000	0,094	0,000	0,000	0,00
604	0	0,000	0,187	0,000	0,000	0,187	0,000	0,000	0,00
605	0	0,000	0,187	0,000	0,000	0,187	0,000	0,000	0,00
606	0	0,000	0,187	0,000	0,000	0,187	0,000	0,000	0,00
607	0	0,000	0,187	0,000	0,000	0,187	0,000	0,000	0,00
608	0	0,000	0,187	0,000	0,000	0,187	0,000	0,000	0,00
609	0	0,000	0,187	0,000	0,000	0,187	0,000	0,000	0,00
610	0	0,000	0,187	0,000	0,000	0,187	0,000	0,000	0,00
611	0	0,000	0,187	0,000	0,000	0,187	0,000	0,000	0,00
612	0	0,000	0,187	0,000	0,000	0,187	0,000	0,000	0,00
613	0	0,000	0,187	0,000	0,000	0,187	0,000	0,000	0,00
614	0	0,000	0,187	0,000	0,000	0,187	0,000	0,000	0,00
615	0	0,000	0,187	0,000	0,000	0,187	0,000	0,000	0,00
616	0	0,000	0,187	0,000	0,000	0,187	0,000	0,000	0,00
617	0	0,000	0,187	0,000	0,000	0,187	0,000	0,000	0,00
618	0	0,000	0,187	0,000	0,000	0,187	0,000	0,000	0,00
619	0	0,000	0,187	0,000	0,000	0,187	0,000	0,000	0,00
624	0	0,000	0,187	0,000	0,000	0,187	0,000	0,000	0,00
625	0	0,000	0,187	0,000	0,000	0,187	0,000	0,000	0,00
626	0	0,000	0,187	0,000	0,000	0,187	0,000	0,000	0,00
627	0	0,000	0,187	0,000	0,000	0,187	0,000	0,000	0,00

CARICHI DISTRIBUITI ASTE									
CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 9					ALIQUOTA SISMICA: 0				
IDENT.		NODO INIZIALE			NODO FINALE				
Asta3d N.ro	Riferi mento	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Mt t*m/ml	Pretens t
370	0	0,000	-0,094	0,000	0,000	-0,094	0,000	0,000	0,00
371	0	0,000	-0,094	0,000	0,000	-0,094	0,000	0,000	0,00
372	0	0,000	-0,094	0,000	0,000	-0,094	0,000	0,000	0,00
373	0	0,000	-0,094	0,000	0,000	-0,094	0,000	0,000	0,00
374	0	0,000	-0,094	0,000	0,000	-0,094	0,000	0,000	0,00
375	0	0,000	-0,094	0,000	0,000	-0,094	0,000	0,000	0,00
376	0	0,000	-0,094	0,000	0,000	-0,094	0,000	0,000	0,00
378	0	0,000	-0,094	0,000	0,000	-0,094	0,000	0,000	0,00
379	0	0,000	-0,094	0,000	0,000	-0,094	0,000	0,000	0,00
380	0	0,000	-0,094	0,000	0,000	-0,094	0,000	0,000	0,00
381	0	0,000	-0,094	0,000	0,000	-0,094	0,000	0,000	0,00
382	0	0,000	-0,094	0,000	0,000	-0,094	0,000	0,000	0,00
383	0	0,000	-0,094	0,000	0,000	-0,094	0,000	0,000	0,00
384	0	0,000	-0,094	0,000	0,000	-0,094	0,000	0,000	0,00
401	0	0,000	-0,094	0,000	0,000	-0,094	0,000	0,000	0,00
402	0	0,000	-0,094	0,000	0,000	-0,094	0,000	0,000	0,00
403	0	0,000	-0,094	0,000	0,000	-0,094	0,000	0,000	0,00

CARICHI DISTRIBUITI ASTE									
CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 9					ALIQUOTA SISMICA: 0				
IDENT.		NODO INIZIALE			NODO FINALE				
Asta3d N.ro	Riferi mento	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Mt t*m/ml	Pretens t
404	0	0,000	-0,094	0,000	0,000	-0,094	0,000	0,000	0,00
405	0	0,000	-0,094	0,000	0,000	-0,094	0,000	0,000	0,00
406	0	0,000	-0,094	0,000	0,000	-0,094	0,000	0,000	0,00
407	0	0,000	-0,094	0,000	0,000	-0,094	0,000	0,000	0,00
408	0	0,000	-0,094	0,000	0,000	-0,094	0,000	0,000	0,00
409	0	0,000	-0,094	0,000	0,000	-0,094	0,000	0,000	0,00
410	0	0,000	-0,094	0,000	0,000	-0,094	0,000	0,000	0,00
411	0	0,000	-0,094	0,000	0,000	-0,094	0,000	0,000	0,00
424	0	0,000	-0,094	0,000	0,000	-0,094	0,000	0,000	0,00
443	0	0,000	-0,229	0,000	0,000	-0,229	0,000	0,000	0,00
444	0	0,000	-0,229	0,000	0,000	-0,229	0,000	0,000	0,00
445	0	0,000	-0,229	0,000	0,000	-0,229	0,000	0,000	0,00
446	0	0,000	-0,229	0,000	0,000	-0,229	0,000	0,000	0,00
447	0	0,000	-0,229	0,000	0,000	-0,229	0,000	0,000	0,00
448	0	0,000	-0,229	0,000	0,000	-0,229	0,000	0,000	0,00
449	0	0,000	-0,229	0,000	0,000	-0,229	0,000	0,000	0,00
450	0	0,000	-0,229	0,000	0,000	-0,229	0,000	0,000	0,00
451	0	0,000	-0,229	0,000	0,000	-0,229	0,000	0,000	0,00
452	0	0,000	-0,229	0,000	0,000	-0,229	0,000	0,000	0,00
453	0	0,000	-0,229	0,000	0,000	-0,229	0,000	0,000	0,00
454	0	0,000	-0,229	0,000	0,000	-0,229	0,000	0,000	0,00
455	0	0,000	-0,229	0,000	0,000	-0,229	0,000	0,000	0,00
456	0	0,000	-0,229	0,000	0,000	-0,229	0,000	0,000	0,00
457	0	0,000	-0,229	0,000	0,000	-0,229	0,000	0,000	0,00
458	0	0,000	-0,187	0,000	0,000	-0,187	0,000	0,000	0,00
459	0	0,000	-0,187	0,000	0,000	-0,187	0,000	0,000	0,00
460	0	0,000	-0,187	0,000	0,000	-0,187	0,000	0,000	0,00
461	0	0,000	-0,187	0,000	0,000	-0,187	0,000	0,000	0,00
462	0	0,000	-0,187	0,000	0,000	-0,187	0,000	0,000	0,00
463	0	0,000	-0,187	0,000	0,000	-0,187	0,000	0,000	0,00
464	0	0,000	-0,187	0,000	0,000	-0,187	0,000	0,000	0,00
465	0	0,000	-0,187	0,000	0,000	-0,187	0,000	0,000	0,00
466	0	0,000	-0,187	0,000	0,000	-0,187	0,000	0,000	0,00
467	0	0,000	-0,187	0,000	0,000	-0,187	0,000	0,000	0,00
468	0	0,000	-0,187	0,000	0,000	-0,187	0,000	0,000	0,00
469	0	0,000	-0,187	0,000	0,000	-0,187	0,000	0,000	0,00
470	0	0,000	-0,187	0,000	0,000	-0,187	0,000	0,000	0,00
471	0	0,000	-0,187	0,000	0,000	-0,187	0,000	0,000	0,00
472	0	0,000	-0,187	0,000	0,000	-0,187	0,000	0,000	0,00
473	0	0,000	-0,187	0,000	0,000	-0,187	0,000	0,000	0,00
510	0	0,000	-0,094	0,000	0,000	-0,094	0,000	0,000	0,00
511	0	0,000	-0,094	0,000	0,000	-0,094	0,000	0,000	0,00
526	0	0,000	-0,047	0,000	0,000	-0,047	0,000	0,000	0,00
527	0	0,000	-0,047	0,000	0,000	-0,047	0,000	0,000	0,00
528	0	0,000	-0,047	0,000	0,000	-0,047	0,000	0,000	0,00
529	0	0,000	-0,047	0,000	0,000	-0,047	0,000	0,000	0,00
530	0	0,000	-0,047	0,000	0,000	-0,047	0,000	0,000	0,00
531	0	0,000	-0,047	0,000	0,000	-0,047	0,000	0,000	0,00
532	0	0,000	-0,047	0,000	0,000	-0,047	0,000	0,000	0,00
534	0	0,000	-0,047	0,000	0,000	-0,047	0,000	0,000	0,00
535	0	0,000	-0,047	0,000	0,000	-0,047	0,000	0,000	0,00
536	0	0,000	-0,047	0,000	0,000	-0,047	0,000	0,000	0,00
537	0	0,000	-0,047	0,000	0,000	-0,047	0,000	0,000	0,00
538	0	0,000	-0,047	0,000	0,000	-0,047	0,000	0,000	0,00
539	0	0,000	-0,047	0,000	0,000	-0,047	0,000	0,000	0,00
540	0	0,000	-0,047	0,000	0,000	-0,047	0,000	0,000	0,00
543	0	0,000	-0,047	0,000	0,000	-0,047	0,000	0,000	0,00
544	0	0,000	-0,047	0,000	0,000	-0,047	0,000	0,000	0,00
545	0	0,000	-0,047	0,000	0,000	-0,047	0,000	0,000	0,00
546	0	0,000	-0,047	0,000	0,000	-0,047	0,000	0,000	0,00

CARICHI DISTRIBUITI ASTE									
CONDIZIONE DI CARICO N.ro: 9					ALIQUOTA SISMICA: 0				
IDENT.		NODO INIZIALE			NODO FINALE				
Asta3d N.ro	Riferi mento	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Qx t/ml	Qy t/ml	Qz t/ml	Mt t*m/ml	Pretens t
547	0	0,000	-0,047	0,000	0,000	-0,047	0,000	0,000	0,00
548	0	0,000	-0,047	0,000	0,000	-0,047	0,000	0,000	0,00
549	0	0,000	-0,047	0,000	0,000	-0,047	0,000	0,000	0,00
550	0	0,000	-0,047	0,000	0,000	-0,047	0,000	0,000	0,00
551	0	0,000	-0,047	0,000	0,000	-0,047	0,000	0,000	0,00
552	0	0,000	-0,047	0,000	0,000	-0,047	0,000	0,000	0,00
553	0	0,000	-0,047	0,000	0,000	-0,047	0,000	0,000	0,00
554	0	0,000	-0,047	0,000	0,000	-0,047	0,000	0,000	0,00
582	0	0,000	-0,047	0,000	0,000	-0,047	0,000	0,000	0,00
583	0	0,000	-0,047	0,000	0,000	-0,047	0,000	0,000	0,00
604	0	0,000	-0,094	0,000	0,000	-0,094	0,000	0,000	0,00
605	0	0,000	-0,094	0,000	0,000	-0,094	0,000	0,000	0,00
606	0	0,000	-0,094	0,000	0,000	-0,094	0,000	0,000	0,00
607	0	0,000	-0,094	0,000	0,000	-0,094	0,000	0,000	0,00
608	0	0,000	-0,094	0,000	0,000	-0,094	0,000	0,000	0,00
609	0	0,000	-0,094	0,000	0,000	-0,094	0,000	0,000	0,00
610	0	0,000	-0,094	0,000	0,000	-0,094	0,000	0,000	0,00
611	0	0,000	-0,094	0,000	0,000	-0,094	0,000	0,000	0,00
612	0	0,000	-0,094	0,000	0,000	-0,094	0,000	0,000	0,00
613	0	0,000	-0,094	0,000	0,000	-0,094	0,000	0,000	0,00
614	0	0,000	-0,094	0,000	0,000	-0,094	0,000	0,000	0,00
615	0	0,000	-0,094	0,000	0,000	-0,094	0,000	0,000	0,00
616	0	0,000	-0,094	0,000	0,000	-0,094	0,000	0,000	0,00
617	0	0,000	-0,094	0,000	0,000	-0,094	0,000	0,000	0,00
618	0	0,000	-0,094	0,000	0,000	-0,094	0,000	0,000	0,00
619	0	0,000	-0,094	0,000	0,000	-0,094	0,000	0,000	0,00
624	0	0,000	-0,115	0,000	0,000	-0,115	0,000	0,000	0,00
625	0	0,000	-0,115	0,000	0,000	-0,115	0,000	0,000	0,00
626	0	0,000	-0,115	0,000	0,000	-0,115	0,000	0,000	0,00
627	0	0,000	-0,115	0,000	0,000	-0,115	0,000	0,000	0,00

COMBINAZIONI CARICHI A1 - S.L.V. / S.L.D.															
DESCRIZIONI	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15
Peso Strutturale	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30	1,30
Perm.Non Strutturale	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50
Var.Amb.affol.	1,50	1,05	1,05	1,50	1,05	1,05	1,05	1,50	1,05	1,05	1,05	1,50	1,05	1,05	1,05
Neve1	0,75	1,50	0,75	0,75	1,50	0,75	0,75	0,75	1,50	0,75	0,75	0,75	1,50	0,75	0,75
VENTO X+	0,00	0,00	0,00	0,90	0,90	0,90	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
VENTO Y+	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,90	0,90	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00
VENTO Y-	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,90	0,90	0,90	1,50
Sisma direz. grd 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Sisma verticale	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

COMBINAZIONI CARICHI A1 - S.L.V. / S.L.D.															
DESCRIZIONI	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Amb.affol.	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60
Neve1	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
VENTO X+	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
VENTO Y+	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
VENTO Y-	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Sisma direz. grd 0	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30
Sisma direz. grd 90	0,30	0,30	-0,30	-0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30	1,00	1,00	-1,00	-1,00	1,00	1,00	-1,00
Sisma verticale	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30

COMBINAZIONI CARICHI A1 - S.L.V. / S.L.D.										
DESCRIZIONI	31	32	33	34	35	36	37	38	39	
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	
Var.Amb.affol.	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	
Neve1	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
VENTO X+	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
VENTO Y+	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
VENTO Y-	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
Sisma direz. grd 0	-0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	
Sisma direz. grd 90	-1,00	0,30	0,30	-0,30	-0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30	
Sisma verticale	-0,30	1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	

COMBINAZIONI RARE - S.L.E.

DESCRIZIONI	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Amb.affol.	1,00	0,70	0,70	1,00	0,70	0,70	0,70	1,00	0,70	0,70	0,70	1,00	0,70	0,70	0,70
Neve1	0,50	1,00	0,50	0,50	1,00	0,50	0,50	0,50	1,00	0,50	0,50	0,50	1,00	0,50	0,50
VENTO X+	0,00	0,00	0,00	0,60	0,60	0,60	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
VENTO Y+	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,60	0,60	0,60	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00
VENTO Y-	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,60	0,60	0,60	1,00
Sisma direz. grd 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Sisma verticale	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

COMBINAZIONI FREQUENTI - S.L.E.

DESCRIZIONI	1	2	3	4	5	6
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Amb.affol.	0,70	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60
Neve1	0,00	0,20	0,00	0,00	0,00	0,00
VENTO X+	0,00	0,00	0,00	0,20	0,00	0,00
VENTO Y+	0,00	0,00	0,00	0,00	0,20	0,00
VENTO Y-	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,20
Sisma direz. grd 0	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
Sisma verticale	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

COMBINAZIONI PERMANENTI - S.L.E.

DESCRIZIONI	1
Peso Strutturale	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00
Var.Amb.affol.	0,60
Neve1	0,00
VENTO X+	0,00
VENTO Y+	0,00
VENTO Y-	0,00
Sisma direz. grd 0	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00
Sisma verticale	0,00

DATI ARMATURE ASTE3D - SEZIONE RETTANGOLARE

ASTE IN C.A. CON SEZIONE RETTANGOLARE

IDENTIFICATIVO		ARMATURE DI INPUT											AGGIUNTIVE		RINFORZO IN FRP						
Asta Num.	Concio	FiSp mm	NFer Sup.	FiSu mm	NFer Inf.	Fin mm	NFer Par.	FiPa mm	FiSt mm	PsSt cm	Brac DirX	Brac DirY	AfSup cmq	AfInf cmq	Mat. N.ro	Lung cm	Rag. mm	Num Avv	Nod Con	Condiz. Ambient	SpSol cm
79	Iniz.	12	7	12	7	12	0	10	8	30	2	4	0,0	0,0							
	Mezz.	12	7	12	7	12	0	10	8	30	2	4	0,0	0,0							
	Finale	12	7	12	7	12	0	10	8	30	2	4	0,0	0,0							
80	Iniz.	12	7	12	7	12	0	10	8	30	2	4	0,0	0,0							
	Mezz.	12	7	12	7	12	0	10	8	30	2	4	0,0	0,0							
	Finale	12	7	12	7	12	0	10	8	30	2	4	0,0	0,0							
81	Iniz.	12	7	12	7	12	0	10	8	30	2	4	0,0	0,0							
	Mezz.	12	7	12	7	12	0	10	8	30	2	4	0,0	0,0							
	Finale	12	7	12	7	12	0	10	8	30	2	4	0,0	0,0							
82	Iniz.	12	7	12	7	12	0	10	8	30	2	4	0,0	0,0							
	Mezz.	12	7	12	7	12	0	10	8	30	2	4	0,0	0,0							
	Finale	12	7	12	7	12	0	10	8	30	2	4	0,0	0,0							
83	Iniz.	12	7	12	7	12	0	10	8	30	2	4	0,0	0,0							
	Mezz.	12	7	12	7	12	0	10	8	30	2	4	0,0	0,0							
	Finale	12	7	12	7	12	0	10	8	30	2	4	0,0	0,0							
84	Iniz.	12	7	12	7	12	0	10	8	30	2	4	0,0	0,0							
	Mezz.	12	7	12	7	12	0	10	8	30	2	4	0,0	0,0							
	Finale	12	7	12	7	12	0	10	8	30	2	4	0,0	0,0							
85	Iniz.	12	7	12	7	12	0	10	8	30	2	4	0,0	0,0							
	Mezz.	12	7	12	7	12	0	10	8	30	2	4	0,0	0,0							
	Finale	12	7	12	7	12	0	10	8	30	2	4	0,0	0,0							
86	Iniz.	12	7	12	7	12	0	10	8	30	2	4	0,0	0,0							
	Mezz.	12	7	12	7	12	0	10	8	30	2	4	0,0	0,0							
	Finale	12	7	12	7	12	0	10	8	30	2	4	0,0	0,0							
96	Iniz.	16	4	16	4	16	1	16	12	40	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	16	4	16	4	16	1	16	12	40	2	2	0,0	0,0							
	Finale	16	4	16	4	16	1	16	12	40	2	2	0,0	0,0							
97	Iniz.	16	4	16	4	16	1	16	12	40	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	16	4	16	4	16	1	16	12	40	2	2	0,0	0,0							
	Finale	16	4	16	4	16	1	16	12	40	2	2	0,0	0,0							
98	Iniz.	16	4	16	4	16	1	16	12	40	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	16	4	16	4	16	1	16	12	40	2	2	0,0	0,0							
	Finale	16	4	16	4	16	1	16	12	40	2	2	0,0	0,0							

DATI ARMATURE ASTE3D - SEZIONE RETTANGOLARE																					
ASTE IN C.A. CON SEZIONE RETTANGOLARE																					
IDENTIFICATIVO		ARMATURE DI INPUT											AGGIUNTIVE		RINFORZO IN FRP						
Asta Num.	Concio	FiSp mm	NFer Sup.	FiSu mm	NFer Inf.	FiIn mm	NFer Par.	FiPa mm	FiSt mm	PstSt cm	Brac DirX	Brac DirY	AfSup cmq	AfInf cmq	Mat. N.ro	Lung cm	Rag. mm	Num Avv	Nod Con	Condiz. Ambient	SpSol cm
99	Iniz.	16	4	16	4	16	1	16	12	40	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	16	4	16	4	16	1	16	12	40	2	2	0,0	0,0							
	Finale	16	4	16	4	16	1	16	12	40	2	2	0,0	0,0							
100	Iniz.	16	4	16	4	16	1	16	12	40	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	16	4	16	4	16	1	16	12	40	2	2	0,0	0,0							
	Finale	16	4	16	4	16	1	16	12	40	2	2	0,0	0,0							
101	Iniz.	16	4	16	4	16	1	16	12	40	2	2	0,0	0,0							
	Mezz.	16	4	16	4	16	1	16	12	40	2	2	0,0	0,0							
	Finale	16	4	16	4	16	1	16	12	40	2	2	0,0	0,0							

● **SPECIFICHE CAMPI TABELLE DI STAMPA TRAVI**

Tratto	: Le aste adiacenti a setti e piastre vengono suddivise in sottoelementi per garantire la congruenza. Il numero di "TRATTO" identifica la posizione sequenziale del sottoelemento attuale a partire dall'estremo iniziale
Filo in.	: Filo iniziale
Filo fin.	: Filo finale

Le altre grandezze descritte di seguito si riferiscono a ciascun estremo dell'asta:

Alt.	: Altezza dell'estremità dell'asta dallo spiccato di fondazione
Tx	: Taglio lungo la direzione dell'asse 'X' del sistema di riferimento locale di asta (principale d'inerzia)
Ty	: Taglio lungo la direzione dell'asse 'Y' del sistema di riferimento locale di asta
N	: Sforzo assiale
Mx	: Momento agente con asse vettore parallelo all'asse 'X' del sistema di riferimento locale di asta
My	: Momento agente con asse vettore parallelo all'asse 'Y' del sistema di riferimento locale di asta
Mt	: Momento torcente dell'asta (agente con asse vettore parallelo all'asse 'Z' locale)

● **SPECIFICHE CAMPI TABELLE DI STAMPA SHELL**

SISTEMA DI RIFERIMENTO LOCALE (s.r.l.): Il sistema di riferimento locale dell'elemento shell è così definito:

Origine	: I° punto di inserimento dello shell
Asse 1	: Asse X nel s.r.l., definito dal punto origine e dal II° punto di inserimento, nel verso di quest'ultimo
Piano12	: Piano XY nel s.r.l., definito dai punti origine, II° e III° di inserimento
Asse 2	: Asse Y nel s.r.l., ottenuto nel piano 12 con una rotazione antioraria di 90° dell'asse X intorno al punto origine, in modo che l'asse I-II si sovrapponga all'asse I-III con un angolo < 180°
Asse 3	: Asse Z nel s.r.l., ortogonale al piano 12, in modo da formare una terna destra con gli assi 1 e 2

Le tensioni di lastra (S) sono costanti lungo lo spessore. Le tensioni di piastra (M) variano linearmente lungo lo spessore, annullandosi in corrispondenza del piano medio (diagramma emisimmetrico o "a farfalla"). I valori del tensore degli sforzi sono riferiti alla faccia positiva (superiore nel s.r.l.) di normale 3 (esempio: Xij tensione X agente sulla faccia di normale i e diretta lungo j).

Le altre grandezze descritte di seguito si riferiscono a ciascun nodo dell'elemento bidimensionale:

Shell Nro	: numero dell'elemento bidimensionale
nodo N.ro	: numero del nodo dell'elemento bidimensionale a cui sono riferite le tensioni S di lastra e M piastra
S11	: tensione normale di lastra
S22	: tensione normale di lastra
S12	: tensione tangenziale di lastra (S12 = S21)
M11	: tensione normale di piastra sulla faccia positiva
M22	: tensione normale di piastra sulla faccia positiva
M12	: tensione tangenziale di piastra sulla faccia positiva

Tabulato di stampa dei carichi nodali equivalenti applicati nei nodi degli shell.

Shell Nro	: numero dell'elemento bidimensionale
nodo N.ro	: numero del nodo dell'elemento bidimensionale a cui sono i carichi nodali degli shell
Tx	: Forza nodale in direzione X del sistema di riferimento locale
Ty	: Forza nodale in direzione Y del sistema di riferimento locale
Tz	: Forza nodale in direzione Z del sistema di riferimento locale
Mx	: Momento nodale con asse vettore parallelo all'asse X del sistema di riferimento locale

My : *Momento nodale con asse vettore parallelo all'asse Y del sistema di riferimento locale*

Mz : *Momento nodale con asse vettore parallelo all'asse Z del sistema di riferimento locale*

□ **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nelle tabelle di verifica aste in calcestruzzo per gli stati limite ultimi.

Filo Iniz./Fin.	: Sulla prima riga numero del filo del nodo iniziale, sulla seconda quello del nodo finale
$\text{Cotg } \Theta$: Cotangente Angolo del puntone compresso
Quota	: Sulla prima riga quota del nodo iniziale, sulla seconda quota del nodo finale
SgmT	: Solo per le travi di fondazione: Pressione di contatto sul terreno in Kg/cm ² calcolata con i valori caratteristici delle azioni assumendo i coefficienti gamma pari ad uno.
AmpC	: Solo per le travi di elevazione: Coefficiente di amplificazione dei carichi statici per tenere in conto della verifica locale dell'asta a sisma verticale.
N/Nc	: Solo per i pilastri: Percentuale della resistenza massima a compressione della sezione di solo calcestruzzo.
Tratto	: Se una trave è suddivisa in più tratti sulla prima riga è riportato il numero del tratto, sulla terza il numero di suddivisioni della trave
Sez B/H	: Sulla prima riga numero della sezione nell'archivio, sulla seconda base della sezione, sulla terza altezza. Per sezioni a T è riportato l'ingombro massimo della sezione
Concio	: Numero del concio
Co Nr	: Numero della combinazione e in sequenza sollecitazioni ultime di calcolo che forniscono la massima deformazione nell'acciaio e nel calcestruzzo per la verifica a flessione
GamRd	: Solo per le travi di fondazione: Coefficiente di sovrarresistenza.
M Exd	: Momento ultimo di calcolo asse vettore X (per le travi incrementato dalla traslazione del diagramma del momento flettente)
M Eyd	: Momento ultimo di calcolo asse vettore Y
N Ed	: Sforzo normale ultimo di calcolo
x / d	: Rapporto fra la posizione dell'asse neutro e l'altezza utile della sezione moltiplicato per 100
ef% ec% (*100)	: deformazioni massime nell'acciaio e nel calcestruzzo moltiplicate per 10.000. Valore limite per l'acciaio 100 (1%), valore limite nel calcestruzzo 35 (0,35%)
Area	: Area del ferro in centimetri quadri; per le travi rispettivamente superiore ed inferiore, per i pilastri armature lungo la base e l'altezza della sezione
Co Nr	: Numero della combinazione e in sequenza sollecitazioni ultime di calcolo che forniscono la minore sicurezza per le azioni taglianti e torcenti
V Exd	: Taglio ultimo di calcolo in direzione X
V Eyd	: Taglio ultimo di calcolo in direzione Y
T sdu	: Momento torcente ultimo di calcolo
V Rxd	: Taglio resistente ultimo delle staffe in direzione X
V Ryd	: Taglio resistente ultimo delle staffe in direzione Y
T Rd	: Momento torcente resistente ultimo delle staffe
T Rld	: Momento torcente resistente ultimo dell'armatura longitudinale
Coe Cls	: Coefficiente per il controllo di sicurezza del calcestruzzo alle azioni taglianti e torcenti moltiplicato per 100; la sezione è verificata se detto valore è minore o uguale a 100
Coe Staf	: Coefficiente per il controllo di sicurezza delle staffe alle azioni taglianti e torcenti moltiplicato per 100; la sezione è verificata se detto valore è minore o uguale a 100
Alon	: Armatura longitudinale a torsione (nelle travi rettangolari per le quali è stata effettuata la verifica a momento My in questo dato viene stampata anche l'armatura flessionale dei lati verticali)
Staffe	: Passo staffe e lunghezza del tratto da armare
Moltipl Ultimo	: Solo per le stampe di riverifica: Moltiplicatore dei carichi che porta a collasso la sezione. Il percorso dei carichi seguito e' a sforzo normale costante. Le deformazioni riportate sono determinate dalle sollecitazioni di calcolo amplificate del moltiplicatore in parola.

- VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO / LEGNO

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nelle tabelle di verifica aste in acciaio e di verifica aste in legno.

Fili N.ro	: Sulla prima riga numero del filo del nodo iniziale, sulla terza quello del nodo finale
Quota	: Sulla prima riga quota del nodo iniziale, sulla terza quota del nodo finale
Tratto	: Se una trave è suddivisa in più tratti sulla prima riga è riportato il numero del tratto, sulla terza il numero di suddivisioni della trave
Cmb N.r	: Numero della combinazione per la quale si è avuta la condizione più gravosa (rapporto di verifica massimo). La combinazione 0, se presente, si riferisce alle verifiche delle aste in legno, costruita con la sola presenza dei carichi permanenti ($1.3 \cdot G1 + 1.5 \cdot G2$). Seguono le caratteristiche associate alla combinazione:
N Sd	: Sforzo normale di calcolo
MxSd	: Momento flettente di calcolo asse vettore X locale
MySd	: Momento flettente di calcolo asse vettore Y locale
VxSd	: Taglio di calcolo in direzione dell'asse X locale
VySd	: Taglio di calcolo in direzione dell'asse Y locale
T Sd	: Torsione di calcolo
N Rd	: Sforzo normale resistente ridotto per presenza dell'azione tagliante
MxV.Rd	: Momento flettente resistente con asse vettore X locale ridotto per presenza di azione tagliante. Per le sezioni di classe 3 è sempre il momento limite elastico, per quelle di classe 1 e 2 è il momento plastico. Se inoltre la tipologia della sezione è doppio T, tubo tondo, tubo rettangolare e piatto, il momento è ridotto dall'eventuale presenza dello sforzo normale
MyV.Rd	: Momento flettente resistente con asse vettore Y locale ridotto per presenza di azione tagliante. Vale quanto riportato per il dato precedente
VxplRd	: Taglio resistente plastico in direzione dell'asse X locale
VyplRd	: Taglio resistente plastico in direzione dell'asse X locale
T Rd	: Torsione resistente
fy rid	: Resistenza di calcolo del materiale ridotta per presenza dell'azione tagliante
Rap %	: Rapporto di verifica moltiplicato per 100. Sezione verificata per valori minori o uguali a 100. La formula utilizzata in verifica è la n.ro 6.41 di EC3. Tale formula nel caso di sezione a doppio T coincide con le formule del DM 2008 n.ro 4.2.39 e del DM 2018 n.ro 4.2.39.
Sez.N	: Numero di archivio della sezione
Ac	: Coefficiente di amplificazione dei carichi statici. Sostituisce il dato 'Sez.N.' se l'incremento dei carichi statici è maggiore di 1
Qn	: Carico distribuito normale all'asse della trave in kg/m, incluso il peso proprio
Asta	: Numerazione dell'asta

Per le strutture dissipative, nei pilastri, sono stati tenuti in conto i fattori di sovraresistenza riportati nella Tab. 7.5.I delle NTC 2008 e par 7.5.1 delle NTC2018

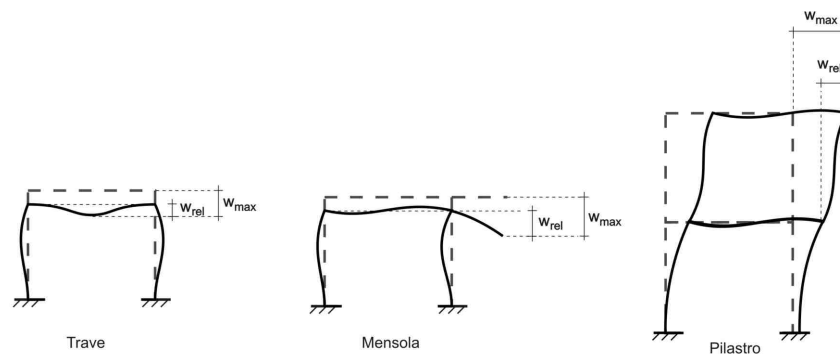
L'ultima riga delle quattro relative a ciascuna asta, si riferisce ai valori utili ad effettuare le verifiche di instabilità:

l	: Lunghezza della trave
$\beta \cdot l$: Lunghezza libera di inflessione
clas.	: Classe di verifica della trave
ϵ	: $(235/f_y)^{(1/2)}$. Se il valore è maggiore di 1 significa che il programma ha classificato la sezione, originariamente di classe 4, come sezione di classe 3 secondo il comma (9) del punto 5.5.2 dell'EC3 in base alla tensione di compressione massima. Per tali aste non sono state effettuate le verifiche di instabilità come previsto nel comma (10) dell'EC3 (vedi anche pto C4.2.3.1).

Lmd	: Snellezza lambda
R %pf	: Rapporto di verifica per l'instabilità alla presso-flessione moltiplicato per 100 determinato dalla formula [C4.2.32]. Sezione verificata per valori minori o uguali a 100
R %ft	: Rapporto di verifica per l'instabilità flesso-torsionale moltiplicato per 100 determinato dalla formula [C4.2.36]
Wmax	: Spostamento massimo
Wrel	: Spostamento relativo, depurato dalla traslazione rigida dei nodi
Wlim	: Spostamento limite

Gli spostamenti Wmax e Wrel, essendo legati alle verifiche di esercizio, sono calcolati combinando i canali di carico con i coefficienti delle matrici SLE.

Per una più agevole comprensione del significato dei dati Wmax e Wrel, si può fare riferimento alla figura seguente:



Quindi ai fini della verifica è sufficiente che risulti $W_{rel} \leq W_{lim}$, essendo del tutto normale che l'asta possa risultare verificata anche con $W_{max} > W_{lim}$.

Se:

Rap %	: 111 La sezione non verifica per taglio elevato
Rap %	: 444 Sezione non verificata in automatico perché di classe 4

Per le sezioni in legno vengono modificate le seguenti colonne:

N Rd $\rightarrow \sigma_n$: Tensione normale dovuta a sforzo normale
MxV.Rd $\rightarrow \sigma_{M_x}$: Tensione normale dovuta a momento M_x
MyV.Rd $\rightarrow \sigma_{M_y}$: Tensione normale dovuta a momento M_y
VxplRd $\rightarrow \tau_x$: Tensione tangenziale dovuta a taglio T_x
VyplRd $\rightarrow \tau_y$: Tensione tangenziale dovuta a taglio T_y
T Rd $\rightarrow \tau_{M_t}$: Tensione tangenziale da momento torcente
fy rid \rightarrow Rapp. Fless	: Rapporto di verifica per la flessione composta secondo le formule dei DM 2008/2018 [4.4.6a], [4.4.6b], [4.4.7a], [4.4.7b]. Viene riportato il valore più alto fra tutte le varie combinazioni e si intende verificato, come tutti gli altri rapporti, se il valore è minore di uno
Rap % \rightarrow Rapp.Taglio	: Rapporto di verifica per il taglio o la torsione secondo le formule dei DM 2008/2018 [4.4.8], [4.4.9] avendo sovrapposto gli effetti con la [4.4.10] nel caso di taglio e torsione agenti contemporaneamente
clas. \rightarrow KcC	: Coefficiente di instabilità di colonna ($K_{crit,c}$) determinato dalle formule dei DM 2008/2018 [4.4.15]
lmd \rightarrow KcM	: Coefficiente di instabilità di trave ($K_{crit,m}$) determinato dalle formule dei DM 2008/2018 [4.4.12]
R %pf \rightarrow Rx	: Rapporto globale di verifica di instabilità che tiene in conto sia dell'instabilità di colonna che quella di trave; il coefficiente K_m è applicato al termine del momento Y
R %ft \rightarrow Ry	: Rapporto globale di verifica di instabilità che tiene in conto sia dell'instabilità di colonna che quella di trave; il coefficiente

K_m è applicato al termine del momento X

Gli spostamenti W_{max} e W_{rel} sono calcolati secondo le formule [2.2] e [2.3] dell'Eurocodice 5. In particolare si sommano gli spostamenti istantanei delle combinazioni SLE Rare con quelli a tempo infinito delle combinazioni SLE Quasi Permanenti. Quindi indicando con U^P gli spostamenti istantanei dei carichi permanenti e con U^Q quelli dei carichi variabili lo spostamento finale vale:

$$U_{fin} = U^P + K_{def} * U^P + U^Q + K_{def} * \phi_2 * U^Q$$

- SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nelle tabelle di verifica aste in cls per gli stati limiti di esercizio.

Filo	: Sulla prima riga numero del filo del nodo iniziale, sulla seconda quello del nodo finale
Quota	: Sulla prima riga quota del nodo iniziale, sulla seconda quota del nodo finale
Tratto	: Se una trave è suddivisa in più tratti sulla prima riga è riportato il numero del tratto, sulla terza il numero di suddivisioni della trave
Com Cari	: Indicatore della matrice di combinazione; la prima riga individua la matrice delle combinazioni rare, la seconda la matrice delle combinazioni frequenti, la terza quella permanenti. Questo indicatore vale sia per la verifica a fessurazione che per il calcolo delle frecce
Fessu	: Fessura limite e fessura di calcolo espressa in mm; se la trave non risulta fessurata l'ampiezza di calcolo sarà nulla
Dist mm	: Distanza fra le fessure
Concio	: Numero del concio in cui si è avuta la massima fessura
Combin	: Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima fessura
Mf X	: Momento flettente asse vettore X
Mf Y	: Momento flettente asse vettore Y
N	: Sforzo normale
Frecce	: Freccia limite e freccia massima di calcolo
Combin	: Numero della combinazione che ha prodotto la freccia massima
Com Cari	: Indicatore della matrice di combinazione; la prima riga individua la matrice delle combinazioni rare per la verifica della tensione sul calcestruzzo, la seconda la matrice delle combinazioni rare per la verifica della tensione sull'acciaio, la terza la matrice delle combinazioni permanenti per la verifica della tensione sul calcestruzzo
σ_{lim}	: Valore della tensione limite in Kg/cm ²
σ_{cal}	: Valore della tensione di calcolo in Kg/cm ²
Concio	: Numero del concio in cui si è avuta la massima tensione
Combin	: Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima tensione
Mf X	: Momento flettente asse vettore X
Mf Y	: Momento flettente asse vettore Y
N	: Sforzo normale

- SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa per la verifica del diametro massimo utilizzabile:

Nodo3D	: Numero del nodo spaziale oggetto di verifica
Filo	: Numero del filo del nodo spaziale
Quota	: Quota del nodo spaziale
Dir Locale X	
Trave rif.	: Numero della trave collegata al nodo 3d nella direzione X presa a riferimento per la formula
AlfaBl	: Valore risultante dalla formula di Norma
Bpil	: Larghezza del pilastro nella direzione locale X
Fimax	: Diametro massimo utilizzabile sul nodo per il telaio X, arrotondato all'intero piu' vicino
Fi	: Diametro utilizzato nel disegno ferri
Status	: <i>PASSANTE</i> : se i ferri sono passanti si ritiene la verifica non necessaria <i>OK</i> : diametro è minore del diametro massimo ammissibile <i>PIEGA</i> : diametro è maggiore del diametro massimo (in questo caso i ferri vengono piegati dentro il nodo per garantire l'ancoraggio)
Dir Locale Y	
Trave rif.	: Numero della trave collegata al nodo 3d nella direzione Y presa a riferimento per la formula
AlfaBl	: Valore risultante dalla formula di Norma
Bpil	: Larghezza del pilastro nella direzione locale Y
Fimax	: Diametro massimo utilizzabile sul nodo per il telaio Y, arrotondato all'intero piu' vicino
Fi	: Diametro utilizzato nel disegno ferri
Status	: <i>PASSANTE</i> : se i ferri sono passanti si ritiene la verifica non necessaria <i>OK</i> : diametro è minore del diametro massimo ammissibile <i>PIEGA</i> : diametro è maggiore del diametro massimo (in questo caso i ferri vengono piegati dentro il nodo per garantire l'ancoraggio)

FREQUENZE E MASSE ECCITATE																
Modo N.ro	Pulsazione (rad/sec)	Periodo (sec)	Smorz Mod(%)	Sd/g SLO	Sd/g SLD	Sd/g SLV X	Sd/g SLV Y	Sd/g SLV Z	Sd/g SLC	SISMA N.ro 1		SISMA N.ro 2		SISMA N.ro 3		
										Massa 127.59	Perc. .49	Massa 188.96	Perc. .72	Massa 96.95	Perc. .35	
										Eccitat Totale	Massa Mod Ecc. (t)	Perc.	Massa Mod Ecc. (t)	Perc.	Massa Mod Ecc. (t)	Perc.
1	13,208	0,47570	5,0	0,348	0,433	0,332	0,332	0,027		18,67	0,07	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
2	13,286	0,47290	5,0	0,348	0,433	0,332	0,332	0,027		10,82	0,04	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
3	15,722	0,39963	5,0	0,348	0,433	0,332	0,332	0,032		0,00	0,00	54,16	0,21	0,20	0,00	0,00
4	19,382	0,32418	5,0	0,348	0,433	0,332	0,332	0,039		0,01	0,00	28,22	0,11	0,00	0,00	0,00
5	21,151	0,29706	5,0	0,348	0,433	0,332	0,332	0,043		0,00	0,00	0,00	0,00	5,02	0,02	0,00
6	21,530	0,29183	5,0	0,348	0,433	0,332	0,332	0,044		0,00	0,00	0,00	0,00	2,36	0,01	0,00
7	24,565	0,25578	5,0	0,348	0,433	0,332	0,332	0,050		0,02	0,00	84,03	0,32	0,00	0,00	0,00
8	29,931	0,20992	5,0	0,335	0,416	0,322	0,322	0,061		0,00	0,00	1,11	0,00	0,00	0,00	0,00
9	32,185	0,19522	5,0	0,322	0,400	0,314	0,314	0,065		0,34	0,00	0,11	0,00	0,12	0,00	0,00
10	33,335	0,18849	5,0	0,316	0,392	0,310	0,310	0,067		0,01	0,00	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00
11	34,018	0,18470	5,0	0,312	0,388	0,308	0,308	0,069		4,02	0,02	8,05	0,03	1,89	0,01	0,00
12	38,175	0,16459	5,0	0,294	0,365	0,297	0,297	0,077		0,03	0,00	0,08	0,00	12,30	0,05	0,00
13	38,989	0,16115	5,0	0,291	0,361	0,295	0,295	0,079		0,00	0,00	1,27	0,00	0,26	0,00	0,00
14	39,036	0,16096	5,0	0,291	0,361	0,295	0,295	0,079		0,00	0,00	0,06	0,00	7,37	0,03	0,00
15	39,630	0,15855	5,0	0,288	0,358	0,294	0,294	0,080		15,04	0,06	0,07	0,00	2,75	0,01	0,00
16	43,600	0,14411	5,0	0,275	0,342	0,286	0,286	0,085		0,00	0,00	3,64	0,01	0,00	0,00	0,00
17	43,819	0,14339	5,0	0,275	0,341	0,285	0,285	0,085		60,15	0,23	0,31	0,00	0,13	0,00	0,00
18	44,294	0,14185	5,0	0,273	0,340	0,284	0,284	0,085		0,00	0,00	5,44	0,02	0,00	0,00	0,00
19	48,103	0,13062	5,0	0,263	0,327	0,278	0,278	0,085		0,00	0,00	1,24	0,00	32,24	0,12	0,00
20	48,133	0,13054	5,0	0,263	0,327	0,278	0,278	0,085		18,49	0,07	1,16	0,00	32,26	0,12	0,00

RISULTANTI FORZE MODALI									
Modo	Risultante sisma dir. X			Risultante sisma dir. Y			Risultante sisma dir. Z		
	FX (t)	FY (t)	FZ (t)	FX (t)	FY (t)	FZ (t)	FX (t)	FY (t)	FZ (t)
1	6,194	-0,018	0,043	-0,018	0,000	0,000	0,003	0,000	0,000
2	3,589	0,017	0,004	0,017	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000
3	0,000	-0,031	0,002	-0,031	17,970	-1,088	0,000	-0,104	0,006
4	0,002	0,133	0,001	0,133	9,362	0,036	0,000	0,004	0,000
5	0,000	0,000	0,012	0,000	0,000	-0,003	0,002	0,000	0,215
6	0,000	0,000	0,000	0,000	0,000	-0,005	0,000	-0,001	0,103
7	0,007	-0,427	0,000	-0,427	27,878	0,003	0,000	0,001	0,000
8	0,001	-0,014	0,000	-0,014	0,356	0,006	0,000	0,001	0,000
9	0,106	0,060	0,062	0,060	0,034	0,035	0,013	0,007	0,008
10	0,003	0,001	0,007	0,001	0,001	0,003	0,002	0,001	0,003
11	1,238	1,752	-0,849	1,752	2,478	-1,201	-0,190	-0,268	0,130
12	0,008	0,014	0,171	0,014	0,024	0,297	0,044	0,077	0,950
13	0,001	0,020	-0,009	0,020	0,376	-0,170	-0,002	-0,045	0,020
14	0,000	0,002	-0,019	0,002	0,019	-0,202	-0,005	-0,054	0,582
15	4,414	-0,310	-1,887	-0,310	0,022	0,133	-0,515	0,036	0,220
16	0,001	-0,023	0,000	-0,023	1,040	0,012	0,000	0,004	0,000
17	17,157	-1,230	-0,797	-1,230	0,088	0,057	-0,237	0,017	0,011
18	0,001	-0,030	0,000	-0,030	1,547	0,013	0,000	0,004	0,000
19	0,000	0,000	0,000	0,000	0,345	1,761	0,000	0,536	2,731
20	5,145	-1,289	-6,796	-1,289	0,323	1,702	-2,069	0,518	2,733
Media	25,094	3,294	8,204	3,294	37,703	4,265	2,442	1,202	6,065

CARATTERISTICHE MEDIATE: SISMA 0°: ASTE																
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)
19	0,00	0,00	0,00	-0,39	0,00	-0,67	0,00	-0,04	1	0,00	0,00	1,37	0,00	3,19	0,00	0,04
1	0,00	0,00	0,18	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	4	0,00	0,00	0,17	0,00	0,03	0,00	0,00
4	0,00	0,00	0,16	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	5	0,00	0,00	0,16	0,00	0,03	0,00	0,00
5	0,00	0,00	1,53	0,00	0,00	-3,40	0,00	-0,16	21	0,00	0,00	1,48	0,00	2,56	0,00	0,16
21	0,00	0,00	-1,18	0,00	0,00	-2,62	0,00	-0,16	20	0,00	0,00	1,19	0,00	2,24	0,00	0,16
20	0,00	0,00	0,12	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	24	0,00	0,00	0,10	0,00	0,01	0,00	0,00
24	0,00	0,00	0,07	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	22	0,00	0,00	0,06	0,00	-0,01	0,00	0,00
22	0,00	0,00	-1,44	0,00	0,00	1,72	0,00	-0,14	32	0,00	0,00	1,55	0,00	-1,58	0,00	0,14
32	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	52	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	0,00
52	0,00	0,00	-1,57	0,00	0,00	2,50	0,00	0,11	53	0,00	0,00	1,64	0,00	-2,85	0,00	-0,11
53	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	23	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
2	0,00	0,00	-0,10	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	54	0,00	0,00	-0,10	0,00	-0,03	0,00	0,00
54	0,00	0,00	-0,09	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	25	0,00	0,00	-0,09	0,00	-0,02	0,00	0,00
25	0,00	0,00	-0,07	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	55	0,00	0,00	-0,07	0,00	-0,01	0,00	0,00
55	0,00	0,00	-0,10	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	56	0,00	0,00	-0,10	0,00	-0,02	0,00	0,00
56	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	3	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00	0,00
26	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	57	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00	0,00
57	0,00	0,00	-1,47	0,00	0,00	1,45	0,00	-0,57	58	0,00	0,00	1,32	0,00	0,81	0,00	0,58
58	0,00	0,00	-0,08	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	59	0,00	0,00	-0,08	0,00	-0,01	0,00	0,00
59	0,00	0,00	-0,08	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	60	0,00	0,00	-0,08	0,00	-0,01	0,00	0,00
60	0,00	0,00	-1,41	0,00	0,00	1,16	0,00	-0,62	27	0,00	0,00	1,25	0,00	-0,40	0,00	0,63
23	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	2	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
28	0,00	0,00	-0,10	0,00	0,00	0,01	0,00	0,01	61	0,00	0,00	-0,10	0,00	-0,01	0,00	0,01

CARATTERISTICHE MEDIATE: SISMA 0°: ASTE																
Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	In.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)	Fin.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)
2	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	54	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
54	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	25	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
3	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	26	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
3	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	26	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
26	4,54	-0,11	-1,54	0,46	1,93	-0,14	0,00	0,00	26	0,00	0,11	1,54	-0,46	1,98	-0,14	0,00
3	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	26	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
63	4,54	0,00	0,00	0,11	0,00	0,00	0,00	0,00	64	4,54	0,00	0,00	-0,11	0,00	0,00	0,00
29	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	64	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	0,00
64	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	65	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
64	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	65	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
65	4,54	-0,07	-0,85	0,67	0,82	-0,04	0,00	0,00	65	0,00	0,07	0,85	-0,67	0,86	-0,11	0,00
65	4,54	0,00	0,00	0,14	0,00	0,00	0,00	0,00	30	4,54	0,00	0,00	-0,14	0,00	0,00	0,00
63	4,54	-1,23	-0,83	0,99	0,43	-0,64	0,05	64	4,54	1,23	0,83	-0,99	0,48	-1,34	-0,05	0,00
64	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	65	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
65	4,54	-0,73	-0,68	1,26	0,53	1,35	-0,06	30	4,54	0,73	0,68	-1,26	0,52	-2,24	0,06	0,00
6	4,54	-2,31	-0,56	0,00	0,00	-2,78	-1,01	87	3,84	2,31	0,56	0,00	1,17	-2,75	1,01	0,00
6	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	87	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
87	3,84	-0,10	2,29	1,50	1,83	-0,29	0,00	87	0,00	0,10	-2,29	-1,50	-7,19	-0,11	0,00	0,00
87	3,84	-2,63	1,01	0,00	0,00	-2,11	2,68	-1,21	12	3,15	2,63	-1,01	0,00	0,00	-7,93	1,21
87	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	12	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
6	4,54	-0,03	0,15	0,84	-0,21	-0,04	0,00	87	3,84	0,03	-0,15	-0,84	-0,09	-0,04	0,00	0,00
87	3,84	-0,04	0,07	-0,63	-0,05	0,04	0,00	12	3,15	0,04	-0,07	0,63	0,09	-0,11	0,00	0,00
12	3,15	0,66	-0,59	0,00	0,00	7,45	-0,17	86	3,15	-0,66	0,59	0,00	1,61	-6,96	0,17	0,00
12	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	86	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
86	3,15	0,13	-2,48	-2,68	-3,38	0,23	0,01	86	0,00	-0,13	-2,48	2,68	-4,17	0,18	-0,01	0,00
86	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	85	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
86	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	85	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
85	3,15	0,00	0,00	-0,16	0,00	0,00	0,00	84	3,15	0,00	0,00	0,16	0,00	0,00	0,00	0,00
84	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	11	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
84	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	11	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
12	3,15	0,01	0,92	-2,69	-1,69	0,11	0,00	86	3,15	-0,01	-0,92	2,69	-0,83	-0,10	0,00	0,00
86	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	85	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
85	3,15	-2,16	0,87	-2,24	-0,58	1,21	-0,07	84	3,15	-2,16	-0,87	2,24	-0,73	2,06	0,07	0,00
84	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	11	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
11	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	83	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
11	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	83	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
83	3,15	0,26	2,29	-2,67	-7,10	0,43	0,01	83	0,00	-0,26	-2,29	2,67	-7,33	0,41	-0,01	0,00
83	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	10	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
83	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
11	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	83	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
83	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	10	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
10	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	82	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	82	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
82	3,15	0,00	0,00	-0,10	0,00	0,00	0,00	81	3,15	0,00	0,00	0,10	0,00	0,00	0,00	0,00
81	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	80	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
81	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
80	3,15	0,03	0,01	-0,06	-0,02	0,03	0,00	80	0,00	-0,03	-0,01	0,06	-0,01	0,04	0,00	0,00
80	3,15	0,00	0,00	-0,10	0,00	0,00	0,00	79	3,15	0,00	0,00	0,10	0,00	0,00	0,00	0,00
79	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	9	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
79	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	9	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
10	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	82	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
82	3,15	-0,18	0,46	-1,35	-0,44	-0,59	0,03	81	3,15	0,18	-0,46	1,35	-0,08	0,64	-0,03	0,00
81	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	80	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
80	3,15	-0,57	0,35	-1,35	0,09	-0,46	0,05	79	3,15	0,57	-0,35	1,35	-0,38	-0,36	-0,05	0,00
79	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	9	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
9	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	78	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
9	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	78	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
78	3,15	-0,11	1,27	-1,79	1,92	-0,15	-0,02	78	0,00	0,11	-1,27	1,79	-5,16	-0,19	0,02	0,00
78	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	8	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
78	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	8	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
9	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	78	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
78	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	8	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
8	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	77	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
8	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	77	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
77	3,15	0,00	0,00	0,10	0,00	0,00	0,00	76	3,15	0,00	0,00	-0,10	0,00	0,00	0,00	0,00
76	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	75	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
76	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
75	3,15	-0,02	0,86	-0,49	-1,06	0,02	0,00	75	0,00	0,02	-0,86	0,49	-1,14	-0,06	0,00	0,00
75	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	74	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
74	3,15	0,00	0,00	0,10	0,00	0,00	0,00	73	3,15	0,00	0,00	-0,10	0,00	0,00	0,00	0,00
73	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	72	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	72	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
72	3,15	0,04	0,39	-0,59	-0,69	0,05	0,00	72	0,00	-0,04	-0,39	0,59	-0,48	0,07	0,00	0,00
72	3,15	0,86	-1,22	0,00	1,27	-2,93	-0,09	7	3,15	-0,86	1,22	0,00	0,00	3,77	0,09	0,00
72	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	7	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
8	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	77	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
77	3,15	-0,96	0,41	1,36	-0,34	0,90	0,02	76	3,15	0,96	-0,41	-1,36				

CARATTERISTICHE MEDIATE: SISMA 0°: ASTE																
Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	In.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)	Fin.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)
91	4,54	0,00	0,00	0,00	0,08	0,00	0,00	0,00	28	4,54	0,00	0,00	-0,08	0,00	0,00	0,00
91	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	28	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
27	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	89	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
89	4,54	1,26	-0,79	0,62	0,36	-1,09	-0,10	0,00	90	4,54	-1,26	0,79	-0,62	0,19	1,96	0,10
90	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	91	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
91	4,54	0,26	-0,73	0,74	0,30	-2,11	0,11	0,00	28	4,54	-0,26	0,73	-0,74	0,37	2,16	-0,11
28	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	61	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
28	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	61	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
61	4,54	0,26	-0,65	0,29	0,58	0,28	0,00	0,00	61	0,00	-0,26	0,65	-0,29	0,58	0,19	0,00
61	4,54	0,00	0,00	0,00	0,09	0,00	0,00	0,00	62	4,54	0,00	0,00	-0,09	0,00	0,00	0,00
61	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	62	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
62	4,54	0,04	-0,79	0,43	0,82	0,06	0,00	0,00	62	0,00	-0,04	0,79	-0,43	0,85	0,03	0,00
62	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	63	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
62	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	63	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
94	5,42	-0,02	-0,82	-1,31	6,31	-0,02	0,01	95	6,67	0,02	0,82	1,31	-7,92	-0,02	-0,01	
63	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	29	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
28	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	61	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
61	4,54	-0,66	-0,84	0,83	0,23	-1,55	-0,05	62	4,54	0,66	0,84	-0,83	0,36	1,30	0,05	
62	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	63	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
95	6,67	0,01	-0,44	-1,31	7,92	0,02	0,00	96	7,47	-0,01	0,44	1,31	-8,53	0,01	0,00	
96	7,47	0,00	-0,40	-1,11	8,53	-0,01	0,00	97	8,24	0,00	0,40	1,11	8,10	0,00	0,00	
97	8,24	0,00	-0,53	-0,82	-8,10	0,00	0,00	113	8,99	0,00	0,53	0,82	6,61	0,01	0,00	
113	8,99	-0,01	0,79	-0,56	-6,61	-0,01	0,00	114	9,75	0,01	-0,79	0,56	3,89	-0,01	0,00	
114	9,75	0,00	1,09	-0,30	-3,89	0,01	0,00	115	10,52	0,00	-1,09	0,30	0,00	0,00	0,00	
14	1,46	0,00	1,66	-0,64	0,00	0,00	0,00	98	3,75	0,00	-1,66	0,64	-4,07	0,00	0,00	
98	3,75	-0,01	1,34	-1,03	4,06	0,00	0,00	99	5,42	0,01	-1,34	1,03	-6,87	0,02	0,00	
99	5,42	-0,02	-0,89	-1,26	6,86	-0,01	0,00	100	6,67	0,02	0,89	1,26	-8,69	-0,02	0,00	
100	6,67	0,01	-0,37	-1,31	8,69	0,02	0,00	101	7,47	-0,01	0,37	1,31	-9,44	0,01	0,00	
101	7,47	-0,01	-0,13	-1,14	9,44	-0,01	0,00	102	8,24	0,01	0,13	1,14	9,01	-0,01	0,00	
102	8,24	0,01	-0,51	-0,88	-9,01	0,01	0,00	103	8,99	-0,01	0,51	0,88	7,22	0,02	0,00	
103	8,99	-0,01	0,88	-0,63	-7,22	-0,02	0,00	104	9,75	0,01	-0,88	0,63	4,16	-0,01	0,00	
104	9,75	0,00	1,16	0,36	-4,16	0,01	0,00	105	10,52	0,00	-1,16	-0,36	0,00	0,00	0,00	
13	1,46	0,00	-1,66	0,64	0,00	0,00	0,00	106	3,75	0,00	1,66	-0,64	4,08	0,00	0,00	
106	3,75	-0,01	-1,34	1,03	-4,07	0,00	0,00	107	5,42	0,01	1,34	-1,03	6,87	0,03	0,00	
107	5,42	-0,03	0,89	1,26	-6,87	-0,02	0,01	108	6,67	0,03	-0,89	-1,26	8,70	-0,04	-0,01	
108	6,67	0,03	0,37	1,32	-8,70	0,04	0,00	109	7,47	-0,03	-0,37	-1,32	9,44	0,01	0,00	
109	7,47	-0,01	0,13	1,15	-9,44	-0,01	0,00	110	8,24	0,01	-0,13	-1,15	-9,01	-0,02	0,00	
110	8,24	0,01	0,51	0,89	9,01	0,02	0,00	111	8,99	-0,01	-0,51	-0,89	-7,22	0,03	0,00	
111	8,99	-0,01	-0,88	0,64	7,22	-0,03	0,00	112	9,75	0,01	0,88	-0,64	-4,15	-0,01	0,00	
112	9,75	0,00	-1,16	0,37	4,15	0,01	0,00	105	10,52	0,00	1,16	-0,37	0,00	0,00	0,00	
15	1,46	0,00	-1,59	-0,63	0,00	0,00	0,00	116	3,75	0,00	1,59	0,63	3,90	0,01	0,00	
116	3,75	-0,02	-1,36	-0,87	-3,87	0,00	0,01	117	5,42	0,02	1,36	0,87	6,70	0,03	-0,01	
117	5,42	-0,03	-0,83	-1,37	-6,56	-0,03	0,01	118	6,67	0,03	0,83	1,37	8,19	-0,04	-0,01	
118	6,67	0,03	-0,44	-1,37	-8,19	0,04	0,00	119	7,47	-0,03	0,44	1,37	8,77	0,01	0,00	
119	7,47	-0,01	0,41	1,13	-8,77	-0,01	0,00	120	8,24	0,01	-0,41	-1,13	8,28	-0,01	0,00	
120	8,24	0,01	0,54	-0,81	-8,28	0,01	0,00	121	8,99	-0,01	-0,54	0,81	6,71	0,02	0,00	
121	8,99	-0,01	0,81	-0,53	-6,71	-0,02	0,00	122	9,75	0,01	-0,81	0,53	-3,92	-0,01	0,00	
122	9,75	0,00	-1,10	-0,28	3,92	0,01	0,00	115	10,52	0,00	1,10	0,28	0,00	0,00	0,00	
18	1,46	0,00	-1,52	0,62	0,00	0,00	0,00	123	3,75	0,00	1,52	-0,62	3,74	0,01	0,00	
123	3,75	-0,01	-1,33	0,79	-3,70	-0,01	0,01	124	5,42	0,01	1,33	-0,79	6,47	0,02	-0,01	
124	5,42	-0,02	0,82	1,32	-6,28	-0,02	0,00	125	6,67	0,02	-0,82	-1,32	7,88	-0,02	0,00	
125	6,67	0,01	0,45	1,32	-7,88	0,02	0,00	126	7,47	-0,01	-0,45	-1,32	8,48	0,00	0,00	
126	7,47	0,00	0,42	1,11	-8,48	0,00	0,00	127	8,24	0,00	-0,42	-1,11	-8,06	-0,01	0,00	
127	8,24	0,01	0,53	-0,91	8,06	0,01	0,00	128	8,99	-0,01	-0,53	0,91	-6,59	0,01	0,00	
128	8,99	-0,01	-0,79	-0,61	6,59	-0,01	0,00	129	9,75	0,01	0,79	0,61	-3,89	0,01	0,00	
129	9,75	0,00	-1,09	-0,36	3,89	-0,01	0,00	130	10,52	0,00	1,09	0,36	0,00	0,00	0,00	
17	1,46	0,00	1,53	0,45	0,00	0,00	0,00	131	3,75	0,00	-1,53	-0,45	-3,74	0,01	0,00	
131	3,75	-0,01	1,33	0,66	3,70	-0,01	0,00	132	5,42	0,01	-1,33	-0,66	-6,48	-0,01	0,00	
132	5,42	-0,01	0,83	-1,26	6,27	0,01	0,00	133	6,67	0,01	-0,83	1,26	-7,91	-0,01	0,00	
133	6,67	0,01	0,42	-1,27	7,90	0,01	0,00	134	7,47	-0,01	-0,42	1,27	-8,53	0,01	0,00	
134	7,47	-0,01	-0,35	-1,12	8,53	-0,01	0,00	135	8,24	0,01	0,35	1,12	-8,08	-0,01	0,00	
135	8,24	0,01	-0,52	-0,94	8,08	0,01	0,00	136	8,99	-0,01	0,52	0,94	-6,53	0,02	0,00	
136	8,99	-0,01	-0,79	-0,67	6,53	-0,02	0,00	137	9,75	0,01	0,79	0,67	3,80	-0,01	0,00	
137	9,75	0,00	1,07	-0,45	-3,80	0,01	0,00	130	10,52	0,00	-1,07	0,45	0,00	0,00	0,00	
145	10,52	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	130	10,52	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
130	10,52	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	115	10,52	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
51	1,46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	138	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
138	3,75	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	47	4,22	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	
139	5,42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	140	6,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
46	6,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	141	7,47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
141	7,47	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	45	7,75	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
44	8,35	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	43	9,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
43	9,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	42	9,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
144	9,75	0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	41	10,20	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
50	1,46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	146	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
34	4,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	147	5,42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
147	5,42	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	148	6,60	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,02	0,00
35	6,75	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,02	149	7,47	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
149	7,47	0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	36	7,75	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
37	8,35	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	38	9,00	0,00	0,00	0,00				

CARATTERISTICHE MEDIE: SISMA 0°: ASTE

Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	In.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)	Fin.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)
144	9,75	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	129	9,75	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
152	9,75	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	137	9,75	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00
38	9,00	0,00	0,00	0,45	0,00	0,00	0,00	0,00	136	8,99	0,00	0,00	-0,45	0,00	0,00	0,00
150	8,24	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	0,00	135	8,24	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00
127	8,24	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	97	8,24	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00
128	8,99	0,00	0,00	-0,31	0,00	0,00	0,00	0,00	113	8,99	0,00	0,00	0,31	0,00	0,00	0,00
129	9,75	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	114	9,75	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
137	9,75	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	122	9,75	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
136	8,99	0,00	0,00	0,32	0,00	0,00	0,00	0,00	121	8,99	0,00	0,00	-0,32	0,00	0,00	0,00
135	8,24	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00	0,00	120	8,24	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00
97	8,24	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	0,00	102	8,24	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00
113	8,99	0,00	0,00	0,34	0,00	0,00	0,00	0,00	103	8,99	0,00	0,00	-0,34	0,00	0,00	0,00
114	9,75	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	104	9,75	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
122	9,75	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	112	9,75	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
120	8,24	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	110	8,24	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00
138	3,75	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	123	3,75	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00
51	1,46	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	18	1,46	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
18	1,46	0,00	0,00	-0,29	0,00	0,00	0,00	0,00	16	1,46	0,00	0,00	0,29	0,00	0,00	0,00
16	1,46	0,00	0,00	-0,10	0,00	0,00	0,00	0,00	14	1,46	0,00	0,00	0,10	0,00	0,00	0,00
123	3,75	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	93	3,75	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
93	3,75	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	98	3,75	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00
140	6,60	0,03	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	46	6,75	-0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
148	6,60	0,12	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	35	6,75	-0,12	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
140	6,60	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	125	6,67	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00
125	6,67	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00	0,00	95	6,67	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00
95	6,67	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	100	6,67	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00
148	6,60	0,00	0,00	0,13	0,00	0,00	0,00	0,00	133	6,67	0,00	0,00	-0,13	0,00	0,00	0,00
133	6,67	0,00	0,00	0,14	0,00	0,00	0,00	0,00	118	6,67	0,00	0,00	-0,14	0,00	0,00	0,00
118	6,67	0,00	0,00	0,12	0,00	0,00	0,00	0,00	108	6,67	0,00	0,00	-0,12	0,00	0,00	0,00
50	1,46	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	17	1,46	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
17	1,46	0,00	0,00	0,27	0,00	0,00	0,00	0,00	15	1,46	0,00	0,00	-0,27	0,00	0,00	0,00
15	1,46	0,00	0,00	0,08	0,00	0,00	0,00	0,00	13	1,46	0,00	0,00	-0,08	0,00	0,00	0,00
146	3,75	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	0,00	131	3,75	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00
131	3,75	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	0,00	116	3,75	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00
116	3,75	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	106	3,75	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00
121	8,99	0,00	0,00	-0,32	0,00	0,00	0,00	0,00	111	8,99	0,00	0,00	0,32	0,00	0,00	0,00
49	1,46	0,00	0,01	-0,04	0,00	0,00	0,00	0,00	153	3,75	0,00	-0,01	0,04	-0,02	0,00	0,00
153	3,75	-0,01	0,04	-0,05	0,01	0,00	0,00	0,00	33	4,22	0,01	-0,04	0,05	-0,03	0,01	0,00
154	5,42	0,00	0,03	0,23	-0,03	0,00	0,00	0,00	155	6,60	0,00	-0,03	-0,23	-0,02	0,00	0,00
156	6,75	0,00	0,01	0,09	0,01	0,00	0,00	0,00	157	7,47	0,00	-0,01	-0,09	-0,01	0,00	0,00
157	7,47	0,01	-0,02	-0,09	0,01	0,00	0,00	0,00	31	7,75	-0,01	0,02	0,09	0,01	0,00	0,00
30	8,35	0,00	0,00	0,12	0,00	0,00	0,00	0,00	29	9,00	0,00	0,00	-0,12	0,00	0,00	0,00
29	9,00	0,00	0,00	-0,28	0,00	0,00	0,00	0,00	28	9,60	0,00	0,00	0,28	0,01	0,00	0,00
158	9,75	0,01	0,00	-0,12	0,00	0,01	0,00	0,00	27	10,20	-0,01	0,00	0,12	0,00	0,01	0,00
48	1,46	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	159	3,75	0,00	0,00	-0,02	0,01	0,00	0,00
19	4,15	0,00	0,01	-0,13	-0,01	0,00	0,00	0,00	160	5,42	0,00	-0,01	0,13	-0,01	0,00	0,00
160	5,42	0,00	-0,01	-0,11	0,01	0,00	0,00	0,00	161	6,60	0,00	0,01	0,11	0,01	0,01	0,00
162	6,75	-0,01	-0,02	0,18	0,01	-0,01	0,00	0,00	163	7,47	0,01	0,02	-0,18	0,02	0,00	0,00
163	7,47	0,01	0,03	0,18	-0,02	0,00	0,00	0,00	21	7,75	-0,01	-0,03	-0,18	-0,01	0,00	0,00
22	8,35	0,00	0,00	0,28	0,00	-0,01	0,00	0,00	23	9,00	0,00	0,00	-0,28	0,00	0,00	0,00
23	9,00	0,00	0,00	0,24	0,00	0,00	0,00	0,00	25	9,60	0,00	0,00	-0,24	0,00	0,00	0,00
164	9,75	0,01	0,00	0,17	0,01	0,01	0,00	0,00	26	10,20	-0,01	0,00	-0,17	0,00	0,01	0,00
49	1,46	0,00	0,02	-0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	49	0,00	0,00	-0,02	0,03	-0,02	0,00	0,00
48	1,46	0,00	-0,02	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	48	0,00	0,00	0,02	-0,01	0,02	0,00	0,00
33	4,22	-0,01	-0,04	0,25	0,03	0,00	0,00	0,00	154	5,42	0,01	0,04	-0,25	0,03	0,00	0,00
31	7,75	-0,01	0,01	-0,10	-0,01	-0,01	0,00	0,00	165	8,24	0,01	-0,01	0,10	-0,01	-0,01	0,00
159	3,75	0,01	-0,01	0,02	-0,01	0,00	0,00	0,00	19	4,15	-0,01	0,01	-0,02	0,01	0,00	0,00
165	8,24	0,03	-0,02	-0,10	0,01	0,01	0,00	0,00	30	8,35	-0,03	0,02	0,10	0,00	0,01	0,00
28	9,60	-0,02	0,02	-0,11	-0,01	-0,01	0,00	0,00	158	9,75	0,02	-0,02	0,11	0,00	-0,01	0,00
27	10,20	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	166	10,52	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
26	10,20	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	166	10,52	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
25	9,60	-0,02	0,01	0,17	0,00	-0,01	0,00	0,00	164	9,75	0,02	-0,01	-0,17	-0,01	-0,01	0,00
167	8,24	0,05	-0,02	0,40	0,00	0,01	0,00	0,00	22	8,35	-0,05	0,02	-0,40	0,00	0,01	0,00
21	7,75	-0,01	0,00	0,40	0,01	-0,01	0,00	0,00	167	8,24	0,01	0,00	-0,40	0,00	-0,01	0,00
155	6,60	0,01	-0,05	0,18	0,02	0,00	0,00	0,00	156	6,75	-0,01	0,05	-0,18	-0,01	0,00	0,00
161	6,60	-0,09	0,09	-0,05	-0,01	-0,01	0,00	0,00	162	6,75	0,09	-0,09	0,05	-0,01	-0,01	0,00
99	5,42	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	154	5,42	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
98	3,75	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	0,00	153	3,75	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00
14	1,46	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	49	1,46	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
100	6,67	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	155	6,60	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00
101	7,47	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	157	7,47	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
102	8,24	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	165	8,24	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
103	8,99	0,00	0,00	0,35	0,00	0,00	0,00	0,00	29	9,00	0,00	0,00	-0,35	0,00	0,00	0,00
104	9,75	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	158	9,75	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00
112	9,75	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	164	9,75	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00
111	8,99	0,00	0,00	-0,34	0,00	0,00	0,00	0,00	23	9,00	0,00	0,00	0,34	0,00	0,00	0,00
110	8,24	0,00	0,00	-0,06	0,00	0,00	0,00	0,00	167	8,24	0,00	0,00	0,06	0		

CARATTERISTICHE MEDIE: SISMA 0°: ASTE																
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)
	19	3,75	0,00	0,00	-0,24	0,00	0,00	0,00	19	0,00	0,00	0,00	0,24	0,01	0,00	0,00
	33	3,75	0,00	0,01	0,52	-0,01	0,00	0,00	33	0,00	0,00	-0,01	-0,52	-0,02	0,00	0,00
	161	3,75	0,00	0,01	0,10	-0,01	0,00	0,00	1	0,00	0,00	-0,01	-0,10	-0,01	0,00	0,00
	155	3,75	0,00	-0,02	-0,09	0,02	0,00	0,00	6	0,00	0,00	0,02	0,09	0,06	0,00	0,00
	21	7,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	21	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
	22	8,35	-0,02	-0,05	-0,05	0,00	0,00	0,00	22	6,15	0,02	0,05	0,05	0,12	-0,04	0,00
	23	9,00	0,04	0,25	0,05	0,00	0,00	0,00	23	8,55	-0,04	-0,25	-0,05	-0,11	0,02	0,00
	23	8,55	-0,03	-0,16	0,05	0,11	-0,02	0,00	23	6,15	0,03	0,16	-0,05	0,27	-0,04	0,00
	25	9,60	0,01	0,05	-0,01	0,00	0,00	0,00	25	8,55	-0,01	-0,05	0,01	-0,05	0,01	0,00
	25	8,55	-0,02	-0,08	-0,01	0,05	-0,02	0,00	25	6,15	0,02	0,08	0,01	0,14	-0,04	0,00
	26	10,20	0,01	-0,03	-0,02	0,00	0,00	0,00	26	8,55	-0,01	0,03	0,02	0,05	0,01	0,00
	26	8,55	-0,02	0,08	0,02	-0,05	-0,01	0,00	26	6,15	0,02	-0,08	-0,02	-0,16	-0,04	0,00
	27	10,20	0,01	0,04	0,05	0,00	0,00	0,00	27	8,55	-0,01	-0,04	-0,05	-0,07	0,01	0,00
	27	8,55	-0,02	-0,13	0,05	0,07	-0,01	0,00	27	6,15	0,02	0,13	-0,05	0,24	-0,04	0,00
	28	9,60	0,01	0,14	0,07	0,00	0,00	0,00	28	8,55	-0,01	-0,14	-0,07	-0,15	0,01	0,00
	28	8,55	-0,02	-0,24	0,08	0,15	-0,02	0,00	28	6,15	0,02	0,24	-0,08	0,42	-0,04	0,00
	29	9,00	-0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	29	8,55	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
	29	8,55	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	29	6,15	0,00	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00
	30	8,35	-0,02	0,18	0,07	0,00	0,00	0,00	30	6,15	0,02	-0,18	-0,07	-0,39	-0,04	0,00
	31	7,75	-0,03	-0,14	0,03	0,00	0,00	0,00	31	6,15	0,03	0,14	-0,03	0,22	-0,05	0,00
	155	6,60	0,01	0,02	-0,09	0,00	0,00	0,00	155	6,15	-0,01	-0,02	0,09	-0,01	0,00	0,00
	161	6,60	-0,01	-0,05	0,10	0,01	0,00	0,00	161	6,15	0,01	0,05	-0,10	0,01	0,00	0,00
	155	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	31	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
	31	6,15	0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	30	6,15	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
	30	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	29	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	29	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	28	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
	28	6,15	0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	27	6,15	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
	27	6,15	0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	26	6,15	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
	26	6,15	0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	25	6,15	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
	25	6,15	0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	23	6,15	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
	23	6,15	0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	22	6,15	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
	22	6,15	0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	21	6,15	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
	21	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	161	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	29	8,55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	28	8,55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	28	8,55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	27	8,55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	27	8,55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	26	8,55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	26	8,55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	25	8,55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	25	8,55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	23	8,55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	19	4,15	0,00	0,01	-0,11	0,00	0,00	0,00	19	3,75	0,00	-0,01	0,11	0,00	0,00	0,00
	161	6,15	0,00	0,01	0,10	-0,01	0,00	0,00	161	3,75	0,00	-0,01	-0,10	-0,01	0,00	0,00
	155	6,15	0,00	-0,01	-0,09	0,01	0,00	0,00	155	3,75	0,00	0,01	0,09	0,02	0,00	0,00
	33	4,22	0,01	-0,02	0,20	0,00	0,00	0,00	33	3,75	-0,01	0,02	-0,20	0,01	0,00	0,00
	159	3,75	-0,03	0,03	-0,01	0,00	0,00	0,00	19	3,75	0,03	-0,03	0,01	-0,01	0,00	0,00
	19	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	161	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	155	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	33	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	33	3,75	-0,04	0,03	0,04	-0,01	-0,01	0,00	153	3,75	0,04	-0,03	-0,04	0,00	-0,01	0,00
	17	1,46	0,00	0,00	0,80	0,00	0,00	0,00	117	5,42	0,00	0,00	-0,80	0,00	0,00	0,00
	15	1,46	0,00	0,00	-0,87	0,00	0,00	0,00	132	5,42	0,00	0,00	0,87	0,00	0,00	0,00
	132	5,42	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	119	7,47	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00
	117	5,42	0,00	0,00	-0,06	0,00	0,00	0,00	134	7,47	0,00	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00
	119	7,47	0,00	0,00	0,10	0,00	0,00	0,00	135	8,24	0,00	0,00	-0,10	0,00	0,00	0,00
	134	7,47	0,00	0,00	-0,09	0,00	0,00	0,00	120	8,24	0,00	0,00	0,09	0,00	0,00	0,00
	120	8,24	0,00	0,00	-0,13	0,00	0,00	0,00	136	8,99	0,00	0,00	0,13	0,00	0,00	0,00
	135	8,24	0,00	0,00	0,11	0,00	0,00	0,00	121	8,99	0,00	0,00	-0,11	0,00	0,00	0,00
	121	8,99	0,00	0,00	0,10	0,00	0,00	0,00	130	10,52	0,00	0,00	-0,10	0,00	0,00	0,00
	136	8,99	0,00	0,00	0,13	0,00	0,00	0,00	115	10,52	0,00	0,00	-0,13	0,00	0,00	0,00
	115	10,52	0,00	0,00	-0,12	0,00	0,00	0,00	128	8,99	0,00	0,00	0,12	0,00	0,00	0,00
	130	10,52	0,00	0,00	0,10	0,00	0,00	0,00	113	8,99	0,00	0,00	-0,10	0,00	0,00	0,00
	113	8,99	0,00	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00	127	8,24	0,00	0,00	-0,06	0,00	0,00	0,00
	128	8,99	0,00	0,00	-0,06	0,00	0,00	0,00	97	8,24	0,00	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00
	97	8,24	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	126	7,47	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00
	127	8,24	0,00	0,00	-0,06	0,00	0,00	0,00	96	7,47	0,00	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00
	94	5,42	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00	126	7,47	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00
	96	7,47	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00	124	5,42	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00
	16	1,46	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00	124	5,42	0,00	0,00	-0,90	0,00	0,00	0,00
	94	5,42	0,00	0,00	-0,90	0,00	0,00	0,00	18	1,46	0,00	0,00	0,90	0,00	0,00	0,00
	47	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	34	3,75	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	35	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
	46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	45	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	45	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	44	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	44	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	43	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	43	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	41	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	41	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	39	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	39	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	38	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	38	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	37	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	37	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	36	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	36	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	35	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	33	3,75	0,00	0,00	-0,36	0,00	0,00	0,00	6	0,00	0,00	0,00	0,36	0,00	0,00	0,00
	19	3,75	0,00	0,00	0,13	0,00	0,00	0,00								

CARATTERISTICHE MEDIATE: SISMA 90°: ASTE

Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	In.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)	Fin.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)
22	0,00	0,00	2,11	0,00	0,93	0,00	-0,50	32	0,00	0,00	-1,41	0,00	-2,25	0,00	0,43	
32	0,00	0,00	0,29	0,00	-0,03	0,00	-0,02	52	0,00	0,00	0,29	0,00	0,03	0,00	-0,02	
52	0,00	0,00	1,68	0,00	2,91	0,00	-0,71	53	0,00	0,00	-1,47	0,00	-3,83	0,00	0,68	
53	0,00	0,00	0,10	0,00	0,00	0,00	0,00	23	0,00	0,00	0,10	0,00	0,00	0,00	0,00	
2	0,00	0,00	0,69	0,00	-0,17	0,00	-0,03	54	0,00	0,00	0,70	0,00	0,17	0,00	-0,03	
54	0,00	0,00	0,55	0,00	-0,11	0,00	-0,02	25	0,00	0,00	0,55	0,00	0,11	0,00	-0,02	
25	0,00	0,00	0,36	0,00	-0,04	0,00	-0,01	55	0,00	0,00	0,36	0,00	0,04	0,00	-0,01	
55	0,00	0,00	0,49	0,00	-0,08	0,00	-0,02	56	0,00	0,00	0,49	0,00	0,08	0,00	-0,02	
56	0,00	0,00	0,16	0,00	-0,01	0,00	-0,01	3	0,00	0,00	0,16	0,00	0,01	0,00	-0,01	
26	0,00	0,00	0,17	0,00	-0,01	0,00	-0,01	57	0,00	0,00	0,17	0,00	0,01	0,00	-0,01	
57	0,00	0,00	4,11	0,00	-7,91	0,00	2,15	58	0,00	0,00	-3,43	0,00	5,39	0,00	-2,18	
58	0,00	0,00	0,28	0,00	-0,03	0,00	-0,02	59	0,00	0,00	0,27	0,00	0,03	0,00	-0,02	
59	0,00	0,00	0,26	0,00	-0,03	0,00	-0,02	60	0,00	0,00	0,26	0,00	0,02	0,00	-0,02	
60	0,00	0,00	2,65	0,00	-2,84	0,00	2,24	27	0,00	0,00	-2,16	0,00	1,66	0,00	-2,28	
23	0,00	0,00	0,11	0,00	0,00	0,00	0,00	2	0,00	0,00	0,11	0,00	0,00	0,00	0,00	
28	0,00	0,00	0,16	0,00	-0,02	0,00	-0,05	61	0,00	0,00	0,16	0,00	0,02	0,00	-0,05	
61	0,00	0,00	0,79	0,00	1,79	0,00	-0,89	62	0,00	0,00	-0,51	0,00	-2,14	0,00	0,93	
62	0,00	0,00	0,19	0,00	-0,03	0,00	-0,07	63	0,00	0,00	0,19	0,00	0,03	0,00	-0,07	
63	0,00	0,00	0,36	0,00	2,06	0,00	-0,96	29	0,00	0,00	-0,40	0,00	-2,00	0,00	0,93	
29	0,00	0,00	0,36	0,00	2,07	0,00	-0,93	64	0,00	0,00	-0,36	0,00	-2,08	0,00	0,93	
64	0,00	0,00	0,21	0,00	-0,03	0,00	0,07	65	0,00	0,00	0,22	0,00	0,03	0,00	0,07	
65	0,00	0,00	0,55	0,00	1,97	0,00	-1,06	30	0,00	0,00	-1,47	0,00	-0,95	0,00	1,06	
30	0,00	0,00	0,32	0,00	-0,04	0,00	0,07	66	0,00	0,00	0,34	0,00	0,04	0,00	0,07	
66	0,00	0,00	2,02	0,00	0,96	0,00	1,97	67	0,00	0,00	-3,07	0,00	-3,43	0,00	-1,89	
67	0,00	0,00	-0,48	0,00	0,07	0,00	0,06	31	0,00	0,00	-0,50	0,00	-0,07	0,00	0,06	
31	0,00	0,00	3,32	0,00	5,75	0,00	2,28	68	0,00	0,00	-3,96	0,00	-7,71	0,00	-2,23	
68	0,00	0,00	-0,27	0,00	0,02	0,00	0,03	69	0,00	0,00	-0,27	0,00	-0,02	0,00	0,03	
69	0,00	0,00	2,68	0,00	9,08	0,00	2,35	70	0,00	0,00	-3,94	0,00	-12,62	0,00	-2,27	
70	0,00	0,00	-0,30	0,00	0,03	0,00	0,02	6	0,00	0,00	-0,29	0,00	-0,03	0,00	0,02	
6	0,00	0,00	1,43	0,00	-1,28	0,00	0,58	33	0,00	0,00	-0,80	0,00	0,31	0,00	-0,48	
1	0,00	0,00	0,60	0,00	-0,15	0,00	0,00	71	0,00	0,00	0,07	0,00	0,06	0,00	0,00	
71	0,00	0,00	-0,77	0,00	0,30	0,00	0,00	7	0,00	0,00	-1,31	0,00	-0,39	0,00	0,00	
7	0,00	0,00	-0,84	0,00	0,15	0,00	-0,02	72	0,00	0,00	-0,83	0,00	-0,14	0,00	-0,02	
72	0,00	0,00	-0,80	0,00	0,14	0,00	-0,02	73	0,00	0,00	-0,79	0,00	-0,14	0,00	-0,02	
73	0,00	0,00	-5,57	0,00	6,18	0,00	-0,20	74	0,00	0,00	4,10	0,00	-1,44	0,00	0,17	
74	0,00	0,00	-0,72	0,00	0,13	0,00	-0,02	75	0,00	0,00	-0,69	0,00	-0,12	0,00	-0,02	
75	0,00	0,00	-0,64	0,00	0,11	0,00	-0,02	76	0,00	0,00	-0,61	0,00	-0,11	0,00	-0,02	
76	0,00	0,00	-2,28	0,00	-4,26	0,00	-0,25	77	0,00	0,00	1,29	0,00	6,24	0,00	0,22	
77	0,00	0,00	-0,95	0,00	0,30	0,00	-0,03	8	0,00	0,00	-0,95	0,00	-0,30	0,00	-0,03	
8	0,00	0,00	-0,95	0,00	0,30	0,00	-0,03	78	0,00	0,00	-0,95	0,00	-0,30	0,00	-0,03	
78	0,00	0,00	-1,33	0,00	0,60	0,00	-0,04	9	0,00	0,00	-1,33	0,00	-0,60	0,00	-0,04	
9	0,00	0,00	-0,54	0,00	0,10	0,00	-0,01	79	0,00	0,00	-0,54	0,00	-0,10	0,00	-0,01	
79	0,00	0,00	-4,57	0,00	6,38	0,00	-1,29	80	0,00	0,00	3,76	0,00	-3,75	0,00	1,29	
80	0,00	0,00	-0,14	0,00	0,01	0,00	-0,01	81	0,00	0,00	-0,14	0,00	-0,01	0,00	-0,01	
81	0,00	0,00	-3,61	0,00	3,36	0,00	-1,44	82	0,00	0,00	2,88	0,00	4,00	0,00	1,47	
82	0,00	0,00	-0,14	0,00	0,01	0,00	-0,01	10	0,00	0,00	-0,14	0,00	-0,01	0,00	-0,01	
10	0,00	0,00	-1,22	0,00	0,65	0,00	-0,09	83	0,00	0,00	-1,12	0,00	-0,62	0,00	-0,09	
83	0,00	0,00	-0,76	0,00	0,30	0,00	-0,07	11	0,00	0,00	-0,78	0,00	-0,30	0,00	-0,07	
11	0,00	0,00	-0,46	0,00	0,10	0,00	-0,04	84	0,00	0,00	-0,47	0,00	-0,10	0,00	-0,04	
84	0,00	0,00	1,13	0,00	-4,79	0,00	-0,76	85	0,00	0,00	-2,25	0,00	2,72	0,00	0,70	
85	0,00	0,00	-1,43	0,00	0,68	0,00	0,05	86	0,00	0,00	1,67	0,00	0,73	0,00	0,05	
86	0,00	0,00	2,05	0,00	-0,96	0,00	0,05	12	0,00	0,00	2,31	0,00	1,02	0,00	0,05	
12	0,00	0,00	1,46	0,00	-0,43	0,00	0,01	87	0,00	0,00	0,88	0,00	0,34	0,00	0,01	
87	0,00	0,00	0,10	0,00	-0,06	0,00	0,01	6	0,00	0,00	-0,59	0,00	-0,15	0,00	0,01	
48	0,00	0,00	-0,40	0,00	-0,04	0,00	0,33	19	0,00	0,00	0,97	0,00	0,86	0,00	-0,35	
33	0,00	0,00	0,53	0,00	-0,31	0,00	0,41	49	0,00	0,00	-0,14	0,00	0,11	0,00	-0,39	
50	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,02	0,00	0,00	34	0,00	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	
34	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	35	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
35	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	36	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
36	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	37	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
37	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	38	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
38	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	39	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
39	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	41	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
41	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	44	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
44	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	45	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
45	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	51	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
48	0,00	0,03	0,40	-0,09	0,28	0,06	-0,16	13	0,00	-0,03	0,15	0,09	-0,14	0,10	0,09	
13	0,00	0,07	-0,04	-0,08	0,08	0,16	0,00	15	0,00	-0,07	0,05	0,08	0,10	0,26	0,00	
15	0,00	-0,21	-0,04	0,02	-0,12	-0,49	-0,02	17	0,00	0,21	-0,15	-0,02	0,22	-0,67	0,04	
17	0,00	0,24	-0,16	0,12	0,28	0,67	0,04	50	0,00	-0,24	0,01	-0,12	0,01	0,70	-0,02	
49	0,00	-0,03	0,15	-0,08	-0,36	-0,07	-0,16	14	0,00	0,03	0,11	0,08	-0,05	-0,10	0,08	
14	0,00	0,07	-0,02	-0,06	0,05	0,16	0,00	16	0,00	-0,07	0,04	0,06	0,09	0,20	0,00	
16	0,00	-0,07	0,03	0,03	-0,06	-0,20	0,00	18	0,00	0,07	0,03	-0,03	0,06	-0,20	0,00	
18	0,00	0,07	-0,04	0,12	0,08	0,19	0,00	51	0,00	-0,07	0,00	-0,12	0,00	0,18	0,00	
3	0,00	0,00	0,37	0,00	-0,05	0,00	-0,01	26	0,00	0,00	0,37	0,00	0,05	0,00	-0,01	
3	0,00	0,00	0,65	0,00	-0,19	0,00	0,00	88	0,00	0,00	0,25	0,00	0,11	0,00	0,00	
88	0,00	0,00	-0,35	0,00	0,14	0,00	0,00	9	0,00	0,00	-0,75	0,00	-0,23	0,00	0,00	
27	0,00	0,00	0,29	0,00	-0,04	0										

CARATTERISTICHE MEDIATE: SISMA 90°: ASTE

Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	In.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)	Fin.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)
18	1,46	0,61	0,13	-0,61	0,00	0,00	-0,09	-0,09	18	0,00	-0,61	-0,13	0,61	-0,19	0,94	0,09
1	4,54	-4,74	-0,36	0,00	0,00	0,00	-6,44	0,34	4	4,54	4,74	0,36	0,00	0,37	1,75	-0,34
1	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	4	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
4	4,54	-0,29	-0,93	-3,93	-1,03	-0,36	0,00	0,00	4	0,00	0,29	0,93	3,93	2,23	-0,48	0,00
4	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	5	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
4	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	5	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
5	4,54	0,00	0,00	0,19	0,00	0,00	0,00	0,00	20	4,54	0,00	0,00	-0,19	0,00	0,00	0,00
5	0,00	0,00	-0,69	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	21	0,00	0,00	0,69	0,00	0,41	0,00	0,00
1	4,54	-0,07	3,30	1,88	-2,40	-0,09	0,00	0,00	4	4,54	0,07	-3,30	-1,88	-0,99	0,03	0,00
4	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	5	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
5	4,54	-2,29	-0,79	1,72	0,54	1,14	-0,24	20	4,54	2,29	0,79	-1,72	0,36	-3,43	0,24	0,00
2	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	54	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
2	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
54	4,54	-0,32	-1,56	-2,89	-2,53	-0,69	0,00	0,00	54	0,00	0,32	1,56	2,89	3,53	-0,53	0,00
54	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	25	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	25	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
2	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	54	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
54	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	25	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
3	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	26	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
3	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	26	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
26	4,54	-0,32	-0,60	-0,92	0,71	-0,43	0,00	0,32	26	0,00	0,32	0,60	0,92	0,82	-0,39	0,00
3	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	26	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
63	4,54	0,00	0,00	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	64	4,54	0,00	0,00	-1,00	0,00	0,00	0,00
29	0,00	0,00	-0,15	0,00	0,07	0,00	0,00	0,00	64	0,00	0,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
64	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	65	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
64	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	65	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
65	4,54	0,21	0,30	-0,37	-0,29	0,25	0,00	0,00	65	0,00	-0,21	-0,30	0,37	-0,30	0,21	0,00
65	4,54	0,00	0,00	0,98	0,00	0,00	0,00	0,00	30	4,54	0,00	0,00	-0,98	0,00	0,00	0,00
63	4,54	0,95	0,31	9,04	-0,17	-4,25	-0,07	64	4,54	-0,95	-0,31	-9,04	-0,20	5,24	0,07	0,00
64	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	65	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
65	4,54	-1,78	0,32	8,92	-0,25	-3,18	0,38	30	4,54	1,78	-0,32	-8,92	-0,25	1,14	-0,38	0,00
6	4,54	-11,00	-2,80	0,00	2,82	-9,34	87	3,84	11,00	2,80	0,00	5,86	-23,91	9,34	0,00	0,00
6	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	87	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
87	3,84	-0,65	9,10	1,48	13,44	-1,57	-0,01	87	0,00	0,65	-9,10	-1,48	-21,70	-0,92	0,01	0,00
87	3,84	-11,59	-2,51	0,00	5,25	23,41	-10,80	12	3,15	11,59	2,51	0,00	0,00	-47,60	10,80	0,00
87	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	12	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
6	4,54	-0,16	0,77	-1,30	-1,04	0,04	-0,02	87	3,84	0,16	-0,77	1,30	0,58	-0,34	0,02	0,00
87	3,84	-0,17	-2,62	-8,94	1,83	0,34	-0,02	12	3,15	0,17	2,62	8,94	3,66	-0,69	0,02	0,00
12	3,15	9,71	-4,93	0,00	0,00	48,19	-3,36	86	3,15	-9,71	4,93	0,00	13,44	-21,85	3,36	0,00
12	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	86	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
86	3,15	-2,09	-2,91	3,85	-8,33	-2,79	0,08	86	0,00	2,09	2,91	-3,85	3,00	-3,49	-0,08	0,00
86	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	85	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
86	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	85	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
85	3,15	0,00	0,00	-0,96	0,00	0,00	0,00	84	3,15	0,00	0,00	0,96	0,00	0,00	0,00	0,00
84	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	11	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
84	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	11	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
12	3,15	0,14	2,97	-11,79	-5,57	0,70	-0,01	86	3,15	-0,14	-2,97	11,79	-2,52	-0,32	0,01	0,00
86	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	85	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
85	3,15	8,17	0,75	-13,47	-0,75	1,03	-0,20	84	3,15	-8,17	-0,75	13,47	0,42	-12,36	0,20	0,00
84	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	11	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
11	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	83	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
11	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	83	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
83	3,15	0,93	2,36	1,87	-3,50	-0,57	0,16	83	0,00	-0,93	-2,36	-1,87	-6,75	2,41	-0,16	0,00
83	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	10	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
83	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
11	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	83	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
83	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	10	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
10	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	82	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	82	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
82	3,15	0,00	0,00	0,89	0,00	0,00	0,00	81	3,15	0,00	0,00	-0,89	0,00	0,00	0,00	0,00
81	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	80	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
81	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
80	3,15	0,13	0,02	0,16	-0,02	0,16	0,00	80	0,00	-0,13	-0,02	-0,16	-0,02	0,14	0,00	0,00
80	3,15	0,00	0,00	0,89	0,00	0,00	0,00	79	3,15	0,00	0,00	-0,89	0,00	0,00	0,00	0,00
79	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	9	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
79	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	9	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
10	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	82	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
82	3,15	1,44	0,67	12,49	-0,57	-1,33	-0,46	81	3,15	-1,44	-0,67	-12,49	-0,17	2,57	0,46	0,00
81	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	80	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
80	3,15	-1,68	0,53	12,51	0,24	-2,95	0,20	79	3,15	1,68	-0,53	-12,51	-0,66	4,29	-0,20	0,00
79	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	9	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
9	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	78	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
9	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	78	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
78	3,15	0,41	-6,22	4,91	11,47	0,55	-0,01	78	0,00	-0,41	6,22	-4,91	8,57	0,74	0,01	0,00
78	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	8	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
78	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	8	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
9	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	78	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
78	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	8	3,15							

CARATTERISTICHE MEDIATE: SISMA 90°: ASTE

Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	In.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)	Fin.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)
59	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
60	4,54	0,00	0,00	-0,97	0,00	0,00	0,00	0,00	27	4,54	0,00	0,00	0,97	0,00	0,00	0,00
60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	27	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01
26	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	57	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
57	4,54	-0,98	0,64	-8,56	-0,44	3,79	0,06	58	4,54	0,98	-0,64	8,56	0,19	-3,68	-0,06	0,00
58	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	59	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
59	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	60	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
60	4,54	0,84	0,58	-8,75	-0,20	2,75	-0,28	27	4,54	-0,84	-0,58	8,75	-0,17	-2,32	0,28	0,00
27	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	89	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
27	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	89	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
89	4,54	-0,41	0,41	-0,28	-0,40	-0,54	0,00	89	0,00	0,41	-0,41	0,28	-0,41	-0,28	0,00	0,00
89	4,54	0,00	0,00	-0,98	0,00	0,00	0,00	90	4,54	0,00	0,00	0,98	0,00	0,00	0,00	0,00
89	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01
90	4,54	-0,17	0,25	-0,26	-0,18	-0,22	0,00	90	0,00	0,17	-0,25	0,26	-0,18	-0,05	0,00	0,00
90	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	91	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	91	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
91	4,54	0,00	0,00	-0,99	0,00	0,00	0,00	28	4,54	0,00	0,00	0,99	0,00	0,00	0,00	0,00
91	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	28	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01
27	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	89	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
89	4,54	1,09	0,47	-8,92	-0,21	1,59	0,19	90	4,54	-1,09	-0,47	8,92	-0,15	-0,99	-0,19	0,00
90	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	91	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
91	4,54	0,69	0,38	-8,96	-0,13	0,75	-0,22	28	4,54	-0,69	-0,38	8,96	-0,23	0,55	0,22	0,00
28	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	61	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
28	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	61	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
61	4,54	-0,78	0,30	-0,28	-0,27	-0,93	0,00	61	0,00	0,78	-0,30	0,28	-0,27	0,49	0,00	0,00
61	4,54	0,00	0,00	-1,00	0,00	0,00	-0,01	62	4,54	0,00	0,00	1,00	0,00	0,00	0,00	0,01
61	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	62	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
62	4,54	0,23	0,31	-0,33	-0,32	-0,32	0,00	62	0,00	-0,23	-0,31	0,33	-0,33	0,21	0,00	0,00
62	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	63	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
62	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	63	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
94	5,42	-0,02	-0,17	0,94	-1,86	-0,02	0,01	95	6,67	0,02	0,17	-0,94	1,69	-0,02	-0,01	0,00
63	0,00	0,00	0,20	0,00	0,00	0,00	0,00	29	0,00	0,00	-0,20	0,00	-0,13	0,00	0,00	0,00
28	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	61	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
61	4,54	2,68	0,38	-9,04	-0,11	-1,42	-0,58	62	4,54	-2,68	-0,38	9,04	-0,22	3,20	0,58	0,00
62	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	63	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
95	6,67	0,02	0,35	0,87	-1,69	0,02	0,00	96	7,47	-0,02	-0,35	-0,87	1,18	0,01	0,00	0,00
96	7,47	-0,01	0,42	0,82	-1,18	-0,01	0,00	97	8,24	0,01	-0,42	-0,82	0,94	0,03	0,00	0,00
97	8,24	-0,05	0,22	0,85	-0,94	-0,03	0,00	113	8,99	0,05	-0,22	-0,85	-1,35	-0,15	0,00	0,00
113	8,99	0,10	0,13	0,85	1,35	0,15	0,00	114	9,75	-0,10	-0,13	-0,85	-1,01	0,19	0,00	0,00
114	9,75	-0,05	-0,28	0,83	1,01	-0,19	0,00	115	10,52	0,05	0,28	-0,83	0,00	0,00	0,00	0,00
14	1,46	0,00	0,11	-0,26	0,00	0,00	0,00	98	3,75	0,00	-0,11	0,26	-0,27	-0,01	0,00	0,00
98	3,75	0,01	0,03	-0,28	0,28	0,00	-0,01	99	5,42	-0,01	-0,03	0,28	-0,35	0,03	0,01	0,00
99	5,42	-0,02	0,04	-0,28	0,46	-0,02	0,01	100	6,67	0,02	-0,04	0,28	-0,37	-0,03	-0,01	0,00
100	6,67	0,02	-0,10	-0,26	0,37	0,03	0,00	101	7,47	-0,02	0,10	0,26	-0,17	0,01	0,00	0,00
101	7,47	-0,01	-0,12	-0,25	0,17	-0,01	0,00	102	8,24	0,01	0,12	0,25	-0,27	-0,03	0,00	0,00
102	8,24	-0,05	-0,05	-0,26	0,27	0,03	0,00	103	8,99	0,05	0,05	0,26	-0,43	-0,14	0,00	0,00
103	8,99	0,09	-0,04	-0,27	0,43	0,14	0,00	104	9,75	-0,09	0,04	0,27	0,31	0,18	0,00	0,00
104	9,75	-0,05	0,09	-0,28	-0,31	-0,18	0,00	105	10,52	0,05	-0,09	0,28	0,00	0,00	0,00	0,00
13	1,46	0,00	0,11	-0,26	0,00	0,00	0,00	106	3,75	0,00	-0,11	0,26	-0,26	0,01	0,00	0,00
106	3,75	0,02	0,03	-0,28	0,28	0,00	0,01	107	5,42	-0,02	-0,03	0,28	-0,34	0,03	-0,01	0,00
107	5,42	-0,03	0,04	-0,28	0,45	-0,03	0,01	108	6,67	0,03	-0,04	0,28	-0,37	-0,03	-0,01	0,00
108	6,67	0,02	0,10	-0,26	0,37	0,03	0,00	109	7,47	-0,02	-0,10	0,26	-0,17	0,01	0,00	0,00
109	7,47	-0,01	-0,12	-0,25	0,17	-0,01	0,00	110	8,24	0,01	0,12	0,25	-0,26	-0,02	0,00	0,00
110	8,24	0,04	-0,05	-0,26	0,26	0,02	0,00	111	8,99	-0,04	0,05	0,26	-0,43	0,12	0,00	0,00
111	8,99	-0,08	-0,04	-0,27	0,43	-0,12	0,00	112	9,75	0,08	0,04	0,27	-0,31	-0,16	0,00	0,00
112	9,75	0,05	-0,09	-0,28	0,31	0,16	0,00	105	10,52	-0,05	0,09	0,28	0,00	0,00	0,00	0,00
15	1,46	0,00	-0,43	-0,86	0,00	0,00	0,00	116	3,75	0,00	0,43	0,86	1,06	0,01	0,00	0,00
116	3,75	0,02	-0,21	-0,93	-1,11	0,00	0,01	117	5,42	-0,02	0,21	0,93	1,48	0,03	-0,01	0,00
117	5,42	-0,02	-0,17	0,90	-1,78	-0,02	0,01	118	6,67	0,02	0,17	-0,90	1,62	-0,03	-0,01	0,00
118	6,67	0,02	-0,33	0,84	-1,62	0,03	0,00	119	7,47	-0,02	0,33	-0,84	1,20	0,01	0,00	0,00
119	7,47	-0,01	0,40	0,80	-1,20	-0,01	0,00	120	8,24	0,01	-0,40	0,92	-0,03	-0,03	0,00	0,00
120	8,24	0,04	0,21	-0,84	-0,92	0,03	0,00	121	8,99	-0,04	-0,21	0,84	1,29	0,13	0,00	0,00
121	8,99	-0,08	0,13	0,84	-1,29	-0,13	0,00	122	9,75	0,08	-0,13	-0,84	0,97	-0,17	0,00	0,00
122	9,75	0,05	0,27	0,83	-0,97	0,17	0,00	115	10,52	-0,05	-0,27	-0,83	0,00	0,00	0,00	0,00
18	1,46	0,00	0,38	-0,71	0,00	0,00	0,00	123	3,75	0,00	-0,38	0,71	-0,93	0,01	0,00	0,00
123	3,75	0,02	0,21	-0,77	0,97	0,00	-0,01	124	5,42	-0,02	-0,21	0,77	-1,33	0,03	0,01	0,00
124	5,42	-0,02	0,14	-0,75	1,57	-0,02	0,01	125	6,67	0,02	-0,14	0,75	-1,47	-0,02	-0,01	0,00
125	6,67	0,02	-0,28	-0,69	1,47	0,03	0,00	126	7,47	-0,02	0,28	0,69	-1,15	0,01	0,00	0,00
126	7,47	-0,01	-0,34	-0,66	1,15	-0,01	0,00	127	8,24	0,01	0,34	0,66	-0,76	0,03	0,00	0,00
127	8,24	-0,05	-0,20	-0,71	0,76	-0,03	0,00	128	8,99	0,05	0,20	0,71	-1,04	-0,14	0,00	0,00
128	8,99	0,09	-0,11	-0,73	1,04	0,14	0,00	129	9,75	-0,09	0,11	0,73	0,81	0,19	0,00	0,00
129	9,75	-0,05	0,23	-0,70	-0,81	-0,19	0,00	130	10,52	0,05	-0,23	0,70	0,00	0,00	0,00	0,00
17	1,46	0,00	0,36	0,65	0,00	0,00	0,00	131	3,75	0,00	-0,36	0,65	-0,88	0,01	0,00	0,00
131	3,75	-0,02	0,19	0,70	0,91	0,00	0,01	132	5,42	0,02	-0,19	-0,70	-1,24	0,03	-0,01	0,00
132	5,42	-0,03	0,14	-0,69	1,45	-0,03	0,01	133	6,67	0,03	-0,14	0,69	-1,35	-0,03	-0,01	0,00
133	6,67	0,02	0,26	-0,63	1,35	0,03	0,00	134	7,47	-0,02	0,26	0,63	-1,05	0,01	0,00	0,00
134	7,47	-0,01	-0,32	-0,63	1,05	-0,01	0,00	135	8,24	0,01	0,32	0,63	-0,73	-0,03	0,00	0,00

CARATTERISTICHE MEDIANE: SISMA 90°: ASTE

Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	In.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)	Fin.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)
35	6,75	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	149	7,47	0,01	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
149	7,47	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	36	7,75	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
37	8,35	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	38	9,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
38	9,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,03	-0,01	39	9,60	0,03	0,00	0,00	0,00	-0,05	0,01
152	9,75	-0,10	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,13	-0,01	40	10,20	0,10	0,00	0,00	0,00	-0,08	0,01
47	4,22	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	47	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
46	6,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	46	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
45	7,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	45	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
44	8,35	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	44	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
43	9,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	43	8,55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
42	9,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	42	8,55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
41	10,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	41	8,55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
40	10,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	40	8,55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
39	9,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	39	8,55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
38	9,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	38	8,55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
37	8,35	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	37	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
36	7,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	36	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
35	6,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	35	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
34	4,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	34	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
51	1,46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	51	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
50	1,46	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	50	0,00	0,00	-0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00
47	4,22	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	139	5,42	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
45	7,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	142	8,24	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
146	3,75	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	34	4,15	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
142	8,24	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	44	8,35	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
42	9,60	-0,45	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,17	0,01	144	9,75	0,45	0,00	0,00	0,00	-0,15	-0,01
41	10,20	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,03	0,00	145	10,52	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
40	10,20	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00	145	10,52	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
39	9,60	0,37	0,00	0,00	0,00	0,00	0,15	0,01	152	9,75	-0,37	0,00	0,00	0,00	0,13	-0,01
150	8,24	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	37	8,35	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
36	7,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	150	8,24	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
47	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
46	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
45	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	45	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
44	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	44	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
43	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
42	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
41	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	41	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
40	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
39	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	39	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
38	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	38	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
37	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	37	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
36	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	36	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
35	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	35	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
34	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	34	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
46	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	46	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
45	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	45	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
44	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	44	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
43	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	43	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
42	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	42	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
41	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	41	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
40	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	40	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
39	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	39	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
38	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	38	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
37	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	37	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
36	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	36	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
35	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	35	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
43	8,55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	43	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
42	8,55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	42	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
41	8,55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	41	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
40	8,55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	40	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
39	8,55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	39	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
38	8,55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	38	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
138	3,75	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	47	3,75	0,00	0,02	0,00	0,01	0,00	0,00
47	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	46	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
46	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	45	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
45	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	44	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
44	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	43	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
43	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	42	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
42	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	41	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
41	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	40	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
40	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	39	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
39	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	38	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
38	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	37	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
37	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	36	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
36	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	35	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
35	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	34	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
34	3,75	0,00	0,02	0,00	-0,01</											

CARATTERISTICHE MEDIATE: SISMA 90°: ASTE

Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	In.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)	Fin.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)
39	8,55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	38	8,55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
147	5,42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	132	5,42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
132	5,42	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	117	5,42	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00
117	5,42	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	107	5,42	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
149	7,47	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	134	7,47	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00
134	7,47	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	119	7,47	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
119	7,47	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	109	7,47	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00
139	5,42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	124	5,42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
124	5,42	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	94	5,42	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
94	5,42	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	99	5,42	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00
141	7,47	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	126	7,47	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
126	7,47	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	96	7,47	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
96	7,47	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	101	7,47	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
115	10,52	0,00	0,00	-0,09	0,00	0,00	0,00	0,00	105	10,52	0,00	0,00	0,09	0,00	0,00	0,00
142	8,24	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	127	8,24	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
43	9,00	0,00	0,00	-0,34	0,00	0,00	0,00	0,00	128	8,99	0,00	0,00	0,34	0,00	0,00	0,00
144	9,75	0,00	0,00	-0,50	0,00	0,00	0,00	0,00	129	9,75	0,00	0,00	0,50	0,00	0,00	0,00
152	9,75	0,00	0,00	-0,41	0,00	0,00	0,00	0,00	137	9,75	0,00	0,00	0,41	0,00	0,00	0,00
38	9,00	0,00	0,00	-0,33	0,00	0,00	0,00	0,00	136	8,99	0,00	0,00	0,33	0,00	0,00	0,00
150	8,24	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	135	8,24	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00
127	8,24	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	97	8,24	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
128	8,99	0,00	0,00	-0,09	0,00	0,00	0,00	0,00	113	8,99	0,00	0,00	0,09	0,00	0,00	0,00
129	9,75	0,00	0,00	-0,17	0,00	0,00	0,00	0,00	114	9,75	0,00	0,00	0,17	0,00	0,00	0,00
137	9,75	0,00	0,00	-0,14	0,00	0,00	0,00	0,00	122	9,75	0,00	0,00	0,14	0,00	0,00	0,00
136	8,99	0,00	0,00	-0,08	0,00	0,00	0,00	0,00	121	8,99	0,00	0,00	0,08	0,00	0,00	0,00
135	8,24	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	120	8,24	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00
97	8,24	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	0,00	102	8,24	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00
113	8,99	0,00	0,00	0,16	0,00	0,00	0,00	0,00	103	8,99	0,00	0,00	-0,16	0,00	0,00	0,00
114	9,75	0,00	0,00	0,17	0,00	0,00	0,00	0,00	104	9,75	0,00	0,00	-0,17	0,00	0,00	0,00
122	9,75	0,00	0,00	0,14	0,00	0,00	0,00	0,00	112	9,75	0,00	0,00	-0,14	0,00	0,00	0,00
120	8,24	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00	0,00	110	8,24	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00
138	3,75	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	123	3,75	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
51	1,46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	18	1,46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
18	1,46	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	16	1,46	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
16	1,46	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	14	1,46	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
123	3,75	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	93	3,75	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
93	3,75	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	98	3,75	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
140	6,60	0,06	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	46	6,75	-0,06	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
148	6,60	0,06	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	35	6,75	-0,06	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
140	6,60	0,00	0,00	-0,06	0,00	0,00	0,00	0,00	125	6,67	0,00	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00
125	6,67	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	95	6,67	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
95	6,67	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00	0,00	100	6,67	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00
148	6,60	0,00	0,00	0,06	0,00	0,00	0,00	0,00	133	6,67	0,00	0,00	-0,06	0,00	0,00	0,00
133	6,67	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	118	6,67	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
118	6,67	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00	0,00	108	6,67	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00
50	1,46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	17	1,46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
17	1,46	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	15	1,46	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00
15	1,46	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	0,00	13	1,46	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00
146	3,75	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	131	3,75	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
131	3,75	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	116	3,75	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
116	3,75	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	106	3,75	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
121	8,99	0,00	0,00	-0,16	0,00	0,00	0,00	0,00	111	8,99	0,00	0,00	0,16	0,00	0,00	0,00
49	1,46	0,00	0,01	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	153	3,75	0,00	-0,01	0,02	-0,03	0,00	0,00
153	3,75	-0,01	0,11	-0,04	-0,01	0,00	0,00	0,00	33	4,22	0,01	-0,11	0,04	-0,08	-0,01	0,00
154	5,42	0,00	0,07	0,62	-0,09	0,00	0,00	0,00	155	6,60	0,00	-0,07	-0,62	-0,06	0,00	0,00
156	6,75	-0,01	-0,03	0,52	0,03	-0,01	0,00	0,00	157	7,47	0,01	0,03	-0,52	0,03	-0,01	0,00
157	7,47	0,01	0,05	0,52	-0,03	0,01	0,00	0,00	31	7,75	-0,01	-0,05	-0,52	-0,03	0,00	0,00
30	8,35	0,00	-0,01	-0,70	0,01	-0,01	0,00	0,00	29	9,00	0,00	0,01	0,70	0,00	-0,01	0,00
29	9,00	0,04	0,00	-0,73	0,00	0,04	0,01	0,00	28	9,60	-0,04	0,00	0,73	-0,01	0,07	-0,01
158	9,75	0,12	0,00	-0,59	0,00	0,15	0,01	0,00	27	10,20	-0,12	0,00	0,59	0,00	0,10	-0,01
48	1,46	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	159	3,75	0,00	0,01	0,00	0,03	0,00	0,00
19	4,15	0,01	0,08	-0,51	-0,05	-0,01	0,00	0,00	160	5,42	-0,01	-0,08	0,51	-0,07	0,00	0,00
160	5,42	0,00	-0,07	-0,50	0,07	0,00	0,00	0,00	161	6,60	0,00	0,07	0,50	0,07	0,00	0,00
162	6,75	-0,01	0,00	-0,17	0,00	-0,01	0,00	0,00	163	7,47	0,01	0,00	0,17	-0,01	-0,01	0,00
163	7,47	0,01	-0,01	-0,16	0,01	0,01	0,00	0,00	21	7,75	-0,01	0,01	0,16	0,00	0,00	0,00
22	8,35	0,00	0,00	-0,19	0,00	0,00	0,00	0,00	23	9,00	0,00	0,00	0,19	0,00	-0,01	0,00
23	9,00	-0,03	0,00	0,15	0,00	-0,03	-0,01	0,00	25	9,60	0,03	0,00	-0,15	-0,01	-0,05	0,01
164	9,75	-0,10	0,00	0,10	-0,10	-0,13	0,01	0,00	26	10,20	0,10	0,00	-0,10	0,00	-0,08	-0,01
49	1,46	0,00	-0,02	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	49	0,00	0,00	0,02	0,02	0,03	0,00	0,00
48	1,46	0,00	-0,03	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	48	0,00	0,00	0,03	0,01	0,05	0,00	0,00
33	4,22	0,01	-0,11	0,62	0,08	0,01	0,00	0,00	154	5,42	-0,01	0,11	-0,62	0,09	0,00	0,00
31	7,75	0,00	-0,01	-0,86	0,03	0,00	0,00	0,00	165	8,24	0,00	0,01	0,86	0,00	-0,01	0,00
159	3,75	-0,01	-0,08	-0,03	-0,01	0,00	0,00	0,00	19	4,15	0,01	0,08	0,03	0,05	0,01	0,00
165	8,24	0,02	0,02	-0,86	0,00	0,01	0,00	0,00	30	8,35	-0,02	-0,02	0,86	-0,01	0,01	0,00
28	9,60	-0,45	-0,01	-0,59	0,01	-0,17	0,01	0,00	158	9,75	0,45	0,01	0,59	0,00	-0,15	-0,01
27	10,20	-0,02	0,00	-0,04	0,00	-0,03	0,00	0,00	166	10,52	0,02	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00
26	10,20	0,02	0,00	-0,04	0,00	0,04	0,00	0,00	166	10,52	-0,02	0,00	0,04			

CARATTERISTICHE MEDIATE: SISMA 90°: ASTE

Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	In.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)	Fin.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)
109	7,47	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	163	7,47	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
108	6,67	0,00	0,00	0,10	0,00	0,00	0,00	0,00	161	6,60	0,00	0,00	-0,10	0,00	0,00	0,00
107	5,42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	160	5,42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
106	3,75	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	159	3,75	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00
13	1,46	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	48	1,46	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
105	10,52	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	0,00	166	10,52	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00
21	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	21	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
22	6,15	0,04	-1,67	-0,05	0,95	0,02	-0,01	22	4,54	-0,04	1,67	0,05	1,73	0,04	0,01	
23	6,15	0,04	-1,58	-0,05	0,90	0,03	0,00	23	4,54	-0,04	1,58	0,05	1,64	0,04	0,00	
25	6,15	0,04	-1,60	-0,06	0,90	0,03	0,00	25	4,54	-0,04	1,60	0,06	1,68	0,04	0,00	
26	6,15	0,05	-1,80	-0,04	0,97	0,03	0,00	26	4,54	-0,05	1,80	0,04	1,92	0,05	0,00	
27	6,15	0,06	-1,40	0,10	0,87	0,03	-0,01	27	4,54	-0,06	1,40	-0,10	1,39	0,06	0,01	
28	6,15	0,06	-2,53	-0,11	1,57	0,04	-0,02	28	4,54	-0,06	2,53	0,11	2,51	0,06	0,02	
29	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	29	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
30	6,15	0,08	2,71	-0,12	-1,68	0,05	0,02	30	4,54	-0,08	-2,71	0,12	-2,69	0,08	-0,02	
31	6,15	0,09	2,10	-0,36	-1,43	0,05	0,01	31	4,54	-0,09	-2,10	0,36	-1,95	0,10	-0,01	
19	3,75	0,00	-0,03	-1,04	-0,03	0,00	0,00	19	0,00	0,00	0,03	1,04	0,07	0,00	0,00	
33	3,75	0,00	0,03	1,26	-0,03	0,00	0,00	33	0,00	0,00	-0,03	-1,26	-0,07	0,00	0,00	
161	3,75	0,00	0,07	0,27	-0,07	0,00	0,00	1	0,00	0,00	-0,07	-0,27	-0,20	0,00	0,00	
155	3,75	0,00	-0,08	-0,24	0,07	0,00	0,00	6	0,00	0,00	0,08	0,24	0,22	0,00	0,00	
21	7,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	21	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
22	8,35	-0,01	0,43	-0,05	0,00	0,00	0,00	22	6,15	0,01	-0,43	0,05	-0,95	-0,02	0,00	
23	9,00	0,02	-0,84	-0,05	0,00	0,00	0,00	23	8,55	-0,02	0,84	0,05	0,38	0,01	0,00	
23	8,55	-0,01	0,53	-0,05	-0,38	-0,01	0,00	23	6,15	0,01	-0,53	0,05	-0,90	-0,02	0,00	
25	9,60	0,01	-0,30	-0,06	0,00	0,00	0,00	25	8,55	-0,01	0,30	0,06	0,31	0,01	0,00	
25	8,55	-0,01	0,50	-0,06	-0,31	-0,01	0,00	25	6,15	0,01	-0,50	0,06	-0,90	-0,02	0,00	
26	10,20	0,00	-0,17	-0,04	0,00	0,00	0,00	26	8,55	0,00	0,17	0,04	0,29	0,00	0,00	
26	8,55	-0,01	0,52	-0,04	-0,29	-0,01	0,00	26	6,15	0,01	-0,52	0,04	-0,97	-0,02	0,00	
27	10,20	0,00	-0,16	0,10	0,00	0,00	0,00	27	8,55	0,00	0,16	-0,10	0,26	0,01	0,00	
27	8,55	-0,01	0,47	0,10	-0,26	-0,01	0,00	27	6,15	0,01	-0,47	-0,10	-0,87	-0,02	0,00	
28	9,60	0,01	-0,52	-0,11	0,00	0,00	0,00	28	8,55	-0,01	0,52	0,11	0,55	0,01	0,00	
28	8,55	-0,01	0,88	-0,11	-0,55	-0,01	0,00	28	6,15	0,01	-0,88	0,11	-1,57	-0,02	0,00	
29	9,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	29	8,55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
29	8,55	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	29	6,15	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	
30	8,35	-0,01	-0,76	-0,11	0,00	0,00	0,00	30	6,15	0,01	0,76	0,11	1,68	-0,03	0,00	
31	7,75	-0,02	-0,89	-0,35	0,00	0,00	0,00	31	6,15	0,02	0,89	0,35	1,43	-0,04	0,00	
155	6,60	-0,01	0,07	-0,24	0,00	0,00	0,00	155	6,15	0,01	-0,07	0,24	-0,03	-0,01	0,00	
161	6,60	-0,04	-0,07	0,27	-0,01	-0,02	0,00	161	6,15	0,04	0,07	-0,27	0,03	0,00	0,00	
155	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	31	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
31	6,15	0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	30	6,15	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	
30	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	29	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
29	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	28	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	
28	6,15	0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	27	6,15	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	
27	6,15	0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	26	6,15	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	
26	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	25	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	
25	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	23	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	
23	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	22	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
22	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	21	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
21	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	161	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
29	8,55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	28	8,55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
28	8,55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	27	8,55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
27	8,55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	26	8,55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
26	8,55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	25	8,55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
25	8,55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	23	8,55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
19	4,15	0,01	0,08	-0,29	0,00	0,00	0,00	19	3,75	-0,01	-0,08	0,29	-0,03	0,00	0,00	
161	6,15	0,00	0,04	0,27	-0,03	0,00	0,00	161	3,75	0,00	-0,04	-0,27	-0,07	0,00	0,00	
155	6,15	0,00	-0,04	-0,24	0,03	0,00	0,00	155	3,75	0,00	0,04	0,24	0,07	0,00	0,00	
33	4,22	0,01	-0,06	0,34	0,00	0,00	0,00	33	3,75	-0,01	0,06	-0,34	0,03	0,00	0,00	
159	3,75	-0,08	0,02	-0,04	0,00	-0,02	0,00	19	3,75	0,08	-0,02	0,04	-0,01	-0,01	0,00	
19	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	161	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
155	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	33	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	
33	3,75	-0,08	-0,02	0,06	0,01	-0,01	0,00	153	3,75	0,08	0,02	-0,06	0,00	-0,02	0,00	
17	1,46	0,00	0,00	0,17	0,00	0,00	0,00	117	5,42	0,00	0,00	-0,17	0,00	0,00	0,00	
15	1,46	0,00	0,00	-0,16	0,00	0,00	0,00	132	5,42	0,00	0,00	0,16	0,00	0,00	0,00	
132	5,42	0,00	0,00	0,20	0,00	0,00	0,00	119	7,47	0,00	0,00	-0,20	0,00	0,00	0,00	
117	5,42	0,00	0,00	-0,21	0,00	0,00	0,00	134	7,47	0,00	0,00	0,21	0,00	0,00	0,00	
119	7,47	0,00	0,00	0,22	0,00	0,00	0,00	135	8,24	0,00	0,00	-0,22	0,00	0,00	0,00	
134	7,47	0,00	0,00	-0,22	0,00	0,00	0,00	120	8,24	0,00	0,00	0,22	0,00	0,00	0,00	
120	8,24	0,00	0,00	-0,26	0,00	0,00	0,00	136	8,99	0,00	0,00	0,26	0,00	0,00	0,00	
135	8,24	0,00	0,00	0,25	0,00	0,00	0,00	121	8,99	0,00	0,00	-0,25	0,00	0,00	0,00	
121	8,99	0,00	0,00	-0,12	0,00	0,00	0,00	130	10,52	0,00	0,00	0,12	0,00	0,00	0,00	
136	8,99	0,00	0,00	0,13	0,00	0,00	0,00	115	10,52	0,00	0,00	-0,13	0,00	0,00	0,00	
115	10,52	0,00	0,00	-0,13	0,00	0,00	0,00	128	8,99	0,00	0,00	0,13	0,00	0,00	0,00	
130	10,52	0,00	0,00	0,10	0,00	0,00	0,00	113	8,99	0,00	0,00	-0,10	0,00	0,00	0,00	
113	8,99	0,00	0,00	0,25	0,00	0,00	0,00	127	8,24	0,00	0,00	-0,25	0,00	0,00	0,00	
128	8,99	0,00	0,00	-0,26	0,00	0,00	0,00	97	8,24	0,00	0,00	0,26	0,00	0,00	0,00	
97	8,24	0,00	0,00	0,22	0,00	0,00	0,00	126	7,47	0,00	0,00	-0,22	0,00	0,00	0,00	
127	8,24	0,00	0,00	-0,22	0,00	0,00	0,00	96	7,47	0,00	0,00	0,22	0,00	0,00	0,00	
94	5,42	0,00	0,00	-0,22	0,00	0,00	0,00	126	7,47	0,00	0,00	0,22	0,00	0,00	0,00	
96	7,47	0,00	0,00	0,21	0,00	0,00	0									

CARATTERISTICHE MEDIATE: SISMA 90°: ASTE																
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)
	37	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	36	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	36	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	35	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	33	3,75	0,00	0,00	-1,07	0,00	0,00	0,00	6	0,00	0,00	0,00	1,07	0,00	0,00	0,00
	19	3,75	0,00	0,00	0,84	0,00	0,00	0,00	1	0,00	0,00	0,00	-0,84	0,00	0,00	0,00

CARATTERISTICHE MEDIATE: SISMA VERTICALE: ASTE																
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)
	19	0,00	0,00	0,04	0,00	0,06	0,00	0,01	1	0,00	0,00	-0,13	0,00	-0,30	0,00	-0,01
	1	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	4	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00
	4	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	5	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
	5	0,00	0,00	0,25	0,00	-0,47	0,00	-0,03	21	0,00	0,00	-0,25	0,00	0,32	0,00	0,03
	21	0,00	0,00	0,20	0,00	-0,33	0,00	-0,03	20	0,00	0,00	-0,20	0,00	0,24	0,00	0,03
	20	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	24	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
	24	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	22	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
	22	0,00	0,00	0,18	0,00	0,21	0,00	-0,02	32	0,00	0,00	-0,21	0,00	-0,38	0,00	0,02
	32	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	52	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
	52	0,00	0,00	0,18	0,00	0,49	0,00	0,02	53	0,00	0,00	-0,20	0,00	-0,60	0,00	-0,02
	53	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	23	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	2	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	54	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
	54	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	25	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00
	25	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	55	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
	55	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	56	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	0,00
	56	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	3	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
	26	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	57	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
	57	0,00	0,00	0,11	0,00	-0,33	0,00	0,10	58	0,00	0,00	0,08	0,00	0,29	0,00	-0,10
	58	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	59	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00
	59	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	60	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00
	60	0,00	0,00	0,10	0,00	-0,18	0,00	0,08	27	0,00	0,00	0,07	0,00	0,15	0,00	-0,08
	23	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	2	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	28	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	61	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	0,00
	61	0,00	0,00	0,07	0,00	-0,04	0,00	-0,05	62	0,00	0,00	0,09	0,00	0,04	0,00	0,05
	62	0,00	0,00	0,05	0,00	-0,01	0,00	0,00	63	0,00	0,00	0,05	0,00	0,01	0,00	0,00
	63	0,00	0,00	0,08	0,00	0,06	0,00	0,06	29	0,00	0,00	0,08	0,00	-0,04	0,00	-0,06
	29	0,00	0,00	-0,08	0,00	0,04	0,00	0,06	64	0,00	0,00	0,12	0,00	0,03	0,00	-0,06
	64	0,00	0,00	0,05	0,00	-0,01	0,00	0,00	65	0,00	0,00	0,05	0,00	0,01	0,00	0,00
	65	0,00	0,00	0,08	0,00	0,07	0,00	0,05	30	0,00	0,00	0,19	0,00	0,09	0,00	-0,06
	30	0,00	0,00	0,05	0,00	-0,01	0,00	0,00	66	0,00	0,00	0,06	0,00	0,01	0,00	0,00
	66	0,00	0,00	-0,07	0,00	-0,09	0,00	0,03	67	0,00	0,00	0,20	0,00	0,21	0,00	-0,03
	67	0,00	0,00	0,07	0,00	-0,01	0,00	0,00	31	0,00	0,00	0,07	0,00	0,01	0,00	0,00
	31	0,00	0,00	-0,16	0,00	-0,30	0,00	-0,07	68	0,00	0,00	0,23	0,00	0,39	0,00	0,06
	68	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	69	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	0,00
	69	0,00	0,00	-0,20	0,00	-0,47	0,00	-0,08	70	0,00	0,00	0,34	0,00	0,75	0,00	0,08
	70	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	0,00	6	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	0,00
	6	0,00	0,00	0,32	0,00	-0,56	0,00	0,02	33	0,00	0,00	0,02	0,00	0,13	0,00	-0,02
	1	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,01	0,00	0,00	71	0,00	0,00	-0,03	0,00	-0,01	0,00	0,00
	71	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,01	0,00	0,00	7	0,00	0,00	-0,04	0,00	-0,01	0,00	0,00
	7	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	72	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00
	72	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	73	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00
	73	0,00	0,00	-0,19	0,00	0,51	0,00	-0,02	74	0,00	0,00	-0,18	0,00	-0,39	0,00	0,02
	74	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	75	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
	75	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	76	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
	76	0,00	0,00	-0,16	0,00	0,13	0,00	-0,01	77	0,00	0,00	0,17	0,00	-0,32	0,00	0,01
	77	0,00	0,00	0,02	0,00	-0,01	0,00	0,00	8	0,00	0,00	0,03	0,00	0,01	0,00	0,00
	8	0,00	0,00	0,04	0,00	-0,01	0,00	0,00	78	0,00	0,00	0,04	0,00	0,01	0,00	0,00
	78	0,00	0,00	0,08	0,00	-0,04	0,00	0,00	9	0,00	0,00	0,10	0,00	0,04	0,00	0,00
	9	0,00	0,00	0,05	0,00	-0,01	0,00	0,00	79	0,00	0,00	0,05	0,00	0,01	0,00	0,00
	79	0,00	0,00	0,24	0,00	-0,23	0,00	0,05	80	0,00	0,00	-0,16	0,00	0,10	0,00	-0,05
	80	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	81	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
	81	0,00	0,00	0,15	0,00	0,10	0,00	0,04	82	0,00	0,00	-0,06	0,00	-0,14	0,00	-0,04
	82	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	10	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00
	10	0,00	0,00	0,20	0,00	-0,11	0,00	0,00	83	0,00	0,00	0,23	0,00	0,12	0,00	0,00
	83	0,00	0,00	0,18	0,00	-0,07	0,00	0,00	11	0,00	0,00	0,20	0,00	0,07	0,00	0,00
	11	0,00	0,00	0,12	0,00	-0,03	0,00	0,00	84	0,00	0,00	0,12	0,00	0,03	0,00	0,00
	84	0,00	0,00	0,65	0,00	-1,13	0,00	-0,06	85	0,00	0,00	-0,39	0,00	0,37	0,00	0,06
	85	0,00	0,00	0,25	0,00	-0,11	0,00	0,00	86	0,00	0,00	0,24	0,00	0,11	0,00	0,00
	86	0,00	0,00	0,22	0,00	-0,10	0,00	0,00	12	0,00	0,00	0,21	0,00	0,10	0,00	0,00
	12	0,00	0,00	0,14	0,00	-0,05	0,00	0,00	87	0,00	0,00	0,13	0,00	0,04	0,00	0,00
	87	0,00	0,00	0,12	0,00	-0,04	0,00	0,00	6	0,00	0,00	0,12	0,00	0,04	0,00	0,00
	48	0,00	0,00	0,03	0,00	0,01	0,00	0,01	19	0,00	0,00	-0,06	0,00	-0,06	0,00	-0,01
	33	0,00	0,00	0,14	0,00	-0,13	0,00	0,02	49	0,00	0,00	-0,07	0,00	0,01	0,00	-0,02
	50	0,00	0,00	0,01	0,00	-0,02	0,00	0,00	34	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,00	0,00
	34	0,00	0,00	0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00	35	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	35	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	36	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	36	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	37	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	37	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	38	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	38	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	39	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	39	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	41	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	41	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	44	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	44	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	45	0,00	0,00	0,00	0,0			

CARATTERISTICHE MEDIATE: SISMA VERTICALE: ASTE																
Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	In.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)	Fin.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)
69	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	70	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
70	4,54	-0,02	0,04	-0,28	-0,04	-0,02	-0,02	-0,06	70	0,00	0,02	-0,04	0,28	-0,03	-0,02	0,00
70	4,54	0,30	-0,29	0,00	0,16	-0,27	-0,06	6	4,54	-0,30	0,29	0,00	0,00	0,43	0,06	0,06
70	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	6	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
31	4,54	0,10	-0,06	0,17	0,03	0,17	0,02	68	4,54	-0,10	0,06	-0,17	0,01	-0,15	-0,02	-0,02
68	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	69	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
69	4,54	0,24	-0,04	0,17	0,03	0,06	0,00	70	4,54	-0,24	0,04	-0,17	0,06	0,29	0,00	0,00
70	4,54	0,00	-0,30	0,21	0,03	0,00	0,00	6	4,54	0,00	0,30	-0,21	0,14	0,01	0,00	0,00
26	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	57	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
26	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	57	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
57	4,54	0,00	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	58	4,54	0,00	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
57	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	58	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
58	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	59	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
58	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	59	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
59	4,54	-0,01	-0,06	-0,15	0,08	-0,01	0,00	59	0,00	0,01	0,06	0,15	0,09	-0,01	0,00	0,00
59	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	60	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
59	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
60	4,54	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	27	4,54	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00
60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	27	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
26	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	57	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
57	4,54	-0,25	-0,07	0,23	-0,03	-0,24	0,01	58	4,54	0,25	0,07	-0,23	0,06	-0,16	-0,01	-0,01
58	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	59	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
59	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	60	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
60	4,54	-0,14	-0,09	0,20	0,03	0,16	-0,01	27	4,54	0,14	0,09	-0,20	0,02	-0,21	0,01	0,01
27	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	89	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
27	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	89	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
89	4,54	-0,03	-0,05	-0,11	0,04	-0,03	0,00	89	0,00	0,03	0,05	0,11	0,05	-0,02	0,00	0,00
89	4,54	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	90	4,54	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00
89	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
90	4,54	-0,01	-0,03	-0,10	0,02	-0,01	0,00	90	0,00	0,01	0,03	0,10	0,02	-0,01	0,00	0,00
90	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	91	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	91	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
91	4,54	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	28	4,54	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00
91	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	28	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
27	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	89	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
89	4,54	-0,09	-0,07	0,19	0,04	0,19	0,01	90	4,54	0,09	0,07	-0,19	0,01	-0,24	-0,01	-0,01
90	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	91	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
91	4,54	0,10	-0,07	0,18	0,03	0,22	-0,01	28	4,54	-0,10	0,07	-0,18	0,04	-0,17	0,01	0,01
28	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	61	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
28	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	61	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
61	4,54	-0,02	-0,04	-0,15	0,04	-0,02	0,00	61	0,00	0,02	0,04	0,15	0,04	0,02	0,00	0,00
61	4,54	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	62	4,54	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00
61	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	62	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
62	4,54	0,01	-0,05	-0,18	0,05	0,01	0,00	62	0,00	-0,01	0,05	0,18	0,05	0,01	0,00	0,00
62	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	63	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
62	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	63	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
94	5,42	-0,01	-0,07	-0,65	1,68	0,00	0,00	95	6,67	0,01	0,07	0,65	-1,61	-0,01	0,00	0,00
63	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	29	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
28	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	61	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
61	4,54	0,16	-0,07	0,17	0,02	-0,15	-0,01	62	4,54	-0,16	0,07	-0,17	0,03	0,21	0,01	0,01
62	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	63	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
95	6,67	0,01	-0,25	-0,57	1,61	0,01	0,00	96	7,47	-0,01	0,25	0,57	-1,14	0,00	0,00	0,00
96	7,47	0,00	-0,35	-0,48	1,14	0,00	0,00	97	8,24	0,00	0,35	0,48	0,46	0,00	0,00	0,00
97	8,24	0,00	-0,22	-0,42	-0,46	0,00	0,00	113	8,99	0,00	0,22	0,42	0,98	0,00	0,00	0,00
113	8,99	0,00	0,06	-0,38	-0,98	0,00	0,00	114	9,75	0,00	-0,06	0,38	0,87	0,00	0,00	0,00
114	9,75	0,00	0,24	-0,36	-0,87	0,00	0,00	115	10,52	0,00	-0,24	0,36	0,00	0,00	0,00	0,00
14	1,46	0,00	0,18	-0,38	0,00	0,00	0,00	98	3,75	0,00	-0,18	0,38	-0,45	0,00	0,00	0,00
98	3,75	0,00	0,08	-0,41	0,47	0,00	0,00	99	5,42	0,00	-0,08	0,41	-0,63	0,01	0,00	0,00
99	5,42	-0,01	-0,07	-0,42	0,77	0,00	0,00	100	6,67	0,01	0,07	0,42	-0,71	-0,01	0,00	0,00
100	6,67	0,01	-0,14	-0,39	0,71	0,01	0,00	101	7,47	-0,01	0,14	0,39	-0,51	0,00	0,00	0,00
101	7,47	0,00	-0,17	-0,37	0,51	0,00	0,00	102	8,24	0,00	0,17	0,37	0,48	0,00	0,00	0,00
102	8,24	0,00	-0,08	-0,38	-0,48	0,00	0,00	103	8,99	0,00	0,08	0,38	0,62	0,00	0,00	0,00
103	8,99	0,00	-0,06	-0,39	-0,62	0,00	0,00	104	9,75	0,00	0,06	0,39	0,43	0,00	0,00	0,00
104	9,75	0,00	0,12	0,41	-0,43	0,00	0,00	105	10,52	0,00	-0,12	-0,41	0,00	0,00	0,00	0,00
13	1,46	0,00	-0,18	0,38	0,00	0,00	0,00	106	3,75	0,00	0,18	-0,38	0,45	0,00	0,00	0,00
106	3,75	0,00	-0,08	0,41	-0,48	0,00	0,00	107	5,42	0,00	0,08	-0,41	0,63	-0,01	0,00	0,00
107	5,42	0,01	0,07	0,42	-0,77	0,01	0,00	108	6,67	-0,01	-0,07	-0,42	0,71	0,01	0,00	0,00
108	6,67	-0,01	0,14	0,39	-0,71	-0,01	0,00	109	7,47	0,01	-0,14	-0,39	0,51	-0,01	0,00	0,00
109	7,47	0,00	0,17	0,37	-0,51	0,01	0,00	110	8,24	0,00	-0,17	-0,37	-0,48	0,00	0,00	0,00
110	8,24	0,00	0,08	0,38	0,48	0,00	0,00	111	8,99	0,00	-0,08	-0,38	-0,62	-0,01	0,00	0,00
111	8,99	0,00	-0,06	0,39	0,62	0,01	0,00	112	9,75	0,00	0,06	-0,39	-0,43	0,00	0,00	0,00
112	9,75	0,00	-0,12	-0,41	0,43	0,00	0,00	105	10,52	0,00	0,12	0,41	0,00	0,00	0,00	0,00
15	1,46	0,00	-0,43	0,64	0,00	0,00	0,00	116	3,75	0,00	0,43	-0,64	1,06	0,00	0,00	0,00
116	3,75	0,00	-0,20	0,71	-1,10	0,00	0,00	117	5,42	0,00	0,20	-0,71	1,51	-0,01	0,00	0,00
117	5,42	0,01	0,08	0,68	-1,74	0,01	0,00	118	6,67	-0,01	-0,08	-0,68	1,64	0,01	0,00	0,00
118	6,67	-0,01	0,26	0,60	-1,64	-0,01	0,00	119	7,47	0,01	-0,26	-0,60	1,14	-0,01	0,00	0,00
119	7,47	0,00	0,36	0,49	-1,14	0,01	0,00	120	8,24	0,00	-0,36	-0,49	-0,48	0,00	0,00	0,00
120	8,24	0,00	0,23	0,43	0,48											

CARATTERISTICHE MEDIANE: SISMA VERTICALE: ASTE																
Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	In.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)	Fin.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)
135	8,24	0,00	0,20	0,42	0,59	0,00	0,00	0,00	136	8,99	0,00	-0,20	-0,42	-1,06	0,00	0,00
136	8,99	0,00	-0,08	0,42	1,06	0,00	0,00	0,00	137	9,75	0,00	0,08	-0,42	-0,86	0,00	0,00
137	9,75	0,00	-0,24	-0,45	0,86	0,00	0,00	0,00	130	10,52	0,00	0,24	0,45	0,00	0,00	0,00
145	10,52	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	130	10,52	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
130	10,52	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	115	10,52	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00
51	1,46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	138	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
138	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	47	4,22	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
139	5,42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	140	6,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
46	6,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	141	7,47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
141	7,47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	45	7,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
44	8,35	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	43	9,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
43	9,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	42	9,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
144	9,75	0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	41	10,20	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
50	1,46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	146	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
34	4,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	147	5,42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
147	5,42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	148	6,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
35	6,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	149	7,47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
149	7,47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	36	7,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
37	8,35	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	38	9,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
38	9,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	39	9,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
152	9,75	-0,01	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	40	10,20	0,01	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
47	4,22	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	47	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
46	6,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	46	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
45	7,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	45	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
44	8,35	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	44	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
43	9,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	43	8,55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
42	9,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	42	8,55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
41	10,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	41	8,55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
40	10,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	40	8,55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
39	9,60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	39	8,55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
38	9,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	38	8,55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
37	8,35	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	37	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
36	7,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	36	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
35	6,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	35	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
34	4,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	34	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
51	1,46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	51	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
50	1,46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
47	4,22	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	139	5,42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
45	7,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	142	8,24	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
146	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	34	4,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
142	8,24	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	44	8,35	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
42	9,60	-0,02	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	144	9,75	0,02	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
41	10,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	145	10,52	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
40	10,20	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	145	10,52	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
39	9,60	0,03	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	152	9,75	-0,03	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
150	8,24	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	37	8,35	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
36	7,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	150	8,24	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
47	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
46	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
45	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	45	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
44	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	44	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
43	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
42	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
41	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	41	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
40	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
39	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	39	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
38	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	38	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
37	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	37	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
36	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	36	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
35	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	35	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
34	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	34	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
46	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	46	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
45	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	45	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
44	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	44	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
43	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	43	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
42	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	42	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
41	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	41	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
40	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	40	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
39	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	39	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
38	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	38	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
37	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	37	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
36	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	36	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
35	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	35	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
43	8,55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	43	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
42	8,55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	42	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
41	8,55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	41	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
40	8,55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	40	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
39	8,55	0,00	0,00	0,00												

CARATTERISTICHE MEDIANE: SISMA VERTICALE: ASTE																
Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	In.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)	Fin.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)
34	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	146	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
46	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	45	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
45	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	44	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
44	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	43	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
43	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	42	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
42	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	41	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
41	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	40	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
40	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	39	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
39	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	38	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
38	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	37	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
37	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	36	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
36	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	35	6,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
43	8,55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	42	8,55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
42	8,55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	41	8,55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
41	8,55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	40	8,55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
40	8,55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	39	8,55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
39	8,55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	38	8,55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
147	5,42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	132	5,42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
132	5,42	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	117	5,42	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
117	5,42	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	107	5,42	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
149	7,47	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	134	7,47	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
134	7,47	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	119	7,47	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
119	7,47	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	109	7,47	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
139	5,42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	124	5,42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
124	5,42	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	0,00	94	5,42	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00
94	5,42	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	99	5,42	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
141	7,47	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	126	7,47	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
126	7,47	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	96	7,47	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
96	7,47	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	101	7,47	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
115	10,52	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	105	10,52	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00
142	8,24	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	127	8,24	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
43	9,00	0,00	0,00	0,07	0,00	0,00	0,00	0,00	128	8,99	0,00	0,00	-0,07	0,00	0,00	0,00
144	9,75	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	129	9,75	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00
152	9,75	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	137	9,75	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00
38	9,00	0,00	0,00	0,07	0,00	0,00	0,00	0,00	136	8,99	0,00	0,00	-0,07	0,00	0,00	0,00
150	8,24	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	135	8,24	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
127	8,24	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	97	8,24	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
128	8,99	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	113	8,99	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00
129	9,75	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	114	9,75	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
137	9,75	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	122	9,75	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
136	8,99	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	121	8,99	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00
135	8,24	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	120	8,24	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
97	8,24	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	102	8,24	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
113	8,99	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00	0,00	103	8,99	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00
114	9,75	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	104	9,75	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
122	9,75	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	112	9,75	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
120	8,24	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	110	8,24	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
138	3,75	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	123	3,75	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
51	1,46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	18	1,46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
18	1,46	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	16	1,46	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
16	1,46	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	14	1,46	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
123	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	93	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
93	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	98	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
140	6,60	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	46	6,75	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
148	6,60	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	35	6,75	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
140	6,60	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	125	6,67	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00
125	6,67	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	95	6,67	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
95	6,67	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	100	6,67	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
148	6,60	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	133	6,67	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00
133	6,67	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	118	6,67	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
118	6,67	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	108	6,67	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
50	1,46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	17	1,46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
17	1,46	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	15	1,46	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00
15	1,46	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	13	1,46	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
146	3,75	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	131	3,75	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
131	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	116	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
116	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	106	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
121	8,99	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00	0,00	111	8,99	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00
49	1,46	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	153	3,75	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00
153	3,75	0,00	-0,01	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	33	4,22	0,00	0,01	-0,02	0,01	0,00	0,00
154	5,42	0,00	-0,01	-0,07	0,01	0,00	0,00	0,00	155	6,60	0,00	0,01	0,07	0,00	0,00	0,00
156	6,75	0,00	0,00	-0,07	0,00	0,00	0,00	0,00	157	7,47	0,00	0,00	0,07	0,00	0,00	0,00
157	7,47	0,00	0,00	-0,07	0,00	0,00	0,00	0,00	31	7,75	0,00	0,00	0,07	0,00	0,00	0,00
30	8,35	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	29	9,00	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00
29	9,00	0,00	0,00	0,09	0,00	0,00	0,00	0,00	28	9,60	0,00	0,00	-0,09	0,00	0,00	0,00
158	9,75	0,01	0,00	0,04	0,00	0,01	0,00	0,00	27	10,20	-0,01	0,00	-0,04	0,00	0,01	0,00
48	1,46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	159	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
19																

CARATTERISTICHE MEDIANE: SISMA VERTICALE: ASTE																
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)
	127	8,24	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00	96	7,47	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00
	94	5,42	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00	126	7,47	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00
	96	7,47	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00	124	5,42	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00
	16	1,46	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00	124	5,42	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,00
	94	5,42	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00	18	1,46	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00
	47	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	34	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	35	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	45	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	45	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	44	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	44	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	43	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	43	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	41	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	41	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	39	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	39	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	38	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	38	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	37	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	37	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	36	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	36	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	35	3,75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	33	3,75	0,00	0,00	0,10	0,00	0,00	0,00	6	0,00	0,00	0,00	-0,10	0,00	0,00	0,00
	19	3,75	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	1	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FONDAZIONE																										
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final	T r a t	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE										VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE											
					Co Nr	GamRd	M Exd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co Nr	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	staffe Pas Lun Fi		
19	0,00	26	1	22	1,10	4,8	0,0	30	4	2	8,4	8,4	22	0,0	2,0	0,0	25,6	28,7	7,3	0,0	7	5	0,0	14	75	8
1	0,00	30	3	30	1,10	13,5	0,0	31	10	5	8,4	8,4	30	0,0	6,5	0,0	8,1	24,3	9,5	0,0	23	26	0,0	22	145	8
2.5		80	5	30	1,10	16,5	0,0	31	13	6	8,4	8,4	4	0,0	9,6	0,0	25,6	28,7	7,3	0,0	33	25	0,0	14	75	8
5	0,00	26	1	31	1,10	12,3	0,0	31	10	5	8,4	8,4	24	0,0	8,6	0,0	25,6	28,7	7,3	0,0	30	22	0,0	14	30	8
21	0,00	30	3	31	1,10	12,3	0,0	31	10	5	8,4	8,4	0	0,0	0,0	0,0	8,1	24,3	9,5	0,0	0	0	0,0	22	0	8
2.5		80	5	31	1,10	12,3	0,0	31	10	5	8,4	8,4	28	0,0	8,9	0,0	25,6	28,7	7,3	0,0	31	23	0,0	14	30	8
21	0,00	26	1	31	1,10	9,8	0,0	31	8	4	8,4	8,4	24	0,0	7,7	0,0	25,6	28,7	7,3	0,0	27	20	0,0	14	25	8
20	0,00	30	3	31	1,10	9,8	0,0	31	8	4	8,4	8,4	0	0,0	0,0	0,0	8,1	24,3	9,5	0,0	0	0	0,0	22	0	8
2.5		80	5	31	1,10	9,8	0,0	31	8	4	8,4	8,4	28	0,0	8,1	0,0	25,6	28,7	7,3	0,0	28	21	0,0	14	25	8
22	0,00	26	1	24	1,10	4,4	0,0	30	3	2	8,4	8,4	27	0,0	-4,4	0,0	25,6	28,7	7,3	0,0	16	12	0,0	14	65	8
32	0,00	30	3	24	1,10	5,9	0,0	30	5	2	8,4	8,4	0	0,0	0,0	0,0	8,1	24,3	9,5	0,0	0	0	0,0	22	0	8
2.5		80	5	24	1,10	5,9	0,0	30	5	2	8,4	8,4	20	0,0	5,3	0,0	25,6	28,7	7,3	0,0	18	14	0,0	14	65	8
52	0,00	26	1	24	1,10	9,5	0,0	31	7	4	8,4	8,4	16	0,0	3,1	0,0	25,6	28,7	7,3	0,0	11	8	0,0	14	35	8
53	0,00	30	3	24	1,10	9,5	0,0	31	7	4	8,4	8,4	0	0,0	0,0	0,0	8,1	24,3	9,5	0,0	0	0	0,0	22	0	8
2.5		80	5	24	1,10	9,5	0,0	31	7	4	8,4	8,4	20	0,0	4,6	0,0	25,6	28,7	7,3	0,0	16	12	0,0	14	35	8
55	0,00	26	1	27	1,10	0,4	0,0	30	0	0	8,4	8,4	4	0,0	-3,0	0,0	25,6	28,7	7,3	0,0	10	8	0,0	14	50	8
56	0,00	30	3	27	1,10	-0,2	0,0	23	0	0	8,4	8,4	0	0,0	0,0	0,0	8,1	24,3	9,5	0,0	0	0	0,0	22	0	8
2.5		80	5	27	1,10	0,4	0,0	30	0	0	8,4	8,4	1	0,0	3,0	0,0	25,6	28,7	7,3	0,0	10	8	0,0	14	50	8
57	0,00	26	1	28	1,10	-10,4	0,0	23	8	3	8,4	8,4	28	0,0	6,6	-2,6	25,6	28,7	7,3	2,6	59	35	9,5	14	35	8
58	0,00	30	3	28	1,10	-10,4	0,0	23	8	3	8,4	8,4	0	0,0	0,0	0,0	8,9	26,8	10,4	0,0	0	0	0,0	20	0	8
2.5		80	5	28	1,10	-10,4	0,0	23	8	3	8,4	8,4	28	0,0	6,9	-2,6	25,6	28,7	7,3	2,6	60	36	9,5	14	35	8
60	0,00	26	1	27	1,10	4,5	0,0	30	3	2	8,4	8,4	28	0,0	3,4	-2,7	25,6	28,7	7,3	2,7	49	27	9,9	14	30	8
27	0,00	30	3	27	1,10	4,5	0,0	30	3	2	8,4	8,4	0	0,0	0,0	0,0	8,9	26,8	10,4	0,0	0	0	0,0	20	0	8
2.5		80	5	27	1,10	4,5	0,0	30	3	2	8,4	8,4	28	0,0	5,0	-2,8	25,6	28,7	7,3	2,8	55	32	10,0	14	30	8
61	0,00	26	1	29	1,10	5,2	0,0	30	4	2	8,4	8,4	27	0,0	-3,0	-1,2	25,6	28,7	7,3	1,3	28	16	4,5	14	35	8
62	0,00	30	3	29	1,10	5,2	0,0	30	4	2	8,4	8,4	0	0,0	0,0	0,0	8,9	26,8	10,4	0,0	0	0	0,0	20	0	8
2.5		80	5	29	1,10	5,2	0,0	30	4	2	8,4	8,4	28	0,0	2,0	1,2	25,6	28,7	7,3	1,3	23	13	4,6	14	35	8
63	0,00	26	1	24	1,10	5,3	0,0	30	4	2	8,4	8,4	26	0,0	-3,6	-1,3	25,6	28,7	7,3	1,3	31	18	4,8	14	33	8
29	0,00	30	3	24	1,10	5,3	0,0	30	4	2	8,4	8,4	0	0,0	0,0	0,0	8,9	26,8	10,4	0,0	0	0	0,0	20	0	8
2.5		80	5	24	1,10	5,3	0,0	30	4	2	8,4	8,4	18	0,0	-3,0	-1,0	25,6	28,7	7,3	1,3	25	15	4,8	14	33	8
29	0,00	26	1	29	1,10	4,5	0,0	30	3	2	8,4	8,4	26	0,0	-1,5	-1,3	25,6	28,7	7,3	1,3	23	13	4,7	14	22	8
64	0,00	30	3	29	1,10	4,5	0,0	30	3	2	8,4	8,4	0	0,0	0,0	0,0	8,9	26,8	10,4	0,0	0	0	0,0	20	0	8
2.5		80	5	29	1,10	4,5	0,0	30	3	2	8,4	8,4	29	0,0	1,8	1,2	25,6	28,7	7,3	1,3	22	13	4,7	14	22	8
65	0,00	26	1	24	1,10	4,5	0,0	30	3	2	8,4	8,4	26	0,0	-4,5	-1,4	25,6	28,7	7,3	1,4	35	21	5,1	14	75	8
30	0,00	30	3	24	1,10	4,5	0,0	30	3	2	8,4	8,4	29	0,0	-1,9	1,2	25,6	28,7	7,3	1,4	24	19	5,1	20	5	8
2.5		80	5	21	1,10	2,6	0,0	30	2	1	8,4	8,4	29	0,0	4,1	1,2	25,6	28,7	7,3	1,4	31	19	5,1	14	75	8
66	0,00	26	1	29	1,10	4,6	0,0	30	4	2	8,4	8,4	27	0,0	-5,7	2,2	25,6	28,7	7,3	2,4	50	30	8,7	14	55	8
67	0,00	30	3	29	1,10	5,5	0,0	30	4	2	8,4	8,4	0	0,0	0,0	0,0	8,9	26,8	10,4	0,0	0	0	0,0	20	0	8
2.5		80	5	29	1,10	5,5	0,0	30	4	2	8,4	8,4	29	0,0	4,2	-2,3	25,6	28,7	7,3	2,4	46	26	8,6	14	55	8
31	0,00	26	1	25	1,10	9,1	0,0	31	7	3	8,4	8,4	26	0,0	-8,2	2,6	25,6	28,7	7,3	2,7	65	39	9,9	14	27	8
68	0,00	30	3	25	1,10	9,1	0,0	31	7	3	8,4	8,4	0	0,0	0,0	0,0	8,9	26,8	10,4	0,0	0	0	0,0	20	0	8
2.5		80	5	25	1,10	9,1	0,0	31	7	3	8,4	8,4	26	0,0	-7,3	2,6	25,6	28,7	7,3	2,7	61	36	9,8	14	27	8
69	0																									

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FONDAZIONE																										
Filo Iniz. Fin. Ctg9	Quota Iniz. Final	T r a t	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE										VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE											
					Co Nr	GamRd	M Exd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	ef% 100	ec% 100	Area cmq sup inf	Co Nr	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	staffe Pas Lun	Fi	
71	0,00		30 3	28	1,10	-0,5	0,0	24	0	0	7,5	7,5	1	0,0	-0,7	0,0	24,3	8,2	0,0	3	3	0,0	22	47	8	
2.5			80 5	22	1,10	0,9	0,0	29	1	0	7,5	7,5	4	0,0	3,8	0,0	25,6	28,7	6,3	0,0	13	10	0,0	14	75	8
71	0,00		27 1	28	1,10	1,2	0,0	29	1	0	7,5	7,5	4	0,0	-3,8	0,0	25,6	28,7	6,3	0,0	13	10	0,0	14	75	8
7	0,00		30 3	28	1,10	-0,6	0,0	24	1	0	7,5	7,5	28	0,0	-0,8	0,0	8,1	24,3	8,2	0,0	3	3	0,0	22	47	8
2.5			80 5	28	1,10	1,3	0,0	29	1	1	7,5	7,5	28	0,0	4,1	0,0	25,6	28,7	6,3	0,0	14	11	0,0	14	75	8
7	0,00		27 1	28	1,10	0,4	0,0	29	0	0	7,5	7,5	28	0,0	-2,4	0,0	25,6	28,7	6,3	0,0	8	6	0,0	14	52	8
72	0,00		30 3	28	1,10	-0,2	0,0	24	0	0	7,5	7,5	0	0,0	0,0	0,0	8,1	24,3	8,2	0,0	0	0	0,0	22	0	8
2.5			80 5	28	1,10	0,4	0,0	29	0	0	7,5	7,5	28	0,0	2,4	0,0	25,6	28,7	6,3	0,0	8	6	0,0	14	52	8
72	0,00		27 1	28	1,10	0,4	0,0	29	0	0	7,5	7,5	28	0,0	-2,4	0,0	25,6	28,7	6,3	0,0	8	6	0,0	14	52	8
73	0,00		30 3	28	1,10	-0,2	0,0	24	0	0	7,5	7,5	0	0,0	0,0	0,0	8,1	24,3	8,2	0,0	0	0	0,0	22	0	8
2.5			80 5	28	1,10	0,4	0,0	29	0	0	7,5	7,5	28	0,0	2,4	0,0	25,6	28,7	6,3	0,0	8	6	0,0	14	52	8
73	0,00		27 1	24	1,10	14,3	0,0	30	12	6	7,5	7,5	24	0,0	-9,5	0,0	25,6	28,7	6,3	0,0	33	25	0,0	14	52	8
74	0,00		30 3	24	1,10	14,3	0,0	30	12	6	7,5	7,5	0	0,0	0,0	0,0	8,1	24,3	8,2	0,0	0	0	0,0	22	0	8
2.5			80 5	24	1,10	12,5	0,0	30	11	5	7,5	7,5	24	0,0	-6,4	0,0	25,6	28,7	6,3	0,0	22	17	0,0	14	52	8
74	0,00		27 1	28	1,10	0,4	0,0	29	0	0	7,5	7,5	1	0,0	-2,5	0,0	25,6	28,7	6,3	0,0	9	6	0,0	14	54	8
75	0,00		30 3	28	1,10	-0,2	0,0	24	0	0	7,5	7,5	0	0,0	0,0	0,0	8,1	24,3	8,2	0,0	0	0	0,0	22	0	8
2.5			80 5	28	1,10	0,4	0,0	29	0	0	7,5	7,5	1	0,0	2,5	0,0	25,6	28,7	6,3	0,0	9	7	0,0	14	54	8
75	0,00		27 1	28	1,10	0,4	0,0	29	0	0	7,5	7,5	1	0,0	-2,5	0,0	25,6	28,7	6,3	0,0	9	7	0,0	14	54	8
76	0,00		30 3	28	1,10	-0,2	0,0	24	0	0	7,5	7,5	0	0,0	0,0	0,0	8,1	24,3	8,2	0,0	0	0	0,0	22	0	8
2.5			80 5	28	1,10	0,4	0,0	29	0	0	7,5	7,5	4	0,0	2,5	0,0	25,6	28,7	6,3	0,0	9	7	0,0	14	54	8
76	0,00		27 1	30	1,10	7,1	0,0	30	6	3	7,5	7,5	24	0,0	-6,0	0,0	25,6	28,7	6,3	0,0	21	16	0,0	14	65	8
77	0,00		30 3	30	1,10	8,2	0,0	30	7	3	7,5	7,5	0	0,0	0,0	0,0	8,1	24,3	8,2	0,0	0	0	0,0	22	0	8
2.5			80 5	30	1,10	8,2	0,0	30	7	3	7,5	7,5	23	0,0	3,4	0,0	25,6	28,7	6,3	0,0	12	9	0,0	14	65	8
77	0,00		27 1	29	1,10	1,3	0,0	29	1	1	7,5	7,5	1	0,0	-4,6	0,0	25,6	28,7	6,3	0,0	16	12	0,0	14	75	8
8	0,00		30 3	29	1,10	-0,7	0,0	24	1	0	7,5	7,5	1	0,0	-0,9	0,0	8,1	24,3	8,2	0,0	3	4	0,0	22	40	8
2.5			80 5	29	1,10	1,3	0,0	29	1	1	7,5	7,5	1	0,0	4,6	0,0	25,6	28,7	6,3	0,0	16	12	0,0	14	75	8
8	0,00		27 1	29	1,10	1,3	0,0	29	1	1	7,5	7,5	1	0,0	-4,7	0,0	25,6	28,7	6,3	0,0	16	12	0,0	14	75	8
78	0,00		30 3	29	1,10	-0,7	0,0	24	1	0	7,5	7,5	1	0,0	-0,9	0,0	8,1	24,3	8,2	0,0	3	4	0,0	22	41	8
2.5			80 5	29	1,10	1,3	0,0	29	1	1	7,5	7,5	1	0,0	4,7	0,0	25,6	28,7	6,3	0,0	16	12	0,0	14	75	8
78	0,00		27 1	29	1,10	2,7	0,0	29	2	1	7,5	7,5	1	0,0	-6,8	0,0	25,6	28,7	6,3	0,0	24	18	0,0	14	75	8
9	0,00		30 3	29	1,10	-1,4	0,0	24	1	0	7,5	7,5	1	0,0	-2,8	0,0	8,1	24,3	8,2	0,0	10	12	0,0	22	121	8
2.5			80 5	29	1,10	2,7	0,0	29	2	1	7,5	7,5	1	0,0	6,8	0,0	25,6	28,7	6,3	0,0	24	18	0,0	14	75	8
9	0,00		27 1	29	1,10	0,5	0,0	29	0	0	7,5	7,5	1	0,0	-2,8	0,0	25,6	28,7	6,3	0,0	10	7	0,0	14	55	8
79	0,00		30 3	29	1,10	-0,2	0,0	24	0	0	7,5	7,5	0	0,0	0,0	0,0	8,1	24,3	8,2	0,0	0	0	0,0	22	0	8
2.5			80 5	29	1,10	0,5	0,0	29	0	0	7,5	7,5	1	0,0	2,8	0,0	25,6	28,7	6,3	0,0	10	7	0,0	14	55	8
79	0,00		27 1	25	1,10	8,7	0,0	30	7	3	7,5	7,5	25	0,0	-7,9	1,3	25,6	28,7	6,3	1,6	48	31	6,0	14	45	8
80	0,00		30 3	25	1,10	8,7	0,0	30	7	3	7,5	7,5	0	0,0	0,0	0,0	8,9	26,8	9,0	0,0	0	0	0,0	20	0	8
2.5			80 5	25	1,10	8,3	0,0	30	7	3	7,5	7,5	30	0,0	5,0	-1,5	25,6	28,7	6,3	1,6	41	25	6,0	14	45	8
80	0,00		27 1	25	1,10	0,0	0,0	29	0	0	7,5	7,5	1	0,0	-0,8	0,0	25,6	28,7	6,3	0,0	3	2	0,0	14	15	8
81	0,00		30 3	25	1,10	0,0	0,0	24	0	0	7,5	7,5	0	0,0	0,0	0,0	8,1	24,3	8,2	0,0	0	0	0,0	22	0	8
2.5			80 5	25	1,10	0,0	0,0	29	0	0	7,5	7,5	1	0,0	0,8	0,0	25,6	28,7	6,3	0,0	3	2	0,0	14	15	8
81	0,00		27 1	24	1,10	4,3	0,0	30	4	2	7,5	7,5	26	0,0	13,1	-1,7	25,6	28,7	6,3	1,7	73	48	6,7	14	45	8
82	0,00		30 3	26	1,10	6,2	0,0	30	5	2	7,5	7,5	0	0,0	0,0	0,0	8,9	26,8	9,0	0,0	0	0	0,0	20	0	8
2.5			80 5	26	1,10	6,2	0,0	30	5	2	7,5	7,5	26	0,0	13,2	-1,7	25,6	28,7	6,3	1,8	74	48	6,8	14	45	8
82	0,00		27 1	25	1,10	0,0	0,0	29	0	0	7,5	7,5	1	0,0	-0,9	0,0	25,6	28,7	6,3	0,0	3	2	0,0	14	18	8
10	0,00		30 3	25	1,10	0,0	0,0	24	0	0	7,5	7,5	0	0,0	0,0	0,0	8,1	24,3	8,2	0,0	0	0	0,0	22	0	8
2.5			80 5	25	1,10	0,0	0,0	29	0	0	7,5	7,5	1	0,0	0,9	0,0	25,6	28,7	6,3	0,0	3	2	0,0	14	18	8
10	0,00		27 1	29	1,10	3,9	0,0	30	3	2	7,5	7,5	1	0,0	-8,6	0,0	25,6	28,7	6,3	0,0	30	22	0,0	14	75	8
83	0,00		30 3	29	1,10	-1,9	0,0	24	2	1	7,5	7,5	1	0,0	-4,6	0,0	8,1	24,3	8,2	0,0	16	19	0,0	22	177	8
2.5			80 5	29	1,10	3,8	0,0	30	3	2	7,5	7,5	1	0,0	8,6	0,0	25,6	28,7	6,3	0,0	30	22	0,0	14	75	8
83	0,00		27 1	29	1,10	1,9	0,0	29	2	1	7,5	7,5	1	0,0	-6,2	0,0	25,6	28,7	6,3	0,0	21	16	0,0	14	75	8
11	0,00		30 3	29	1,10	-1,0	0,0	24	1	0	7,5	7,5	1	0,0	-2,1	0,0	8,1	24,3	8,2	0,0	7	8	0,0	22	82	8
2.5			80 5	29	1,10	2,0	0,0	29	2	1	7,5	7,5	1	0,0	6,2	0,0	25,6	28,7	6,3	0,0	22	16	0,0	14	75	8
11	0,00		27 1	29	1,10	0,6	0,0	29	1	0	7,5	7,5	1	0,0	-3,5	0,0	25,6	28,7	6,3	0,0	12	9	0,0	14	65	8
84	0,00		30 3	29	1,10	-0,3	0,0	24	0	0	7,5	7,5	0	0,0	0,0	0,0	8,1	24,3	8,2	0,0	0	0	0,0	22	0	8
2.5			80 5	29	1,10	0,6	0,0	29	1	0	7,5	7,5	1	0,0	3,5	0,0	25,6	28,7	6,3	0,0	12	9	0,0	14	65	8
84	0,00		27 1	27	1,10	10,1	0,0	30	9	4	7,5	7,5	31	0,0	-3,1	-1,1	25,6	28,7	6,3	1,1	29	17	4,4	14	75	8
85	0,00		30 3	27	1,10	10,1	0																			

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FONDAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctg9	Quota Iniz. Final	T r a t	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE										VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE												
					Co Nr	GamRd	M Exd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	ef% 100	ec% 100	Area cmq sup inf	Co Nr	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	staffe Pas Lun	Fi		
2.5			80	5	27	1,10	1,3	0,0	29	1	1	7,5	7,5	1	0,0	4,1	0,0	25,6	28,7	6,3	0,0	14	11	0,0	14	75	8
87	0,00		27	1	19	1,10	1,0	0,0	29	1	0	7,5	7,5	1	0,0	-3,8	0,0	25,6	28,7	6,3	0,0	13	10	0,0	14	75	8
6	0,00		30	3	25	1,10	-0,5	0,0	24	0	0	7,5	7,5	1	0,0	0,8	0,0	8,1	24,3	8,2	0,0	3	3	0,0	22	47	8
2.5			80	5	25	1,10	1,0	0,0	29	1	0	7,5	7,5	1	0,0	3,7	0,0	25,6	28,7	6,3	0,0	13	10	0,0	14	75	8
48	0,00		26	1	30	1,10	2,5	0,0	30	2	1	8,4	8,4	2	0,0	3,2	0,0	25,6	28,7	7,3	0,0	11	8	0,0	14	62	8
19	0,00		30	3	30	1,10	3,9	0,0	30	3	1	8,4	8,4	0	0,0	0,0	0,0	8,1	24,3	9,5	0,0	0	0	0,0	22	0	8
2.5			80	5	30	1,10	3,9	0,0	30	3	1	8,4	8,4	9	0,0	4,7	0,0	25,6	28,7	7,3	0,0	16	12	0,0	14	62	8
33	0,00		26	1	19	1,10	3,7	0,0	30	3	1	8,4	8,4	5	0,0	-4,9	0,0	25,6	28,7	7,3	0,0	17	13	0,0	14	63	8
49	0,00		30	3	19	1,10	3,7	0,0	30	3	1	8,4	8,4	0	0,0	0,0	0,0	8,1	24,3	9,5	0,0	0	0	0,0	22	0	8
2.5			80	5	19	1,10	2,4	0,0	30	2	1	8,4	8,4	5	0,0	-3,5	0,0	25,6	28,7	7,3	0,0	12	9	0,0	14	63	8
50	0,00		29	1	23	1,10	0,7	0,0	29	1	0	6,6	6,6	2	0,0	1,5	0,0	25,6	28,7	5,3	0,0	5	4	0,0	14	63	8
34	0,00		30	3	23	1,10	0,9	0,0	29	1	0	6,6	6,6	0	0,0	0,0	0,0	8,1	24,3	6,9	0,0	0	0	0,0	22	0	8
2.5			80	5	23	1,10	0,9	0,0	29	1	0	6,6	6,6	2	0,0	1,8	0,0	25,6	28,7	5,3	0,0	6	5	0,0	14	63	8
34	0,00		29	1	23	1,10	0,9	0,0	29	1	0	6,6	6,6	5	0,0	-1,2	0,0	25,6	28,7	5,3	0,0	4	3	0,0	14	75	8
35	0,00		30	3	23	1,10	0,8	0,0	29	1	0	6,6	6,6	5	0,0	-0,8	0,0	8,1	24,3	6,9	0,0	3	3	0,0	22	130	8
2.5			80	5	23	1,10	0,4	0,0	28	0	0	6,6	6,6	5	0,0	0,7	0,0	25,6	28,7	5,3	0,0	2	2	0,0	14	75	8
35	0,00		29	1	21	1,10	0,3	0,0	28	0	0	6,6	6,6	5	0,0	-1,2	0,0	25,6	28,7	5,3	0,0	4	3	0,0	14	75	8
36	0,00		30	3	21	1,10	0,2	0,0	28	0	0	6,6	6,6	13	0,0	-0,6	0,0	8,1	24,3	6,9	0,0	2	3	0,0	22	130	8
2.5			80	5	5	1,10	0,9	0,0	29	1	0	6,6	6,6	5	0,0	1,1	0,0	25,6	28,7	5,3	0,0	4	3	0,0	14	75	8
36	0,00		29	1	5	1,10	0,9	0,0	29	1	0	6,6	6,6	5	0,0	-1,4	0,0	25,6	28,7	5,3	0,0	5	4	0,0	14	75	8
37	0,00		30	3	17	1,10	-0,1	0,0	24	0	0	6,6	6,6	5	0,0	-0,8	0,0	8,1	24,3	6,9	0,0	3	3	0,0	22	130	8
2.5			80	5	5	1,10	0,5	0,0	28	0	0	6,6	6,6	5	0,0	1,1	0,0	25,6	28,7	5,3	0,0	4	3	0,0	14	75	8
37	0,00		29	1	5	1,10	0,5	0,0	28	0	0	6,6	6,6	5	0,0	-1,1	0,0	25,6	28,7	5,3	0,0	4	3	0,0	14	75	8
38	0,00		30	3	5	1,10	0,9	0,0	29	1	0	6,6	6,6	5	0,0	0,9	0,0	8,1	24,3	6,9	0,0	3	4	0,0	22	130	8
2.5			80	5	5	1,10	1,3	0,0	29	1	1	6,6	6,6	5	0,0	1,7	0,0	25,6	28,7	5,3	0,0	6	4	0,0	14	75	8
38	0,00		29	1	5	1,10	1,3	0,0	29	1	1	6,6	6,6	5	0,0	-1,6	0,0	25,6	28,7	5,3	0,0	6	4	0,0	14	75	8
39	0,00		30	3	5	1,10	0,9	0,0	29	1	0	6,6	6,6	5	0,0	-0,9	0,0	8,1	24,3	6,9	0,0	3	4	0,0	22	130	8
2.5			80	5	7	1,10	0,7	0,0	29	1	0	6,6	6,6	5	0,0	1,2	0,0	25,6	28,7	5,3	0,0	4	3	0,0	14	75	8
39	0,00		29	1	7	1,10	0,7	0,0	29	1	0	6,6	6,6	5	0,0	-1,2	0,0	25,6	28,7	5,3	0,0	4	3	0,0	14	75	8
40	0,00		30	3	5	1,10	0,8	0,0	29	1	0	6,6	6,6	5	0,0	0,8	0,0	8,1	24,3	6,9	0,0	3	3	0,0	22	130	8
2.5			80	5	5	1,10	1,2	0,0	29	1	0	6,6	6,6	5	0,0	1,6	0,0	25,6	28,7	5,3	0,0	5	4	0,0	14	75	8
40	0,00		29	1	5	1,10	1,2	0,0	29	1	0	6,6	6,6	5	0,0	-1,7	0,0	25,6	28,7	5,3	0,0	6	4	0,0	14	75	8
41	0,00		30	3	5	1,10	-0,3	0,0	24	0	0	6,6	6,6	5	0,0	-1,0	0,0	8,1	24,3	6,9	0,0	3	4	0,0	22	130	8
2.5			80	5	24	1,10	0,1	0,0	28	0	0	6,6	6,6	2	0,0	1,1	0,0	25,6	28,7	5,3	0,0	4	3	0,0	14	75	8
41	0,00		29	1	24	1,10	0,1	0,0	28	0	0	6,6	6,6	2	0,0	-1,1	0,0	25,6	28,7	5,3	0,0	4	3	0,0	14	75	8
42	0,00		30	3	7	1,10	-0,5	0,0	24	0	0	6,6	6,6	2	0,0	0,8	0,0	8,1	24,3	6,9	0,0	3	3	0,0	22	130	8
2.5			80	5	25	1,10	0,3	0,0	28	0	0	6,6	6,6	2	0,0	1,5	0,0	25,6	28,7	5,3	0,0	5	4	0,0	14	75	8
42	0,00		29	1	25	1,10	0,3	0,0	28	0	0	6,6	6,6	2	0,0	-1,5	0,0	25,6	28,7	5,3	0,0	5	4	0,0	14	75	8
43	0,00		30	3	7	1,10	-0,4	0,0	24	0	0	6,6	6,6	2	0,0	-0,8	0,0	8,1	24,3	6,9	0,0	3	3	0,0	22	130	8
2.5			80	5	13	1,10	0,5	0,0	28	0	0	6,6	6,6	2	0,0	1,1	0,0	25,6	28,7	5,3	0,0	4	3	0,0	14	75	8
43	0,00		29	1	13	1,10	0,5	0,0	28	0	0	6,6	6,6	2	0,0	-1,1	0,0	25,6	28,7	5,3	0,0	4	3	0,0	14	75	8
44	0,00		30	3	20	1,10	-0,1	0,0	24	0	0	6,6	6,6	2	0,0	0,7	0,0	8,1	24,3	6,9	0,0	2	3	0,0	22	130	8
2.5			80	5	13	1,10	0,9	0,0	29	1	0	6,6	6,6	2	0,0	1,4	0,0	25,6	28,7	5,3	0,0	5	4	0,0	14	75	8
44	0,00		29	1	13	1,10	0,9	0,0	29	1	0	6,6	6,6	2	0,0	-1,4	0,0	25,6	28,7	5,3	0,0	5	4	0,0	14	75	8
45	0,00		30	3	20	1,10	-0,2	0,0	24	0	0	6,6	6,6	2	0,0	-0,8	0,0	8,1	24,3	6,9	0,0	3	3	0,0	22	130	8
2.5			80	5	20	1,10	-0,2	0,0	24	0	0	6,6	6,6	2	0,0	0,9	0,0	25,6	28,7	5,3	0,0	3	2	0,0	14	75	8
45	0,00		29	1	20	1,10	-0,1	0,0	24	0	0	6,6	6,6	2	0,0	-0,7	0,0	25,6	28,7	5,3	0,0	2	2	0,0	14	75	8
46	0,00		30	3	5	1,10	1,0	0,0	29	1	0	6,6	6,6	2	0,0	0,9	0,0	8,1	24,3	6,9	0,0	3	4	0,0	22	130	8
2.5			80	5	5	1,10	1,4	0,0	29	1	1	6,6	6,6	2	0,0	1,5	0,0	25,6	28,7	5,3	0,0	5	4	0,0	14	75	8
46	0,00		29	1	5	1,10	1,4	0,0	29	1	1	6,6	6,6	2	0,0	-0,8	0,0	25,6	28,7	5,3	0,0	3	2	0,0	14	75	8

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FONDAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctg0	Quota Iniz. Final	T r a t	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co Nr	GamRd	M Exd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	ef% 100	ec% 100	Area cmq sup inf	Co Nr	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	Alon cmq	staffe Pas Lun Fi			
49	0,00		28	1	31	1,50	1,2	-0,2	24	1	0	10,2	10,2	2	2,6	-2,7	0,0	22,6	21,4	9,6	0,0	9	13	0,0	30	50	8
14	0,00		100	3	19	1,50	-2,4	-0,4	24	3	1	10,2	10,2	5	2,8	-0,4	0,0	22,6	21,4	9,6	0,0	5	12	0,0	30	473	8
2.5			50	5	19	1,50	-5,0	-0,4	24	6	2	10,2	10,2	7	1,9	-2,8	0,0	22,6	21,4	9,6	0,0	9	13	0,0	30	50	8
14	0,00		28	1	19	1,50	-3,6	-0,2	24	4	1	10,2	10,2	7	-0,4	3,7	0,0	22,6	21,4	9,6	0,0	7	17	0,0	30	50	8
16	0,00		100	3	18	1,50	1,1	-0,2	24	1	0	10,2	10,2	5	-0,6	0,4	0,0	22,6	21,4	9,6	0,0	2	3	0,0	30	445	8
2.5			50	5	20	1,50	-2,3	0,0	23	3	1	10,2	10,2	8	-0,4	-2,8	0,0	22,6	21,4	9,6	0,0	6	13	0,0	30	50	8
16	0,00		28	1	28	1,50	-2,3	-0,1	24	3	1	10,2	10,2	7	0,5	3,0	0,0	22,6	21,4	9,6	0,0	6	14	0,0	30	50	8
18	0,00		100	3	19	1,50	1,2	0,5	22	1	0	10,2	10,2	5	0,7	-0,2	0,0	22,6	21,4	9,6	0,0	2	3	0,0	30	445	8
2.5			50	5	20	1,50	-3,4	-0,4	24	4	1	10,2	10,2	7	0,5	-3,6	0,0	22,6	21,4	9,6	0,0	7	17	0,0	30	50	8
18	0,00		28	1	18	1,50	-4,6	0,2	23	5	2	10,2	10,2	15	-1,8	2,9	0,0	22,6	21,4	9,6	0,0	9	14	0,0	30	50	8
51	0,00		100	3	18	1,50	-1,2	0,2	23	1	0	10,2	10,2	5	-2,8	0,3	0,0	22,6	21,4	9,6	0,0	5	13	0,0	30	473	8
2.5			50	5	18	1,50	0,2	0,2	20	0	0	10,2	10,2	5	-2,8	1,1	0,0	22,6	21,4	9,6	0,0	7	13	0,0	30	50	8
89	0,00		26	1	19	1,10	3,6	0,0	30	3	1	8,4	8,4	28	0,0	5,2	2,2	25,6	28,7	7,3	2,5	48	28	8,9	14	35	8
90	0,00		30	3	19	1,10	3,6	0,0	30	3	1	8,4	8,4	0	0,0	0,0	0,0	8,9	26,8	10,4	0,0	0	0	0,0	20	0	8
2.5			80	5	19	1,10	3,6	0,0	30	3	1	8,4	8,4	24	0,0	4,5	2,4	25,6	28,7	7,3	2,5	48	29	9,0	14	35	8
91	0,00		26	1	29	1,10	4,5	0,0	30	3	2	8,4	8,4	27	0,0	-3,7	-2,2	25,6	28,7	7,3	2,3	43	25	8,4	14	45	8
28	0,00		30	3	29	1,10	4,6	0,0	30	4	2	8,4	8,4	0	0,0	0,0	0,0	8,9	26,8	10,4	0,0	0	0	0,0	20	0	8
2.5			80	5	29	1,10	4,6	0,0	30	4	2	8,4	8,4	28	0,0	3,3	2,2	25,6	28,7	7,3	2,4	42	24	8,6	14	45	8

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctg0	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE														
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	ef% 100	ec% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	Alon cmq	Staffe Pas Lun Fi			
1	4,54		1	1	29	-2,9	-0,1	-2,1	29	13	6	4,0	4,0	29	-0,1	4,1	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	24	37	0,0	21	0	8
4	4,54		30	3	29	-2,5	-0,1	-2,1	29	11	5	4,0	4,0	29	-0,1	4,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	24	36	0,0	21	103	8
2.5	1,00		30	5	29	1,2	0,0	-2,1	31	5	3	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
4	4,54		1	1	1	0,0	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	1	1	0,0	21	0	8
5	4,54		30	3	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	1	1	0,0	21	102	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
5	4,54		1	1	23	-1,7	-1,7	-2,5	30	7	4	4,0	4,0	31	2,5	2,7	0,0	17,4	17,4	1,8	0,0	30	29	0,0	21	0	8
20	4,54		30	3	22	1,2	-2,3	-2,4	31	5	3	4,0	4,0	31	2,5	2,6	0,0	17,4	17,4	1,8	0,0	30	29	0,0	21	110	8
2.5	1,00		30	5	22	1,7	-2,5	-2,4	30	7	4	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
2	4,54		1	1	1	-0,1	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	1	2	0,0	21	0	8
54	4,54		30	3	1	0,0	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	1	2	0,0	21	143	8
2.5	1,00		30	5	1	-0,1	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
54	4,54		1	1	1	0,0	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	1	1	0,0	21	0	8
25	4,54		30	3	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	1	1	0,0	21	114	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
3	4,54		1	1	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	1	1	0,0	21	0	8
26	4,54		30	3	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	1	1	0,0	21	75	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
63	4,54		1	1	31	0,3	4,6	6,6	30	5	2	4,0	4,0	19	-1,5	-1,2	0,0	17,4	17,4	1,8	0,0	16	14	0,0	21	0	8
64	4,54		30	3	31	-0,2	4,8	6,6	31	5	2	4,0	4,0	19	-1,5	-1,5	0,0	17,4	17,4	1,8	0,0	17	14	0,0	21	110	8
2.5	1,00		30	5	31	-0,3	4,9	6,6	30	6	2	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
64	4,54		1	1	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	1	1	0,0	21	0	8
65	4,54		30	3	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	1	1	0,0	21	80	8
2.5	1,00		30	5	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
65	4,54		1	1	18	1,1	2,2	-1,0	29	5	2	4,0	4,0	27	1,6	-0,7	-0,4	17,4	17,4	1,8	0,4	36	18	2,2	11	0	8
30	4,54		30	3	31	0,4	2,3	7,0	6	6	1	4,0	4,0	27	1,6	-1,1	-0,4	17,4	17,4	1,8	0,4	38	18	2,2	11	155	8
2.5	1,00		30	5	31	-0,2	0,8	7,0	30	5	3	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	21,2	21,2	4,7	0,0	0	0	0,0	11	0	8
6	4,54		1	1	30	1,2	-0,1	-1,4	29	5	3	4,0	4,0	25	-0,2	0,9	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	6	8	0,0	21	0	8
87	3,84		30	3	30	1,1	-0,2	-1,4	30	5	2	4,0	4,0	30	0,2	-1,2	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	8	11	0,0	21	209	8
2.5	1,00		30	5	28	-0,8	0,3	1,1	22	5	2	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
87	3,84		1	1	26	-2,1	-0,4	-8,0	38	6	5	4,0	4,0	26	0,2	3,1	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	19	28	0,0	21	0	8
12	3,15		30	3	25	-2,1	0,6	9,7	16	16	4	4,0	4,0	26	0,2	3,1	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	19	28	0,0	21	209	8
2.5	1,00		30	5	30	4,0	-0,7	-8,6	34	14	9	5,0	4,5	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
12	3,15		1	1	30	6,1	-0,7	-12,6	36	15	10	9,0	6,5	25	0,1	3,5	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	21	31	0,0	21	0	8
86	3,15		30	3	25	-3,4	0,6	12,5	20	16	5	6,0	5,0	30	-0,1	-3,7	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	22	33	0,0	21	272	8
2.5	1,00		30	5	25	2,6	0,4	12,5	17	16	4	4,5	5,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
8																											

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																										
Filo Iniz. Fin. Ctg9	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE													
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	ef% 100	ec% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi		
11	3,15	30	3	1	0,0	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	1	2	0,0	21	130	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
11	3,15	1	1	1	-0,1	0,0	0,0	26	1	0	4,0	4,0	1	0,0	0,3	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	2	3	0,0	21	0	8
83	3,15	30	3	1	0,1	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,3	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	2	3	0,0	21	233	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	26	1	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
83	3,15	1	1	1	-0,3	0,0	0,0	26	1	1	4,0	4,0	1	0,0	0,5	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	3	4	0,0	21	0	8
10	3,15	30	3	1	0,1	0,0	0,0	26	1	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,5	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	3	4	0,0	21	327	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,3	0,0	0,0	26	1	1	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
10	3,15	1	1	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
82	3,15	30	3	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	35	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
82	3,15	1	1	27	0,3	1,6	9,1	96	7	4	4,0	4,0	29	1,5	1,3	-0,5	17,4	17,4	1,8	0,5	42	17	2,7	11	0	8
81	3,15	30	3	27	0,3	2,4	9,1	57	7	4	4,0	4,0	29	1,5	1,3	-0,5	17,4	17,4	1,8	0,5	42	17	2,7	11	90	8
2.5	1,00	30	5	26	0,3	2,4	9,6	17	7	3	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	21,2	21,2	4,7	0,0	0	0	0,0	11	0	8
81	3,15	1	1	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
80	3,15	30	3	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	30	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
80	3,15	1	1	26	0,2	3,4	9,6	18	6	5	4,0	4,0	30	1,8	-1,7	0,0	17,4	17,4	1,8	0,0	20	17	0,0	21	0	8
79	3,15	30	3	30	-1,4	4,1	8,8	12	12	2	4,0	4,0	30	1,8	-1,9	0,0	17,4	17,4	1,8	0,0	22	18	0,0	21	90	8
2.5	1,00	30	5	30	-1,5	4,2	8,8	13	13	2	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
79	3,15	1	1	1	0,0	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	1	1	0,0	21	0	8
9	3,15	30	3	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	1	1	0,0	21	110	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
9	3,15	1	1	1	-0,2	0,0	0,0	26	1	0	4,0	4,0	1	0,0	0,4	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	2	4	0,0	21	0	8
78	3,15	30	3	1	0,1	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,4	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	2	4	0,0	21	271	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,2	0,0	0,0	26	1	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
78	3,15	1	1	1	-0,1	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,3	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	2	3	0,0	21	0	8
8	3,15	30	3	1	0,0	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,3	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	2	3	0,0	21	191	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
8	3,15	1	1	1	-0,1	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,3	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	2	3	0,0	21	0	8
77	3,15	30	3	1	0,0	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,3	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	2	3	0,0	21	190	8
2.5	1,00	30	5	1	-0,1	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
77	3,15	1	1	25	-1,0	3,4	2,0	21	6	2	4,0	4,0	29	2,9	1,2	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	23	26	0,0	21	0	8
76	3,15	30	3	25	-0,7	2,8	2,0	19	5	1	4,0	4,0	29	2,9	1,2	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	23	26	0,0	21	130	8
2.5	1,00	30	5	25	0,7	-0,1	2,0	19	5	1	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
76	3,15	1	1	1	0,0	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	1	1	0,0	21	0	8
75	3,15	30	3	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	1	1	0,0	21	107	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
75	3,15	1	1	1	0,0	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	1	1	0,0	21	0	8
74	3,15	30	3	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	1	1	0,0	21	108	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
74	3,15	1	1	30	1,3	2,0	-4,7	37	4	3	4,0	4,0	16	1,7	0,2	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	14	15	0,0	21	0	8
73	3,15	30	3	26	1,1	1,4	-5,5	43	3	2	4,0	4,0	23	-1,5	-1,1	0,0	17,4	17,4	1,8	0,0	15	15	0,0	21	105	8
2.5	1,00	30	5	27	0,6	1,7	-5,4	59	1	1	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
73	3,15	1	1	1	0,0	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	1	1	0,0	21	0	8
72	3,15	30	3	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	1	1	0,0	21	104	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
72	3,15	1	1	23	0,6	0,0	0,5	23	3	1	4,0	4,0	23	0,0	-2,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	12	18	0,0	21	0	8
7	3,15	30	3	23	-1,4	0,0	0,5	25	7	3	4,0	4,0	23	0,0	-2,3	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	13	20	0,0	21	104	8
2.5	1,00	30	5	23	-1,6	0,0	0,5	25	8	3	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
7	3,15	1	1	26	1,3	-0,1	-0,5	27	6	3	4,0	4,0	29	0,0	0,8	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	5	7	0,0	21	0	8
71	3,84	30	3	26	0,8	0,0	-0,4	27	4	2	4,0	4,0	26	0,0	-1,2	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	7	11	0,0	21	209	8
2.5	1,00	30	5	26	-0,9	0,0	-0,3	27	4	2	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
71	3,84	1	1	31	0,1	0,1	5,7	32	4	3	4,0	4,0	28	0,0	1,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	6	9	0,0	21	0	8
1	4,54	30	3	31	-0,3	0,1	5,8	33	5	1	4,0	4,0	28	0,0	1,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	6	9	0,0	21	209	8
2.5	1,00	30	5	27	-0,7	0,1	5,1	10	7	1	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
2	4,54	1	1	26	2,6	0,1	2,7	24	15	5	4,0	4,0	26	0,1	-1,6	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	10	15	0,0	21	0	8
92	3,84	30	3	26	1,7	0,1	2,6	22	10	3	4,0	4,0	26	0,1	-2,1	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	12	19	0,0	21	209	8
2.5	1,00	30	5	26	-1,3	0,0	2,5																			

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																										
Filo Iniz. Fin. Ctg9	Quota Iniz. Final AmpC	T r a s	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE										VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE											
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	ef% 100	ec% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi		
2.5	1,00		30 5 16		0,2	0,0	6,2	18	5	2	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
20	4,54		1 1 1		0,0	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	1	2	0,0	21	0	8
24	4,54		30 3 1		0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	1	2	0,0	21	115	8
2.5	1,00		30 5 1		0,0	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
24	4,54		1 1 1		0,0	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,2	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	1	2	0,0	21	0	8
22	4,54		30 3 1		0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,2	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	1	2	0,0	21	115	8
2.5	1,00		30 5 1		0,0	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
22	4,54		1 1 17		0,7	-0,6	-2,9	38	2	2	4,0	4,0	21	-1,0	1,2	0,0	17,4	17,4	1,8	0,0	12	11	0,0	21	0	8
32	4,54		30 3 5		0,7	-0,1	-5,0	54	1	1	4,0	4,0	21	-1,0	1,2	0,0	17,4	17,4	1,8	0,0	12	11	0,0	21	130	8
2.5	1,00		30 5 20		0,8	0,7	-5,0	49	1	2	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
32	4,54		1 1 1		0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	1	1	0,0	21	0	8
52	4,54		30 3 1		0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	1	1	0,0	21	60	8
2.5	1,00		30 5 1		0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
52	4,54		1 1 31		-0,3	1,7	-1,0	34	1	1	4,0	4,0	25	1,0	-1,1	0,0	17,4	17,4	1,8	0,0	12	11	0,0	21	0	8
53	4,54		30 3 25		-0,8	-2,4	-5,7	52	1	2	4,0	4,0	25	1,0	-1,3	0,0	17,4	17,4	1,8	0,0	13	12	0,0	21	70	8
2.5	1,00		30 5 25		-0,8	-2,4	-5,7	52	1	2	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
53	4,54		1 1 1		0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
23	4,54		30 3 1		0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	20	8
2.5	1,00		30 5 1		0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
23	4,54		1 1 1		0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
2	4,54		30 3 1		0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	23	8
2.5	1,00		30 5 1		0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
25	4,54		1 1 1		0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	1	1	0,0	21	0	8
55	4,54		30 3 1		0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	1	1	0,0	21	73	8
2.5	1,00		30 5 1		0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
55	4,54		1 1 24		1,6	-1,0	2,9	21	10	3	4,0	4,0	24	-2,2	-3,2	0,0	17,4	17,4	1,8	0,0	31	29	0,0	21	0	8
56	4,54		30 3 24		-1,3	1,0	2,9	20	8	2	4,0	4,0	24	-2,2	-3,4	0,0	17,4	17,4	1,8	0,0	32	31	0,0	21	100	8
2.5	1,00		30 5 24		-1,7	1,2	2,9	22	10	3	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
56	4,54		1 1 1		0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
3	4,54		30 3 1		0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	32	8
2.5	1,00		30 5 1		0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
30	4,54		1 1 1		0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	1	1	0,0	21	0	8
66	4,54		30 3 1		0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	1	1	0,0	21	80	8
2.5	1,00		30 5 1		0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
66	4,54		1 1 31		0,1	0,6	7,6	28	5	4	4,0	4,0	18	0,9	-1,6	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	14	15	0,0	21	0	8
67	4,54		30 3 31		-0,5	0,8	7,6	4	7	1	4,0	4,0	18	0,9	-1,9	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	16	17	0,0	21	110	8
2.5	1,00		30 5 26		-0,9	1,5	6,6	9	8	1	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
67	4,54		1 1 1		0,0	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	1	1	0,0	21	0	8
31	4,54		30 3 1		0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	1	1	0,0	21	90	8
2.5	1,00		30 5 1		0,0	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
31	4,54		1 1 30		-0,3	-2,0	8,2	31	7	3	4,0	4,0	25	-2,1	-2,1	-0,6	17,4	17,4	1,8	0,7	55	24	3,7	11	0	8
68	4,54		30 3 30		-0,3	-2,3	8,2	31	7	3	4,0	4,0	25	-2,1	-2,2	-0,6	17,4	17,4	1,8	0,7	56	24	3,7	11	55	8
2.5	1,00		30 5 31		-0,3	-2,4	8,3	25	6	3	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	21,2	21,2	4,7	0,0	0	0	0,0	11	0	8
68	4,54		1 1 1		0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	1	0,0	21	0	8
69	4,54		30 3 1		0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	1	0,0	21	45	8
2.5	1,00		30 5 1		0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
69	4,54		1 1 30		-0,4	-3,3	8,6	51	7	2	4,0	4,0	24	-1,9	-4,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	35	36	0,0	21	0	8
70	4,54		30 3 24		-3,9	4,7	-9,6	35	13	8	4,5	5,0	24	-1,9	-4,2	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	36	38	0,0	21	110	8
2.5	1,00		30 5 24		-4,9	5,0	-9,6	34	16	10	5,0	6,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
70	4,54		1 1 31		-2,0	-0,1	11,9	13	17	3	4,0	5,7	24	0,0	-22,3	0,0	20,8	20,8	2,2	0,0	107	88	0,0	6	0	8
6	4,54		30 3 24		-10,1	0,1	-11,9	36	20	14	9,8	12,0	24	0,0	-22,4	0,0	20,8	20,8	2,2	0,0	108	0	0,0	21	0	8
NoVer.	1,00		30 5 24		-10,1	0,1	-11,9	36	20	14	9,8	12,0	24	0,0	-22,4	0,0	20,8	20,8	2,2	0,0	108	0	0,0	21	0	8
26	4,54		1 1 1		0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
57	4,54		30 3 1		0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	34	8
2.5	1,00		30 5 1		0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
57	4,54		1 1 28		-0,8	2,9	5,5	11	7	1	4,0	4,0	20	-1,6	1,7	0,0	17,4	17,4	1,8	0,0	19	15	0,0	21	0	8
58	4,54		30 3 29		-0,8	3,0	5,6	10	7	1	4,0	4,0	20	-1,6	1,7	0,0	17,4	17,4	1,8	0,0	19	15	0,0	21	70	8
2.5	1,00		30 5 29		-0,3	3,0	5,6	26	5	1	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
58	4,54		1 1 1		0,0																					

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ELEVAZIONE																										
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final AmpC	T r a t	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE													
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	ef% 100	ec% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe CIs	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi		
27	4,54	1	1	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	1	1	0,0	21	0	8
89	4,54	30	3	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	1	1	0,0	21	75	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
89	4,54	1	1	24	-0,1	1,3	5,4	25	4	3	4,0	4,0	17	1,6	-0,6	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	13	15	0,0	21	0	8
90	4,54	30	3	24	-0,1	1,3	5,4	25	4	3	4,0	4,0	17	1,6	-0,6	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	13	15	0,0	21	70	8
2.5	1,00	30	5	25	0,1	0,7	5,5	25	4	3	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
90	4,54	1	1	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	1	0,0	21	0	8
91	4,54	30	3	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	1	0,0	21	44	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
91	4,54	1	1	29	-0,1	1,3	6,0	36	4	3	4,0	4,0	2	0,0	1,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	8	9	0,0	21	0	8
28	4,54	30	3	24	0,3	-1,1	5,4	46	5	1	4,0	4,0	2	0,0	1,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	8	9	0,0	21	91	8
2.5	1,00	30	5	24	0,3	-1,1	5,4	45	5	1	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
28	4,54	1	1	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	1	1	0,0	21	0	8
61	4,54	30	3	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	1	1	0,0	21	63	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
61	4,54	1	1	29	-0,1	-1,7	6,3	37	4	3	4,0	4,0	27	-2,9	-1,0	0,6	17,4	17,4	1,8	0,6	54	26	3,4	11	0	8
62	4,54	30	3	28	0,1	-2,9	6,2	33	4	3	4,0	4,0	27	-2,9	-1,1	0,6	17,4	17,4	1,8	0,6	55	26	3,4	11	70	8
2.5	1,00	30	5	28	0,1	-2,9	6,2	33	4	3	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	21,2	21,2	4,7	0,0	0	0	0,0	11	0	8
62	4,54	1	1	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	0,1	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	1	1	0,0	21	0	8
63	4,54	30	3	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	1	0,0	-0,1	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	1	1	0,0	21	82	8
2.5	1,00	30	5	1	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - PILASTRI																									
Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final N/Nc	T r a t	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE												
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	ef% 100	ec% 100	Area cmq b h	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe CIs	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi	
13	0,00	25	1	9	0,7	-50,7	-36,5	14	7	12,1	6,0	2	33,2	0,4	0,0	52,9	20,3	25,4	0,0	35	63	0,0	40	73	12
13	1,46	137	3	9	0,7	-31,3	-35,1	6	4	12,1	6,0	2	33,2	0,4	0,0	52,9	20,3	25,4	0,0	35	63	0,0	40	0	12
2.5	0,02	56	5	5	-0,7	-2,3	-34,2	0	1	12,1	6,0	2	33,2	0,4	0,0	52,9	20,3	25,4	0,0	35	63	0,0	40	73	12
14	0,00	25	1	5	-0,7	52,9	-35,4	15	7	12,1	6,0	5	-34,8	-0,3	0,0	52,9	20,3	25,4	0,0	37	66	0,0	40	73	12
14	1,46	137	3	5	-0,7	32,6	-33,9	7	4	12,1	6,0	5	-34,8	-0,3	0,0	52,9	20,3	25,4	0,0	37	66	0,0	40	0	12
2.5	0,02	56	5	9	0,7	2,2	-32,9	0	1	12,1	6,0	5	-34,8	-0,3	0,0	52,9	20,3	25,4	0,0	37	66	0,0	40	73	12
15	0,00	25	1	13	-4,5	-54,9	-39,2	17	9	12,1	6,0	13	35,2	-3,1	0,0	52,9	20,3	25,4	0,0	41	67	0,0	40	73	12
15	1,46	137	3	13	-2,7	-34,3	-37,8	8	5	12,1	6,0	13	35,2	-3,1	0,0	52,9	20,3	25,4	0,0	41	67	0,0	40	0	12
2.5	0,02	56	5	5	0,7	-3,1	-36,8	0	1	12,1	6,0	13	35,2	-3,1	0,0	52,9	20,3	25,4	0,0	41	67	0,0	40	73	12
16	1,46	25	1	13	0,7	2,8	-33,1	0	1	12,1	6,0	5	-35,2	-1,1	0,0	52,9	20,3	25,4	0,0	38	66	0,0	40	73	12
16	0,00	137	3	5	-0,9	33,9	-34,0	8	5	12,1	6,0	5	-35,2	-1,1	0,0	52,9	20,3	25,4	0,0	38	66	0,0	40	0	12
2.5	0,02	56	5	5	-1,6	54,4	-35,5	16	8	12,1	6,0	5	-35,2	-1,1	0,0	52,9	20,3	25,4	0,0	38	66	0,0	40	73	12
17	0,00	25	1	9	-0,7	-48,6	-34,6	13	7	12,1	6,0	9	31,8	-0,2	0,0	52,9	20,3	25,4	0,0	34	60	0,0	40	73	12
17	1,46	137	3	9	-0,7	-30,0	-33,1	6	4	12,1	6,0	9	31,8	-0,2	0,0	52,9	20,3	25,4	0,0	34	60	0,0	40	0	12
2.5	0,02	56	5	5	-0,6	-1,8	-32,2	0	1	12,1	6,0	9	31,8	-0,2	0,0	52,9	20,3	25,4	0,0	34	60	0,0	40	73	12
18	0,00	25	1	5	1,8	54,2	-35,6	16	8	12,1	6,0	5	-35,0	1,3	0,0	52,9	20,3	25,4	0,0	38	66	0,0	40	73	12
18	1,46	137	3	5	1,1	33,8	-34,1	8	5	12,1	6,0	5	-35,0	1,3	0,0	52,9	20,3	25,4	0,0	38	66	0,0	40	0	12
2.5	0,02	56	5	9	-0,7	2,8	-33,2	0	1	12,1	6,0	5	-35,0	1,3	0,0	52,9	20,3	25,4	0,0	38	66	0,0	40	73	12

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %	
Sez.N. 895	17	1,46		7	2090	0	-22	-17	0	0	11882	39	39	5144	5144	45	2238	74	
TONDO26	qn= 4			7	2101	0	11	0	0	0	11882	39	39	5144	5144	45	2238	46	
Asta: 628	117	5,42		7	2112	0	-22	17	0	0	11882	39	39	5144	5144	45	2238	74	
Instab.:l=	751,2	β*l=		525,8	0	0	0	cl= 3	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	64,5	62,9	150,2	mm		
Sez.N. 895	15	1,46		0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
TONDO26	qn= 4			0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
Asta: 629	132	5,42		0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
Instab.:l=	750,9	β*l=		525,6	0	0	0	cl= 0	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	64,7	62,7	150,2	mm		
Sez.N. 895	132	5,42		1	149	0	-23	-19	0	0	11882	39	39	5144	5144	45	2238	61	
TONDO26	qn= 4			1	155	0	12	0	0	0	11882	39	39	5144	5144	45	2238	31	
Asta: 630	119	7,47		1	160	0	-23	19	0	0	11882	39	39	5144	5144	45	2238	60	
Instab.:l=	726,9	β*l=		508,8	0	0	0	cl= 3	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	74,5	63,3	145,4	mm		
Sez.N. 895	117	5,42		0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
TONDO26	qn= 4			0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
Asta: 631	134	7,47		0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
Instab.:l=	726,4	β*l=		508,5	0	0	0	cl= 0	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	74,7	63,1	145,3	mm		
Sez.N. 892	119	7,47		31	166	0	-10	-9	0	0	7030	18	18	3044	3044	20	2238	59	
TONDO20	qn= 2			31	166	0	5	0	0	0	7030	18	18	3044	3044	20	2238	31	
Asta: 632	135	8,24		31	167	0	-10	8	0	0	7030	18	18	3044	3044	20	2238	57	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - ACCIAIO + VERIFICA S.L.E.																		
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxpRd Kg	VypRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %
Instab.:=	696,1	β*1=	487,3		0	0	0	cl= 3	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	121,3	95,3	139,2	mm	
Sez.N. 892	134	7,47	9	122	0	-13	-11	0	0	0	7029	18	18	3044	3044	20	2238	75
TONDO20	qn=	2	9	123	0	7	0	0	0	0	7030	18	18	3044	3044	20	2238	39
Asta: 633	120	8,24	9	125	0	-13	11	0	0	0	7029	18	18	3044	3044	20	2238	74
Instab.:=	696,6	β*1=	487,6		0	0	0	cl= 3	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	121,5	95,5	139,3	mm	
Sez.N. 892	120	8,24	25	248	0	-10	-9	0	0	0	7030	18	18	3044	3044	20	2238	59
TONDO20	qn=	2	25	249	0	5	0	0	0	0	7030	18	18	3044	3044	20	2238	33
Asta: 634	136	8,99	25	250	0	-10	8	0	0	0	7030	18	18	3044	3044	20	2238	58
Instab.:=	694,5	β*1=	486,2		0	0	0	cl= 3	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	138,2	98,0	138,9	mm	
Sez.N. 892	135	8,24	11	23	0	-13	-11	0	0	0	7030	18	18	3044	3044	20	2238	72
TONDO20	qn=	2	11	24	0	7	0	0	0	0	7030	18	18	3044	3044	20	2238	38
Asta: 635	121	8,99	11	25	0	-13	11	0	0	0	7030	18	18	3044	3044	20	2238	72
Instab.:=	695,0	β*1=	486,5		0	0	0	cl= 3	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	138,6	98,1	139,0	mm	
Sez.N. 895	121	8,99	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
TONDO26	qn=	4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Asta: 636	130	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Instab.:=	926,5	β*1=	648,6		0	0	0	cl= 0	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	233,4	181,7	185,3	mm	
Sez.N. 895	136	8,99	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
TONDO26	qn=	4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Asta: 637	115	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Instab.:=	927,3	β*1=	649,1		0	0	0	cl= 0	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	235,4	181,9	185,5	mm	
Sez.N. 895	115	10,52	25	0	0	-29	-19	0	0	0	11881	39	39	5144	5144	45	2238	74
TONDO26	qn=	4	25	-3	0	15	0	0	0	0	11882	39	39	5144	5144	45	2238	39
Asta: 638	128	8,99	25	-6	0	-29	19	0	0	0	11881	39	39	5144	5144	45	2238	76
Instab.:=	926,5	β*1=	648,6		-6	0	22	cl= 3	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 67	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	227,8	181,9	185,3	mm	
Sez.N. 895	130	10,52	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
TONDO26	qn=	4	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Asta: 639	113	8,99	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
Instab.:=	927,3	β*1=	649,1		0	0	0	cl= 0	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	228,2	182,4	185,5	mm	
Sez.N. 892	113	8,99	31	254	0	-10	-8	0	0	0	7030	18	18	3044	3044	20	2238	58
TONDO20	qn=	2	31	253	0	5	0	0	0	0	7030	18	18	3044	3044	20	2238	33
Asta: 640	127	8,24	31	252	0	-10	9	0	0	0	7030	18	18	3044	3044	20	2238	59
Instab.:=	694,5	β*1=	486,2		0	0	0	cl= 3	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	123,4	97,1	138,9	mm	
Sez.N. 892	128	8,99	24	254	0	-10	-8	0	0	0	7030	18	18	3044	3044	20	2238	58
TONDO20	qn=	2	24	253	0	5	0	0	0	0	7030	18	18	3044	3044	20	2238	33
Asta: 641	97	8,24	24	252	0	-10	9	0	0	0	7030	18	18	3044	3044	20	2238	59
Instab.:=	695,0	β*1=	486,5		0	0	0	cl= 3	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	123,6	97,4	139,0	mm	
Sez.N. 892	97	8,24	31	219	0	-10	-8	0	0	0	7030	18	18	3044	3044	20	2238	58
TONDO20	qn=	2	31	218	0	5	0	0	0	0	7030	18	18	3044	3044	20	2238	32
Asta: 642	126	7,47	31	217	0	-10	9	0	0	0	7030	18	18	3044	3044	20	2238	59
Instab.:=	696,1	β*1=	487,3		0	0	0	cl= 3	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	102,9	95,1	139,2	mm	
Sez.N. 892	127	8,24	24	221	0	-10	-9	0	0	0	7030	18	18	3044	3044	20	2238	58
TONDO20	qn=	2	24	220	0	5	0	0	0	0	7030	18	18	3044	3044	20	2238	32
Asta: 643	96	7,47	24	219	0	-10	9	0	0	0	7030	18	18	3044	3044	20	2238	59
Instab.:=	696,6	β*1=	487,6		0	0	0	cl= 3	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	103,1	95,4	139,3	mm	
Sez.N. 895	94	5,42	24	44	0	-18	-15	0	0	0	11882	39	39	5144	5144	45	2238	46
TONDO26	qn=	4	24	49	0	9	0	0	0	0	11882	39	39	5144	5144	45	2238	23
Asta: 644	126	7,47	24	53	0	-17	14	0	0	0	11882	39	39	5144	5144	45	2238	45
Instab.:=	726,9	β*1=	508,8		0	0	0	cl= 3	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	62,6	63,2	145,4	mm	
Sez.N. 895	96	7,47	26	59	0	-17	-14	0	0	0	11882	39	39	5144	5144	45	2238	45
TONDO26	qn=	4	26	55	0	9	0	0	0	0	11882	39	39	5144	5144	45	2238	24
Asta: 645	124	5,42	26	50	0	-18	15	0	0	0	11882	39	39	5144	5144	45	2238	46
Instab.:=	726,4	β*1=	508,5		-1	0	13	cl= 3	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 36	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	62,4	63,0	145,3	mm	
Sez.N. 895	16	1,46	20	636	0	-17	-13	0	0	0	11882	39	39	5144	5144	45	2238	48
TONDO26	qn=	4	20	644	0	8	0	0	0	0	11882	39	39	5144	5144	45	2238	27
Asta: 646	124	5,42	20	652	0	-17	13	0	0	0	11882	39	39	5144	5144	45	2238	49
Instab.:=	751,5	β*1=	526,0		0	0	0	cl= 3	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	62,3	64,0	150,3	mm	
Sez.N. 895	94	5,42	18	666	0	-17	-13	0	0	0	11882	39	39	5144	5144	45	2238	49
TONDO26	qn=	4	18	658	0	8	0	0	0	0	11882	39	39	5144	5144	45	2238	27
Asta: 647	18	1,46	18	650	0	-17	13	0	0	0	11882	39	39	5144	5144	45	2238	48
Instab.:=	751,2	β*1=	525,8		0	0	0	cl= 3	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	Wmax/rel/lim=	62,2	63,8	150,2	mm	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - LEGNO															
Per Sisma S.L.V.															
Mat. N.ro	Clas Serv	Comb N.ro	Classe durata di riferimento	Kmod	Gamma	fmd kg/cmq	fcd kg/cmq	ftd kg/cmq	fvd kg/cmq	Kmod	Gamma	fmd kg/cmq	fcd kg/cmq	ftd kg/cmq	fvd kg/cmq
102	1	0	Permanente	0,60	1,30	129,2	122,3	90,0	14,8	0,60	1,30	129,2	122,3	90,0	14,8
		1	Breve Durata	0,90	1,30	193,8	183,5	135,0	22,2	0,90	1,30	193,8	183,5	135,0	22,2
		2	Breve Durata	0,90	1,30	193,8	183,5	135,0	22,2	0,90	1,30	193,8	183,5	135,0	22,2

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - LEGNO

Mat. N.ro	Clas Serv	Comb N.ro	Classe durata di riferimento	Per Sisma S.L.V.						Per Sisma S.L.D.					
				Kmod	Gamma	fmd kg/cmq	fcd kg/cmq	ftd kg/cmq	fvd kg/cmq	Kmod	Gamma	fmd kg/cmq	fcd kg/cmq	ftd kg/cmq	fvd kg/cmq
103	1	0	Permanente	0,60	1,30	64,6	73,8	36,9	13,8	0,60	1,30	64,6	73,8	36,9	13,8
	1		Breve Durata	0,90	1,30	96,9	110,8	55,4	20,8	0,90	1,30	96,9	110,8	55,4	20,8
	2		Breve Durata	0,90	1,30	96,9	110,8	55,4	20,8	0,90	1,30	96,9	110,8	55,4	20,8
	3		Breve Durata	0,90	1,30	96,9	110,8	55,4	20,8	0,90	1,30	96,9	110,8	55,4	20,8
	4		Istantaneo	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4
	5		Istantaneo	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4
	6		Istantaneo	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4
	7		Istantaneo	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4
	8		Istantaneo	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4
	9		Istantaneo	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4
	10		Istantaneo	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4
	11		Istantaneo	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4
	12		Istantaneo	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4
	13		Istantaneo	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4
	14		Istantaneo	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4
	15		Istantaneo	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4
	16		Istantaneo	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4
	17		Istantaneo	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4
	18		Istantaneo	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4
	19		Istantaneo	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4
	20		Istantaneo	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4
	21		Istantaneo	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4
	22		Istantaneo	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4
	23		Istantaneo	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4
	24		Istantaneo	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4
	25		Istantaneo	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4
	26		Istantaneo	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4
	27		Istantaneo	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4
	28		Istantaneo	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4
	29		Istantaneo	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4
	30		Istantaneo	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4
	31		Istantaneo	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4
	32		Istantaneo	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4
	33		Istantaneo	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4
	34		Istantaneo	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4
	35		Istantaneo	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4
	36		Istantaneo	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4
	37		Istantaneo	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4
	38		Istantaneo	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4
	39		Istantaneo	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4	1,10	1,30	118,5	135,4	67,7	25,4

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - LEGNO + VERIFICA S.L.E.

VERIFICHE ASTE IN LEGNO																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Trat to	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	σn	σMx	σMy	τx	τy	τMt	Rapp. Fless	Rapp. Taglio	
Sez.N. 1076	16	1,46		2	-41955	0	0	-15	-19073	-36	20	0	0	0	13	3	0,01	0,67	
Trave H=13	qn=	-134		2	-41360	-23058	18	-15	-19306	-36	19	49	0	0	14	3	0,26	0,67	
Asta: 221	93	3,75		2	-40739	-47374	37	-15	-19548	-36	19	100	1	0	14	3	0,53	0,68	
Instab.:=	245,3	β*:=	245,3		-40739	-47374	37	KcC=	0,86	KcM=	1,00	Rx=	0,64	Ry=	0,49	Wmax/rel/lim=	15,99	0,39	12,27 mm
Sez.N. 1076	93	3,75		2	-44489	-50220	40	-65	-7617	-25	21	106	1	0	5	2	0,56	0,29	
Trave H=13	qn=	-328		2	-43826	-58481	109	-65	-8121	-25	21	124	2	0	6	2	0,66	0,30	
Asta: 228	94	5,42		2	-43164	-67271	177	-65	-8626	-25	20	143	3	0	6	2	0,76	0,32	
Instab.:=	210,0	β*:=	147,0		-43164	-67271	177	KcC=	0,97	KcM=	1,00	Rx=	0,86	Ry=	0,64	Wmax/rel/lim=	24,65	0,71	10,50 mm
Sez.N. 1094	94	5,42		2	-44223	-82663	113	7	3263	-59	18	129	2	0	2	4	0,68	0,19	
Trave H=15	qn=	-746		2	-43371	-79940	105	7	2156	-59	17	125	2	0	1	4	0,66	0,16	
Asta: 317	95	6,67		2	-42476	-78278	97	7	993	-59	17	122	1	0	1	4	0,64	0,12	
Instab.:=	206,0	β*:=	144,2		-44223	-82663	113	KcC=	0,97	KcM=	1,00	Rx=	0,77	Ry=	0,57	Wmax/rel/lim=	26,36	0,59	10,30 mm
Sez.N. 1095	95	6,67		2	-40758	-78279	79	-45	11860	-82	18	150	1	0	8	6	0,79	0,50	
Trave H=14	qn=	-1042		2	-40111	-67142	124	-45	10309	-82	18	128	2	0	7	6	0,68	0,45	
Asta: 322	96	7,47		2	-39432	-57126	171	-45	8681	-82	18	109	3	0	6	6	0,58	0,40	
Instab.:=	205,9	β*:=	144,2		-40758	-78279	79	KcC=	0,97	KcM=	1,00	Rx=	0,88	Ry=	0,65	Wmax/rel/lim=	23,56	0,70	10,30 mm
Sez.N. 1077	96	7,47		2	-37645	-57132	148	54	15422	-81	19	137	3	0	12	7	0,73	0,67	
Trave H=12	qn=	-1091		2	-37006	-32517	53	54	12576	-81	19	78	1	0	9	7	0,42	0,57	
Asta: 323	97	8,24		2	-36367	-12906	-42	54	9731	-81	18	31	1	0	7	7	0,17	0,48	
Instab.:=	351,7	β*:=	246,2		-37645	-57132	148	KcC=	0,86	KcM=	0,96	Rx=	0,86	Ry=	0,65	Wmax/rel/lim=	19,72	1,59	17,58 mm
Sez.N. 1078	97	8,24		2	-36278	-12906	-47	-22	9729	-59	20	39	1	0	8	5	0,22	0,48	
Trave H=11	qn=	-1081		2	-35655	1612	-9	-22	6929	-59	20	5	0	0	6	5	0,04	0,37	
Asta: 324	113	8,99		2	-35033	11251	28	-22	4130	-59	20	34	1	0	3	5	0,19	0,27	
Instab.:=	348,6	β*:=	244,0		-36409	-24232	-45	KcC=	0,87	KcM=	1,00	Rx=	0,42	Ry=	0,33	Wmax/rel/lim=	41,63	0,73	17,43 mm
Sez.N. 1079	113	8,99		2	-34186	11274	20	11	4034	-25	22	45	0	0	4	2	0,25	0,23	
Trave H=97	qn=	-1071		2	-33287	16381	-8	11	-12	-25	21	65	0	0	0	2	0,35	0,05	
Asta: 325	114	9,75		2	-32952	15656	-19	11	-1519	-25	21	62	0	0	1	2	0,34	0,12	
Instab.:=	348,6	β*:=	244,0		-33287	16381	-8	KcC=	0,87	KcM=	1,00	Rx=	0,47	Ry=	0,37	Wmax/rel/lim=	59,48	1,25	17,43 mm

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - LEGNO + VERIFICA S.L.E.																		
VERIFICHE ASTE IN LEGNO																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Trat to	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	σn	σMx	σMy	τx	τy	τMt	Rapp. Fless	Rapp. Taglio
Sez.N. 1080	114	9,75	2		-32941	15656	-19	-5	-1567	-25	25	87	1	0	2	2	0,47	0,13
Trave H=82	qn=	-1060	2		-32306	10233	-9	-5	-4425	-25	25	57	0	0	5	2	0,31	0,28
Asta: 326	115	10,52	2		-31688	0	0	-5	-7204	-25	24	0	0	0	8	2	0,02	0,43
Instab.:l=	357,0	β¹=	357,0		-32941	15656	-19	KcC= 0,56	KcM= 1,00	Rx= 0,70	Ry= 0,56	Wmax/rel/lim=	65,80	1,40	17,85	mm		
Sez.N. 1076	14	1,46	2		-42583	0	0	7	-19046	-8	20	0	0	0	13	1	0,01	0,62
Trave H=13	qn=	-134	2		-41987	-23025	-9	7	-19279	-8	20	49	0	0	14	1	0,26	0,63
Asta: 327	98	3,75	2		-41367	-47307	-18	7	-19521	-8	19	100	0	0	14	1	0,53	0,63
Instab.:l=	245,3	β¹=	245,3		-41367	-47307	-18	KcC= 0,86	KcM= 1,00	Rx= 0,64	Ry= 0,49	Wmax/rel/lim=	16,20	0,39	12,27	mm		
Sez.N. 1076	98	3,75	2		-45085	-50203	-10	-23	-7417	11	21	106	0	0	5	1	0,56	0,25
Trave H=13	qn=	-328	2		-44423	-58254	15	-23	-7921	11	21	123	0	0	6	1	0,65	0,27
Asta: 328	99	5,42	2		-43761	-66835	40	-23	-8426	11	21	142	1	0	6	1	0,75	0,29
Instab.:l=	210,0	β¹=	147,0		-43761	-66835	40	KcC= 0,97	KcM= 1,00	Rx= 0,85	Ry= 0,63	Wmax/rel/lim=	25,10	0,70	10,50	mm		
Sez.N. 1094	99	5,42	2		-44408	-82546	31	32	3213	-8	18	129	0	0	2	1	0,68	0,10
Trave H=15	qn=	-746	2		-43556	-79873	-1	32	2106	-8	18	125	0	0	1	1	0,65	0,07
Asta: 329	100	6,67	2		-42660	-78264	-34	32	943	-8	17	122	1	0	1	1	0,64	0,04
Instab.:l=	206,0	β¹=	144,2		-44408	-82546	31	KcC= 0,97	KcM= 1,00	Rx= 0,77	Ry= 0,57	Wmax/rel/lim=	27,01	0,58	10,30	mm		
Sez.N. 1095	100	6,67	2		-40950	-78263	-35	-21	11860	1	18	150	1	0	8	0	0,78	0,36
Trave H=14	qn=	-1042	2		-40302	-67127	-14	-21	10309	1	18	128	0	0	7	0	0,67	0,31
Asta: 330	101	7,47	2		-39623	-57111	9	-21	8681	1	18	109	0	0	6	0	0,57	0,27
Instab.:l=	205,9	β¹=	144,2		-40950	-78263	-35	KcC= 0,97	KcM= 1,00	Rx= 0,88	Ry= 0,65	Wmax/rel/lim=	24,37	0,69	10,30	mm		
Sez.N. 1077	101	7,47	2		-37507	-57113	9	4	15371	0	19	137	0	0	12	0	0,72	0,52
Trave H=12	qn=	-1091	5		-36955	-43776	9	-4	12172	0	18	105	0	0	9	0	0,45	0,34
Asta: 331	102	8,24	2		-36229	-13065	-3	4	9680	0	18	31	0	0	7	0	0,17	0,33
Instab.:l=	351,7	β¹=	246,2		-37507	-57113	9	KcC= 0,86	KcM= 0,96	Rx= 0,85	Ry= 0,63	Wmax/rel/lim=	20,49	1,59	17,58	mm		
Sez.N. 1078	102	8,24	2		-36196	-13067	-3	-2	9715	0	20	40	0	0	8	0	0,22	0,37
Trave H=11	qn=	-1081	2		-35574	1427	0	-2	6915	0	20	4	0	0	6	0	0,03	0,26
Asta: 332	103	8,99	2		-34952	11041	4	-2	4116	0	20	34	0	0	3	0	0,19	0,16
Instab.:l=	348,6	β¹=	244,0		-24155	-27327	31	KcC= 0,87	KcM= 1,00	Rx= 0,42	Ry= 0,32	Wmax/rel/lim=	39,74	0,75	17,43	mm		
Sez.N. 1079	103	8,99	2		-34945	11039	4	4	4067	0	23	44	0	0	4	0	0,24	0,18
Trave H=97	qn=	-1071	2		-34028	16230	-8	4	-58	0	22	65	0	0	0	0	0,35	0,00
Asta: 333	104	9,75	2		-33711	15538	-11	4	-1486	0	22	62	0	0	1	0	0,33	0,07
Instab.:l=	348,6	β¹=	244,0		-34028	16230	-8	KcC= 0,87	KcM= 1,00	Rx= 0,47	Ry= 0,37	Wmax/rel/lim=	57,19	1,24	17,43	mm		
Sez.N. 1080	104	9,75	2		-33700	15537	-11	-3	-1534	0	26	87	0	0	2	0	0,47	0,08
Trave H=82	qn=	-1060	2		-33065	10174	-6	-3	-4392	0	25	57	0	0	5	0	0,31	0,23
Asta: 334	105	10,52	2		-32447	0	0	-3	-7171	0	25	0	0	0	8	0	0,02	0,37
Instab.:l=	357,0	β¹=	357,0		-33700	15537	-11	KcC= 0,56	KcM= 1,00	Rx= 0,70	Ry= 0,57	Wmax/rel/lim=	63,20	1,39	17,85	mm		
Sez.N. 1076	13	1,46	2		-42531	0	0	11	-19195	-13	20	0	0	0	14	1	0,01	0,63
Trave H=13	qn=	-132	2		-41935	-23168	-13	11	-19425	-13	20	49	0	0	14	1	0,27	0,64
Asta: 335	106	3,75	2		-41314	-47595	-28	11	-19664	-13	19	101	0	0	14	1	0,53	0,65
Instab.:l=	245,0	β¹=	245,0		-41314	-47595	-28	KcC= 0,87	KcM= 1,00	Rx= 0,64	Ry= 0,49	Wmax/rel/lim=	10,78	0,37	12,25	mm		
Sez.N. 1076	106	3,75	2		-45103	-50494	0	-82	-7398	35	21	107	0	0	5	3	0,57	0,30
Trave H=13	qn=	-328	2		-44441	-58526	86	-82	-7903	35	21	124	2	0	6	3	0,66	0,31
Asta: 336	107	5,42	2		-43779	-67087	172	-82	-8407	35	21	142	3	0	6	3	0,76	0,33
Instab.:l=	210,0	β¹=	147,0		-43779	-67087	172	KcC= 0,97	KcM= 1,00	Rx= 0,86	Ry= 0,64	Wmax/rel/lim=	14,52	0,66	10,50	mm		
Sez.N. 1094	107	5,42	2		-44421	-82811	141	183	3236	-37	18	129	2	0	2	3	0,68	0,16
Trave H=15	qn=	-746	2		-43568	-80115	-43	183	2129	-37	18	125	1	0	1	3	0,66	0,12
Asta: 337	108	6,67	2		-42673	-78482	-236	183	966	-37	17	123	4	0	1	3	0,65	0,09
Instab.:l=	206,0	β¹=	144,2		-44421	-82811	141	KcC= 0,97	KcM= 1,00	Rx= 0,77	Ry= 0,58	Wmax/rel/lim=	12,88	0,54	10,30	mm		
Sez.N. 1095	108	6,67	2		-40956	-78483	-238	-184	11873	25	18	150	4	0	8	2	0,80	0,41
Trave H=14	qn=	-1042	2		-40309	-67334	-53	-184	10322	25	18	129	1	0	7	2	0,68	0,36
Asta: 338	109	7,47	2		-39630	-57304	141	-184	8693	25	18	110	2	0	6	2	0,58	0,31
Instab.:l=	205,9	β¹=	144,2		-40956	-78483	-238	KcC= 0,97	KcM= 1,00	Rx= 0,89	Ry= 0,67	Wmax/rel/lim=	19,41	0,62	10,30	mm		
Sez.N. 1077	109	7,47	2		-37513	-57306	143	51	15385	0	19	138	3	0	12	0	0,73	0,52
Trave H=12	qn=	-1091	2		-36873	-32756	54	51	12539	0	18	79	1	0	9	0	0,42	0,43
Asta: 339	110	8,24	2		-36234	-13210	-35	51	9694	0	18	32	1	0	7	0	0,18	0,33
Instab.:l=	351,7	β¹=	246,2		-37513	-57306	143	KcC= 0,86	KcM= 0,96	Rx= 0,86	Ry= 0,65	Wmax/rel/lim=	37,53	1,26	17,58	mm		
Sez.N. 1078	110	8,24	2		-36202	-13213	-35	-7	9728	0	20	40	1	0	8	0	0,22	0,37
Trave H=11	qn=	-1081	7		-23618	20889	-22	22	3771	0	13	64	0	0	3	0	0,27	0,12
Asta: 340	111	8,99	7		-23078	25343	-60	22	1339	0	13	77	1	0	1	0	0,33	0,04
Instab.:l=	348,6	β¹=	244,0		-23078	25343	-60	KcC= 0,87	KcM= 1,00	Rx= 0,40	Ry= 0,30	Wmax/rel/lim=	54,76	0,94	17,43	mm		
Sez.N. 1079	111	8,99	7		-23053	25342	-60	-28	1296	0	15	101	1	0	1	0	0,43	0,05
Trave H=97	qn=	-1071	7		-22762	25950	-34	-28	-12	0	15	103	1	0	0	0	0,44	0,00
Asta: 341	112	9,75	5		-33554	22201	28	-20	-2986	0	22	88	1	0	3	0	0,38	0,11
Instab.:l=	348,6	β¹=	244,0		-34251	24674	-7	KcC= 0,87	KcM= 1,00	Rx= 0,53	Ry= 0,40	Wmax/rel/lim=	67,57	1,88	17,43	mm		
Sez.N. 1080	112	9,75	5		-33543	22202	28	8	-3033	0	26	124	1	0	3	0	0,54	0,13
Trave H=82	qn=	-1060	5		-32825	13787	14	8	-6264	0	25	77	0	0	7	0	0,34	0,26
Asta: 342	105	10,52	5		-32127	0	0	8	-9404	0	24	0	0	0	11	0	0,01	0,40
Instab.:l=	357,0	β¹=	357,0		-33543	22202	28	KcC= 0,56	KcM= 1,00	Rx= 0,73	Ry= 0,57							

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - LEGNO + VERIFICA S.L.E.																				
VERIFICHE ASTE IN LEGNO																				
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tratto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	σn	σMx	σMy	τx	τy	τMt	Rapp. Fless	Rapp. Taglio		
Trave H=13	qn=	-132	2		-43206	-23966	-43	36	-20089	18	20	51	1	0	14	1	0,28	0,67		
Asta: 343	116	3,75	2		-42585	-49223	-87	36	-20329	18	20	104	2	0	14	1	0,56	0,68		
Instab.:l=	245,0	β¹=	245,0		-42585	-49223	-87	KcC=	0,87	KcM=	1,00	Rx=	0,67	Ry=	0,51	Wmax/rel/lim=	11,93	0,39	12,25	mm
Sez.N. 1076	116	3,75	2		-46509	-52211	-51	-43	-7680	77	22	111	1	0	5	6	0,59	0,37		
Trave H=13	qn=	-328	2		-45846	-60538	-6	-43	-8185	77	22	128	0	0	6	6	0,68	0,39		
Asta: 344	117	5,42	2		-45184	-69395	39	-43	-8689	77	21	147	1	0	6	6	0,77	0,41		
Instab.:l=	210,0	β¹=	147,0		-45184	-69395	39	KcC=	0,97	KcM=	1,00	Rx=	0,88	Ry=	0,65	Wmax/rel/lim=	16,09	0,68	10,50	mm
Sez.N. 1094	117	5,42	2		-44732	-85615	64	206	3375	18	18	134	1	0	2	1	0,70	0,13		
Trave H=15	qn=	-746	2		-43880	-82779	-143	206	2268	18	18	129	2	0	1	1	0,68	0,10		
Asta: 345	118	6,67	2		-42985	-80999	-360	206	1106	18	17	126	5	0	1	1	0,68	0,07		
Instab.:l=	206,0	β¹=	144,2		-44732	-85615	64	KcC=	0,97	KcM=	1,00	Rx=	0,79	Ry=	0,59	Wmax/rel/lim=	14,35	0,58	10,30	mm
Sez.N. 1095	118	6,67	2		-41221	-80998	-343	-163	12101	111	18	155	6	0	8	8	0,83	0,55		
Trave H=14	qn=	-1042	2		-40573	-69621	-180	-163	10550	111	18	133	3	0	7	8	0,71	0,51		
Asta: 346	119	7,47	2		-39894	-59351	-8	-163	8921	111	18	114	0	0	6	8	0,60	0,46		
Instab.:l=	205,9	β¹=	144,2		-41221	-80998	-343	KcC=	0,97	KcM=	1,00	Rx=	0,92	Ry=	0,69	Wmax/rel/lim=	18,20	0,67	10,30	mm
Sez.N. 1077	119	7,47	2		-37455	-59356	18	7	15580	80	19	142	0	0	12	6	0,75	0,67		
Trave H=12	qn=	-1091	2		-36816	-34462	6	7	12735	80	18	83	0	0	10	6	0,44	0,58		
Asta: 347	120	8,24	2		-36176	-14572	-7	7	9890	80	18	35	0	0	7	6	0,19	0,48		
Instab.:l=	351,7	β¹=	246,2		-37455	-59356	18	KcC=	0,86	KcM=	0,96	Rx=	0,88	Ry=	0,65	Wmax/rel/lim=	36,64	1,32	17,58	mm
Sez.N. 1078	120	8,24	2		-35928	-14572	-2	8	9887	59	20	44	0	0	8	5	0,24	0,49		
Trave H=11	qn=	-1081	2		-35306	222	-15	8	7088	59	20	1	0	0	6	5	0,02	0,38		
Asta: 348	121	8,99	7		-23013	24801	-26	11	1466	59	13	75	1	0	1	5	0,32	0,13		
Instab.:l=	348,6	β¹=	244,0		-23013	24801	-26	KcC=	0,87	KcM=	1,00	Rx=	0,39	Ry=	0,29	Wmax/rel/lim=	54,25	0,90	17,43	mm
Sez.N. 1079	121	8,99	7		-22618	24822	-18	-9	1370	25	15	99	0	0	1	2	0,42	0,09		
Trave H=15	qn=	-1071	7		-22312	25501	-9	-9	-7	25	14	102	0	0	0	2	0,43	0,04		
Asta: 349	122	9,75	5		-32698	21794	16	-11	-2871	25	21	87	0	0	3	2	0,38	0,14		
Instab.:l=	348,6	β¹=	244,0		-33335	24087	-1	KcC=	0,87	KcM=	1,00	Rx=	0,52	Ry=	0,39	Wmax/rel/lim=	68,13	1,85	17,43	mm
Sez.N. 1080	122	9,75	5		-32687	21794	16	4	-2919	25	25	122	0	0	3	2	0,53	0,17		
Trave H=82	qn=	-1060	5		-31969	13586	8	4	-6149	25	24	76	0	0	7	2	0,33	0,30		
Asta: 350	115	10,52	5		-31271	0	0	4	-9290	25	24	0	0	0	11	2	0,01	0,44		
Instab.:l=	357,0	β¹=	357,0		-32687	21794	16	KcC=	0,56	KcM=	1,00	Rx=	0,71	Ry=	0,56	Wmax/rel/lim=	69,27	1,79	17,85	mm
Sez.N. 1076	18	1,46	2		-41929	0	0	11	-19075	41	20	0	0	0	13	3	0,01	0,67		
Trave H=13	qn=	-134	2		-41333	-23060	-14	11	-19307	41	19	49	0	0	14	3	0,26	0,68		
Asta: 351	123	3,75	2		-40712	-47378	-28	11	-19549	41	19	100	0	0	14	3	0,53	0,69		
Instab.:l=	245,3	β¹=	245,3		-40712	-47378	-28	KcC=	0,86	KcM=	1,00	Rx=	0,64	Ry=	0,49	Wmax/rel/lim=	15,94	0,39	12,27	mm
Sez.N. 1076	123	3,75	2		-44464	-50219	-35	73	-7626	22	21	106	1	0	5	2	0,56	0,28		
Trave H=13	qn=	-328	2		-43801	-58489	-112	73	-8131	22	21	124	2	0	6	2	0,66	0,30		
Asta: 352	124	5,42	2		-43139	-67290	-189	73	-8636	22	20	143	3	0	6	2	0,76	0,31		
Instab.:l=	210,0	β¹=	147,0		-43139	-67290	-189	KcC=	0,97	KcM=	1,00	Rx=	0,86	Ry=	0,65	Wmax/rel/lim=	24,62	0,71	10,50	mm
Sez.N. 1094	124	5,42	2		-44245	-82667	-121	-19	3248	62	18	129	2	0	2	5	0,68	0,19		
Trave H=15	qn=	-746	2		-43392	-79960	-102	-19	2141	62	17	125	2	0	1	5	0,66	0,16		
Asta: 353	125	6,67	2		-42497	-78314	-83	-19	978	62	17	122	1	0	1	5	0,64	0,13		
Instab.:l=	206,0	β¹=	144,2		-44245	-82667	-121	KcC=	0,97	KcM=	1,00	Rx=	0,77	Ry=	0,58	Wmax/rel/lim=	26,37	0,59	10,30	mm
Sez.N. 1095	125	6,67	2		-40783	-78315	-64	54	11851	81	18	150	1	0	8	6	0,79	0,49		
Trave H=14	qn=	-1042	2		-40136	-67188	-118	54	10300	81	18	129	2	0	7	6	0,68	0,45		
Asta: 354	126	7,47	2		-39456	-57182	-175	54	8671	81	18	109	3	0	6	6	0,58	0,40		
Instab.:l=	205,9	β¹=	144,2		-40783	-78315	-64	KcC=	0,97	KcM=	1,00	Rx=	0,88	Ry=	0,65	Wmax/rel/lim=	23,62	0,70	10,30	mm
Sez.N. 1077	126	7,47	2		-37742	-57189	-152	-54	15426	80	19	137	3	0	12	6	0,73	0,67		
Trave H=12	qn=	-1091	2		-37103	-32566	-56	-54	12581	80	19	78	1	0	9	6	0,42	0,57		
Asta: 355	127	8,24	2		-36464	-12947	40	-54	9735	80	18	31	1	0	7	6	0,17	0,48		
Instab.:l=	351,7	β¹=	246,2		-37742	-57189	-152	KcC=	0,86	KcM=	0,96	Rx=	0,86	Ry=	0,65	Wmax/rel/lim=	19,79	1,59	17,58	mm
Sez.N. 1078	127	8,24	2		-36462	-12949	45	19	9734	59	21	39	1	0	8	5	0,22	0,48		
Trave H=11	qn=	-1081	2		-35839	1578	12	19	6934	59	20	5	0	0	6	5	0,04	0,37		
Asta: 356	128	8,99	2		-35217	11225	-21	19	4135	59	20	34	0	0	3	5	0,19	0,27		
Instab.:l=	348,6	β¹=	244,0		-36621	-24212	35	KcC=	0,87	KcM=	1,00	Rx=	0,42	Ry=	0,33	Wmax/rel/lim=	41,26	0,73	17,43	mm
Sez.N. 1079	128	8,99	2		-34620	11245	-12	-6	4038	24	22	45	0	0	4	2	0,25	0,22		
Trave H=97	qn=	-1071	2		-33721	16363	2	-6	-8	24	22	65	0	0	0	2	0,35	0,05		
Asta: 357	129	9,75	2		-33386	15642	7	-6	-1515	24	22	62	0	0	1	2	0,34	0,11		
Instab.:l=	348,6	β¹=	244,0		-33721	16363	2	KcC=	0,87	KcM=	1,00	Rx=	0,47	Ry=	0,37	Wmax/rel/lim=	58,99	1,25	17,43	mm
Sez.N. 1080	129	9,75	2		-33375	15642	7	2	-1563	24	25	87	0	0	2	2	0,47	0,13		
Trave H=82	qn=	-1060	2		-32740	10226	3	2	-4421	24	25	57	0	0	5	2	0,31	0,28		
Asta: 358	130	10,52	2		-32122	0	0	2	-7200	24	24	0	0	0	8	2	0,02	0,42		
Instab.:l=	357,0	β¹=	357,0		-33375	15642	7	KcC=	0,56	KcM=	1,00	Rx=	0,70	Ry=	0,56	Wmax/rel/lim=	65,17	1,40	17,85	mm
Sez.N. 1076	17	1,46	2		-40143	0	0	7	-18627	-62	19	0	0	0	13	5	0,01	0,70		
Trave H=13	qn=	-132	2		-39547	-22487	-8	7	-18857	-62	19	48	0	0	13	5	0,26	0,70		
Asta: 359	131	3,75	2		-38927	-46205	-17	7	-19096	-62	18	98	0	0	13	5	0,52	0,71		
Instab.:l=	245,0	β¹=	245,0		-38927	-46205	-17	KcC=	0,											

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - LEGNO + VERIFICA S.L.E.																		
VERIFICHE ASTE IN LEGNO																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tratto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	σn	σMx	σMy	τx	τy	τMt	Rapp. Fless	Rapp. Taglio
Instab.:l=	210,0	β¹=	147,0		-41326	-65764	391	KcC= 0,97	KcM= 1,00	Rx= 0,85 Ry= 0,65	Wmax/rel/lim=	13,87	0,67	10,50	mm			
Sez.N. 1094	132	5,42	2	-43775	-80415	286	229	3162	-105	18	126	4	0	2	8	0,67	0,27	
Trave H=15	qn=	-746	2	-42923	-77793	56	229	2055	-105	17	121	1	0	1	8	0,64	0,24	
Asta: 361	133	6,67	2	-42028	-76238	-185	229	893	-105	17	119	3	0	1	8	0,63	0,20	
Instab.:l=	206,0	β¹=	144,2	-43775	-80415	286	KcC= 0,97	KcM= 1,00	Rx= 0,76 Ry= 0,57	Wmax/rel/lim=	13,13	0,53	10,30	mm				
Sez.N. 1095	133	6,67	2	-40352	-76239	-206	-262	11651	-53	18	146	3	0	8	4	0,77	0,45	
Trave H=14	qn=	-1042	2	-39705	-65313	57	-262	10100	-53	18	125	1	0	7	4	0,66	0,40	
Asta: 362	134	7,47	2	-39025	-55517	334	-262	8472	-53	17	106	6	0	6	4	0,58	0,35	
Instab.:l=	205,9	β¹=	144,2	-40352	-76239	-206	KcC= 0,97	KcM= 1,00	Rx= 0,87 Ry= 0,65	Wmax/rel/lim=	21,81	0,60	10,30	mm				
Sez.N. 1077	134	7,47	2	-37946	-55524	313	113	15308	-81	19	133	6	0	11	7	0,72	0,67	
Trave H=12	qn=	-1091	2	-37307	-31110	113	113	12462	-81	19	75	2	0	9	7	0,40	0,57	
Asta: 363	135	8,24	2	-36667	-11699	-86	113	9617	-81	18	28	2	0	7	7	0,16	0,48	
Instab.:l=	351,7	β¹=	246,2	-37946	-55524	313	KcC= 0,86	KcM= 0,96	Rx= 0,85 Ry= 0,65	Wmax/rel/lim=	40,02	1,24	17,58	mm				
Sez.N. 1078	135	8,24	2	-36806	-11701	-91	-31	9616	-60	21	36	2	0	8	5	0,20	0,48	
Trave H=11	qn=	-1081	2	-36183	2621	-37	-31	6817	-60	20	8	1	0	6	5	0,06	0,37	
Asta: 364	136	8,99	7	-23579	25752	47	-41	1327	-59	13	78	1	0	1	5	0,34	0,13	
Instab.:l=	348,6	β¹=	244,0	-23579	25752	47	KcC= 0,87	KcM= 1,00	Rx= 0,40 Ry= 0,30	Wmax/rel/lim=	57,88	0,98	17,43	mm				
Sez.N. 1079	136	8,99	7	-23042	25773	39	17	1235	-26	15	103	1	0	1	2	0,44	0,09	
Trave H=97	qn=	-1071	7	-22767	26325	24	17	-4	-26	15	105	1	0	0	2	0,45	0,04	
Asta: 365	137	9,75	5	-33404	22666	-19	14	-3116	-25	22	90	0	0	3	2	0,39	0,15	
Instab.:l=	348,6	β¹=	244,0	-33404	25365	5	KcC= 0,87	KcM= 1,00	Rx= 0,54 Ry= 0,41	Wmax/rel/lim=	69,98	1,92	17,43	mm				
Sez.N. 1080	137	9,75	5	-33394	22666	-19	-5	-3164	-25	25	126	1	0	4	2	0,55	0,18	
Trave H=82	qn=	-1060	5	-32676	14016	-9	-5	-6394	-25	25	78	0	0	7	2	0,34	0,31	
Asta: 366	130	10,52	5	-31978	0	0	-5	-9534	-25	24	0	0	0	11	2	0,01	0,45	
Instab.:l=	357,0	β¹=	357,0	-33394	22666	-19	KcC= 0,56	KcM= 1,00	Rx= 0,74 Ry= 0,58	Wmax/rel/lim=	70,48	1,85	17,85	mm				
Sez.N. 1086	145	10,52	0	3	0	0	0	49	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01	
Colmo2x8x2	qn=	-12	0	3	73	0	0	0	0	0	7	0	0	0	0	0,07	0,00	
Asta: 367	130	10,52	0	3	0	0	0	-49	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01	
Instab.:l=	601,0	β¹=	601,0	3	73	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,07 Ry= 0,05	Wmax/rel/lim=	69,87	3,77	30,05	mm				
Sez.N. 1086	130	10,52	2	1330	0	0	0	49	0	4	0	0	0	0	0	0,05	0,01	
Colmo2x8x2	qn=	-12	2	1330	73	0	0	0	0	4	7	0	0	0	0	0,10	0,00	
Asta: 368	115	10,52	2	1330	0	0	0	-49	0	4	0	0	0	0	0	0,05	0,01	
Instab.:l=	601,0	β¹=	601,0	1330	73	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,10 Ry= 0,08	Wmax/rel/lim=	73,96	3,77	30,05	mm				
Sez.N. 1081	51	1,46	0	-223	0	0	0	86	0	1	0	0	0	1	0	0,00	0,03	
Correnti 1	qn=	-53	0	18	47	0	0	-8	0	0	6	0	0	0	0	0,06	0,00	
Asta: 369	138	3,75	7	812	97	-2	1	144	0	3	12	0	0	1	0	0,11	0,03	
Instab.:l=	245,3	β¹=	245,3	812	97	-2	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,11 Ry= 0,08	Wmax/rel/lim=	1,26	0,53	12,27	mm				
Sez.N. 1081	138	3,75	7	611	55	-2	-42	-124	0	2	7	0	0	1	0	0,07	0,04	
Correnti 1	qn=	-139	0	421	-35	3	-8	-59	0	2	4	1	0	0	0	0,08	0,03	
Asta: 370	47	4,22	0	472	-58	5	-8	-97	0	2	7	1	0	1	0	0,12	0,04	
Instab.:l=	59,4	β¹=	41,6	472	-58	5	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,12 Ry= 0,10	Wmax/rel/lim=	1,97	0,03	2,97	mm				
Sez.N. 1081	139	5,42	13	-2117	-65	-25	-97	450	2	9	8	5	1	3	1	0,07	0,12	
Correnti 1	qn=	-343	2	-1779	132	0	-10	-16	1	7	16	0	0	0	0	0,12	0,02	
Asta: 371	140	6,60	2	-1366	-201	11	-10	-585	1	6	25	2	0	4	0	0,19	0,15	
Instab.:l=	201,7	β¹=	141,2	-1366	-201	11	KcC= 0,89	KcM= 1,00	Rx= 0,24 Ry= 0,19	Wmax/rel/lim=	3,62	0,59	10,09	mm				
Sez.N. 1081	46	6,75	2	-2423	-371	5	7	921	0	10	46	1	0	6	0	0,34	0,23	
Correnti 1	qn=	-479	2	-2019	221	-4	7	-9	0	8	27	1	0	0	0	0,21	0,00	
Asta: 372	141	7,47	2	-1864	127	-7	7	-367	0	8	16	1	0	2	0	0,12	0,09	
Instab.:l=	179,6	β¹=	125,7	-2423	-371	5	KcC= 0,92	KcM= 1,00	Rx= 0,42 Ry= 0,32	Wmax/rel/lim=	4,44	0,54	8,98	mm				
Sez.N. 1081	141	7,47	2	-1893	128	-7	-13	-75	1	8	16	1	0	0	0	0,13	0,03	
Correnti 1	qn=	-507	2	-1782	-50	0	-13	-525	1	7	6	0	0	3	0	0,05	0,14	
Asta: 373	45	7,75	2	-1670	-495	8	-13	-976	1	7	61	2	0	6	0	0,45	0,25	
Instab.:l=	118,7	β¹=	83,1	-1670	-495	8	KcC= 0,98	KcM= 1,00	Rx= 0,50 Ry= 0,37	Wmax/rel/lim=	4,44	0,19	5,93	mm				
Sez.N. 1081	44	8,35	2	-138	-532	3	2	1100	-1	1	66	1	0	7	0	0,48	0,27	
Correnti 1	qn=	-509	2	120	262	1	2	-14	-1	0	32	0	0	0	0	0,24	0,01	
Asta: 374	43	9,00	2	370	-517	-2	2	-1089	-1	2	64	0	0	7	0	0,48	0,27	
Instab.:l=	287,4	β¹=	201,2	-138	-532	3	KcC= 0,71	KcM= 1,00	Rx= 0,48 Ry= 0,34	Wmax/rel/lim=	5,01	1,50	14,37	mm				
Sez.N. 1081	43	9,00	2	-408	-515	0	0	1081	0	2	64	0	0	7	0	0,46	0,26	
Correnti 1	qn=	-511	2	-177	250	0	0	6	0	1	31	0	0	0	0	0,22	0,00	
Asta: 375	42	9,60	2	61	-554	-1	0	-1108	0	0	68	0	0	7	0	0,50	0,27	
Instab.:l=	286,4	β¹=	200,4	61	-554	-1	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,50 Ry= 0,35	Wmax/rel/lim=	4,89	1,35	14,32	mm				
Sez.N. 1081	144	9,75	24	-40	17	157	122	107	13	0	2	31	1	1	3	0,19	0,13	
Correnti 1	qn=	-511	2	-25	306	1	1	-16	0	0	38	0	0	0	0	0,27	0,01	
Asta: 376	41	10,20	2	196	-422	-1	1	-1055	0	1	52	0	0	6	0	0,39	0,26	
Instab.:l=	216,2	β¹=	216,2	196	-422	-1	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,39 Ry= 0,27	Wmax/rel/lim=	5,58	1,31	10,81	mm				
Sez.N. 1081	50	1,46	7	-978	0	0	-1	407	0	4	0	0	0	2	0	0,00	0,08	
Correnti 1	qn=	-56	7	-912	204	2	-1	-16	0	4	25	0	0	0	0	0,15	0,00	
Asta: 377	146	3,75	7	-821	-238	4	-1	-600	0	3	29	1	0	4	0	0,18	0,12	
Instab.:l=	247,6	β¹=	247,6	-821	-238	4	KcC= 0,55	KcM= 1,00	Rx= 0,21 Ry= 0,16	Wmax/rel/lim=	1,95	1,18	12,38	mm				

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - LEGNO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN LEGNO																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tratto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	σn	σMx	σMy	τx	τy	τMt	Rapp. Fless	Rapp. Taglio	
Sez.N. 1081	34	4,15		7	-2511	-126	-29	-25	354	-1	10	16	6	0	2	0	0,12	0,08	
Correnti 1	qn=	-141		15	-1710	6	-17	-37	-4	7	7	1	3	0	0	2	0,02	0,06	
Asta: 378	147	5,42		15	-1555	-39	44	-136	-123	7	6	5	9	1	1	2	0,07	0,10	
Instab.:l=	159,7	β*l=		111,8	-3056	-101	-37	KcC=	0,94	KcM=	1,00	Rx=	0,19	Ry=	0,18	Wmax/rel/lim=	2,88	0,12	7,99 mm
Sez.N. 1081	147	5,42		13	-2198	-71	38	91	447	-5	9	9	7	1	3	1	0,09	0,14	
Correnti 1	qn=	-343		5	-2490	148	27	-10	-30	-5	10	18	5	0	0	1	0,13	0,04	
Asta: 379	148	6,60		5	-2219	-258	38	-10	-702	-5	9	32	7	0	4	1	0,22	0,17	
Instab.:l=	201,7	β*l=		141,2	-2219	-258	38	KcC=	0,89	KcM=	1,00	Rx=	0,28	Ry=	0,24	Wmax/rel/lim=	3,82	0,69	10,09 mm
Sez.N. 1081	35	6,75		5	-2981	-474	-107	-105	1141	4	12	59	21	1	7	1	0,44	0,28	
Correnti 1	qn=	-482		2	-2075	234	31	-83	-24	3	8	29	6	1	0	1	0,24	0,05	
Asta: 380	149	7,47		2	-1924	132	73	-83	-385	3	8	16	14	1	2	1	0,19	0,14	
Instab.:l=	185,1	β*l=		129,6	-2981	-474	-107	KcC=	0,91	KcM=	1,00	Rx=	0,52	Ry=	0,45	Wmax/rel/lim=	4,85	0,70	9,26 mm
Sez.N. 1081	149	7,47		2	-1954	133	72	115	-133	-8	8	16	14	1	1	2	0,19	0,12	
Correnti 1	qn=	-506		2	-1838	-76	5	115	-578	-8	7	9	1	1	4	2	0,08	0,23	
Asta: 381	36	7,75		2	-1731	-499	-58	115	-987	-8	7	62	11	1	6	2	0,51	0,33	
Instab.:l=	112,9	β*l=		79,0	-1731	-499	-58	KcC=	0,98	KcM=	1,00	Rx=	0,56	Ry=	0,45	Wmax/rel/lim=	4,78	0,20	5,64 mm
Sez.N. 1081	37	8,35		2	-266	-533	-25	-13	1102	4	1	66	5	0	7	1	0,50	0,30	
Correnti 1	qn=	-509		2	-16	263	-6	-13	26	4	0	32	1	0	0	1	0,24	0,04	
Asta: 382	38	9,00		2	243	-514	13	-13	-1088	4	1	64	3	0	7	1	0,48	0,30	
Instab.:l=	287,4	β*l=		201,2	-266	-533	-25	KcC=	0,71	KcM=	1,00	Rx=	0,51	Ry=	0,38	Wmax/rel/lim=	5,29	1,65	14,37 mm
Sez.N. 1081	38	9,00		2	-294	-512	-2	-1	1079	0	1	63	0	0	7	0	0,46	0,26	
Correnti 1	qn=	-511		6	-179	-354	-1	0	803	0	1	44	0	0	5	0	0,26	0,16	
Asta: 383	39	9,60		2	175	-557	1	-1	-1111	0	1	69	0	0	7	0	0,51	0,27	
Instab.:l=	286,4	β*l=		200,4	175	-557	1	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,51	Ry=	0,36	Wmax/rel/lim=	5,13	1,45	14,32 mm
Sez.N. 1081	152	9,75		28	-17	24	-133	-103	99	-10	0	3	26	1	1	3	0,17	0,11	
Correnti 1	qn=	-510		2	100	305	-1	-1	-20	0	0	38	0	0	0	0	0,28	0,01	
Asta: 384	40	10,20		2	327	-420	1	-1	-1053	0	1	52	0	0	6	0	0,39	0,26	
Instab.:l=	210,4	β*l=		210,4	327	-420	1	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,39	Ry=	0,28	Wmax/rel/lim=	5,87	1,35	10,52 mm
Sez.N. 1093	47	4,22		15	-1972	0	0	13	-272	0	5	0	0	0	1	0	0,00	0,04	
Piedritti	qn=	0		15	-1976	-64	-3	13	-272	0	5	3	0	0	1	0	0,02	0,04	
Asta: 385	47	3,75		15	-1981	-128	-6	13	-272	0	5	7	1	0	1	0	0,04	0,04	
Instab.:l=	47,0	β*l=		47,0	-1981	-128	-6	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,08	Ry=	0,06	Wmax/rel/lim=	0,00	0,00	2,35 mm
Sez.N. 1093	46	6,75		0	-453	0	0	-7	-5	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Piedritti	qn=	0		0	-459	-2	2	-7	-5	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Asta: 386	46	6,15		0	-465	-3	4	-7	-5	0	1	0	0	0	0	0	0,01	0,00	
Instab.:l=	60,0	β*l=		60,0	-1754	-3	4	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,04	Ry=	0,04	Wmax/rel/lim=	0,00	0,00	3,00 mm
Sez.N. 1093	45	7,75		2	-1740	0	0	0	-1	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Piedritti	qn=	0		2	-1756	-1	0	0	-1	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Asta: 387	45	6,15		2	-1772	-1	1	0	-1	0	5	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Instab.:l=	160,0	β*l=		160,0	-1772	-1	1	KcC=	0,88	KcM=	1,00	Rx=	0,04	Ry=	0,04	Wmax/rel/lim=	0,00	0,00	8,00 mm
Sez.N. 1093	44	8,35		2	-2173	0	0	0	0	0	6	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Piedritti	qn=	0		2	-2195	0	0	0	0	0	6	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Asta: 388	44	6,15		2	-2217	0	0	0	0	0	6	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Instab.:l=	220,0	β*l=		220,0	-2217	0	0	KcC=	0,73	KcM=	1,00	Rx=	0,06	Ry=	0,06	Wmax/rel/lim=	0,00	0,00	11,00 mm
Sez.N. 1082	43	9,00		0	-653	0	0	-10	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Piedritti	qn=	0		2	-2318	0	2	-11	0	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Asta: 389	43	8,55		2	-2325	0	5	-11	0	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Instab.:l=	45,0	β*l=		45,0	-2325	0	5	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,03	Ry=	0,03	Wmax/rel/lim=	0,00	0,00	2,25 mm
Sez.N. 1082	42	9,60		2	-2288	0	0	0	0	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Piedritti	qn=	0		2	-2302	0	0	0	0	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Asta: 390	42	8,55		2	-2317	0	0	0	0	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Instab.:l=	105,0	β*l=		105,0	-2317	0	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,03	Ry=	0,03	Wmax/rel/lim=	0,00	0,00	5,25 mm
Sez.N. 1082	41	10,20		2	-2222	0	0	0	0	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Piedritti	qn=	0		2	-2245	0	0	0	0	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Asta: 391	41	8,55		2	-2269	0	0	0	0	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Instab.:l=	165,0	β*l=		165,0	-2269	0	0	KcC=	0,95	KcM=	1,00	Rx=	0,03	Ry=	0,03	Wmax/rel/lim=	0,00	0,00	8,25 mm
Sez.N. 1082	40	10,20		2	-2244	0	0	0	0	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Piedritti	qn=	0		2	-2267	0	0	0	0	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Asta: 392	40	8,55		5	-2575	0	1	-1	0	0	5	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Instab.:l=	165,0	β*l=		165,0	-2291	0	0	KcC=	0,95	KcM=	1,00	Rx=	0,03	Ry=	0,03	Wmax/rel/lim=	0,00	0,00	8,25 mm
Sez.N. 1082	39	9,60		2	-2288	0	0	0	0	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Piedritti	qn=	0		2	-2302	0	0	0	0	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Asta: 393	39	8,55		2	-2318	0	0	0	0	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Instab.:l=	105,0	β*l=		105,0	-2318	0	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,03	Ry=	0,03	Wmax/rel/lim=	0,00	0,00	5,25 mm
Sez.N. 1082	38	9,00		0	-635	0	0	10	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Piedritti	qn=	0		2	-2262	0	-2	10	0	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Asta: 394	38	8,55		0	-648	0	-4	10	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Instab.:l=	45,0	β*l=		45,0	-2268	0	-4	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,03	Ry=	0,03	Wmax/rel/lim=	0,00	0,00	2,25 mm
Sez.N. 1093	37	8,35		2	-2257	0	0	0	0	0	6	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Piedritti	qn=	0		2	-2279	0	0	0	0	0	6	0	0	0	0	0	0,00	0,00	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - LEGNO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN LEGNO																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Trat to	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	σn	σMx	σMy	τx	τy	τMt	Rapp. Fless	Rapp. Taglio	
Asta: 395	37	6,15		2	-2300	0	0	0	0	0	6	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Instab.:l=	220,0	β¹=		220,0	-2300	0	0	KcC= 0,73	KcM= 1,00	Rx= 0,06	Ry= 0,06	Wmax/rel/lim=	0,00	0,00	11,00	mm			
Sez.N. 1093	36	7,75		2	-1659	0	0	0	0	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Piedritti qn=	0	2		2	-1675	0	0	0	0	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Asta: 396	36	6,15		2	-1691	1	-1	0	0	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Instab.:l=	160,0	β¹=		160,0	-1691	1	-1	KcC= 0,88	KcM= 1,00	Rx= 0,04	Ry= 0,04	Wmax/rel/lim=	0,00	0,00	8,00	mm			
Sez.N. 1093	35	6,75		0	-428	0	0	7	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Piedritti qn=	0	2		2	-1695	1	-2	7	3	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Asta: 397	35	6,15		0	-440	0	-4	7	0	0	1	0	0	0	0	0	0,01	0,00	
Instab.:l=	60,0	β¹=		60,0	-1701	2	-4	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,04	Ry= 0,04	Wmax/rel/lim=	0,00	0,00	3,00	mm			
Sez.N. 1093	34	4,15		15	-1997	0	0	-19	-407	0	5	0	0	0	2	0	0,00	0,05	
Piedritti qn=	0	15		15	-2001	-81	4	-19	-407	0	5	4	0	0	2	0	0,03	0,05	
Asta: 398	34	3,75		15	-2005	-163	8	-19	-407	0	5	9	1	0	2	0	0,06	0,05	
Instab.:l=	40,0	β¹=		40,0	-2005	-163	8	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,09	Ry= 0,07	Wmax/rel/lim=	0,00	0,00	2,00	mm			
Sez.N. 1093	51	1,46		0	-281	0	0	0	-98	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,02	
Piedritti qn=	0	0		0	-295	-69	0	0	-98	0	1	4	0	0	0	0	0,04	0,02	
Asta: 399	51	0,00		0	-310	-142	0	0	-98	0	1	8	0	0	0	0	0,08	0,02	
Instab.:l=	146,0	β¹=		146,0	-310	-142	0	KcC= 0,91	KcM= 1,00	Rx= 0,09	Ry= 0,07	Wmax/rel/lim=	1,21	1,21	7,30	mm			
Sez.N. 1093	50	1,46		2	-304	0	-1	0	86	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,01	
Piedritti qn=	0	2		2	-318	61	0	0	86	0	1	3	0	0	0	0	0,02	0,01	
Asta: 400	50	0,00		2	-333	126	0	0	86	0	1	7	0	0	0	0	0,05	0,01	
Instab.:l=	146,0	β¹=		146,0	-333	126	0	KcC= 0,91	KcM= 1,00	Rx= 0,06	Ry= 0,04	Wmax/rel/lim=	1,20	1,20	7,30	mm			
Sez.N. 1081	47	4,22		15	-1827	-61	-24	-100	146	-7	7	8	5	1	1	2	0,07	0,10	
Correnti 1 qn=	-141	15		15	-1626	1	9	27	-8	-7	7	0	2	0	0	2	0,01	0,05	
Asta: 401	139	5,42		15	-1492	-34	-33	112	-110	-7	6	4	6	1	1	2	0,06	0,09	
Instab.:l=	150,5	β¹=		105,4	-2594	-66	12	KcC= 0,95	KcM= 1,00	Rx= 0,16	Ry= 0,14	Wmax/rel/lim=	2,63	0,06	7,53	mm			
Sez.N. 1081	45	7,75		2	-630	-495	6	5	1086	0	3	61	1	0	7	0	0,45	0,27	
Correnti 1 qn=	-511	2		2	-396	275	-2	5	-14	0	2	34	0	0	0	0	0,25	0,01	
Asta: 402	142	8,24		2	-250	-41	-7	5	-696	0	1	5	1	0	4	0	0,04	0,17	
Instab.:l=	233,0	β¹=		163,1	-630	-495	6	KcC= 0,83	KcM= 1,00	Rx= 0,47	Ry= 0,34	Wmax/rel/lim=	5,10	1,27	11,65	mm			
Sez.N. 1081	146	3,75		7	-147	-175	4	65	192	-1	1	22	1	0	1	0	0,13	0,06	
Correnti 1 qn=	-137	7		7	-130	-139	-12	65	97	-1	1	17	2	0	1	0	0,11	0,04	
Asta: 403	34	4,15		0	437	-59	-20	43	-95	0	2	7	4	0	1	0	0,14	0,05	
Instab.:l=	50,3	β¹=		35,2	437	-59	-20	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,14	Ry= 0,13	Wmax/rel/lim=	1,88	0,05	2,51	mm			
Sez.N. 1081	142	8,24		2	-242	-39	-7	-26	-721	0	1	5	1	0	4	0	0,04	0,18	
Correnti 1 qn=	-511	2		2	-197	-258	0	-26	-925	0	1	32	0	0	6	0	0,23	0,23	
Asta: 404	44	8,35		2	-153	-532	7	-26	-1129	0	1	66	1	0	7	0	0,48	0,28	
Instab.:l=	53,3	β¹=		37,3	-153	-532	7	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,49	Ry= 0,35	Wmax/rel/lim=	4,15	0,11	2,67	mm			
Sez.N. 1081	42	9,60		2	-281	-554	-2	-4	1158	0	1	68	0	0	7	0	0,50	0,29	
Correnti 1 qn=	-511	2		2	-222	-195	0	-4	890	0	1	24	0	0	5	0	0,17	0,22	
Asta: 405	144	9,75		24	-46	18	157	-470	126	12	0	2	31	3	1	3	0,19	0,20	
Instab.:l=	70,1	β¹=		49,1	-281	-554	-2	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,50	Ry= 0,36	Wmax/rel/lim=	4,70	0,15	3,51	mm			
Sez.N. 1081	41	10,20		2	-1465	-422	0	0	835	0	6	52	0	0	5	0	0,38	0,20	
Correnti 1 qn=	-509	2		2	-1456	-381	0	0	797	0	6	47	0	0	5	0	0,34	0,19	
Asta: 406	145	10,52		2	-1211	0	0	0	-236	0	5	0	0	0	1	0	0,00	0,06	
Instab.:l=	140,8	β¹=		140,8	-1465	-422	0	KcC= 0,89	KcM= 1,00	Rx= 0,43	Ry= 0,31	Wmax/rel/lim=	3,94	0,20	7,04	mm			
Sez.N. 1081	40	10,20		2	-1456	-420	0	0	845	0	6	52	0	0	5	0	0,38	0,21	
Correnti 1 qn=	-510	2		2	-1447	-378	0	0	807	0	6	47	0	0	5	0	0,34	0,20	
Asta: 407	145	10,52		2	-1203	0	0	0	-273	0	5	0	0	0	2	0	0,00	0,07	
Instab.:l=	146,6	β¹=		146,6	-1456	-420	0	KcC= 0,87	KcM= 1,00	Rx= 0,43	Ry= 0,31	Wmax/rel/lim=	3,94	0,20	7,33	mm			
Sez.N. 1081	39	9,60		2	-137	-557	2	5	1161	0	1	69	0	0	7	0	0,50	0,29	
Correnti 1 qn=	-512	2		2	-79	-171	0	5	870	0	0	21	0	0	5	0	0,15	0,22	
Asta: 408	152	9,75		28	-18	24	-133	382	118	13	0	3	26	2	1	3	0,17	0,19	
Instab.:l=	76,0	β¹=		53,2	-137	-557	2	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,50	Ry= 0,36	Wmax/rel/lim=	5,03	0,17	3,80	mm			
Sez.N. 1081	150	8,24		2	39	-84	44	169	-765	0	0	10	8	1	5	0	0,12	0,23	
Correnti 1 qn=	-507	2		2	83	-287	3	169	-945	0	0	36	1	1	6	0	0,26	0,28	
Asta: 409	37	8,35		2	128	-533	-37	169	-1126	0	1	66	7	1	7	0	0,52	0,32	
Instab.:l=	47,5	β¹=		33,3	128	-533	-37	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,52	Ry= 0,39	Wmax/rel/lim=	4,18	0,10	2,38	mm			
Sez.N. 1081	36	7,75		2	-373	-499	-42	-36	1087	-1	2	62	8	0	7	0	0,49	0,28	
Correnti 1 qn=	-512	2		2	-144	272	10	-36	-18	-1	1	34	2	0	0	0	0,25	0,02	
Asta: 410	150	8,24		2	7	-87	43	-36	-742	-1	0	11	8	0	5	0	0,12	0,20	
Instab.:l=	238,9	β¹=		167,2	-373	-499	-42	KcC= 0,82	KcM= 1,00	Rx= 0,50	Ry= 0,38	Wmax/rel/lim=	5,33	1,42	11,94	mm			
Sez.N. 1093	47	3,75		15	-1951	-128	1	0	243	0	5	7	0	0	1	0	0,04	0,03	
Piedritti qn=	0	15		15	-1986	82	0	0	-4	0	5	4	0	0	0	0	0,03	0,00	
Asta: 411	47	0,00		15	-2026	-208	0	0	-286	0	5	11	0	0	1	0	0,07	0,04	
Instab.:l=	375,0	β¹=		375,0	-2698	-63	0	KcC= 0,34	KcM= 1,00	Rx= 0,09	Ry= 0,17	Wmax/rel/lim=	0,30	0,30	18,75	mm			
Sez.N. 1093	46	3,75		0	-547	8	0	0	-8	0	1	0	0	0	0	0	0,01	0,00	
Piedritti qn=	0	0		0	-584	-8	0	0	-8	0	1	0	0	0	0	0	0,01	0,00	
Asta: 412	46	0,00		0	-621	-23	0	0	-8	0	2	1	0	0	0	0	0,01	0,00	
Instab.:l=	375,0	β¹=		375,0	-1909	-26	0	KcC= 0,34	KcM= 1,00	Rx= 0,06	Ry= 0,12	Wmax/rel/lim=	0,10	0,10	18,75	mm			

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - LEGNO + VERIFICA S.L.E.

VERIFICHE ASTE IN LEGNO

DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tratto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	σn	σMx	σMy	τx	τy	τMt	Rapp. Fless	Rapp. Taglio	
Sez.N. 1093	45	3,75	2		-1495	4	0	0	-4	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Piedritti	qn=	0	2		-1533	-4	0	0	-4	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Asta: 413	45	0,00	0		-614	-10	0	0	-4	0	2	1	0	0	0	0	0,01	0,00	
Instab.:l=	375,0	β¹=	375,0		-1570	-12	0	KcC=	0,34	KcM=	1,00	Rx=	0,04	Ry=	0,09	Wmax/rel/lim=	0,04	0,04	18,75 mm
Sez.N. 1093	44	3,75	2		-2307	2	0	0	-2	0	6	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Piedritti	qn=	0	2		-2345	-2	0	0	-2	0	6	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Asta: 414	44	0,00	2		-2382	-5	0	0	-2	0	6	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Instab.:l=	375,0	β¹=	375,0		-2382	-5	0	KcC=	0,34	KcM=	1,00	Rx=	0,06	Ry=	0,14	Wmax/rel/lim=	0,02	0,02	18,75 mm
Sez.N. 1082	43	3,75	2		-2112	1	0	0	-1	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Piedritti	qn=	0	2		-2166	-1	0	0	-1	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Asta: 415	43	0,00	2		-2219	-3	0	0	-1	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Instab.:l=	375,0	β¹=	375,0		-2219	-3	0	KcC=	0,60	KcM=	1,00	Rx=	0,04	Ry=	0,05	Wmax/rel/lim=	0,01	0,01	18,75 mm
Sez.N. 1082	42	3,75	2		-2520	0	0	0	0	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Piedritti	qn=	0	2		-2574	0	0	0	0	0	5	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Asta: 416	42	0,00	2		-2626	-1	0	0	0	0	5	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Instab.:l=	375,0	β¹=	375,0		-2626	-1	0	KcC=	0,60	KcM=	1,00	Rx=	0,04	Ry=	0,06	Wmax/rel/lim=	0,00	0,00	18,75 mm
Sez.N. 1082	41	3,75	2		-2097	0	0	0	0	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Piedritti	qn=	0	2		-2151	0	0	0	0	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Asta: 417	41	0,00	2		-2204	0	0	0	0	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Instab.:l=	375,0	β¹=	375,0		-2204	0	0	KcC=	0,60	KcM=	1,00	Rx=	0,04	Ry=	0,05	Wmax/rel/lim=	0,00	0,00	18,75 mm
Sez.N. 1082	40	3,75	2		-2494	0	0	0	0	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Piedritti	qn=	0	2		-2548	0	0	0	0	0	5	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Asta: 418	40	0,00	2		-2600	0	0	0	0	0	5	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Instab.:l=	375,0	β¹=	375,0		-2600	0	0	KcC=	0,60	KcM=	1,00	Rx=	0,04	Ry=	0,06	Wmax/rel/lim=	0,00	0,00	18,75 mm
Sez.N. 1082	39	3,75	2		-2121	0	0	0	0	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Piedritti	qn=	0	2		-2175	0	0	0	0	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Asta: 419	39	0,00	2		-2227	1	0	0	0	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Instab.:l=	375,0	β¹=	375,0		-2227	1	0	KcC=	0,60	KcM=	1,00	Rx=	0,04	Ry=	0,05	Wmax/rel/lim=	0,00	0,00	18,75 mm
Sez.N. 1082	38	3,75	2		-2461	0	0	0	0	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Piedritti	qn=	0	2		-2515	0	0	0	0	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Asta: 420	38	0,00	2		-2567	1	0	0	0	0	5	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Instab.:l=	375,0	β¹=	375,0		-2567	1	0	KcC=	0,60	KcM=	1,00	Rx=	0,04	Ry=	0,06	Wmax/rel/lim=	0,00	0,00	18,75 mm
Sez.N. 1093	37	3,75	2		-1891	-1	0	0	1	0	5	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Piedritti	qn=	0	2		-1929	1	0	0	1	0	5	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Asta: 421	37	0,00	2		-1966	3	0	0	1	0	5	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Instab.:l=	375,0	β¹=	375,0		-1966	3	0	KcC=	0,34	KcM=	1,00	Rx=	0,05	Ry=	0,11	Wmax/rel/lim=	0,01	0,01	18,75 mm
Sez.N. 1093	36	3,75	2		-1783	-2	0	0	2	0	5	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Piedritti	qn=	0	2		-1821	2	0	0	2	0	5	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Asta: 422	36	0,00	13		-1857	9	0	0	3	0	5	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Instab.:l=	375,0	β¹=	375,0		-1858	6	0	KcC=	0,34	KcM=	1,00	Rx=	0,05	Ry=	0,11	Wmax/rel/lim=	0,01	0,01	18,75 mm
Sez.N. 1093	35	3,75	13		-1739	-7	1	0	7	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Piedritti	qn=	0	13		-1777	7	0	0	7	0	5	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Asta: 423	35	0,00	13		-1814	20	0	0	7	0	5	1	0	0	0	0	0,01	0,00	
Instab.:l=	375,0	β¹=	375,0		-1814	13	0	KcC=	0,34	KcM=	1,00	Rx=	0,05	Ry=	0,11	Wmax/rel/lim=	0,03	0,03	18,75 mm
Sez.N. 1093	34	3,75	15		-2075	-163	-1	0	272	0	5	9	0	0	1	0	0,05	0,03	
Piedritti	qn=	0	15		-2114	99	0	0	-3	0	5	5	0	0	0	0	0,03	0,00	
Asta: 424	34	0,00	15		-2149	-134	0	0	-257	0	5	7	0	0	1	0	0,04	0,03	
Instab.:l=	375,0	β¹=	375,0		-2851	31	0	KcC=	0,34	KcM=	1,00	Rx=	0,08	Ry=	0,17	Wmax/rel/lim=	0,27	0,27	18,75 mm
Sez.N. 1093	46	6,15	2		-1765	-3	-2	-1	5	0	5	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Piedritti	qn=	0	2		-1789	3	0	-1	5	0	5	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Asta: 425	46	3,75	2		-1813	9	1	-1	5	0	5	0	0	0	0	0	0,01	0,00	
Instab.:l=	240,0	β¹=	168,0		-1813	9	1	KcC=	0,87	KcM=	1,00	Rx=	0,04	Ry=	0,04	Wmax/rel/lim=	0,01	0,01	12,00 mm
Sez.N. 1093	45	6,15	2		-1796	-1	-1	-1	2	0	5	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Piedritti	qn=	0	2		-1820	1	0	-1	2	0	5	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Asta: 426	45	3,75	2		-1844	4	1	-1	2	0	5	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Instab.:l=	240,0	β¹=	168,0		-1844	4	1	KcC=	0,87	KcM=	1,00	Rx=	0,04	Ry=	0,04	Wmax/rel/lim=	0,01	0,01	12,00 mm
Sez.N. 1093	44	6,15	2		-2238	0	-1	-1	1	0	6	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Piedritti	qn=	0	2		-2262	1	0	-1	1	0	6	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Asta: 427	44	3,75	2		-2286	2	1	-1	1	0	6	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Instab.:l=	240,0	β¹=	168,0		-2286	2	1	KcC=	0,87	KcM=	1,00	Rx=	0,05	Ry=	0,05	Wmax/rel/lim=	0,00	0,00	12,00 mm
Sez.N. 1082	43	6,15	2		-2428	0	0	0	0	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Piedritti	qn=	0	2		-2462	0	0	0	0	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Asta: 428	43	3,75	2		-2496	1	0	0	0	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Instab.:l=	240,0	β¹=	168,0		-2496	1	0	KcC=	0,95	KcM=	1,00	Rx=	0,04	Ry=	0,04	Wmax/rel/lim=	0,00	0,00	12,00 mm
Sez.N. 1082	42	6,15	2		-2430	0	0	0	0	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Piedritti	qn=	0	2		-2464	0	0	0	0	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Asta: 429	42	3,75	2		-2498	0	0	0	0	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Instab.:l=	240,0	β¹=	168,0		-2498	0	0	KcC=	0,95	KcM=	1,00	Rx=	0,04	Ry=	0,04	Wmax/rel/lim=	0,00	0,00	12,00 mm
Sez.N. 1082	41	6,15	2		-2384	0	0	0	0	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - LEGNO + VERIFICA S.L.E.

VERIFICHE ASTE IN LEGNO

DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tratto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	σ_n	σ_{Mx}	σ_{My} (kg/cmq)	τ_x	τ_y	τ_{Mt}	Rapp. Fless	Rapp. Taglio		
Piedritti	qn=	0	2		-2418	0	0	0	0	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00		
Asta: 430	41	3,75	2		-2452	0	0	0	0	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00		
Instab.:l=	240,0	$\beta^*l=$	168,0		-2452	0	0	KcC=	0,95	KcM=	1,00	Rx=	0,04	Ry=	0,04	Wmax/rel/lim=	0,00	0,00	12,00	mm
Sez.N. 1082	40	6,15	5		-2686	0	-1	-1	0	0	5	0	0	0	0	0	0,00	0,00		
Piedritti	qn=	0	2		-2438	0	0	0	0	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00		
Asta: 431	40	3,75	5		-2754	0	1	-1	0	0	5	0	0	0	0	0	0,00	0,00		
Instab.:l=	240,0	$\beta^*l=$	168,0		-2472	0	0	KcC=	0,95	KcM=	1,00	Rx=	0,04	Ry=	0,04	Wmax/rel/lim=	0,00	0,00	12,00	mm
Sez.N. 1082	39	6,15	2		-2432	0	0	0	0	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00		
Piedritti	qn=	0	2		-2466	0	0	0	0	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00		
Asta: 432	39	3,75	2		-2500	0	0	0	0	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00		
Instab.:l=	240,0	$\beta^*l=$	168,0		-2500	0	0	KcC=	0,95	KcM=	1,00	Rx=	0,04	Ry=	0,04	Wmax/rel/lim=	0,00	0,00	12,00	mm
Sez.N. 1082	38	6,15	2		-2370	0	0	0	0	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00		
Piedritti	qn=	0	2		-2404	0	0	0	0	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00		
Asta: 433	38	3,75	2		-2438	0	0	0	0	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00		
Instab.:l=	240,0	$\beta^*l=$	168,0		-2438	0	0	KcC=	0,95	KcM=	1,00	Rx=	0,04	Ry=	0,04	Wmax/rel/lim=	0,00	0,00	12,00	mm
Sez.N. 1093	37	6,15	2		-2322	0	1	1	0	0	6	0	0	0	0	0	0,00	0,00		
Piedritti	qn=	0	2		-2346	0	0	1	0	0	6	0	0	0	0	0	0,00	0,00		
Asta: 434	37	3,75	2		-2370	-1	-1	1	0	0	6	0	0	0	0	0	0,00	0,00		
Instab.:l=	240,0	$\beta^*l=$	168,0		-2370	-1	-1	KcC=	0,87	KcM=	1,00	Rx=	0,05	Ry=	0,05	Wmax/rel/lim=	0,00	0,00	12,00	mm
Sez.N. 1093	36	6,15	2		-1713	1	1	1	-1	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00		
Piedritti	qn=	0	2		-1737	-1	0	1	-1	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00		
Asta: 435	36	3,75	2		-1761	-2	-1	1	-1	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00		
Instab.:l=	240,0	$\beta^*l=$	168,0		-1761	-2	-1	KcC=	0,87	KcM=	1,00	Rx=	0,04	Ry=	0,04	Wmax/rel/lim=	0,00	0,00	12,00	mm
Sez.N. 1093	35	6,15	2		-1713	2	2	2	-3	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00		
Piedritti	qn=	0	2		-1737	-1	0	2	-3	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00		
Asta: 436	35	3,75	2		-1761	-4	-2	2	-3	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00		
Instab.:l=	240,0	$\beta^*l=$	168,0		-1761	-4	-2	KcC=	0,87	KcM=	1,00	Rx=	0,04	Ry=	0,04	Wmax/rel/lim=	0,01	0,01	12,00	mm
Sez.N. 1082	43	8,55	2		-2337	0	-1	-1	0	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00		
Piedritti	qn=	0	2		-2371	0	0	-1	0	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00		
Asta: 437	43	6,15	2		-2405	0	0	-1	0	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00		
Instab.:l=	240,0	$\beta^*l=$	168,0		-2405	0	0	KcC=	0,95	KcM=	1,00	Rx=	0,03	Ry=	0,03	Wmax/rel/lim=	0,00	0,00	12,00	mm
Sez.N. 1082	42	8,55	2		-2340	0	0	0	0	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00		
Piedritti	qn=	0	2		-2374	0	0	0	0	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00		
Asta: 438	42	6,15	2		-2408	0	0	0	0	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00		
Instab.:l=	240,0	$\beta^*l=$	168,0		-2408	0	0	KcC=	0,95	KcM=	1,00	Rx=	0,03	Ry=	0,03	Wmax/rel/lim=	0,00	0,00	12,00	mm
Sez.N. 1082	41	8,55	2		-2292	0	0	0	0	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00		
Piedritti	qn=	0	2		-2327	0	0	0	0	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00		
Asta: 439	41	6,15	2		-2361	0	0	0	0	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00		
Instab.:l=	240,0	$\beta^*l=$	168,0		-2361	0	0	KcC=	0,95	KcM=	1,00	Rx=	0,03	Ry=	0,03	Wmax/rel/lim=	0,00	0,00	12,00	mm
Sez.N. 1082	40	8,55	5		-2596	0	-1	-1	0	0	5	0	0	0	0	0	0,00	0,00		
Piedritti	qn=	0	2		-2347	0	0	0	0	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00		
Asta: 440	40	6,15	5		-2664	0	1	-1	0	0	5	0	0	0	0	0	0,00	0,00		
Instab.:l=	240,0	$\beta^*l=$	168,0		-2382	0	0	KcC=	0,95	KcM=	1,00	Rx=	0,03	Ry=	0,03	Wmax/rel/lim=	0,00	0,00	12,00	mm
Sez.N. 1082	39	8,55	2		-2341	0	0	0	0	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00		
Piedritti	qn=	0	2		-2375	0	0	0	0	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00		
Asta: 441	39	6,15	2		-2409	0	0	0	0	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00		
Instab.:l=	240,0	$\beta^*l=$	168,0		-2409	0	0	KcC=	0,95	KcM=	1,00	Rx=	0,03	Ry=	0,03	Wmax/rel/lim=	0,00	0,00	12,00	mm
Sez.N. 1082	38	8,55	2		-2279	0	1	1	0	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00		
Piedritti	qn=	0	2		-2313	0	0	1	0	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00		
Asta: 442	38	6,15	2		-2348	0	0	1	0	0	4	0	0	0	0	0	0,00	0,00		
Instab.:l=	240,0	$\beta^*l=$	168,0		-2348	0	0	KcC=	0,95	KcM=	1,00	Rx=	0,03	Ry=	0,03	Wmax/rel/lim=	0,00	0,00	12,00	mm
Sez.N. 1083	138	3,75	7		164	0	37	176	-86	0	1	0	14	2	1	0	0,09	0,08		
Correnti10	qn=	6	7		164	-15	5	177	-86	0	1	4	2	2	1	0	0,04	0,08		
Asta: 443	47	3,75	7		164	-31	-27	179	-86	0	1	7	10	2	1	0	0,10	0,08		
Instab.:l=	35,8	$\beta^*l=$	25,1		164	-31	-27	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,09	Ry=	0,10	Wmax/rel/lim=	3,26	0,01	1,79	mm
Sez.N. 1083	47	3,75	15		0	0	-6	-12	-481	0	0	0	2	0	5	0	0,01	0,15		
Correnti10	qn=	6	15		0	-337	3	0	0	0	0	79	1	0	0	0	0,47	0,00		
Asta: 444	46	3,75	15		0	0	-5	11	481	0	0	0	2	0	5	0	0,01	0,15		
Instab.:l=	280,0	$\beta^*l=$	280,0		0	-337	3	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,47	Ry=	0,33	Wmax/rel/lim=	6,47	5,65	14,00	mm
Sez.N. 1083	46	3,75	15		0	0	-5	-11	-481	0	0	0	2	0	5	0	0,01	0,15		
Correnti10	qn=	6	15		0	-337	3	0	0	0	0	79	1	0	0	0	0,47	0,00		
Asta: 445	45	3,75	15		0	0	-5	11	481	0	0	0	2	0	5	0	0,01	0,15		
Instab.:l=	280,0	$\beta^*l=$	280,0		0	-337	3	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,47	Ry=	0,33	Wmax/rel/lim=	6,48	5,65	14,00	mm
Sez.N. 1083	45	3,75	15		0	0	-6	-12	-481	0	0	0	2	0	5	0	0,01	0,15		
Correnti10	qn=	6	15		0	-337	3	0	0	0	0	79	1	0	0	0	0,47	0,00		
Asta: 446	44	3,75	15		0	0	-4	11	481	0	0	0	2	0	5	0	0,01	0,15		
Instab.:l=	280,0	$\beta^*l=$	280,0		0	-337	3	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,47	Ry=	0,33	Wmax/rel/lim=	6,50	5,65	14,00	mm
Sez.N. 1083	44	3,75	15		0	0	-5	-11	-481	0	0	0	2	0	5	0	0,01	0,15		
Correnti10	qn=	6	15		0	-337	3	0	0	0	0	79	1	0	0	0	0,47	0,00		
Asta: 447	43	3,75	15		0	0	-5	11	481	0	0	0	2	0	5	0	0,01	0,15		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - LEGNO + VERIFICA S.L.E.																		
VERIFICHE ASTE IN LEGNO																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Trat to	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	σn	σMx	σMy	τx	τy	τMt	Rapp. Fless	Rapp. Taglio
Instab.:l=	280,0	β*l=	280,0		0	-337	3	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,47	Ry= 0,33	Wmax/rel/lim=		6,52	5,65	14,00	mm	
Sez.N. 1083	43	3,75	15	0	0	0	-6	-12	-481	0	0	0	2	0	5	0	0,01	0,15
Correnti10	qn= 6	15	0	-337	3	0	0	0	0	0	79	1	0	0	0	0	0,47	0,00
Asta: 448	42	3,75	15	0	0	-5	11	481	0	0	0	2	0	5	0	0	0,01	0,15
Instab.:l=	280,0	β*l=	280,0		0	-337	3	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,47	Ry= 0,33	Wmax/rel/lim=		6,54	5,65	14,00	mm	
Sez.N. 1083	42	3,75	15	0	0	0	-5	-11	-481	0	0	0	2	0	5	0	0,01	0,15
Correnti10	qn= 6	15	0	-337	3	0	0	0	0	0	79	1	0	0	0	0	0,47	0,00
Asta: 449	41	3,75	15	0	0	-5	11	481	0	0	0	2	0	5	0	0	0,01	0,15
Instab.:l=	280,0	β*l=	280,0		0	-337	3	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,47	Ry= 0,33	Wmax/rel/lim=		6,55	5,65	14,00	mm	
Sez.N. 1083	41	3,75	15	0	0	0	-6	-11	-481	0	0	0	2	0	5	0	0,01	0,15
Correnti10	qn= 6	15	0	-337	3	0	0	0	0	0	79	1	0	0	0	0	0,47	0,00
Asta: 450	40	3,75	15	0	0	-5	11	481	0	0	0	2	0	5	0	0	0,01	0,15
Instab.:l=	280,0	β*l=	280,0		0	-337	3	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,47	Ry= 0,33	Wmax/rel/lim=		6,55	5,65	14,00	mm	
Sez.N. 1083	40	3,75	15	0	0	0	-5	-11	-481	0	0	0	2	0	5	0	0,01	0,15
Correnti10	qn= 6	15	0	-337	3	0	0	0	0	0	79	1	0	0	0	0	0,47	0,00
Asta: 451	39	3,75	15	0	0	-6	12	481	0	0	0	2	0	5	0	0	0,01	0,15
Instab.:l=	280,0	β*l=	280,0		0	-337	3	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,47	Ry= 0,33	Wmax/rel/lim=		6,55	5,65	14,00	mm	
Sez.N. 1083	39	3,75	15	0	0	0	-5	-11	-481	0	0	0	2	0	5	0	0,01	0,15
Correnti10	qn= 6	15	0	-337	3	0	0	0	0	0	79	1	0	0	0	0	0,47	0,00
Asta: 452	38	3,75	15	0	0	-5	11	481	0	0	0	2	0	5	0	0	0,01	0,15
Instab.:l=	280,0	β*l=	280,0		0	-337	3	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,47	Ry= 0,33	Wmax/rel/lim=		6,54	5,65	14,00	mm	
Sez.N. 1083	38	3,75	15	0	0	0	-5	-11	-481	0	0	0	2	0	5	0	0,01	0,15
Correnti10	qn= 6	15	0	-337	3	0	0	0	0	0	79	1	0	0	0	0	0,47	0,00
Asta: 453	37	3,75	15	0	0	-6	12	481	0	0	0	2	0	5	0	0	0,01	0,15
Instab.:l=	280,0	β*l=	280,0		0	-337	3	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,47	Ry= 0,33	Wmax/rel/lim=		6,52	5,65	14,00	mm	
Sez.N. 1083	37	3,75	15	0	0	0	-5	-11	-481	0	0	0	2	0	5	0	0,01	0,15
Correnti10	qn= 6	15	0	-337	3	0	0	0	0	0	79	1	0	0	0	0	0,47	0,00
Asta: 454	36	3,75	15	0	0	-6	12	481	0	0	0	2	0	5	0	0	0,01	0,15
Instab.:l=	280,0	β*l=	280,0		0	-337	3	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,47	Ry= 0,33	Wmax/rel/lim=		6,50	5,65	14,00	mm	
Sez.N. 1083	36	3,75	15	0	0	0	-5	-11	-481	0	0	0	2	0	5	0	0,01	0,15
Correnti10	qn= 6	15	0	-337	3	0	0	0	0	0	79	1	0	0	0	0	0,47	0,00
Asta: 455	35	3,75	15	0	0	-6	12	481	0	0	0	2	0	5	0	0	0,01	0,15
Instab.:l=	280,0	β*l=	280,0		0	-337	3	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,47	Ry= 0,33	Wmax/rel/lim=		6,47	5,65	14,00	mm	
Sez.N. 1083	35	3,75	15	0	0	0	-4	-11	-481	0	0	0	2	0	5	0	0,01	0,15
Correnti10	qn= 6	15	0	-337	3	1	0	0	0	0	79	1	0	0	0	0	0,47	0,00
Asta: 456	34	3,75	15	0	0	-6	12	481	0	0	0	2	0	5	0	0	0,01	0,15
Instab.:l=	280,0	β*l=	280,0		0	-337	3	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,47	Ry= 0,33	Wmax/rel/lim=		6,43	5,65	14,00	mm	
Sez.N. 1083	34	3,75	7	-941	-38	12	242	126	0	6	9	4	2	1	0	0	0,07	0,12
Correnti10	qn= 6	7	-941	-19	-25	243	126	0	6	4	9	2	1	0	0	0	0,07	0,12
Asta: 457	146	3,75	7	-941	0	-61	244	126	0	6	0	23	2	1	0	0	0,14	0,12
Instab.:l=	29,8	β*l=	20,9	-941	0	-61	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,13	Ry= 0,17	Wmax/rel/lim=		3,16	0,02	1,49	mm		
Sez.N. 1083	46	6,15	15	0	0	0	-5	-11	-393	0	0	0	2	0	4	0	0,01	0,12
Correnti10	qn= 6	15	0	-275	3	0	0	0	0	0	64	1	0	0	0	0	0,38	0,00
Asta: 458	45	6,15	15	0	0	-5	11	393	0	0	0	2	0	4	0	0	0,01	0,12
Instab.:l=	280,0	β*l=	280,0		0	-275	3	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,38	Ry= 0,27	Wmax/rel/lim=		5,64	4,62	14,00	mm	
Sez.N. 1083	45	6,15	15	0	0	0	-6	-12	-393	0	0	0	2	0	4	0	0,01	0,12
Correnti10	qn= 6	15	0	-275	3	-1	0	0	0	0	64	1	0	0	0	0	0,38	0,00
Asta: 459	44	6,15	15	0	0	-4	11	393	0	0	0	2	0	4	0	0	0,01	0,12
Instab.:l=	280,0	β*l=	280,0		0	-275	3	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,38	Ry= 0,27	Wmax/rel/lim=		5,67	4,62	14,00	mm	
Sez.N. 1083	44	6,15	15	0	0	0	-5	-11	-393	0	0	0	2	0	4	0	0,01	0,12
Correnti10	qn= 6	15	0	-275	3	0	0	0	0	0	64	1	0	0	0	0	0,38	0,00
Asta: 460	43	6,15	15	0	0	-6	12	393	0	0	0	2	0	4	0	0	0,01	0,12
Instab.:l=	280,0	β*l=	280,0		0	-275	3	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,38	Ry= 0,27	Wmax/rel/lim=		5,69	4,62	14,00	mm	
Sez.N. 1083	43	6,15	15	0	0	0	-6	-12	-393	0	0	0	2	0	4	0	0,01	0,12
Correnti10	qn= 6	15	0	-275	3	0	0	0	0	0	64	1	0	0	0	0	0,38	0,00
Asta: 461	42	6,15	15	0	0	-5	11	393	0	0	0	2	0	4	0	0	0,01	0,12
Instab.:l=	280,0	β*l=	280,0		0	-275	3	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,38	Ry= 0,27	Wmax/rel/lim=		5,70	4,62	14,00	mm	
Sez.N. 1083	42	6,15	15	0	0	0	-5	-11	-393	0	0	0	2	0	4	0	0,01	0,12
Correnti10	qn= 6	15	0	-275	3	0	0	0	0	0	64	1	0	0	0	0	0,38	0,00
Asta: 462	41	6,15	15	0	0	-5	11	393	0	0	0	2	0	4	0	0	0,01	0,12
Instab.:l=	280,0	β*l=	280,0		0	-275	3	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,38	Ry= 0,27	Wmax/rel/lim=		5,72	4,62	14,00	mm	
Sez.N. 1083	41	6,15	15	0	0	0	-6	-11	-393	0	0	0	2	0	4	0	0,01	0,12
Correnti10	qn= 6	15	0	-275	3	0	0	0	0	0	64	1	0	0	0	0	0,38	0,00
Asta: 463	40	6,15	15	0	0	-5	11	393	0	0	0	2	0	4	0	0	0,01	0,12
Instab.:l=	280,0	β*l=	280,0		0	-275	3	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,38	Ry= 0,27	Wmax/rel/lim=		5,72	4,62	14,00	mm	
Sez.N. 1083	40	6,15	15	0	0	0	-5	-11	-393	0	0	0	2	0	4	0	0,01	0,12
Correnti10	qn= 6	15	0	-275	3	0	0	0	0	0	64	1	0	0	0	0	0,38	0,00
Asta: 464	39	6,15	15	0	0	-6	12	393	0	0	0	2	0	4	0	0	0,01	0,12
Instab.:l=	280,0	β*l=	280,0		0	-275	3	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,38	Ry= 0,27	Wmax/rel/lim=		5,72	4,62	14,00	mm	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - LEGNO + VERIFICA S.L.E.																		
VERIFICHE ASTE IN LEGNO																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tratto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	σ_n	σ_{Mx}	σ_{My} (kg/cmq)	τ_x	τ_y	τ_{Mt}	Rapp. Fless	Rapp. Taglio
Sez.N. 1083	39	6,15	15	0	0	0	-5	-11	-393	0	0	0	2	0	4	0	0,01	0,12
Correnti10	qn= 6	15	0	-275	3	0	0	0	0	0	64	1	0	0	0	0	0,38	0,00
Asta: 465	38	6,15	15	0	0	-5	11	393	0	0	0	2	0	4	0	0,01	0,12	
Instab.:l=	280,0	$\beta^1=$	280,0	0	-275	3	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,38	Ry= 0,27	Wmax/rel/lim=	5,70	4,62	14,00	mm			
Sez.N. 1083	38	6,15	15	0	0	-5	-11	-393	0	0	0	2	0	4	0	0,01	0,12	
Correnti10	qn= 6	15	0	-275	3	0	0	0	0	64	1	0	0	0	0	0,38	0,00	
Asta: 466	37	6,15	15	0	0	-5	12	393	0	0	0	2	0	4	0	0,01	0,12	
Instab.:l=	280,0	$\beta^1=$	280,0	0	-275	3	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,38	Ry= 0,27	Wmax/rel/lim=	5,69	4,62	14,00	mm			
Sez.N. 1083	37	6,15	15	0	0	-5	-11	-393	0	0	0	2	0	4	0	0,01	0,12	
Correnti10	qn= 6	15	0	-275	3	0	0	0	0	64	1	0	0	0	0	0,38	0,00	
Asta: 467	36	6,15	15	0	0	-6	12	393	0	0	0	2	0	4	0	0,01	0,12	
Instab.:l=	280,0	$\beta^1=$	280,0	0	-275	3	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,38	Ry= 0,27	Wmax/rel/lim=	5,67	4,62	14,00	mm			
Sez.N. 1083	36	6,15	15	0	0	-5	-11	-393	0	0	0	2	0	4	0	0,01	0,12	
Correnti10	qn= 6	15	0	-275	3	0	0	0	0	64	1	0	0	0	0	0,38	0,00	
Asta: 468	35	6,15	15	0	0	-6	12	393	0	0	0	2	0	4	0	0,01	0,12	
Instab.:l=	280,0	$\beta^1=$	280,0	0	-275	3	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,38	Ry= 0,27	Wmax/rel/lim=	5,63	4,62	14,00	mm			
Sez.N. 1083	43	8,55	15	0	0	-6	-12	-393	0	0	0	2	0	4	0	0,01	0,12	
Correnti10	qn= 6	15	0	-275	3	0	0	0	0	64	1	0	0	0	0	0,38	0,00	
Asta: 469	42	8,55	15	0	0	-5	11	393	0	0	0	2	0	4	0	0,01	0,12	
Instab.:l=	280,0	$\beta^1=$	280,0	0	-275	3	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,38	Ry= 0,27	Wmax/rel/lim=	5,74	4,62	14,00	mm			
Sez.N. 1083	42	8,55	15	0	0	-5	-11	-393	0	0	0	2	0	4	0	0,01	0,12	
Correnti10	qn= 6	15	0	-275	3	0	0	0	0	64	1	0	0	0	0	0,38	0,00	
Asta: 470	41	8,55	15	0	0	-5	11	393	0	0	0	2	0	4	0	0,01	0,12	
Instab.:l=	280,0	$\beta^1=$	280,0	0	-275	3	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,38	Ry= 0,27	Wmax/rel/lim=	5,76	4,62	14,00	mm			
Sez.N. 1083	41	8,55	15	0	0	-6	-11	-393	0	0	0	2	0	4	0	0,01	0,12	
Correnti10	qn= 6	15	0	-275	3	0	0	0	0	64	1	0	0	0	0	0,38	0,00	
Asta: 471	40	8,55	15	0	0	-5	11	393	0	0	0	2	0	4	0	0,01	0,12	
Instab.:l=	280,0	$\beta^1=$	280,0	0	-275	3	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,38	Ry= 0,27	Wmax/rel/lim=	5,76	4,62	14,00	mm			
Sez.N. 1083	40	8,55	15	0	0	-5	-11	-393	0	0	0	2	0	4	0	0,01	0,12	
Correnti10	qn= 6	15	0	-275	3	0	0	0	0	64	1	0	0	0	0	0,38	0,00	
Asta: 472	39	8,55	15	0	0	-6	11	393	0	0	0	2	0	4	0	0,01	0,12	
Instab.:l=	280,0	$\beta^1=$	280,0	0	-275	3	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,38	Ry= 0,27	Wmax/rel/lim=	5,76	4,62	14,00	mm			
Sez.N. 1083	39	8,55	15	0	0	-5	-11	-393	0	0	0	2	0	4	0	0,01	0,12	
Correnti10	qn= 6	15	0	-275	3	0	0	0	0	64	1	0	0	0	0	0,38	0,00	
Asta: 473	38	8,55	15	0	0	-5	11	393	0	0	0	2	0	4	0	0,01	0,12	
Instab.:l=	280,0	$\beta^1=$	280,0	0	-275	3	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,38	Ry= 0,27	Wmax/rel/lim=	5,74	4,62	14,00	mm			
Sez.N. 1084	147	5,42	7	-3	0	0	0	30	2	0	0	0	0	0	1	0,00	0,03	
Arcarecci1	qn= -8	0	-20	46	0	0	0	0	0	7	0	0	0	0	0	0,07	0,00	
Asta: 474	132	5,42	7	-3	0	0	0	-30	2	0	0	0	0	0	1	0,00	0,03	
Instab.:l=	601,0	$\beta^1=$	601,0	-283	46	0	KcC= 0,07	KcM= 0,99	Rx= 0,07	Ry= 0,15	Wmax/rel/lim=	16,20	3,77	30,05	mm			
Sez.N. 1089	132	5,42	2	1884	0	0	0	49	-1	6	0	0	0	0	0	0,07	0,01	
Puntone 18	qn= -13	2	1884	74	0	0	0	0	-1	6	8	0	0	0	0	0,13	0,00	
Asta: 475	117	5,42	2	1884	0	0	0	-49	-1	6	0	0	0	0	0	0,07	0,01	
Instab.:l=	601,0	$\beta^1=$	601,0	1884	74	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,13	Ry= 0,11	Wmax/rel/lim=	17,46	4,65	30,05	mm			
Sez.N. 1084	117	5,42	16	69	0	0	0	23	2	0	0	0	0	0	1	0,00	0,03	
Arcarecci1	qn= -8	0	165	46	0	0	0	0	0	1	7	0	0	0	0	0,09	0,00	
Asta: 476	107	5,42	16	69	0	0	0	-23	2	0	0	0	0	0	1	0,00	0,03	
Instab.:l=	601,0	$\beta^1=$	601,0	165	46	0	KcC= 1,00	KcM= 0,99	Rx= 0,09	Ry= 0,07	Wmax/rel/lim=	17,47	3,77	30,05	mm			
Sez.N. 1085	149	7,47	5	-241	0	0	0	24	2	2	0	0	0	0	2	0,00	0,05	
Arcarecci	qn= -6	0	-104	37	0	0	0	0	0	1	7	0	0	0	0	0,07	0,01	
Asta: 477	134	7,47	5	-241	0	0	0	-24	2	2	0	0	0	0	2	0,00	0,05	
Instab.:l=	601,0	$\beta^1=$	601,0	-268	37	0	KcC= 0,05	KcM= 0,86	Rx= 0,08	Ry= 0,25	Wmax/rel/lim=	22,04	3,77	30,05	mm			
Sez.N. 1089	134	7,47	2	814	0	0	0	49	0	3	0	0	0	0	0	0,03	0,01	
Puntone 18	qn= -13	0	232	74	0	0	0	0	0	1	8	0	0	0	0	0,10	0,00	
Asta: 478	119	7,47	2	814	0	0	0	-49	0	3	0	0	0	0	0	0,03	0,01	
Instab.:l=	601,0	$\beta^1=$	601,0	232	74	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,10	Ry= 0,07	Wmax/rel/lim=	24,42	4,65	30,05	mm			
Sez.N. 1085	119	7,47	2	397	0	0	0	24	0	2	0	0	0	0	0	0,03	0,01	
Arcarecci	qn= -6	0	205	37	0	0	0	0	0	1	7	0	0	0	0	0,10	0,00	
Asta: 479	109	7,47	2	397	0	0	0	-24	0	2	0	0	0	0	0	0,03	0,01	
Instab.:l=	601,0	$\beta^1=$	601,0	205	37	0	KcC= 1,00	KcM= 0,86	Rx= 0,11	Ry= 0,08	Wmax/rel/lim=	22,18	3,77	30,05	mm			
Sez.N. 1084	139	5,42	7	-42	0	0	0	30	3	0	0	0	0	0	1	0,00	0,04	
Arcarecci1	qn= -8	0	-10	46	0	0	0	0	0	7	0	0	0	0	0	0,07	0,00	
Asta: 480	124	5,42	7	-42	0	0	0	-30	3	0	0	0	0	0	1	0,00	0,04	
Instab.:l=	601,0	$\beta^1=$	601,0	-264	46	0	KcC= 0,07	KcM= 0,99	Rx= 0,07	Ry= 0,14	Wmax/rel/lim=	25,25	3,77	30,05	mm			
Sez.N. 1089	124	5,42	5	2732	0	0	0	49	0	8	0	0	0	0	0	0,08	0,01	
Puntone 18	qn= -13	5	2732	74	0	0	0	0	0	8	8	0	0	0	0	0,13	0,00	
Asta: 481	94	5,42	5	2732	0	0	0	-49	0	8	0	0	0	0	0	0,08	0,01	
Instab.:l=	601,0	$\beta^1=$	601,0	2732	74	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,13	Ry= 0,11	Wmax/rel/lim=	25,29	4,65	30,05	mm			
Sez.N. 1084	94	5,42	22	-43	0	0	0	23	2	0	0	0	0	0	1	0,00	0,03	
Arcarecci1	qn= -8	0	-19	46	0	0	0	0	0	7	0	0	0	0	0	0,07	0,00	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - LEGNO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN LEGNO																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tratto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	σn	σMx	σMy	τx	τy	τMt	Rapp. Fless	Rapp. Taglio	
Asta: 482	99	5,42		22	-43	0	0	0	-23	2	0	0	0	0	0	1	0,00	0,03	
Instab.:l=	601,0	β*l=	601,0		-226	46	0	KcC=	0,07	KcM=	0,99	Rx=	0,07	Ry=	0,13	Wmax/rel/lim=	25,73	3,77	30,05
Sez.N. 1085	141	7,47		2	-20	0	0	0	24	-1	0	0	0	0	0	1	0,00	0,04	
Arcarecci qn=	-6	0	-4	37	0	0	0	0	0	0	0	7	0	0	0	0	0,07	0,01	
Asta: 483	126	7,47		2	-20	0	0	0	-24	-1	0	0	0	0	0	1	0,00	0,04	
Instab.:l=	601,0	β*l=	601,0		-128	37	0	KcC=	0,05	KcM=	0,86	Rx=	0,06	Ry=	0,13	Wmax/rel/lim=	31,18	3,77	30,05
Sez.N. 1089	126	7,47		2	700	0	0	0	49	0	2	0	0	0	0	0	0,03	0,01	
Puntone 18 qn=	-13	0	194	74	0	0	0	0	0	0	1	8	0	0	0	0	0,09	0,00	
Asta: 484	96	7,47		2	700	0	0	0	-49	0	2	0	0	0	0	0	0,03	0,01	
Instab.:l=	601,0	β*l=	601,0		194	74	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,09	Ry=	0,07	Wmax/rel/lim=	31,18	4,65	30,05
Sez.N. 1085	96	7,47		21	-10	0	0	0	19	1	0	0	0	0	0	1	0,00	0,02	
Arcarecci qn=	-6	0	-7	37	0	0	0	0	0	0	0	7	0	0	0	0	0,07	0,00	
Asta: 485	101	7,47		21	-10	0	0	0	-19	1	0	0	0	0	0	1	0,00	0,02	
Instab.:l=	601,0	β*l=	601,0		-117	37	0	KcC=	0,05	KcM=	0,86	Rx=	0,06	Ry=	0,12	Wmax/rel/lim=	32,09	3,77	30,05
Sez.N. 1086	115	10,52		0	-10	0	0	0	49	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01	
Colmo2x8x2 qn=	-12	0	73	0	0	0	0	0	0	0	0	7	0	0	0	0	0,07	0,00	
Asta: 486	105	10,52		0	-10	0	0	0	-49	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01	
Instab.:l=	601,0	β*l=	601,0		-10	73	0	KcC=	0,18	KcM=	1,00	Rx=	0,08	Ry=	0,05	Wmax/rel/lim=	73,11	3,77	30,05
Sez.N. 1085	142	8,24		2	-32	0	0	0	24	-3	0	0	0	0	0	2	0,00	0,07	
Arcarecci qn=	-6	0	-9	37	0	0	0	0	0	-1	0	7	0	0	0	1	0,07	0,03	
Asta: 487	127	8,24		2	-32	0	0	0	-24	-3	0	0	0	0	0	2	0,00	0,07	
Instab.:l=	601,0	β*l=	601,0		-87	37	0	KcC=	0,05	KcM=	0,86	Rx=	0,05	Ry=	0,10	Wmax/rel/lim=	26,87	3,77	30,05
Sez.N. 1085	43	9,00		2	-134	0	0	0	24	-2	1	0	0	0	0	2	0,00	0,06	
Arcarecci qn=	-6	0	0	37	0	0	0	0	0	-1	0	7	0	0	0	0	0,07	0,02	
Asta: 488	128	8,99		2	-134	0	0	0	-24	-2	1	0	0	0	0	2	0,00	0,06	
Instab.:l=	601,1	β*l=	601,1		-1060	37	0	KcC=	0,05	KcM=	0,86	Rx=	0,19	Ry=	0,90	Wmax/rel/lim=	45,39	3,77	30,06
Sez.N. 1085	144	9,75		7	-32	0	0	0	24	-2	0	0	0	0	0	1	0,00	0,04	
Arcarecci qn=	-6	0	6	37	0	0	0	0	0	0	0	7	0	0	0	0	0,08	0,00	
Asta: 489	129	9,75		7	-32	0	0	0	-24	-2	0	0	0	0	0	1	0,00	0,04	
Instab.:l=	601,0	β*l=	601,0		-512	28	0	KcC=	0,05	KcM=	0,86	Rx=	0,10	Ry=	0,44	Wmax/rel/lim=	63,51	3,77	30,05
Sez.N. 1085	152	9,75		7	-29	0	0	0	24	-1	0	0	0	0	0	1	0,00	0,03	
Arcarecci qn=	-6	0	5	37	0	0	0	0	0	0	0	7	0	0	0	0	0,07	0,00	
Asta: 490	137	9,75		7	-29	0	0	0	-24	-1	0	0	0	0	0	1	0,00	0,03	
Instab.:l=	601,0	β*l=	601,0		-418	28	0	KcC=	0,05	KcM=	0,86	Rx=	0,09	Ry=	0,37	Wmax/rel/lim=	73,34	3,77	30,05
Sez.N. 1085	38	9,00		2	-469	0	0	0	24	2	3	0	0	0	0	2	0,00	0,05	
Arcarecci qn=	-6	7	755	37	0	0	0	0	0	1	5	7	0	0	0	1	0,09	0,02	
Asta: 491	136	8,99		2	-469	0	0	0	-24	2	3	0	0	0	0	2	0,00	0,05	
Instab.:l=	601,1	β*l=	601,1		-677	28	0	KcC=	0,05	KcM=	0,86	Rx=	0,13	Ry=	0,58	Wmax/rel/lim=	60,47	3,77	30,06
Sez.N. 1085	150	8,24		2	-205	0	0	0	24	3	1	0	0	0	0	2	0,00	0,07	
Arcarecci qn=	-6	0	-108	37	0	0	0	0	0	1	1	7	0	0	0	1	0,07	0,03	
Asta: 492	135	8,24		2	-205	0	0	0	-24	3	1	0	0	0	0	2	0,00	0,07	
Instab.:l=	601,0	β*l=	601,0		-265	37	0	KcC=	0,05	KcM=	0,86	Rx=	0,08	Ry=	0,25	Wmax/rel/lim=	41,65	3,77	30,05
Sez.N. 1090	127	8,24		2	321	0	0	0	39	0	1	0	0	0	0	0	0,02	0,01	
Puntone 16 qn=	-10	0	136	59	0	0	0	0	0	1	9	0	0	0	0	0	0,10	0,00	
Asta: 493	97	8,24		2	321	0	0	0	-39	0	1	0	0	0	0	0	0,02	0,01	
Instab.:l=	601,0	β*l=	601,0		136	59	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,10	Ry=	0,07	Wmax/rel/lim=	26,87	5,88	30,05
Sez.N. 1090	128	8,99		2	614	0	0	0	39	0	2	0	0	0	0	0	0,03	0,01	
Puntone 16 qn=	-10	0	202	59	0	0	0	0	0	1	9	0	0	0	0	0	0,11	0,00	
Asta: 494	113	8,99		2	614	0	0	0	-39	0	2	0	0	0	0	0	0,03	0,01	
Instab.:l=	601,0	β*l=	601,0		202	59	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,11	Ry=	0,08	Wmax/rel/lim=	51,44	5,88	30,05
Sez.N. 1085	129	9,75		0	7	0	0	0	24	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01	
Arcarecci qn=	-6	0	7	37	0	0	0	0	0	0	0	7	0	0	0	0	0,08	0,00	
Asta: 495	114	9,75		0	7	0	0	0	-24	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01	
Instab.:l=	601,0	β*l=	601,0		-178	28	0	KcC=	0,05	KcM=	0,86	Rx=	0,06	Ry=	0,17	Wmax/rel/lim=	67,52	3,77	30,05
Sez.N. 1085	137	9,75		0	7	0	0	0	24	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,02	
Arcarecci qn=	-6	0	7	37	0	0	0	0	0	0	0	7	0	0	0	0	0,08	0,00	
Asta: 496	122	9,75		0	7	0	0	0	-24	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,02	
Instab.:l=	601,0	β*l=	601,0		-141	28	0	KcC=	0,05	KcM=	0,86	Rx=	0,05	Ry=	0,14	Wmax/rel/lim=	76,16	3,77	30,05
Sez.N. 1090	136	8,99		7	1150	0	0	0	39	0	4	0	0	0	0	0	0,04	0,01	
Puntone 16 qn=	-10	0	170	59	0	0	0	0	0	1	9	0	0	0	0	0	0,10	0,00	
Asta: 497	121	8,99		7	1150	0	0	0	-39	0	4	0	0	0	0	0	0,04	0,01	
Instab.:l=	601,0	β*l=	601,0		170	59	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,10	Ry=	0,08	Wmax/rel/lim=	64,53	5,88	30,05
Sez.N. 1090	135	8,24		2	322	0	0	0	39	0	1	0	0	0	0	0	0,02	0,01	
Puntone 16 qn=	-10	0	129	59	0	0	0	0	0	1	9	0	0	0	0	0	0,10	0,00	
Asta: 498	120	8,24		2	322	0	0	0	-39	0	1	0	0	0	0	0	0,02	0,01	
Instab.:l=	601,0	β*l=	601,0		129	59	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,10	Ry=	0,07	Wmax/rel/lim=	45,46	5,88	30,05
Sez.N. 1085	97	8,24		0	-17	0	0	0	24	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01	
Arcarecci qn=	-6	0	-17	37	0	0	0	0	0	0	0	7	0	0	0	0	0,07	0,00	
Asta: 499	102	8,24		0	-17	0	0	0	-24	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01	
Instab.:l=	601,0	β*l=	601,0		-144	37	0	KcC=	0,05	KcM=	0,86	Rx=	0,06	Ry=	0,15	Wmax/rel/lim=	27,85	3,77	30,05

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - LEGNO + VERIFICA S.L.E.																				
VERIFICHE ASTE IN LEGNO																				
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tratto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	σn	σMx	σMy	τx	τy	τMt	Rapp. Fless	Rapp. Taglio		
Sez.N. 1085	113	8,99	22	339	0	0	0	0	19	0	2	0	0	0	0	0	0,02	0,01		
Arcarecci	qn=	-6	0	-81	37	0	0	0	0	0	1	7	0	0	0	0	0,07	0,00		
Asta:	500	103	8,99	22	339	0	0	0	-19	0	2	0	0	0	0	0	0,02	0,01		
Instab.:	l=	601,0	β¹=	601,0	-963	37	0	KcC=	0,05	KcM=	0,86	Rx=	0,18	Ry=	0,82	Wmax/rel/lim=	48,67	3,77	30,05	mm
Sez.N. 1085	114	9,75	16	-83	0	0	0	0	19	1	1	0	0	0	0	1	0,00	0,02		
Arcarecci	qn=	-6	0	-3	37	0	0	0	0	0	0	7	0	0	0	0	0,07	0,00		
Asta:	501	104	9,75	16	-83	0	0	0	-19	1	1	0	0	0	0	1	0,00	0,02		
Instab.:	l=	601,0	β¹=	601,0	-184	28	0	KcC=	0,05	KcM=	0,86	Rx=	0,06	Ry=	0,17	Wmax/rel/lim=	66,73	3,77	30,05	mm
Sez.N. 1085	122	9,75	17	-29	0	0	0	0	19	-1	0	0	0	0	0	1	0,00	0,02		
Arcarecci	qn=	-6	0	-1	37	0	0	0	0	0	0	7	0	0	0	0	0,07	0,00		
Asta:	502	112	9,75	17	-29	0	0	0	-19	-1	0	0	0	0	0	1	0,00	0,02		
Instab.:	l=	601,0	β¹=	601,0	-145	28	0	KcC=	0,05	KcM=	0,86	Rx=	0,05	Ry=	0,14	Wmax/rel/lim=	74,77	3,77	30,05	mm
Sez.N. 1085	120	8,24	0	64	0	0	0	0	24	0	0	0	0	0	0	0	0,01	0,01		
Arcarecci	qn=	-6	0	64	37	0	0	0	0	0	0	7	0	0	0	0	0,08	0,00		
Asta:	503	110	8,24	0	64	0	0	0	-24	0	0	0	0	0	0	0	0,01	0,01		
Instab.:	l=	601,0	β¹=	601,0	64	37	0	KcC=	1,00	KcM=	0,86	Rx=	0,09	Ry=	0,07	Wmax/rel/lim=	42,03	3,77	30,05	mm
Sez.N. 1087	138	3,75	7	-129	0	0	0	0	37	5	1	0	0	0	0	2	0,00	0,05		
Arcarecci1	qn=	-9	0	-28	55	0	0	0	0	1	0	7	0	0	0	0	0,07	0,01		
Asta:	504	123	3,75	7	-129	0	0	0	-37	5	1	0	0	0	0	2	0,00	0,05		
Instab.:	l=	601,0	β¹=	601,0	-28	55	0	KcC=	0,10	KcM=	1,00	Rx=	0,08	Ry=	0,06	Wmax/rel/lim=	15,70	3,77	30,05	mm
Sez.N. 1088	51	1,46	0	98	0	0	0	0	43	0	0	0	0	0	0	0	0,01	0,02		
Arcarecci1	qn=	-11	0	98	64	0	0	0	0	0	0	7	0	0	0	0	0,08	0,00		
Asta:	505	18	1,46	0	98	0	0	0	-43	0	0	0	0	0	0	0	0,01	0,02		
Instab.:	l=	601,0	β¹=	601,0	98	64	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,08	Ry=	0,06	Wmax/rel/lim=	5,61	3,77	30,05	mm
Sez.N. 1089	18	1,46	7	1193	0	0	0	0	49	0	4	0	0	0	0	0	0,04	0,01		
Puntono 18	qn=	-13	0	399	74	0	0	0	0	0	1	8	0	0	0	0	0,10	0,00		
Asta:	506	16	1,46	7	1193	0	0	0	-49	0	4	0	0	0	0	0	0,04	0,01		
Instab.:	l=	601,0	β¹=	601,0	399	74	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,10	Ry=	0,08	Wmax/rel/lim=	5,25	4,65	30,05	mm
Sez.N. 1088	16	1,46	0	245	0	0	0	0	43	0	1	0	0	0	0	0	0,02	0,01		
Arcarecci1	qn=	-11	0	245	64	0	0	0	0	0	1	7	0	0	0	0	0,09	0,00		
Asta:	507	14	1,46	0	245	0	0	0	-43	0	1	0	0	0	0	0	0,02	0,01		
Instab.:	l=	601,0	β¹=	601,0	245	64	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,09	Ry=	0,07	Wmax/rel/lim=	4,38	3,77	30,05	mm
Sez.N. 1087	123	3,75	0	7	0	0	0	0	37	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01		
Arcarecci1	qn=	-9	0	7	55	0	0	0	0	0	0	7	0	0	0	0	0,07	0,00		
Asta:	508	93	3,75	0	7	0	0	0	-37	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01		
Instab.:	l=	601,0	β¹=	601,0	7	55	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,07	Ry=	0,05	Wmax/rel/lim=	15,78	3,77	30,05	mm
Sez.N. 1087	93	3,75	22	-43	0	0	0	0	28	3	0	0	0	0	0	1	0,00	0,03		
Arcarecci1	qn=	-9	0	-18	55	0	0	0	0	0	0	7	0	0	0	0	0,07	0,00		
Asta:	509	98	3,75	22	-43	0	0	0	-28	3	0	0	0	0	0	1	0,00	0,03		
Instab.:	l=	601,0	β¹=	601,0	-18	55	0	KcC=	0,10	KcM=	1,00	Rx=	0,08	Ry=	0,06	Wmax/rel/lim=	15,95	3,77	30,05	mm
Sez.N. 1081	140	6,60	2	-1399	-200	11	23	-482	0	6	25	2	0	3	0	0,19	0,12			
Correnti 1	qn=	-450	2	-1340	-278	7	23	-581	0	5	34	1	0	4	0	0,26	0,15			
Asta:	510	46	6,75	2	-1282	-371	4	23	-680	0	5	46	1	0	4	0	0,34	0,17		
Instab.:	l=	29,4	β¹=	20,6	-1282	-371	4	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,37	Ry=	0,28	Wmax/rel/lim=	2,95	0,03	1,47	mm
Sez.N. 1081	148	6,60	5	-2174	-256	38	475	-804	-3	9	32	7	3	5	1	0,22	0,28			
Correnti 1	qn=	-413	5	-2104	-359	-20	475	-895	-3	9	44	4	3	5	1	0,28	0,30			
Asta:	511	35	6,75	5	-2033	-474	-78	475	-986	-3	8	59	15	3	6	1	0,41	0,31		
Instab.:	l=	24,5	β¹=	17,1	-2033	-474	-78	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,46	Ry=	0,38	Wmax/rel/lim=	2,70	0,03	1,22	mm
Sez.N. 1084	140	6,60	0	23	0	0	0	0	30	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,02		
Arcarecci1	qn=	-8	0	23	46	0	0	0	0	0	0	7	0	0	0	0	0,08	0,01		
Asta:	512	125	6,67	0	23	0	0	0	-30	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,02		
Instab.:	l=	601,1	β¹=	601,1	23	46	0	KcC=	1,00	KcM=	0,99	Rx=	0,08	Ry=	0,05	Wmax/rel/lim=	30,16	3,77	30,05	mm
Sez.N. 1084	125	6,67	0	29	0	0	0	0	30	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01		
Arcarecci1	qn=	-8	0	29	46	0	0	0	0	0	0	7	0	0	0	0	0,08	0,00		
Asta:	513	95	6,67	0	29	0	0	0	-30	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01		
Instab.:	l=	601,0	β¹=	601,0	29	46	0	KcC=	1,00	KcM=	0,99	Rx=	0,08	Ry=	0,06	Wmax/rel/lim=	30,16	3,77	30,05	mm
Sez.N. 1084	95	6,67	23	-4	0	0	0	0	23	2	0	0	0	0	0	1	0,00	0,02		
Arcarecci1	qn=	-8	0	40	46	0	0	0	0	0	0	7	0	0	0	0	0,08	0,00		
Asta:	514	100	6,67	23	-4	0	0	0	-23	2	0	0	0	0	0	1	0,00	0,02		
Instab.:	l=	601,0	β¹=	601,0	40	46	0	KcC=	1,00	KcM=	0,99	Rx=	0,08	Ry=	0,06	Wmax/rel/lim=	30,87	3,77	30,05	mm
Sez.N. 1084	148	6,60	7	-559	0	0	0	0	30	3	3	0	0	0	0	1	0,00	0,04		
Arcarecci1	qn=	-8	0	-178	46	0	0	0	0	1	7	0	0	0	0	0	0,07	0,01		
Asta:	515	133	6,67	7	-558	0	0	0	-30	3	3	0	0	0	0	1	0,00	0,04		
Instab.:	l=	601,1	β¹=	601,1	-558	46	0	KcC=	0,07	KcM=	0,99	Rx=	0,10	Ry=	0,27	Wmax/rel/lim=	12,78	3,77	30,05	mm
Sez.N. 1084	133	6,67	0	50	0	0	0	0	30	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01		
Arcarecci1	qn=	-8	0	50	46	0	0	0	0	0	0	7	0	0	0	0	0,08	0,00		
Asta:	516	118	6,67	0	50	0	0	0	-30	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01		
Instab.:	l=	601,0	β¹=	601,0	-197	46	0	KcC=	0,07	KcM=	0,99	Rx=	0,06	Ry=	0,11	Wmax/rel/lim=	17,59	3,77	30,05	mm
Sez.N. 1084	118	6,67	2	569	0	0	0	0	30	0	3	0	0	0	0	0	0,03	0,01		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - LEGNO + VERIFICA S.L.E.																			
VERIFICHE ASTE IN LEGNO																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tratto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	σn	σMx	σMy	τx	τy	τMt	Rapp. Fless	Rapp. Taglio	
Arcarecci1	qn=	-8	0	0	274	46	0	0	0	0	1	7	0	0	0	0	0,10	0,00	
Asta: 517	108	6,67	2	2	569	0	0	0	-30	0	3	0	0	0	0	0	0,03	0,01	
Instab.:l=	601,0	β¹=	601,0		274	46	0	KcC=	1,00	KcM=	0,99	Rx=	0,10	Ry=	0,08	Wmax/rel/lim=	17,59	3,77	30,05 mm
Sez.N. 1088	50	1,46	0	0	-11	0	0	0	43	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,02	
Arcarecci1	qn=	-11	0	0	-11	64	0	0	0	0	0	7	0	0	0	0	0,07	0,00	
Asta: 518	17	1,46	0	0	-11	0	0	0	-43	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,02	
Instab.:l=	601,0	β¹=	601,0		-11	64	0	KcC=	0,14	KcM=	1,00	Rx=	0,08	Ry=	0,06	Wmax/rel/lim=	7,01	3,77	30,05 mm
Sez.N. 1089	17	1,46	2	2	8	0	0	0	49	2	0	0	0	0	0	0	0,00	0,02	
Puntone 18	qn=	-13	0	0	222	74	0	0	0	0	1	8	0	0	0	0	0,10	0,00	
Asta: 519	15	1,46	2	2	8	0	0	0	-49	2	0	0	0	0	0	0	0,00	0,02	
Instab.:l=	601,0	β¹=	601,0		222	74	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,10	Ry=	0,07	Wmax/rel/lim=	6,97	4,65	30,05 mm
Sez.N. 1088	15	1,46	0	0	498	0	0	0	43	0	2	0	0	0	0	0	0,03	0,01	
Arcarecci1	qn=	-11	0	0	498	64	0	0	0	0	2	7	0	0	0	0	0,11	0,00	
Asta: 520	13	1,46	0	0	498	0	0	0	-43	0	2	0	0	0	0	0	0,03	0,01	
Instab.:l=	601,0	β¹=	601,0		498	64	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,11	Ry=	0,08	Wmax/rel/lim=	4,42	3,77	30,05 mm
Sez.N. 1087	146	3,75	2	2	-100	0	0	0	37	-3	0	0	0	0	0	1	0,00	0,03	
Arcarecci1	qn=	-9	0	0	-84	55	0	0	0	-1	0	7	0	0	0	0	0,07	0,01	
Asta: 521	131	3,75	2	2	-100	0	0	0	-37	-3	0	0	0	0	0	1	0,00	0,03	
Instab.:l=	601,0	β¹=	601,0		-84	55	0	KcC=	0,10	KcM=	1,00	Rx=	0,09	Ry=	0,09	Wmax/rel/lim=	12,68	3,77	30,05 mm
Sez.N. 1087	131	3,75	0	0	20	0	0	0	37	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,02	
Arcarecci1	qn=	-9	0	0	20	55	0	0	0	0	0	7	0	0	0	0	0,08	0,00	
Asta: 522	116	3,75	0	0	20	0	0	0	-37	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,02	
Instab.:l=	601,0	β¹=	601,0		20	55	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,08	Ry=	0,05	Wmax/rel/lim=	13,01	3,77	30,05 mm
Sez.N. 1087	116	3,75	16	16	83	0	0	0	28	3	0	0	0	0	0	1	0,00	0,03	
Arcarecci1	qn=	-9	0	0	63	55	0	0	0	0	0	7	0	0	0	0	0,08	0,00	
Asta: 523	106	3,75	16	16	83	0	0	0	-28	3	0	0	0	0	0	1	0,00	0,03	
Instab.:l=	601,0	β¹=	601,0		63	55	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,08	Ry=	0,06	Wmax/rel/lim=	12,15	3,77	30,05 mm
Sez.N. 1085	121	8,99	7	7	759	0	0	0	24	0	5	0	0	0	0	0	0,05	0,01	
Arcarecci1	qn=	-6	7	7	759	37	0	0	0	0	5	7	0	0	0	0	0,09	0,00	
Asta: 524	111	8,99	7	7	759	0	0	0	-24	0	5	0	0	0	0	0	0,05	0,01	
Instab.:l=	601,0	β¹=	601,0		-379	28	0	KcC=	0,05	KcM=	0,86	Rx=	0,09	Ry=	0,34	Wmax/rel/lim=	60,55	3,77	30,05 mm
Sez.N. 1081	49	1,46	0	0	-301	0	0	0	115	0	1	0	0	0	1	0	0,00	0,04	
Correnti 1	qn=	-53	0	0	85	0	0	0	-2	0	0	10	0	0	0	0	0,11	0,00	
Asta: 525	153	3,75	7	7	721	180	3	-1	178	0	3	22	1	0	1	0	0,16	0,04	
Instab.:l=	245,3	β¹=	245,3		721	180	3	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,16	Ry=	0,12	Wmax/rel/lim=	3,09	1,07	12,27 mm
Sez.N. 1081	153	3,75	2	2	162	8	1	24	384	-1	1	1	0	0	2	0	0,02	0,11	
Correnti 1	qn=	-139	7	7	569	148	-9	38	215	-1	2	18	2	0	1	0	0,14	0,06	
Asta: 526	33	4,22	2	2	326	199	-13	24	260	-1	1	25	3	0	2	0	0,21	0,07	
Instab.:l=	59,4	β¹=	41,6		326	199	-13	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,21	Ry=	0,16	Wmax/rel/lim=	3,82	0,09	2,97 mm
Sez.N. 1081	154	5,42	2	2	-3618	-309	8	8	544	-1	15	38	2	0	3	0	0,30	0,14	
Correnti 1	qn=	-343	25	25	-2332	-254	-2	0	287	-1	9	31	0	0	2	0	0,19	0,06	
Asta: 527	155	6,60	2	2	-2868	-255	-8	8	-491	-1	12	32	1	0	3	0	0,24	0,13	
Instab.:l=	201,7	β¹=	141,2		-3618	-309	8	KcC=	0,89	KcM=	1,00	Rx=	0,41	Ry=	0,33	Wmax/rel/lim=	6,06	0,54	10,09 mm
Sez.N. 1081	156	6,75	2	2	-4446	-40	-8	-9	684	0	18	5	1	0	4	0	0,06	0,17	
Correnti 1	qn=	-479	2	2	-4135	285	2	-9	-32	0	17	35	0	0	0	0	0,27	0,01	
Asta: 528	157	7,47	2	2	-3887	31	9	-9	-605	0	16	4	2	0	4	0	0,05	0,15	
Instab.:l=	179,6	β¹=	125,7		-4135	285	2	KcC=	0,92	KcM=	1,00	Rx=	0,40	Ry=	0,32	Wmax/rel/lim=	9,50	0,97	8,98 mm
Sez.N. 1081	157	7,47	0	0	-2165	-68	2	4	106	0	9	8	0	0	1	0	0,10	0,05	
Correnti 1	qn=	-507	2	2	-3816	-85	0	16	-423	-1	15	11	0	0	3	0	0,09	0,12	
Asta: 529	31	7,75	2	2	-3704	-470	-10	16	-873	-1	15	58	2	0	5	0	0,44	0,23	
Instab.:l=	118,7	β¹=	83,1		-3704	-470	-10	KcC=	0,98	KcM=	1,00	Rx=	0,55	Ry=	0,42	Wmax/rel/lim=	9,64	0,26	5,93 mm
Sez.N. 1081	30	8,35	2	2	-6054	-598	-5	-3	1161	1	25	74	1	0	7	0	0,57	0,29	
Correnti 1	qn=	-509	2	2	-5777	287	-1	-3	-30	1	23	35	0	0	0	0	0,29	0,01	
Asta: 530	29	9,00	2	2	-5546	-407	3	-3	-1028	1	23	50	1	0	6	0	0,40	0,26	
Instab.:l=	287,4	β¹=	201,2		-6054	-598	-5	KcC=	0,71	KcM=	1,00	Rx=	0,80	Ry=	0,64	Wmax/rel/lim=	14,15	1,73	14,37 mm
Sez.N. 1081	29	9,00	2	2	3983	-405	1	1	1020	0	16	50	0	0	6	0	0,56	0,25	
Correnti 1	qn=	-511	2	2	4205	275	0	1	-17	0	17	34	0	0	0	0	0,45	0,01	
Asta: 531	28	9,60	2	2	4452	-619	-1	1	-1170	0	18	77	0	0	7	0	0,77	0,29	
Instab.:l=	286,4	β¹=	200,4		4452	-619	-1	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,77	Ry=	0,61	Wmax/rel/lim=	14,44	1,63	14,32 mm
Sez.N. 1081	158	9,75	24	24	672	7	158	122	115	13	3	1	31	1	1	3	0,21	0,13	
Correnti 1	qn=	-511	2	2	394	287	0	4	-24	0	2	36	0	0	0	0	0,28	0,01	
Asta: 532	27	10,20	2	2	608	-398	-5	4	-1024	0	2	49	1	0	6	0	0,39	0,25	
Instab.:l=	216,2	β¹=	216,2		608	-398	-5	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,39	Ry=	0,29	Wmax/rel/lim=	13,39	1,25	10,81 mm
Sez.N. 1081	48	1,46	7	7	-1061	0	0	-2	439	0	4	0	0	0	3	0	0,00	0,09	
Correnti 1	qn=	-56	7	7	-992	237	2	-2	-4	0	4	29	0	0	0	0	0,18	0,00	
Asta: 533	159	3,75	7	7	-904	-160	4	-2	-568	0	4	20	1	0	3	0	0,12	0,11	
Instab.:l=	247,6	β¹=	247,6		-992	237	2	KcC=	0,55	KcM=	1,00	Rx=	0,22	Ry=	0,17	Wmax/rel/lim=	2,72	1,72	12,38 mm
Sez.N. 1081	19	4,15	2	2	-4374	143	-28	-25	-116	3	18	18	5	0	1	1	0,17	0,06	
Correnti 1	qn=	-141	9	9	-4048	-147	7	4	-368	1	16	18	1	0	2	0	0,12	0,08	
Asta: 534	160	5,42	2	2	-3937	-311	13	-25	-452	3	16	38	2	0	3	1	0,30	0,14	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - LEGNO + VERIFICA S.L.E.

VERIFICHE ASTE IN LEGNO

DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Trat to	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	σn	σMx	σMy	τx	τy	τMt	Rapp. Fless	Rapp. Taglio	
Instab.:l=	159,7	β*l=	111,8		-3937	-311	13	KcC= 0,94	KcM= 1,00	Rx= 0,42	Ry= 0,34	Wmax/rel/lim=		3,80	0,25	7,99	mm		
Sez.N. 1081	160	5,42	2		-3886	-312	13	1	656	-1	16	39	3	0	4	0	0,31	0,17	
Correnti 1	qn=	-343	0		-1915	84	4	2	-4	0	8	10	1	0	0	0	0	0,13	0,01
Asta: 535	161	6,60	30		-2083	160	3	2	81	-1	8	20	1	0	0	0	0	0,12	0,02
Instab.:l=	201,7	β*l=	141,2		-3886	-312	13	KcC= 0,89	KcM= 1,00	Rx= 0,43	Ry= 0,35	Wmax/rel/lim=		6,39	0,48	10,09	mm		
Sez.N. 1081	162	6,75	2		-6821	-194	-64	-67	711	2	28	24	13	0	4	1	0,28	0,21	
Correnti 1	qn=	-482	2		-6519	156	3	-67	-11	2	26	19	1	0	0	1	0,18	0,04	
Asta: 536	163	7,47	2		-6262	-115	59	-67	-625	2	25	14	12	0	4	1	0,20	0,19	
Instab.:l=	185,1	β*l=	129,6		-6821	-194	-64	KcC= 0,91	KcM= 1,00	Rx= 0,47	Ry= 0,44	Wmax/rel/lim=		8,77	0,48	9,26	mm		
Sez.N. 1081	163	7,47	2		-6280	-113	59	95	244	-6	26	14	12	1	1	2	0,20	0,13	
Correnti 1	qn=	-506	15		-4441	-191	-2	-2	-344	-5	18	24	0	0	2	1	0,15	0,10	
Asta: 537	21	7,75	2		-6058	-321	-48	95	-611	-6	25	40	9	1	4	2	0,37	0,22	
Instab.:l=	112,9	β*l=	79,0		-6058	-321	-48	KcC= 0,98	KcM= 1,00	Rx= 0,52	Ry= 0,46	Wmax/rel/lim=		10,33	0,25	5,64	mm		
Sez.N. 1081	22	8,35	2		-544	-583	-23	-13	1123	3	2	72	5	0	7	1	0,54	0,31	
Correnti 1	qn=	-509	2		-295	243	-6	-13	47	3	1	30	1	0	0	1	0,22	0,04	
Asta: 538	23	9,00	2		-36	-502	13	-13	-1067	3	0	62	2	0	6	1	0,46	0,29	
Instab.:l=	287,4	β*l=	201,2		-544	-583	-23	KcC= 0,71	KcM= 1,00	Rx= 0,57	Ry= 0,42	Wmax/rel/lim=		12,12	1,39	14,37	mm		
Sez.N. 1081	23	9,00	2		-660	-500	-2	-1	1075	0	3	62	0	0	7	0	0,45	0,26	
Correnti 1	qn=	-511	2		-429	255	0	-1	-1	0	2	32	0	0	0	0	0,23	0,00	
Asta: 539	25	9,60	2		-191	-557	2	-1	-1114	0	1	69	0	0	7	0	0,50	0,27	
Instab.:l=	286,4	β*l=	200,4		-191	-557	2	KcC= 0,72	KcM= 1,00	Rx= 0,51	Ry= 0,36	Wmax/rel/lim=		12,57	1,53	14,32	mm		
Sez.N. 1081	164	9,75	27		-63	32	131	100	94	-11	0	4	26	1	1	3	0,17	0,11	
Correnti 1	qn=	-510	2		0	303	0	-3	-22	0	0	37	0	0	0	0	0,27	0,01	
Asta: 540	26	10,20	2		227	-426	4	-3	-1055	0	1	53	1	0	6	0	0,40	0,26	
Instab.:l=	210,4	β*l=	210,4		227	-426	4	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,40	Ry= 0,28	Wmax/rel/lim=		13,37	1,33	10,52	mm		
Sez.N. 1093	49	1,46	0		-365	0	-2	-1	162	0	1	0	0	0	1	0	0,00	0,04	
Piedritti	qn=	0	0		-379	114	-1	-1	162	0	1	6	0	0	1	0	0,07	0,04	
Asta: 541	49	0,00	0		-394	237	0	-1	162	0	1	13	0	0	1	0	0,14	0,04	
Instab.:l=	146,0	β*l=	146,0		-394	237	0	KcC= 0,91	KcM= 1,00	Rx= 0,15	Ry= 0,11	Wmax/rel/lim=		4,97	4,97	7,30	mm		
Sez.N. 1093	48	1,46	0		-360	0	2	1	160	0	1	0	0	0	1	0	0,00	0,04	
Piedritti	qn=	0	0		-374	113	1	1	160	0	1	6	0	0	1	0	0,07	0,04	
Asta: 542	48	0,00	0		-389	233	0	1	160	0	1	13	0	0	1	0	0,14	0,04	
Instab.:l=	146,0	β*l=	146,0		-389	233	0	KcC= 0,91	KcM= 1,00	Rx= 0,15	Ry= 0,11	Wmax/rel/lim=		4,71	4,71	7,30	mm		
Sez.N. 1081	33	4,22	2		-4060	199	-12	-13	-179	1	16	25	2	0	1	0	0,21	0,06	
Correnti 1	qn=	-141	13		-3729	-169	5	2	-432	0	15	21	1	0	3	0	0,14	0,09	
Asta: 543	154	5,42	2		-3647	-308	8	-13	-495	1	15	38	2	0	3	0	0,30	0,14	
Instab.:l=	150,5	β*l=	105,4		-3647	-308	8	KcC= 0,95	KcM= 1,00	Rx= 0,40	Ry= 0,32	Wmax/rel/lim=		3,77	0,19	7,53	mm		
Sez.N. 1081	31	7,75	2		-2347	-470	-8	-8	1056	-1	10	58	2	0	6	0	0,43	0,26	
Correnti 1	qn=	-511	2		-2121	259	3	-8	-6	-1	9	32	1	0	0	0	0,24	0,01	
Asta: 544	165	8,24	2		-1967	-86	11	-8	-726	-1	8	11	2	0	4	0	0,09	0,18	
Instab.:l=	233,0	β*l=	163,1		-2347	-470	-8	KcC= 0,83	KcM= 1,00	Rx= 0,51	Ry= 0,39	Wmax/rel/lim=		11,86	1,36	11,65	mm		
Sez.N. 1081	159	3,75	7		-313	-148	5	63	541	0	1	18	1	0	3	0	0,11	0,12	
Correnti 1	qn=	-137	15		208	125	-5	0	221	-1	1	15	1	0	1	0	0,10	0,05	
Asta: 545	19	4,15	0		273	99	-17	40	163	0	1	12	3	0	1	0	0,18	0,08	
Instab.:l=	50,3	β*l=	35,2		273	99	-17	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,18	Ry= 0,15	Wmax/rel/lim=		3,73	0,05	2,51	mm		
Sez.N. 1081	165	8,24	2		-1958	-84	11	42	-759	-1	8	10	2	0	5	0	0,09	0,20	
Correnti 1	qn=	-511	2		-1914	-313	-1	42	-963	-1	8	39	0	0	6	0	0,28	0,25	
Asta: 546	30	8,35	2		-1869	-598	-12	42	-1167	-1	8	74	2	0	7	0	0,55	0,30	
Instab.:l=	53,3	β*l=	37,3		-1869	-598	-12	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,60	Ry= 0,45	Wmax/rel/lim=		11,16	0,13	2,67	mm		
Sez.N. 1081	28	9,60	2		130	-619	-1	-7	1190	0	1	77	0	0	7	0	0,56	0,30	
Correnti 1	qn=	-511	2		188	-249	1	-7	923	0	1	31	0	0	6	0	0,23	0,23	
Asta: 547	158	9,75	24		668	7	158	-469	127	12	3	1	31	3	1	3	0,21	0,20	
Instab.:l=	70,1	β*l=	49,1		130	-619	-1	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,56	Ry= 0,40	Wmax/rel/lim=		12,55	0,18	3,51	mm		
Sez.N. 1081	27	10,20	2		-1489	-398	-6	-4	819	0	6	49	1	0	5	0	0,36	0,20	
Correnti 1	qn=	-509	2		-1362	-11	-3	-4	283	0	6	1	1	0	2	0	0,01	0,07	
Asta: 548	166	10,52	2		-1236	0	0	-4	-253	0	5	0	0	0	2	0	0,00	0,06	
Instab.:l=	140,8	β*l=	140,8		-1489	-398	-6	KcC= 0,89	KcM= 1,00	Rx= 0,41	Ry= 0,31	Wmax/rel/lim=		11,67	0,17	7,04	mm		
Sez.N. 1081	26	10,20	2		-1485	-426	6	4	850	0	6	53	1	0	5	0	0,39	0,21	
Correnti 1	qn=	-510	2		-1363	-15	3	4	310	0	6	2	1	0	2	0	0,02	0,08	
Asta: 549	166	10,52	2		-1232	0	0	4	-269	0	5	0	0	0	2	0	0,00	0,07	
Instab.:l=	146,6	β*l=	146,6		-1485	-426	6	KcC= 0,87	KcM= 1,00	Rx= 0,44	Ry= 0,33	Wmax/rel/lim=		11,71	0,21	7,33	mm		
Sez.N. 1081	25	9,60	2		-237	-557	0	3	1160	0	1	69	0	0	7	0	0,50	0,29	
Correnti 1	qn=	-512	2		-179	-171	-1	3	869	0	1	21	0	0	5	0	0,15	0,22	
Asta: 550	164	9,75	27		-67	32	131	-379	136	-13	0	4	26	2	1	3	0,17	0,19	
Instab.:l=	76,0	β*l=	53,2		-237	-557	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,50	Ry= 0,36	Wmax/rel/lim=		12,54	0,17	3,80	mm		
Sez.N. 1081	167	8,24	2		966	-110	41	162	-816	0	4	14	8	1	5	0	0,19	0,24	
Correnti 1	qn=	-507	2		1010	-325	2	162	-997	0	4	40	0	1	6	0	0,34	0,28	
Asta: 551	22	8,35	2		1055	-583	-36	162	-1177	0	4	72	7	1	7	0	0,61	0,33	
Instab.:l=	47,5	β*l=	33,3		1055	-583	-36	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,61	Ry= 0,47	Wmax/rel/lim=		11,38	0,11	2,38	mm		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - LEGNO + VERIFICA S.L.E.																				
VERIFICHE ASTE IN LEGNO																				
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Trat to	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	σ_n	σ_{Mx}	σ_{My} (kg/cmq)	τ_x	τ_y	τ_{Mt}	Rapp. Fless	Rapp. Taglio		
Sez.N. 1081	21	7,75		2	549	-321	-37	-33	1001	-2	2	40	7	0	6	0	0,35	0,27		
Correnti 1	qn=	-512		2	763	334	7	-33	-27	-2	3	41	1	0	0	0	0,34	0,03		
Asta: 552	167	8,24		2	929	-113	41	-33	-827	-2	4	14	8	0	5	0	0,19	0,22		
Instab.:l=	238,9	$\beta^1=$		167,2	549	-321	-37	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,35	Ry=	0,28	Wmax/rel/lim=	13,16	2,16	11,94	mm
Sez.N. 1081	155	6,60		2	-3747	-256	-7	-3	833	0	15	32	1	0	5	0	0,25	0,21		
Correnti 1	qn=	-450		2	-3689	-141	-6	-3	734	0	15	17	1	0	4	0	0,14	0,18		
Asta: 553	156	6,75		9	-3631	-40	24	-55	635	-3	15	5	5	0	4	1	0,06	0,16		
Instab.:l=	29,4	$\beta^1=$		20,6	-3747	-256	-7	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,35	Ry=	0,29	Wmax/rel/lim=	7,24	0,01	1,47	mm
Sez.N. 1081	161	6,60		2	-4928	-318	62	585	582	-29	20	39	12	4	4	7	0,37	0,53		
Correnti 1	qn=	-413		2	-4869	-252	-10	585	506	-29	20	31	2	4	3	7	0,26	0,51		
Asta: 554	162	6,75		2	-4810	-194	-81	585	431	-29	20	24	16	4	3	7	0,28	0,49		
Instab.:l=	24,5	$\beta^1=$		17,1	-4928	-318	62	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,50	Ry=	0,44	Wmax/rel/lim=	6,41	0,02	1,22	mm
Sez.N. 1084	99	5,42		7	-35	0	0	0	30	-2	0	0	0	0	0	1	0,00	0,03		
Arcarecci1	qn=	-8		0	-7	46	0	0	0	0	0	7	0	0	0	0	0,07	0,00		
Asta: 555	154	5,42		7	-35	0	0	0	-30	-2	0	0	0	0	0	1	0,00	0,03		
Instab.:l=	601,0	$\beta^1=$		601,0	-250	46	0	KcC=	0,07	KcM=	0,99	Rx=	0,07	Ry=	0,14	Wmax/rel/lim=	25,73	3,77	30,05	mm
Sez.N. 1087	98	3,75		7	-149	0	0	0	37	-6	1	0	0	0	0	2	0,00	0,05		
Arcarecci1	qn=	-9		0	-28	55	0	0	0	-1	0	7	0	0	0	0	0,07	0,01		
Asta: 556	153	3,75		7	-149	0	0	0	-37	-6	1	0	0	0	0	2	0,00	0,05		
Instab.:l=	601,0	$\beta^1=$		601,0	-28	55	0	KcC=	0,10	KcM=	1,00	Rx=	0,08	Ry=	0,06	Wmax/rel/lim=	15,95	3,77	30,05	mm
Sez.N. 1088	14	1,46		0	162	0	0	0	43	2	1	0	0	0	0	0	0,01	0,03		
Arcarecci1	qn=	-11		0	162	64	0	0	0	2	1	7	0	0	0	0	0,08	0,02		
Asta: 557	49	1,46		0	162	0	0	0	-43	2	1	0	0	0	0	0	0,01	0,03		
Instab.:l=	601,0	$\beta^1=$		601,0	162	64	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,08	Ry=	0,06	Wmax/rel/lim=	7,24	3,77	30,05	mm
Sez.N. 1084	100	6,67		7	55	0	0	0	30	-2	0	0	0	0	0	1	0,00	0,03		
Arcarecci1	qn=	-8		0	34	46	0	0	0	0	0	7	0	0	0	0	0,08	0,00		
Asta: 558	155	6,60		7	55	0	0	0	-30	-2	0	0	0	0	0	1	0,00	0,03		
Instab.:l=	601,1	$\beta^1=$		601,1	34	46	0	KcC=	1,00	KcM=	0,99	Rx=	0,08	Ry=	0,06	Wmax/rel/lim=	30,87	3,77	30,05	mm
Sez.N. 1085	101	7,47		2	-26	0	0	0	24	1	0	0	0	0	0	1	0,00	0,04		
Arcarecci1	qn=	-6		0	-5	37	0	0	0	0	0	7	0	0	0	0	0,07	0,01		
Asta: 559	157	7,47		2	-26	0	0	0	-24	1	0	0	0	0	0	1	0,00	0,04		
Instab.:l=	601,0	$\beta^1=$		601,0	-136	37	0	KcC=	0,05	KcM=	0,86	Rx=	0,06	Ry=	0,14	Wmax/rel/lim=	32,08	3,77	30,05	mm
Sez.N. 1085	102	8,24		2	-51	0	0	0	24	2	0	0	0	0	0	2	0,00	0,06		
Arcarecci1	qn=	-6		0	-18	37	0	0	0	1	0	7	0	0	0	1	0,07	0,02		
Asta: 560	165	8,24		2	-51	0	0	0	-24	2	0	0	0	0	0	2	0,00	0,06		
Instab.:l=	601,0	$\beta^1=$		601,0	-113	37	0	KcC=	0,05	KcM=	0,86	Rx=	0,06	Ry=	0,12	Wmax/rel/lim=	27,85	3,77	30,05	mm
Sez.N. 1085	103	8,99		2	-210	0	0	0	24	2	1	0	0	0	0	2	0,00	0,05		
Arcarecci1	qn=	-6		0	-78	37	0	0	0	1	0	7	0	0	0	0	0,07	0,02		
Asta: 561	29	9,00		2	-210	0	0	0	-24	2	1	0	0	0	0	2	0,00	0,05		
Instab.:l=	601,1	$\beta^1=$		601,1	-997	37	0	KcC=	0,05	KcM=	0,86	Rx=	0,18	Ry=	0,85	Wmax/rel/lim=	43,99	3,77	30,06	mm
Sez.N. 1085	104	9,75		7	-51	0	0	0	24	2	0	0	0	0	0	1	0,00	0,04		
Arcarecci1	qn=	-6		0	-7	37	0	0	0	0	0	7	0	0	0	0	0,07	0,00		
Asta: 562	158	9,75		7	-51	0	0	0	-24	2	0	0	0	0	0	1	0,00	0,04		
Instab.:l=	601,0	$\beta^1=$		601,0	-521	28	0	KcC=	0,05	KcM=	0,86	Rx=	0,11	Ry=	0,45	Wmax/rel/lim=	61,75	3,77	30,05	mm
Sez.N. 1085	112	9,75		7	-58	0	0	0	24	1	0	0	0	0	0	1	0,00	0,03		
Arcarecci1	qn=	-6		0	-6	37	0	0	0	0	0	7	0	0	0	0	0,07	0,00		
Asta: 563	164	9,75		7	-58	0	0	0	-24	1	0	0	0	0	0	1	0,00	0,03		
Instab.:l=	601,0	$\beta^1=$		601,0	-429	28	0	KcC=	0,05	KcM=	0,86	Rx=	0,09	Ry=	0,38	Wmax/rel/lim=	70,65	3,77	30,05	mm
Sez.N. 1085	111	8,99		2	-68	0	0	0	24	-2	0	0	0	0	0	2	0,00	0,05		
Arcarecci1	qn=	-6		7	810	37	0	0	0	-1	5	7	0	0	0	1	0,09	0,02		
Asta: 564	23	9,00		2	-68	0	0	0	-24	-2	0	0	0	0	0	2	0,00	0,05		
Instab.:l=	601,1	$\beta^1=$		601,1	-422	28	0	KcC=	0,05	KcM=	0,86	Rx=	0,09	Ry=	0,37	Wmax/rel/lim=	57,00	3,77	30,06	mm
Sez.N. 1085	110	8,24		2	194	0	0	0	24	-3	1	0	0	0	0	2	0,01	0,07		
Arcarecci1	qn=	-6		0	93	37	0	0	0	-1	1	7	0	0	0	1	0,08	0,03		
Asta: 565	167	8,24		2	194	0	0	0	-24	-3	1	0	0	0	0	2	0,01	0,07		
Instab.:l=	601,0	$\beta^1=$		601,0	93	37	0	KcC=	1,00	KcM=	0,86	Rx=	0,10	Ry=	0,07	Wmax/rel/lim=	39,07	3,77	30,05	mm
Sez.N. 1085	109	7,47		5	149	0	0	0	24	-2	1	0	0	0	0	1	0,01	0,04		
Arcarecci1	qn=	-6		0	81	37	0	0	0	0	1	7	0	0	0	0	0,08	0,01		
Asta: 566	163	7,47		5	149	0	0	0	-24	-2	1	0	0	0	0	1	0,01	0,04		
Instab.:l=	601,0	$\beta^1=$		601,0	81	37	0	KcC=	1,00	KcM=	0,86	Rx=	0,10	Ry=	0,07	Wmax/rel/lim=	19,64	3,77	30,05	mm
Sez.N. 1084	108	6,67		2	937	0	0	0	30	0	5	0	0	0	0	0	0,06	0,02		
Arcarecci1	qn=	-8		0	475	46	0	0	0	0	2	7	0	0	0	0	0,12	0,00		
Asta: 567	161	6,60		2	936	0	0	0	-30	0	5	0	0	0	0	0	0,06	0,02		
Instab.:l=	601,1	$\beta^1=$		601,1	475	46	0	KcC=	1,00	KcM=	0,99	Rx=	0,12	Ry=	0,10	Wmax/rel/lim=	12,09	3,77	30,05	mm
Sez.N. 1084	107	5,42		7	36	0	0	0	30	-2	0	0	0	0	0	1	0,00	0,03		
Arcarecci1	qn=	-8		0	16	46	0	0	0	0	0	7	0	0	0	0	0,08	0,00		
Asta: 568	160	5,42		7	36	0	0	0	-30	-2	0	0	0	0	0	1	0,00	0,03		
Instab.:l=	601,0	$\beta^1=$		601,0	-215	46	0	KcC=	0,07	KcM=	0,99	Rx=	0,07	Ry=	0,12	Wmax/rel/lim=	15,74	3,77	30,05	mm
Sez.N. 1087	106	3,75		2	253	0	0	0	37	3	1	0	0	0	0	1	0,01	0,04		
Arcarecci1	qn=	-9		0	115	55	0	0	0	1	0	7	0	0	0	0	0,08	0,01		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - LEGNO + VERIFICA S.L.E.

VERIFICHE ASTE IN LEGNO

DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tratto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	σn	σMx	σMy	τx	τy	τMt	Rapp. Fless	Rapp. Taglio		
Asta: 569	159	3,75		2	253	0	0	0	-37	3	1	0	0	0	0	1	0,01	0,04		
Instab.:l=	601,0	β*l=		601,0	115	55	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,08	Ry=	0,06	Wmax/rel/lim=	10,94	3,77	30,05	mm
Sez.N. 1088	13	1,46		0	159	0	0	0	43	-2	1	0	0	0	0	0	0,01	0,03		
Arcarecci1	qn=	-11		0	159	64	0	0	0	-2	1	7	0	0	0	0	0,08	0,02		
Asta: 570	48	1,46		0	159	0	0	0	-43	-2	1	0	0	0	0	0	0,01	0,03		
Instab.:l=	601,0	β*l=		601,0	159	64	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,08	Ry=	0,06	Wmax/rel/lim=	7,12	3,77	30,05	mm
Sez.N. 1086	105	10,52		0	-6	0	0	0	49	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01		
Colmo2x8x2	qn=	-12		0	-6	73	0	0	0	0	0	7	0	0	0	0	0,07	0,00		
Asta: 571	166	10,52		0	-6	0	0	0	-49	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01		
Instab.:l=	601,0	β*l=		601,0	-6	73	0	KcC=	0,18	KcM=	1,00	Rx=	0,08	Ry=	0,05	Wmax/rel/lim=	67,82	3,77	30,05	mm
Sez.N. 1093	21	6,15		0	32	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00		
Piedritti	qn=	0		0	16	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00		
Asta: 572	21	4,54		30	1	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00		
Instab.:l=	161,0	β*l=		161,0	32	0	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,00	Ry=	0,00	Wmax/rel/lim=	0,31	0,31	8,05	mm
Sez.N. 1093	22	6,15		29	-357	987	25	45	-1726	-5	1	54	3	0	7	1	0,33	0,24		
Piedritti	qn=	0		25	-338	-382	-25	110	-1615	-7	1	21	3	0	6	1	0,13	0,24		
Asta: 573	22	4,54		29	-381	-1792	-47	45	-1726	-5	1	98	5	0	7	1	0,60	0,24		
Instab.:l=	161,0	β*l=		161,0	-381	-1792	-47	KcC=	0,88	KcM=	1,00	Rx=	0,61	Ry=	0,44	Wmax/rel/lim=	0,50	0,49	8,05	mm
Sez.N. 1093	23	6,15		26	-525	-1030	5	8	1803	0	1	56	1	0	7	0	0,33	0,23		
Piedritti	qn=	0		26	-538	421	-2	8	1803	0	1	23	0	0	7	0	0,14	0,23		
Asta: 574	23	4,54		26	-550	1873	-8	8	1803	0	1	102	1	0	7	0	0,61	0,23		
Instab.:l=	161,0	β*l=		161,0	-550	1873	-8	KcC=	0,88	KcM=	1,00	Rx=	0,62	Ry=	0,44	Wmax/rel/lim=	0,74	0,74	8,05	mm
Sez.N. 1093	25	6,15		26	-546	-979	3	7	1737	0	1	54	0	0	7	0	0,32	0,22		
Piedritti	qn=	0		26	-559	419	-2	7	1737	0	1	23	0	0	7	0	0,14	0,22		
Asta: 575	25	4,54		26	-571	1817	-7	7	1737	0	1	99	1	0	7	0	0,59	0,22		
Instab.:l=	161,0	β*l=		161,0	-571	1817	-7	KcC=	0,88	KcM=	1,00	Rx=	0,60	Ry=	0,43	Wmax/rel/lim=	0,68	0,68	8,05	mm
Sez.N. 1093	26	6,15		31	-553	-1050	-39	-62	1933	-2	1	57	4	0	7	0	0,36	0,26		
Piedritti	qn=	0		26	-572	-855	0	0	1740	-1	1	47	0	0	7	0	0,28	0,22		
Asta: 576	26	4,54		31	-577	2062	61	-62	1933	-2	1	113	7	0	7	0	0,69	0,26		
Instab.:l=	161,0	β*l=		161,0	-577	2062	61	KcC=	0,88	KcM=	1,00	Rx=	0,70	Ry=	0,52	Wmax/rel/lim=	0,61	0,61	8,05	mm
Sez.N. 1093	27	6,15		27	-456	-966	-5	-9	1568	11	1	53	0	0	6	2	0,31	0,24		
Piedritti	qn=	0		27	-468	296	2	-9	1568	11	1	16	0	0	6	2	0,10	0,24		
Asta: 577	27	4,54		28	-634	-1516	-40	39	-1525	-11	2	83	4	0	6	2	0,51	0,24		
Instab.:l=	161,0	β*l=		161,0	-634	-1516	-40	KcC=	0,88	KcM=	1,00	Rx=	0,52	Ry=	0,38	Wmax/rel/lim=	0,39	0,39	8,05	mm
Sez.N. 1093	28	6,15		28	-526	1704	25	39	-2747	-17	1	93	3	0	11	3	0,56	0,42		
Piedritti	qn=	0		27	-826	516	9	-25	2771	17	2	28	1	0	11	3	0,17	0,42		
Asta: 578	28	4,54		27	-838	2747	29	-25	2771	17	2	150	3	0	11	3	0,90	0,42		
Instab.:l=	161,0	β*l=		161,0	-838	2747	29	KcC=	0,88	KcM=	1,00	Rx=	0,92	Ry=	0,65	Wmax/rel/lim=	0,21	0,21	8,05	mm
Sez.N. 1093	29	6,15		0	32	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00		
Piedritti	qn=	0		25	24	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00		
Asta: 579	29	4,54		19	2	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00		
Instab.:l=	161,0	β*l=		161,0	32	0	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,00	Ry=	0,00	Wmax/rel/lim=	0,10	0,10	8,05	mm
Sez.N. 1093	30	6,15		26	-761	1829	-39	-70	-2957	-17	2	100	4	0	11	3	0,61	0,45		
Piedritti	qn=	0		26	-773	-552	17	-70	-2957	-17	2	30	2	0	11	3	0,19	0,45		
Asta: 580	30	4,54		26	-786	-2933	74	-70	-2957	-17	2	160	8	0	11	3	0,98	0,45		
Instab.:l=	161,0	β*l=		161,0	-786	-2933	74	KcC=	0,88	KcM=	1,00	Rx=	0,99	Ry=	0,72	Wmax/rel/lim=	0,25	0,25	8,05	mm
Sez.N. 1093	31	6,15		30	-426	1621	-87	-151	-2383	-12	1	89	10	1	9	2	0,56	0,36		
Piedritti	qn=	0		30	-438	-298	34	-151	-2383	-12	1	16	4	1	9	2	0,11	0,36		
Asta: 581	31	4,54		30	-451	-2218	155	-151	-2383	-12	1	121	17	1	9	2	0,79	0,36		
Instab.:l=	161,0	β*l=		161,0	-451	-2218	155	KcC=	0,88	KcM=	1,00	Rx=	0,79	Ry=	0,61	Wmax/rel/lim=	0,91	0,91	8,05	mm
Sez.N. 1093	19	3,75		15	-4715	-114	-2	-1	164	0	12	6	0	0	1	0	0,04	0,02		
Piedritti	qn=	0		15	-4762	76	-1	-1	-2	0	12	4	0	0	0	0	0,03	0,00		
Asta: 582	19	0,00		11	-4797	244	0	-1	299	0	12	13	0	0	1	0	0,08	0,04		
Instab.:l=	375,0	β*l=		375,0	-3667	77	0	KcC=	0,34	KcM=	1,00	Rx=	0,18	Ry=	0,35	Wmax/rel/lim=	0,36	0,36	18,75	mm
Sez.N. 1093	33	3,75		11	-4403	115	2	1	-232	0	11	6	0	0	1	0	0,04	0,03		
Piedritti	qn=	0		11	-4436	-76	1	1	1	0	11	4	0	0	0	0	0,03	0,00		
Asta: 583	33	0,00		11	-4477	238	0	1	297	0	11	13	0	0	1	0	0,08	0,04		
Instab.:l=	375,0	β*l=		375,0	-3384	71	0	KcC=	0,34	KcM=	1,00	Rx=	0,16	Ry=	0,32	Wmax/rel/lim=	0,34	0,34	18,75	mm
Sez.N. 1093	161	3,75		31	198	71	-4	-1	-69	0	1	4	0	0	0	0	0,03	0,01		
Piedritti	qn=	0		24	-421	81	-1	0	77	0	1	4	0	0	0	0	0,03	0,01		
Asta: 584	1	0,00		24	-450	224	0	0	77	0	1	12	0	0	0	0	0,07	0,01		
Instab.:l=	375,0	β*l=		375,0	-2053	23	-9	KcC=	0,34	KcM=	1,00	Rx=	0,13	Ry=	0,13	Wmax/rel/lim=	0,25	0,16	18,75	mm
Sez.N. 1093	155	3,75		31	-405	-91	2	1	101	0	1	5	0	0	0	0	0,03	0,01		
Piedritti	qn=	0		31	-434	99	1	1	100	0	1	5	0	0	0	0	0,03	0,01		
Asta: 585	6	0,00		31	-462	284	0	1	100	0	1	16	0	0	0	0	0,09	0,01		
Instab.:l=	375,0	β*l=		375,0	-462	284	0	KcC=	0,34	KcM=	1,00	Rx=	0,10	Ry=	0,09	Wmax/rel/lim=	0,35	0,26	18,75	mm
Sez.N. 1093	21	7,75		0	84	0	0	8	0	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00		
Piedritti	qn=	0		0	68	0	0	-6	8	0	0	0	1	0	0	0	0,01	0,00		
Asta: 586	21	6,15		0	52	0	0	-12	8	0	0	0	1	0	0	0	0,02	0,00		
Instab.:l=	160,0	β*l=		160,0	52	0	0	-12	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,01	Ry=	0,02	W			

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - LEGNO + VERIFICA S.L.E.

VERIFICHE ASTE IN LEGNO

DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tratto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	σn	σMx	σMy	τx	τy	τMt	Rapp. Fless	Rapp. Taglio	
Sez.N. 1093	22	8,35	26		-373	0	0	-2	-455	0	1	0	0	0	2	0	0,00	0,06	
Piedritti	qn=	0	26		-390	-500	2	-2	-455	0	1	27	0	0	2	0	0,16	0,06	
Asta: 587	22	6,15	26		-407	-1001	3	-2	-455	0	1	55	0	0	2	0	0,32	0,06	
Instab.:l=	220,0	β¹=	220,0		-407	-1001	3	KcC=	0,73	KcM=	1,00	Rx=	0,33	Ry=	0,24	Wmax/rel/lim=	0,13	0,13	11,00 mm
Sez.N. 1093	23	9,00	26		-455	0	0	9	964	0	1	0	0	4	0	0,00	0,12		
Piedritti	qn=	0	26		-458	217	-2	9	964	0	1	12	0	0	4	0	0,07	0,12	
Asta: 588	23	8,55	26		-462	434	-4	9	964	0	1	24	0	0	4	0	0,14	0,12	
Instab.:l=	45,0	β¹=	45,0		-462	434	-4	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,15	Ry=	0,11	Wmax/rel/lim=	0,00	0,00	2,25 mm
Sez.N. 1093	23	8,55	26		-471	434	1	0	-610	0	1	24	0	0	2	0	0,14	0,08	
Piedritti	qn=	0	26		-471	403	1	0	-610	0	1	22	0	0	2	0	0,13	0,08	
Asta: 589	23	6,15	26		-507	-1030	0	0	-610	0	1	56	0	0	2	0	0,33	0,08	
Instab.:l=	240,0	β¹=	168,0		-507	-1030	0	KcC=	0,87	KcM=	1,00	Rx=	0,34	Ry=	0,24	Wmax/rel/lim=	0,15	0,15	12,00 mm
Sez.N. 1093	25	9,60	26		-453	0	0	1	324	0	1	0	0	1	0	0,00	0,04		
Piedritti	qn=	0	26		-460	162	-1	1	324	0	1	9	0	0	1	0	0,05	0,04	
Asta: 590	25	8,55	26		-469	341	-1	1	324	0	1	19	0	0	1	0	0,11	0,04	
Instab.:l=	105,0	β¹=	105,0		-469	341	-1	KcC=	0,96	KcM=	1,00	Rx=	0,12	Ry=	0,09	Wmax/rel/lim=	0,01	0,01	5,25 mm
Sez.N. 1093	25	8,55	26		-489	341	-1	-1	-550	0	1	19	0	0	2	0	0,11	0,07	
Piedritti	qn=	0	26		-507	-319	0	-1	-550	0	1	17	0	0	2	0	0,10	0,07	
Asta: 591	25	6,15	26		-526	-979	1	-1	-550	0	1	54	0	0	2	0	0,32	0,07	
Instab.:l=	240,0	β¹=	168,0		-526	-979	1	KcC=	0,87	KcM=	1,00	Rx=	0,33	Ry=	0,23	Wmax/rel/lim=	0,15	0,15	12,00 mm
Sez.N. 1093	26	10,20	31		-464	0	0	-3	189	0	1	0	0	1	0	0,00	0,02		
Piedritti	qn=	0	31		-476	151	3	-3	189	0	1	8	0	0	1	0	0,05	0,02	
Asta: 592	26	8,55	31		-489	311	6	-3	189	0	1	17	1	0	1	0	0,10	0,02	
Instab.:l=	165,0	β¹=	165,0		-489	311	6	KcC=	0,87	KcM=	1,00	Rx=	0,11	Ry=	0,08	Wmax/rel/lim=	0,03	0,03	8,25 mm
Sez.N. 1093	26	8,55	31		-497	311	9	14	-567	0	1	17	1	0	2	0	0,10	0,07	
Piedritti	qn=	0	31		-515	-369	-8	14	-567	0	1	20	1	0	2	0	0,12	0,07	
Asta: 593	26	6,15	31		-533	-1050	-24	14	-567	0	1	57	3	0	2	0	0,35	0,07	
Instab.:l=	240,0	β¹=	168,0		-533	-1050	-24	KcC=	0,87	KcM=	1,00	Rx=	0,36	Ry=	0,26	Wmax/rel/lim=	0,14	0,14	12,00 mm
Sez.N. 1093	27	10,20	27		-356	0	0	-1	173	0	1	0	0	0	1	0	0,00	0,02	
Piedritti	qn=	0	27		-368	139	1	-1	173	0	1	8	0	0	1	0	0,05	0,02	
Asta: 594	27	8,55	27		-381	286	1	-1	173	0	1	16	0	0	1	0	0,09	0,02	
Instab.:l=	165,0	β¹=	165,0		-381	286	1	KcC=	0,87	KcM=	1,00	Rx=	0,10	Ry=	0,08	Wmax/rel/lim=	0,02	0,02	8,25 mm
Sez.N. 1093	27	8,55	27		-401	286	1	1	-522	0	1	16	0	0	2	0	0,09	0,07	
Piedritti	qn=	0	27		-419	-340	0	1	-522	0	1	19	0	0	2	0	0,11	0,07	
Asta: 595	27	6,15	27		-438	-966	-1	1	-522	0	1	53	0	0	2	0	0,31	0,07	
Instab.:l=	240,0	β¹=	168,0		-438	-966	-1	KcC=	0,87	KcM=	1,00	Rx=	0,32	Ry=	0,23	Wmax/rel/lim=	0,08	0,08	12,00 mm
Sez.N. 1093	28	9,60	28		-440	0	0	8	-564	0	1	0	0	0	2	0	0,00	0,07	
Piedritti	qn=	0	28		-448	-282	-4	8	-564	0	1	15	0	0	2	0	0,09	0,07	
Asta: 596	28	8,55	28		-456	-593	-9	8	-564	0	1	32	1	0	2	0	0,20	0,07	
Instab.:l=	105,0	β¹=	105,0		-456	-593	-9	KcC=	0,96	KcM=	1,00	Rx=	0,21	Ry=	0,15	Wmax/rel/lim=	0,01	0,01	5,25 mm
Sez.N. 1093	28	8,55	27		-755	597	3	5	-963	0	2	33	0	0	4	0	0,19	0,12	
Piedritti	qn=	0	27		-773	-559	-3	5	-963	0	2	31	0	0	4	0	0,18	0,12	
Asta: 597	28	6,15	27		-791	-1716	-9	5	-963	0	2	94	1	0	4	0	0,56	0,12	
Instab.:l=	240,0	β¹=	168,0		-791	-1716	-9	KcC=	0,87	KcM=	1,00	Rx=	0,57	Ry=	0,41	Wmax/rel/lim=	0,02	0,02	12,00 mm
Sez.N. 1093	29	9,00	2		65	0	0	37	0	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01	
Piedritti	qn=	0	2		61	0	-8	37	0	0	0	0	1	0	0	0	0,01	0,01	
Asta: 598	29	8,55	2		56	0	-17	37	0	0	0	0	2	0	0	0	0,01	0,01	
Instab.:l=	45,0	β¹=	45,0		56	0	-17	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,01	Ry=	0,01	Wmax/rel/lim=	0,00	0,00	2,25 mm
Sez.N. 1093	29	8,55	30		70	0	-7	-9	0	0	0	0	1	0	0	0	0,01	0,00	
Piedritti	qn=	0	30		66	0	1	-2	0	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Asta: 599	29	6,15	30		33	0	14	-9	0	0	0	0	2	0	0	0	0,01	0,00	
Instab.:l=	240,0	β¹=	168,0		33	0	14	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,01	Ry=	0,01	Wmax/rel/lim=	0,03	0,03	12,00 mm
Sez.N. 1093	30	8,35	26		-701	0	0	5	831	0	2	0	0	0	3	0	0,00	0,11	
Piedritti	qn=	0	26		-718	914	-5	5	831	0	2	50	1	0	3	0	0,30	0,11	
Asta: 600	30	6,15	26		-735	1829	-11	5	831	0	2	100	1	0	3	0	0,60	0,11	
Instab.:l=	220,0	β¹=	220,0		-735	1829	-11	KcC=	0,73	KcM=	1,00	Rx=	0,61	Ry=	0,44	Wmax/rel/lim=	0,05	0,05	11,00 mm
Sez.N. 1093	31	7,75	30		-378	0	0	32	1013	0	1	0	0	0	4	0	0,00	0,13	
Piedritti	qn=	0	30		-390	810	-25	32	1013	0	1	44	3	0	4	0	0,27	0,13	
Asta: 601	31	6,15	30		-402	1621	-51	32	1013	0	1	89	6	0	4	0	0,55	0,13	
Instab.:l=	160,0	β¹=	160,0		-402	1621	-51	KcC=	0,88	KcM=	1,00	Rx=	0,55	Ry=	0,41	Wmax/rel/lim=	0,13	0,13	8,00 mm
Sez.N. 1093	155	6,60	11		-765	0	0	-136	175	-2	2	0	0	1	1	0	0,00	0,05	
Piedritti	qn=	0	11		-769	39	31	-136	175	-2	2	2	3	1	1	0	0,03	0,05	
Asta: 602	155	6,15	2		-1380	-5	85	-189	-11	1	4	0	9	1	0	0	0,07	0,04	
Instab.:l=	45,0	β¹=	45,0		-1380	-5	85	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,08	Ry=	0,10	Wmax/rel/lim=	0,35	0,35	2,25 mm
Sez.N. 1093	161	6,60	2		-1967	-55	286	779	353	24	5	3	31	3	1	4	0,24	0,29	
Piedritti	qn=	0	2		-1971	25	111	779	353	24	5	1	12	3	1	4	0,10	0,29	
Asta: 603	161	6,15	2		-1976	104	-65	779	353	24	5	6	7	3	1	4	0,08	0,29	
Instab.:l=	45,0	β¹=	31,5		-1967	-55	286	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,22	Ry=	0,28	Wmax/rel/lim=	0,19	0,19	2,25 mm
Sez.N. 1083	155	6,15	11		0	0	-26	-24	428	0	0	0	10	0	4	0	0,06	0,14	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - LEGNO + VERIFICA S.L.E.																		
VERIFICHE ASTE IN LEGNO																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tratto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	σn	σMx	σMy	τx	τy	τMt	Rapp. Fless	Rapp. Taglio
Correnti10	qn=	6	11	0	327	1	-11	-7	0	0	0	77	1	0	0	0	0,45	0,01
Asta: 604	31	6,15	11	0	0	9	-428	0	0	0	0	0	3	0	4	0	0,02	0,13
Instab.:l=	305,3	β¹=	305,3	0	327	1	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,45	Ry=	0,32	Wmax/rel/lim=	10,80	6,52	15,27	mm	
Sez.N. 1083	31	6,15	11	0	0	-14	-17	393	0	0	0	5	0	4	0	0	0,03	0,13
Correnti10	qn=	6	11	0	275	2	-6	0	0	0	64	1	0	0	0	0	0,38	0,00
Asta: 605	30	6,15	11	0	0	3	5	-393	0	0	0	1	0	4	0	0	0,01	0,12
Instab.:l=	280,0	β¹=	280,0	0	275	2	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,38	Ry=	0,27	Wmax/rel/lim=	11,28	4,62	14,00	mm	
Sez.N. 1083	30	6,15	11	0	0	-26	-26	393	0	0	0	10	0	4	0	0	0,06	0,13
Correnti10	qn=	6	11	0	275	3	-15	0	0	0	64	1	0	0	0	0	0,39	0,00
Asta: 606	29	6,15	11	0	0	15	-3	-393	0	0	0	6	0	4	0	0	0,03	0,12
Instab.:l=	280,0	β¹=	280,0	0	275	3	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,39	Ry=	0,27	Wmax/rel/lim=	13,97	4,62	14,00	mm	
Sez.N. 1083	29	6,15	11	0	0	12	1	393	0	0	0	4	0	4	0	0	0,03	0,12
Correnti10	qn=	6	11	0	275	3	12	0	0	0	64	1	0	0	0	0	0,39	0,00
Asta: 607	28	6,15	11	0	0	-22	24	-393	0	0	0	8	0	4	0	0	0,05	0,13
Instab.:l=	280,0	β¹=	280,0	0	275	3	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,39	Ry=	0,27	Wmax/rel/lim=	13,97	4,62	14,00	mm	
Sez.N. 1083	28	6,15	11	0	0	-3	-10	393	0	0	0	1	0	4	0	0	0,01	0,12
Correnti10	qn=	6	11	0	275	2	2	0	0	0	64	1	0	0	0	0	0,38	0,00
Asta: 608	27	6,15	11	0	0	-8	13	-393	0	0	0	3	0	4	0	0	0,02	0,12
Instab.:l=	280,0	β¹=	280,0	0	275	2	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,38	Ry=	0,27	Wmax/rel/lim=	12,44	4,62	14,00	mm	
Sez.N. 1083	27	6,15	11	0	0	0	-8	393	0	0	0	0	0	4	0	0	0,00	0,12
Correnti10	qn=	6	11	0	275	3	4	0	0	0	64	1	0	0	0	0	0,38	0,00
Asta: 609	26	6,15	11	0	0	-10	15	-393	0	0	0	4	0	4	0	0	0,02	0,13
Instab.:l=	280,0	β¹=	280,0	0	275	3	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,38	Ry=	0,27	Wmax/rel/lim=	12,29	4,62	14,00	mm	
Sez.N. 1083	26	6,15	11	0	0	-2	-9	393	0	0	0	1	0	4	0	0	0,00	0,12
Correnti10	qn=	6	11	0	275	3	3	0	0	0	64	1	0	0	0	0	0,38	0,00
Asta: 610	25	6,15	11	0	0	-9	14	-393	0	0	0	3	0	4	0	0	0,02	0,13
Instab.:l=	280,0	β¹=	280,0	0	275	3	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,38	Ry=	0,27	Wmax/rel/lim=	12,10	4,62	14,00	mm	
Sez.N. 1083	25	6,15	11	0	0	0	-8	393	0	0	0	0	0	4	0	0	0,00	0,12
Correnti10	qn=	6	11	0	275	3	3	0	0	0	64	1	0	0	0	0	0,38	0,00
Asta: 611	23	6,15	11	0	0	-10	15	-393	0	0	0	4	0	4	0	0	0,02	0,13
Instab.:l=	280,0	β¹=	280,0	0	275	3	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,38	Ry=	0,27	Wmax/rel/lim=	11,95	4,62	14,00	mm	
Sez.N. 1083	23	6,15	11	0	0	0	-7	393	0	0	0	0	0	4	0	0	0,00	0,12
Correnti10	qn=	6	11	0	275	2	4	0	0	0	64	1	0	0	0	0	0,38	0,00
Asta: 612	22	6,15	11	0	0	-11	15	-393	0	0	0	4	0	4	0	0	0,02	0,13
Instab.:l=	280,0	β¹=	280,0	0	275	2	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,38	Ry=	0,27	Wmax/rel/lim=	11,68	4,62	14,00	mm	
Sez.N. 1083	22	6,15	11	0	0	-2	-10	393	0	0	0	1	0	4	0	0	0,00	0,12
Correnti10	qn=	6	11	0	275	4	2	0	0	0	64	2	0	0	0	0	0,39	0,00
Asta: 613	21	6,15	11	0	0	-6	13	-393	0	0	0	2	0	4	0	0	0,01	0,12
Instab.:l=	280,0	β¹=	280,0	0	275	4	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,39	Ry=	0,28	Wmax/rel/lim=	11,41	4,62	14,00	mm	
Sez.N. 1083	21	6,15	11	0	0	11	0	420	0	0	0	4	0	4	0	0	0,02	0,13
Correnti10	qn=	6	11	0	314	1	12	0	0	0	74	1	0	0	0	0	0,44	0,00
Asta: 614	161	6,15	11	0	0	-26	24	-420	0	0	0	10	0	4	0	0	0,06	0,14
Instab.:l=	299,3	β¹=	299,3	0	314	1	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,44	Ry=	0,31	Wmax/rel/lim=	10,74	6,03	14,97	mm	
Sez.N. 1083	29	8,55	11	0	0	9	-1	393	0	0	0	3	0	4	0	0	0,02	0,12
Correnti10	qn=	6	11	0	275	3	10	0	0	0	64	1	0	0	0	0	0,39	0,00
Asta: 615	28	8,55	11	0	0	-19	22	-393	0	0	0	7	0	4	0	0	0,04	0,13
Instab.:l=	280,0	β¹=	280,0	0	275	3	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,39	Ry=	0,27	Wmax/rel/lim=	13,96	4,62	14,00	mm	
Sez.N. 1083	28	8,55	11	0	0	-5	-11	393	0	0	0	2	0	4	0	0	0,01	0,12
Correnti10	qn=	6	11	0	275	3	0	0	0	0	64	1	0	0	0	0	0,38	0,00
Asta: 616	27	8,55	11	0	0	-6	12	-393	0	0	0	2	0	4	0	0	0,01	0,12
Instab.:l=	280,0	β¹=	280,0	0	275	3	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,38	Ry=	0,27	Wmax/rel/lim=	12,57	4,62	14,00	mm	
Sez.N. 1083	27	8,55	11	0	0	-4	-10	393	0	0	0	1	0	4	0	0	0,01	0,12
Correnti10	qn=	6	11	0	275	3	1	0	0	0	64	1	0	0	0	0	0,38	0,00
Asta: 617	26	8,55	11	0	0	-7	13	-393	0	0	0	3	0	4	0	0	0,02	0,12
Instab.:l=	280,0	β¹=	280,0	0	275	3	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,38	Ry=	0,27	Wmax/rel/lim=	12,37	4,62	14,00	mm	
Sez.N. 1083	26	8,55	11	0	0	-5	-11	393	0	0	0	2	0	4	0	0	0,01	0,12
Correnti10	qn=	6	11	0	275	3	0	0	0	0	64	1	0	0	0	0	0,38	0,00
Asta: 618	25	8,55	11	0	0	-5	11	-393	0	0	0	2	0	4	0	0	0,01	0,12
Instab.:l=	280,0	β¹=	280,0	0	275	3	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,38	Ry=	0,27	Wmax/rel/lim=	12,19	4,62	14,00	mm	
Sez.N. 1083	25	8,55	11	0	0	-4	-10	393	0	0	0	1	0	4	0	0	0,01	0,12
Correnti10	qn=	6	11	0	275	3	1	0	0	0	64	1	0	0	0	0	0,38	0,00
Asta: 619	23	8,55	11	0	0	-7	12	-393	0	0	0	2	0	4	0	0	0,01	0,12
Instab.:l=	280,0	β¹=	280,0	0	275	3	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,38	Ry=	0,27	Wmax/rel/lim=	12,02	4,62	14,00	mm	
Sez.N. 1093	19	4,15	11	-2789	0	0	-49	286	0	7	0	0	0	1	0	0	0,00	0,04
Piedritti	qn=	0	11	-2793	57	10	-49	286	0	7	3	1	0	1	0	0	0,02	0,04
Asta: 620	19	3,75	11	-2797	114	20	-49	286	0	7	6	2	0	1	0	0	0,05	0,04
Instab.:l=	40,0	β¹=	40,0	-3437	-40	24	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,10	Ry=	0,10	Wmax/rel/lim=	0,01	0,01	2,00	mm	
Sez.N. 1093	161	6,15	2	-2005	104	-31	-14	-53	0	5	6	3	0	0	0	0	0,06	0,01
Piedritti	qn=	0	2	-2029	41	-15	-14	-53	0	5	2	2	0	0	0	0	0,03	0,01
Asta: 621	161	3,75	31	200	-71	-5	1	-57	0	1	4	1	0	0	0	0	0,03	0,01

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - LEGNO + VERIFICA S.L.E.																		
VERIFICHE ASTE IN LEGNO																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Trat to	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	σn	σMx	σMy	τx	τy	τMt	Rapp. Fless	Rapp. Taglio
Instab.:l=	240,0	β*l=	168,0		-2005	104	-31	KcC= 0,87	KcM= 1,00	Rx= 0,10	Ry= 0,10	Wmax/rel/lim=	0,21	0,21	12,00	mm		
Sez.N. 1093	155	6,15	9		-1405	43	56	26	-18	0	4	2	6	0	0	0	0,05	0,01
Piedritti	qn=	0	9		-1429	21	24	26	-18	0	4	1	3	0	0	0	0,02	0,01
Asta: 622	155	3,75	31		-401	91	2	1	50	0	1	5	0	0	0	0	0,03	0,01
Instab.:l=	240,0	β*l=	168,0		-1406	-5	56	KcC= 0,87	KcM= 1,00	Rx= 0,06	Ry= 0,08	Wmax/rel/lim=	0,26	0,26	12,00	mm		
Sez.N. 1093	33	4,22	11		-2644	0	0	42	244	0	7	0	0	0	1	0	0,00	0,04
Piedritti	qn=	0	11		-2649	57	-10	42	244	0	7	3	1	0	1	0	0,02	0,04
Asta: 623	33	3,75	11		-2654	114	-20	42	244	0	7	6	2	0	1	0	0,05	0,04
Instab.:l=	47,0	β*l=	47,0		-3228	-37	-24	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,09	Ry= 0,09	Wmax/rel/lim=	0,01	0,01	2,35	mm		
Sez.N. 1083	159	3,75	2		-287	0	63	361	179	0	2	0	24	3	2	0	0,17	0,21
Correnti10	qn=	6	2		-287	26	10	362	179	0	2	6	4	3	2	0	0,06	0,21
Asta: 624	19	3,75	2		-287	53	-45	363	179	0	2	12	17	3	2	0	0,18	0,21
Instab.:l=	29,8	β*l=	20,9		-287	53	-45	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,19	Ry= 0,20	Wmax/rel/lim=	6,23	0,02	1,49	mm		
Sez.N. 1083	19	3,75	11		0	0	-18	-20	-366	0	0	0	7	0	3	0	0,04	0,12
Correnti10	qn=	6	11		0	-238	1	-10	0	0	0	56	1	0	0	0	0,33	0,00
Asta: 625	161	3,75	11		0	0	7	1	366	0	0	0	3	0	3	0	0,02	0,11
Instab.:l=	260,7	β*l=	260,7		0	-238	1	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,33	Ry= 0,23	Wmax/rel/lim=	7,83	3,47	13,03	mm		
Sez.N. 1083	155	3,75	11		0	0	6	-1	-357	0	0	0	2	0	3	0	0,01	0,11
Correnti10	qn=	6	11		0	-227	1	9	7	0	0	53	0	0	0	0	0,32	0,00
Asta: 626	33	3,75	11		0	0	-17	19	357	0	0	0	6	0	3	0	0,04	0,12
Instab.:l=	254,7	β*l=	254,7		0	-227	1	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,32	Ry= 0,22	Wmax/rel/lim=	7,66	3,16	12,74	mm		
Sez.N. 1083	33	3,75	7		-28	-39	-53	-405	110	0	0	9	20	4	1	0	0,15	0,16
Correnti10	qn=	6	7		-28	-19	20	-403	110	0	0	4	7	4	1	0	0,06	0,16
Asta: 627	153	3,75	7		-28	1	92	-402	110	0	0	0	34	4	1	0	0,20	0,16
Instab.:l=	35,8	β*l=	25,1		-28	1	92	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,14	Ry= 0,21	Wmax/rel/lim=	6,22	0,03	1,79	mm		
Sez.N. 1092	47	3,75	0		-171	0	0	0	9	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,01
Diagonali	qn=	-3	0		-183	11	0	0	0	0	1	4	0	0	0	0	0,06	0,00
Asta: 648	46	0,00	0		-196	0	0	0	-9	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,01
Instab.:l=	468,0	β*l=	468,0		-183	11	0	KcC= 0,15	KcM= 1,00	Rx= 0,18	Ry= 0,16	Wmax/rel/lim=	4,20	2,49	23,40	mm		
Sez.N. 1092	34	3,75	0		-97	0	0	0	9	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,01
Diagonali	qn=	-3	0		-110	11	0	0	0	0	1	4	0	0	0	0	0,06	0,00
Asta: 649	35	0,00	0		-122	0	0	0	-9	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,01
Instab.:l=	468,0	β*l=	468,0		-110	11	0	KcC= 0,15	KcM= 1,00	Rx= 0,13	Ry= 0,11	Wmax/rel/lim=	4,17	2,49	23,40	mm		
Sez.N. 1092	46	0,00	0		-87	0	0	0	9	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,01
Diagonali	qn=	-3	0		-75	11	0	0	0	0	1	4	0	0	0	0	0,06	0,00
Asta: 650	45	3,75	0		-62	0	0	0	-9	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01
Instab.:l=	468,0	β*l=	468,0		-378	11	0	KcC= 0,15	KcM= 1,00	Rx= 0,20	Ry= 0,19	Wmax/rel/lim=	4,23	2,49	23,40	mm		
Sez.N. 1092	45	3,75	0		-62	0	0	0	9	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01
Diagonali	qn=	-3	0		-74	11	0	0	0	0	1	4	0	0	0	0	0,06	0,00
Asta: 651	44	0,00	0		-87	0	0	0	-9	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,01
Instab.:l=	468,0	β*l=	468,0		-74	11	0	KcC= 0,15	KcM= 1,00	Rx= 0,11	Ry= 0,09	Wmax/rel/lim=	4,26	2,49	23,40	mm		
Sez.N. 1092	44	0,00	0		-148	0	0	0	9	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,01
Diagonali	qn=	-3	0		-136	11	0	0	0	0	1	4	0	0	0	0	0,06	0,00
Asta: 652	43	3,75	0		-124	0	0	0	-9	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,01
Instab.:l=	468,0	β*l=	468,0		-364	11	0	KcC= 0,15	KcM= 1,00	Rx= 0,19	Ry= 0,18	Wmax/rel/lim=	4,29	2,49	23,40	mm		
Sez.N. 1092	43	3,75	0		-42	0	0	0	9	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01
Diagonali	qn=	-3	0		-54	11	0	0	0	0	0	4	0	0	0	0	0,06	0,00
Asta: 653	42	0,00	0		-66	0	0	0	-9	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01
Instab.:l=	468,0	β*l=	468,0		-183	11	0	KcC= 0,15	KcM= 1,00	Rx= 0,12	Ry= 0,11	Wmax/rel/lim=	4,32	2,49	23,40	mm		
Sez.N. 1092	42	0,00	0		-122	0	0	0	9	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,01
Diagonali	qn=	-3	0		-110	11	0	0	0	0	1	4	0	0	0	0	0,06	0,00
Asta: 654	41	3,75	0		-97	0	0	0	-9	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,01
Instab.:l=	468,0	β*l=	468,0		-355	11	0	KcC= 0,15	KcM= 1,00	Rx= 0,16	Ry= 0,15	Wmax/rel/lim=	4,34	2,49	23,40	mm		
Sez.N. 1092	41	3,75	7		146	0	0	0	9	0	1	0	0	0	0	0	0,01	0,00
Diagonali	qn=	-3	0		-91	11	0	0	0	0	1	4	0	0	0	0	0,06	0,00
Asta: 655	40	0,00	7		121	0	0	0	-9	0	1	0	0	0	0	0	0,01	0,00
Instab.:l=	468,0	β*l=	468,0		-243	11	0	KcC= 0,15	KcM= 1,00	Rx= 0,14	Ry= 0,13	Wmax/rel/lim=	4,34	2,49	23,40	mm		
Sez.N. 1092	40	0,00	0		-87	0	0	0	9	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,01
Diagonali	qn=	-3	0		-75	11	0	0	0	0	1	4	0	0	0	0	0,06	0,00
Asta: 656	39	3,75	0		-63	0	0	0	-9	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01
Instab.:l=	468,0	β*l=	468,0		-369	11	0	KcC= 0,15	KcM= 1,00	Rx= 0,16	Ry= 0,15	Wmax/rel/lim=	4,37	2,49	23,40	mm		
Sez.N. 1092	39	3,75	0		-114	0	0	0	9	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,01
Diagonali	qn=	-3	0		-127	11	0	0	0	0	1	4	0	0	0	0	0,06	0,00
Asta: 657	38	0,00	0		-139	0	0	0	-9	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,01
Instab.:l=	468,0	β*l=	468,0		-311	11	0	KcC= 0,15	KcM= 1,00	Rx= 0,17	Ry= 0,16	Wmax/rel/lim=	4,37	2,49	23,40	mm		
Sez.N. 1092	38	0,00	0		-81	0	0	0	9	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,01
Diagonali	qn=	-3	0		-69	11	0	0	0	0	0	4	0	0	0	0	0,06	0,00
Asta: 658	37	3,75	0		-57	0	0	0	-9	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01
Instab.:l=	468,0	β*l=	468,0		-202	11	0	KcC= 0,15	KcM= 1,00	Rx= 0,12	Ry= 0,11	Wmax/rel/lim=	4,36	2,49	23,40	mm		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - LEGNO + VERIFICA S.L.E.

VERIFICHE ASTE IN LEGNO

DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tratto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	σn	σMx	σMy	τx	τy	τMt	Rapp. Fless	Rapp. Taglio
Sez.N. 1092	37	3,75	0	-124	0	0	0	0	9	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,01
Diagonali qn=	-3	0	0	-136	11	0	0	0	0	0	1	4	0	0	0	0	0,06	0,00
Asta: 659	36	0,00	0	-148	0	0	0	0	-9	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,01
Instab.:l=	468,0	β*l=	468,0	-462	11	0	KcC=	0,15	KcM=	1,00	Rx=	0,24	Ry=	0,22	Wmax/rel/lim=	4,32	2,49	23,40 mm
Sez.N. 1092	36	0,00	0	-81	0	0	0	0	9	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,01
Diagonali qn=	-3	0	0	-69	11	0	0	0	0	0	0	4	0	0	0	0	0,06	0,00
Asta: 660	35	3,75	0	-56	0	0	0	0	-9	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01
Instab.:l=	468,0	β*l=	468,0	-69	11	0	KcC=	0,15	KcM=	1,00	Rx=	0,10	Ry=	0,08	Wmax/rel/lim=	4,25	2,49	23,40 mm
Sez.N. 1092	33	3,75	0	1474	0	0	0	0	10	0	10	0	0	0	0	0	0,28	0,01
Diagonali qn=	-3	0	0	1462	12	0	0	0	0	0	10	4	0	0	0	0	0,34	0,00
Asta: 661	6	0,00	0	1450	0	0	0	0	-10	0	10	0	0	0	0	0	0,27	0,01
Instab.:l=	477,4	β*l=	477,4	1462	12	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,34	Ry=	0,32	Wmax/rel/lim=	6,61	2,79	23,87 mm
Sez.N. 1092	19	3,75	0	1671	0	0	0	0	10	0	12	0	0	0	0	0	0,31	0,01
Diagonali qn=	-3	0	0	1659	12	0	0	0	0	0	12	4	0	0	0	0	0,37	0,00
Asta: 662	1	0,00	0	1646	0	0	0	0	-10	0	11	0	0	0	0	0	0,31	0,01
Instab.:l=	477,4	β*l=	477,4	1659	12	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,37	Ry=	0,36	Wmax/rel/lim=	6,67	2,79	23,87 mm

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FATTORI DI COMPORTAMENTO DEGLI ELEMENTI

IDENTIFICATIVO								DIREZIONE X				DIREZIONE Y				IDENTIFICATIVO								DIREZIONE X				DIREZIONE Y			
Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q'	Fattore 'q'	Fattore 'q'	Fattore 'q'	Fattore 'q'	Fattore 'q'	Fattore 'q'	Fattore 'q'	Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q'	Fattore 'q'	Fattore 'q'	Fattore 'q'	Fattore 'q'	Fattore 'q'	Fattore 'q'	Fattore 'q'		
							Tagl.	Fless.	Tagl.	Fless.	Tagl.	Fless.	Tagl.	Fless.								Tagl.	Fless.	Tagl.	Fless.	Tagl.	Fless.	Tagl.	Fless.		
1	1	2	19	1	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	4	4	5	5	21	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50		
5	5	6	21	20	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	8	8	9	22	32	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50		
10	10	11	52	53	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	15	16	17	55	56	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50		
18	20	21	57	58	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	21	23	24	60	27	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50		
24	26	27	61	62	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	26	28	29	63	29	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50		
27	29	30	29	64	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	29	31	32	65	30	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50		
31	33	34	66	67	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	33	35	36	31	68	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50		
35	37	38	69	70	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	37	39	40	6	33	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50		
38	2	41	1	71	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	39	41	42	71	7	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50		
40	42	43	7	72	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	41	43	44	72	73	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50		
42	44	45	73	74	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	43	45	46	74	75	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50		
44	46	47	75	76	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	45	47	48	76	77	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50		
46	48	49	77	8	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	47	49	50	8	78	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50		
48	50	51	78	9	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	49	51	52	9	79	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50		
50	52	53	79	80	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	51	53	54	80	81	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50		
52	54	55	81	82	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	53	55	56	82	10	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50		
54	56	57	10	83	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	55	57	58	83	11	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50		
56	58	59	11	84	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	57	59	60	84	85	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50		
58	60	61	85	86	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	59	61	62	86	12	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50		
60	62	63	12	87	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	61	63	39	87	6	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50		
62	64	1	48	19	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	63	40	65	33	49	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50		
64	66	67	50	34	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	65	67	68	34	35	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50		
66	68	69	35	36	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	67	69	70	36	37	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50		
68	70	71	37	38	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	69	71	72	38	39	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50		
70	72	73	39	40	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	71	73	74	40	41	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50		
72	74	75	41	42	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	73	75	76	42	43	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50		
74	76	77	43	44	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	75	77	78	44	45	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50		
76	78	79	45	46	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	77	79	80	46	47	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50		
78	80	81	47	51	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	79	64	82	48	13	0,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00		
80	82	83	13	15	0,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	81	83	84	15	17	0,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00		
82	84	66	17	50	0,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	83	65	85	49	14	0,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00		
84	85	86	14	16	0,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	85	86	87	16	18	0,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00		
86	87	81	18	51	0,00	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	91	89	90	89	90	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50	1,50		
93	91	25	91	28	0,00	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	96	93	82																		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FATTORI DI COMPORTAMENTO DEGLI ELEMENTI																																
IDENTIFICATIVO								DIREZIONE X				DIREZIONE Y				IDENTIFICATIVO								DIREZIONE X				DIREZIONE Y				
Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz.	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fattore 'q' Fless.	Fattore 'q' Tagl.	Fattore 'q' Fless.	Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz.	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fattore 'q' Fless.	Fattore 'q' Tagl.	Fattore 'q' Fless.	Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz.	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fattore 'q' Fless.	Fattore 'q' Tagl.	Fattore 'q' Fless.
291	153	154	57	58	4,54	4,54	1,50	1,50	1,50	1,50	292	154	155	58	59	4,54	4,54	1,50	1,50	1,50	1,50	293	155	156	59	60	4,54	4,54	1,50	1,50	1,50	1,50
293	155	156	59	60	4,54	4,54	1,50	1,50	1,50	1,50	294	156	157	60	27	4,54	4,54	1,50	1,50	1,50	1,50	305	157	158	27	89	4,54	4,54	1,50	1,50	1,50	1,50
305	157	158	27	89	4,54	4,54	1,50	1,50	1,50	1,50	306	158	159	89	90	4,54	4,54	1,50	1,50	1,50	1,50	307	159	160	90	91	4,54	4,54	1,50	1,50	1,50	1,50
307	159	160	90	91	4,54	4,54	1,50	1,50	1,50	1,50	308	160	161	91	28	4,54	4,54	1,50	1,50	1,50	1,50	317	166	167	94	95	5,42	6,67	1,50	1,50	1,50	1,50
317	166	167	94	95	5,42	6,67	1,50	1,50	1,50	1,50	319	161	162	28	61	4,54	4,54	1,50	1,50	1,50	1,50	320	162	163	61	62	4,54	4,54	1,50	1,50	1,50	1,50
320	162	163	61	62	4,54	4,54	1,50	1,50	1,50	1,50	321	163	164	62	63	4,54	4,54	1,50	1,50	1,50	1,50	322	167	168	95	96	6,67	7,47	1,50	1,50	1,50	1,50
322	167	168	95	96	6,67	7,47	1,50	1,50	1,50	1,50	323	168	169	96	97	7,47	8,24	1,50	1,50	1,50	1,50	324	169	185	97	113	8,24	8,99	1,50	1,50	1,50	1,50
324	169	185	97	113	8,24	8,99	1,50	1,50	1,50	1,50	325	185	186	113	114	8,99	9,75	1,50	1,50	1,50	1,50	326	186	187	114	115	9,75	10,52	1,50	1,50	1,50	1,50
326	186	187	114	115	9,75	10,52	1,50	1,50	1,50	1,50	327	94	170	14	98	1,46	3,75	1,50	1,50	1,50	1,50	328	170	171	98	99	3,75	5,42	1,50	1,50	1,50	1,50
328	170	171	98	99	3,75	5,42	1,50	1,50	1,50	1,50	329	171	172	99	100	5,42	6,67	1,50	1,50	1,50	1,50	330	172	173	100	101	6,67	7,47	1,50	1,50	1,50	1,50
330	172	173	100	101	6,67	7,47	1,50	1,50	1,50	1,50	331	173	174	101	102	7,47	8,24	1,50	1,50	1,50	1,50	332	174	175	102	103	8,24	8,99	1,50	1,50	1,50	1,50
332	174	175	102	103	8,24	8,99	1,50	1,50	1,50	1,50	333	175	176	103	104	8,99	9,75	1,50	1,50	1,50	1,50	334	176	177	104	105	9,75	10,52	1,50	1,50	1,50	1,50
334	176	177	104	105	9,75	10,52	1,50	1,50	1,50	1,50	335	93	178	13	106	1,46	3,75	1,50	1,50	1,50	1,50	336	178	179	106	107	3,75	5,42	1,50	1,50	1,50	1,50
336	178	179	106	107	3,75	5,42	1,50	1,50	1,50	1,50	337	179	180	107	108	5,42	6,67	1,50	1,50	1,50	1,50	338	180	181	108	109	6,67	7,47	1,50	1,50	1,50	1,50
338	180	181	108	109	6,67	7,47	1,50	1,50	1,50	1,50	339	181	182	109	110	7,47	8,24	1,50	1,50	1,50	1,50	340	182	183	110	111	8,24	8,99	1,50	1,50	1,50	1,50
340	182	183	110	111	8,24	8,99	1,50	1,50	1,50	1,50	341	183	184	111	112	8,99	9,75	1,50	1,50	1,50	1,50	342	184	177	112	105	9,75	10,52	1,50	1,50	1,50	1,50
342	184	177	112	105	9,75	10,52	1,50	1,50	1,50	1,50	343	95	188	15	116	1,46	3,75	1,50	1,50	1,50	1,50	344	188	189	116	117	3,75	5,42	1,50	1,50	1,50	1,50
344	188	189	116	117	3,75	5,42	1,50	1,50	1,50	1,50	345	189	190	117	118	5,42	6,67	1,50	1,50	1,50	1,50	346	190	191	118	119	6,67	7,47	1,50	1,50	1,50	1,50
346	190	191	118	119	6,67	7,47	1,50	1,50	1,50	1,50	347	191	192	119	120	7,47	8,24	1,50	1,50	1,50	1,50	348	192	193	120	121	8,24	8,99	1,50	1,50	1,50	1,50
348	192	193	120	121	8,24	8,99	1,50	1,50	1,50	1,50	349	193	194	121	122	8,99	9,75	1,50	1,50	1,50	1,50	350	194	187	122	115	9,75	10,52	1,50	1,50	1,50	1,50
350	194	187	122	115	9,75	10,52	1,50	1,50	1,50	1,50	351	98	195	18	123	1,46	3,75	1,50	1,50	1,50	1,50	352	195	196	123	124	3,75	5,42	1,50	1,50	1,50	1,50
352	195	196	123	124	3,75	5,42	1,50	1,50	1,50	1,50	353	196	197	124	125	5,42	6,67	1,50	1,50	1,50	1,50	354	197	198	125	126	6,67	7,47	1,50	1,50	1,50	1,50
354	197	198	125	126	6,67	7,47	1,50	1,50	1,50	1,50	355	198	199	126	127	7,47	8,24	1,50	1,50	1,50	1,50	356	199	200	127	128	8,24	8,99	1,50	1,50	1,50	1,50
356	199	200	127	128	8,24	8,99	1,50	1,50	1,50	1,50	357	200	201	128	129	8,99	9,75	1,50	1,50	1,50	1,50	358	201	202	129	130	9,75	10,52	1,50	1,50	1,50	1,50
358	201	202	129	130	9,75	10,52	1,50	1,50	1,50	1,50	359	97	203	17	131	1,46	3,75	1,50	1,50	1,50	1,50	360	203	204	131	132	3,75	5,42	1,50	1,50	1,50	1,50
360	203	204	131	132	3,75	5,42	1,50	1,50	1,50	1,50	361	204	205	132	133	5,42	6,67	1,50	1,50	1,50	1,50	362	205	206	133	134	6,67	7,47	1,50	1,50	1,50	1,50
362	205	206	133	134	6,67	7,47	1,50	1,50	1,50	1,50	363	206	207	134	135	7,47	8,24	1,50	1,50	1,50	1,50	364	207	208	135	136	8,24	8,99	1,50	1,50	1,50	1,50
364	207	208	135	136	8,24	8,99	1,50	1,50	1,50	1,50	365	208	209	136	137	8,99	9,75	1,50	1,50	1,50	1,50	366	209	202	137	130	9,75	10,52	1,50	1,50	1,50	1,50
366	209	202	137	130	9,75	10,52	1,50	1,50	1,50	1,50	367	218	202	145	130	10,52	10,52	1,50	1,50	1,50	1,50	368	202	187	130	115	10,52	10,52	1,50	1,50	1,50	1,50
368	202	187	130	115	10,52	10,52	1,50	1,50	1,50	1,50	369	210	211	51	138	1,46	3,75	1,50	1,50	1,50	1,50	370	211	227	138	47	3,75	4,22	1,50	1,50	1,50	1,50
370	211	227	138	47	3,75	4,22	1,50	1,50	1,50	1,50	371	212	213	139	140	5,42	6,60	1,50	1,50	1,50	1,50	372	228	214	46	141	6,75	7,47	1,50	1,50	1,50	1,50
372	228	214	46	141	6,75	7,47	1,50	1,50	1,50	1,50	373	214	229	141	45	7,47	7,75	1,50	1,50	1,50	1,50	374	230	231	44	43	8,35	9,00	1,50	1,50	1,50	1,50
374	230	231	44	43	8,35	9,00	1,50	1,50	1,50	1,50	375	231	232	43	42	9,00	9,60	1,50	1,50	1,50	1,50	376	217	233	144	41	9,75	10,20	1,50	1,50	1,50	1,50
376	217	233	144	41	9,75	10,20	1,50	1,50	1,50	1,50	377	219	220	50	146	1,46	3,75	1,50	1,50	1,50	1,50	378	235	221	34	147	4,15	5,42	1,50	1,50	1,50	1,50
378	235	221	34	147	4,15	5,42	1,50	1,50	1,50	1,50	379	221	222	147	148	5,42	6,60	1,50	1,50	1,50	1,50	380	236	223	35	149	6,75	7,47	1,50	1,50	1,50	1,50
380	236	223	35	149	6,75	7,47	1,50	1,50	1,50	1,50	381	223	237	149	36	7,47	7,75	1,50	1,50	1,50	1,50	382	238	239	37	38	8,35	9,00	1,50	1,50	1,50	1,50
382	238	239	37	38	8,35	9,00	1,50	1,50	1,50	1,50	383	239	240	38	39	9,00	9,60	1,50	1,50	1,50	1,50	384	226	234	152	40	9,75	10,20	1,50	1,50	1,50	1,50
384	226	234	152	40	9,75	10,20	1,50	1,50	1,50	1,50	385	227	254	47	47	4,22	3,75	1,50	1,50	1,50	1,50	386	228	266	46	46	6,75	6,15	1,50	1,50	1,50	1,50
386	228	266	46	46	6,75	6,15	1,50	1,50	1,50	1,50	387	229	265	45	45	7,75	6,15	1,50	1,50	1,50	1,50	388	230	264	44	44	8,35	6,15	1,50	1,50	1,50	1,50
388	230	264	44	44	8,35	6,15	1,50	1,50	1,50	1,50	389	231	272	43	43	9,00	8,55	1,50	1,50	1,50	1,50	390	232	271	42	42	9,60	8,55	1,50	1,50	1,50	1,50
390	232	271	42	42	9,60	8,55	1,50	1,50	1,50	1,50	391	233	270	41	41	10,20	8,55	1,50	1,50	1,50	1,50	392	234	269	40	40	10,20	8,55	1,50	1,50	1,50	1,50
392	234	269	40	40	10,20	8,55	1,50	1,50	1,50																							

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.V. - FATTORI DI COMPORTAMENTO DEGLI ELEMENTI																																
IDENTIFICATIVO								DIREZIONE X				DIREZIONE Y				IDENTIFICATIVO								DIREZIONE X				DIREZIONE Y				
Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fattore 'q' Fless.	Fattore 'q' Tagl.	Fattore 'q' Fless.	Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fattore 'q' Fless.	Fattore 'q' Tagl.	Fattore 'q' Fless.	Asta 3D	Nodo In.	Nodo Fin.	Filo Iniz	Filo Fin.	QuoIn (m)	QuoFi (m)	Fattore 'q' Tagl.	Fattore 'q' Fless.	Fattore 'q' Tagl.	Fattore 'q' Fless.
494	200	185	128	113	8,99	8,99	1,50	1,50	1,50	1,50	495	201	186	129	114	9,75	9,75	1,50	1,50	1,50	1,50	496	209	194	137	122	9,75	9,75	1,50	1,50	1,50	1,50
496	209	194	137	122	9,75	9,75	1,50	1,50	1,50	1,50	497	208	193	136	121	8,99	8,99	1,50	1,50	1,50	1,50	498	207	192	135	120	8,24	8,24	1,50	1,50	1,50	1,50
498	207	192	135	120	8,24	8,24	1,50	1,50	1,50	1,50	499	169	174	97	102	8,24	8,24	1,50	1,50	1,50	1,50	500	185	175	113	103	8,99	8,99	1,50	1,50	1,50	1,50
500	185	175	113	103	8,99	8,99	1,50	1,50	1,50	1,50	501	186	176	114	104	9,75	9,75	1,50	1,50	1,50	1,50	502	194	184	122	112	9,75	9,75	1,50	1,50	1,50	1,50
502	194	184	122	112	9,75	9,75	1,50	1,50	1,50	1,50	503	192	182	120	110	8,24	8,24	1,50	1,50	1,50	1,50	504	211	195	138	123	3,75	3,75	1,50	1,50	1,50	1,50
504	211	195	138	123	3,75	3,75	1,50	1,50	1,50	1,50	505	210	98	51	18	1,46	1,46	1,50	1,50	1,50	1,50	506	98	96	18	16	1,46	1,46	1,50	1,50	1,50	1,50
506	98	96	18	16	1,46	1,46	1,50	1,50	1,50	1,50	507	96	94	16	14	1,46	1,46	1,50	1,50	1,50	1,50	508	195	165	123	93	3,75	3,75	1,50	1,50	1,50	1,50
508	195	165	123	93	3,75	3,75	1,50	1,50	1,50	1,50	509	165	170	93	98	3,75	3,75	1,50	1,50	1,50	1,50	510	213	228	140	46	6,60	6,75	1,50	1,50	1,50	1,50
510	213	228	140	46	6,60	6,75	1,50	1,50	1,50	1,50	511	222	236	148	35	6,60	6,75	1,50	1,50	1,50	1,50	512	213	197	140	125	6,60	6,67	1,50	1,50	1,50	1,50
512	213	197	140	125	6,60	6,67	1,50	1,50	1,50	1,50	513	197	167	125	95	6,67	6,67	1,50	1,50	1,50	1,50	514	167	172	95	100	6,67	6,67	1,50	1,50	1,50	1,50
514	167	172	95	100	6,67	6,67	1,50	1,50	1,50	1,50	515	222	205	148	133	6,60	6,67	1,50	1,50	1,50	1,50	516	205	190	133	118	6,67	6,67	1,50	1,50	1,50	1,50
516	205	190	133	118	6,67	6,67	1,50	1,50	1,50	1,50	517	190	180	118	108	6,67	6,67	1,50	1,50	1,50	1,50	518	219	97	50	17	1,46	1,46	1,50	1,50	1,50	1,50
518	219	97	50	17	1,46	1,46	1,50	1,50	1,50	1,50	519	97	95	17	15	1,46	1,46	1,50	1,50	1,50	1,50	520	95	93	15	13	1,46	1,46	1,50	1,50	1,50	1,50
520	95	93	15	13	1,46	1,46	1,50	1,50	1,50	1,50	521	220	203	146	131	3,75	3,75	1,50	1,50	1,50	1,50	522	203	188	131	116	3,75	3,75	1,50	1,50	1,50	1,50
522	203	188	131	116	3,75	3,75	1,50	1,50	1,50	1,50	523	188	178	116	106	3,75	3,75	1,50	1,50	1,50	1,50	524	193	183	121	111	8,99	8,99	1,50	1,50	1,50	1,50
524	193	183	121	111	8,99	8,99	1,50	1,50	1,50	1,50	525	273	274	49	153	1,46	3,75	1,50	1,50	1,50	1,50	526	274	275	153	33	3,75	4,22	1,50	1,50	1,50	1,50
526	274	275	153	33	3,75	4,22	1,50	1,50	1,50	1,50	527	276	277	154	155	5,42	6,60	1,50	1,50	1,50	1,50	528	278	279	156	157	6,75	7,47	1,50	1,50	1,50	1,50
528	278	279	156	157	6,75	7,47	1,50	1,50	1,50	1,50	529	279	280	157	31	7,47	7,65	1,50	1,50	1,50	1,50	530	281	282	30	29	8,35	9,00	1,50	1,50	1,50	1,50
530	281	282	30	29	8,35	9,00	1,50	1,50	1,50	1,50	531	282	283	29	28	9,00	9,60	1,50	1,50	1,50	1,50	532	284	285	158	27	9,75	10,20	1,50	1,50	1,50	1,50
532	284	285	158	27	9,75	10,20	1,50	1,50	1,50	1,50	533	286	287	48	159	1,46	3,75	1,50	1,50	1,50	1,50	534	288	289	19	160	4,15	5,42	1,50	1,50	1,50	1,50
534	288	289	19	160	4,15	5,42	1,50	1,50	1,50	1,50	535	289	290	160	161	5,42	6,60	1,50	1,50	1,50	1,50	536	291	292	162	163	6,75	7,47	1,50	1,50	1,50	1,50
536	291	292	162	163	6,75	7,47	1,50	1,50	1,50	1,50	537	292	293	163	21	7,47	7,75	1,50	1,50	1,50	1,50	538	294	295	22	23	8,35	9,00	1,50	1,50	1,50	1,50
538	294	295	22	23	8,35	9,00	1,50	1,50	1,50	1,50	539	295	296	23	25	9,00	9,60	1,50	1,50	1,50	1,50	540	297	298	164	26	9,75	10,20	1,50	1,50	1,50	1,50
540	297	298	164	26	9,75	10,20	1,50	1,50	1,50	1,50	541	273	65	49	49	1,46	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	542	286	64	48	48	1,46	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50
542	286	64	48	48	1,46	0,00	1,50	1,50	1,50	1,50	543	275	276	33	154	4,22	5,42	1,50	1,50	1,50	1,50	544	280	299	31	165	7,75	8,24	1,50	1,50	1,50	1,50
544	280	299	31	165	7,75	8,24	1,50	1,50	1,50	1,50	545	287	288	159	19	3,75	4,15	1,50	1,50	1,50	1,50	546	299	281	165	30	8,24	8,35	1,50	1,50	1,50	1,50
546	299	281	165	30	8,24	8,35	1,50	1,50	1,50	1,50	547	283	284	28	158	9,60	9,75	1,50	1,50	1,50	1,50	548	285	300	27	166	10,20	10,52	1,50	1,50	1,50	1,50
548	285	300	27	166	10,20	10,52	1,50	1,50	1,50	1,50	549	298	300	26	166	10,20	10,52	1,50	1,50	1,50	1,50	550	296	297	25	164	9,60	9,75	1,50	1,50	1,50	1,50
550	296	297	25	164	9,60	9,75	1,50	1,50	1,50	1,50	551	301	294	167	22	8,24	8,35	1,50	1,50	1,50	1,50	552	293	301	21	167	7,75	8,24	1,50	1,50	1,50	1,50
552	293	301	21	167	7,75	8,24	1,50	1,50	1,50	1,50	553	277	278	155	156	6,60	6,75	1,50	1,50	1,50	1,50	554	290	291	161	162	6,60	6,75	1,50	1,50	1,50	1,50
554	290	291	161	162	6,60	6,75	1,50	1,50	1,50	1,50	555	171	276	99	154	5,42	5,42	1,50	1,50	1,50	1,50	556	170	274	98	153	3,75	3,75	1,50	1,50	1,50	1,50
556	170	274	98	153	3,75	3,75	1,50	1,50	1,50	1,50	557	94	273	14	49	1,46	1,46	1,50	1,50	1,50	1,50	558	172	277	100	155	6,67	6,60	1,50	1,50	1,50	1,50
558	172	277	100	155	6,67	6,60	1,50	1,50	1,50	1,50	559	173	279	101	157	7,47	7,47	1,50	1,50	1,50	1,50	560	174	299	102	165	8,24	8,24	1,50	1,50	1,50	1,50
560	174	299	102	165	8,24	8,24	1,50	1,50	1,50	1,50	561	175	282	103	29	8,99	9,00	1,50	1,50	1,50	1,50	562	176	284	104	158	9,75	9,75	1,50	1,50	1,50	1,50
562	176	284	104	158	9,75	9,75	1,50	1,50	1,50	1,50	563	184	297	112	164	9,75	9,75	1,50	1,50	1,50	1,50	564	183	295	111	23	8,99	9,00	1,50	1,50	1,50	1,50
564	183	295	111	23	8,99	9,00	1,50	1,50	1,50	1,50	565	182	301	110	167	8,24	8,24	1,50	1,50	1,50	1,50	566	181	292	109	163	7,47	7,47	1,50	1,50	1,50	1,50
566	181	292	109	163	7,47	7,47	1,50	1,50	1,50	1,50	567	180	290	108	161	6,67	6,60	1,50	1,50	1,50	1,50	568	179	289	107	160	5,42	5,42	1,50	1,50	1,50	1,50
568	179	289	107	160	5,42	5,42	1,50	1,50	1,50	1,50	569	178	287	106	159	3,75	3,75	1,50	1,50	1,50	1,50	570	93	286	13	48	1,46	1,46	1,50	1,50	1,50	1,50
570	93	286	13	48	1,46	1,46	1,50	1,50	1,50	1,50	571	177	300	105	166	10,52	10,52	1,50	1,50	1,50	1,50	572	303	102	21	21	6,15	4,54	1,50	1,50	1,50	1,50
572	303	102	21	21	6,15	4,54	1,50	1,50	1,50	1,50	573	304	140	22	22	6,15	4,54	1,50	1,50	1,50	1,50	574	305	144	23	23	6,15	4,54	1,50	1,50	1,50	1,50
574	305	144	23	23	6,15	4,54	1,50	1,50	1,50	1,50	575	306	105	25	25	6,15	4,54	1,50	1,50	1,50	1,50	576	307	107	26	26	6,15	4,54	1,50	1,50	1,50	1,50
576	307	107	26	26	6,15	4,54	1,50	1,50	1,50	1,50	577	308</																				

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - FONDAZIONE																											
Filo Iniz. Fin. Ctg9	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE										VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE												
					Co Nr	GamRd	M Exd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co Nr	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	staffe Pas Lun Fi			
19	0,00		26	1	22	1,00	4,4	0,0	30	3	2	8,4	8,4	22	0,0	1,8	0,0	25,6	28,7	7,3	0,0	6	5	0,0	14	75	8
1	0,00		30	3	30	1,00	12,6	0,0	31	10	5	8,4	8,4	30	0,0	6,0	0,0	8,1	24,3	9,5	0,0	21	25	0,0	22	145	8
2.5			80	5	30	1,00	15,4	0,0	31	12	6	8,4	8,4	30	0,0	8,8	0,0	25,6	28,7	7,3	0,0	31	23	0,0	14	75	8
5	0,00		26	1	31	1,00	9,9	0,0	31	8	4	8,4	8,4	24	0,0	7,2	0,0	25,6	28,7	7,3	0,0	25	19	0,0	14	30	8
21	0,00		30	3	31	1,00	9,9	0,0	31	8	4	8,4	8,4	0	0,0	0,0	0,0	8,1	24,3	9,5	0,0	0	0	0,0	22	0	8
2.5			80	5	31	1,00	9,9	0,0	31	8	4	8,4	8,4	28	0,0	7,7	0,0	25,6	28,7	7,3	0,0	27	20	0,0	14	30	8
21	0,00		26	1	31	1,00	8,1	0,0	31	6	3	8,4	8,4	24	0,0	6,7	0,0	25,6	28,7	7,3	0,0	24	18	0,0	14	25	8
20	0,00		30	3	31	1,00	8,1	0,0	31	6	3	8,4	8,4	0	0,0	0,0	0,0	8,1	24,3	9,5	0,0	0	0	0,0	22	0	8
2.5			80	5	31	1,00	8,1	0,0	31	6	3	8,4	8,4	28	0,0	7,2	0,0	25,6	28,7	7,3	0,0	25	19	0,0	14	25	8
22	0,00		26	1	24	1,00	3,9	0,0	30	3	1	8,4	8,4	27	0,0	-3,8	0,0	25,6	28,7	7,3	0,0	13	10	0,0	14	65	8
32	0,00		30	3	24	1,00	5,2	0,0	30	4	2	8,4	8,4	0	0,0	0,0	0,0	8,1	24,3	9,5	0,0	0	0	0,0	22	0	8
2.5			80	5	24	1,00	5,2	0,0	30	4	2	8,4	8,4	20	0,0	4,8	0,0	25,6	28,7	7,3	0,0	17	13	0,0	14	65	8
52	0,00		26	1	24	1,00	8,3	0,0	31	6	3	8,4	8,4	16	0,0	2,6	0,0	25,6	28,7	7,3	0,0	9	7	0,0	14	35	8
53	0,00		30	3	24	1,00	8,3	0,0	31	6	3	8,4	8,4	0	0,0	0,0	0,0	8,1	24,3	9,5	0,0	0	0	0,0	22	0	8
2.5			80	5	24	1,00	8,3	0,0	31	6	3	8,4	8,4	20	0,0	4,1	0,0	25,6	28,7	7,3	0,0	14	11	0,0	14	35	8
55	0,00		26	1	27	1,00	0,4	0,0	30	0	0	8,4	8,4	26	0,0	-2,4	0,0	25,6	28,7	7,3	0,0	8	6	0,0	14	50	8
56	0,00		30	3	27	1,00	-0,2	0,0	23	0	0	8,4	8,4	0	0,0	0,0	0,0	8,1	24,3	9,5	0,0	0	0	0,0	22	0	8
2.5			80	5	27	1,00	0,4	0,0	30	0	0	8,4	8,4	26	0,0	2,4	0,0	25,6	28,7	7,3	0,0	8	6	0,0	14	50	8
57	0,00		26	1	28	1,00	-8,4	0,0	23	6	2	8,4	8,4	28	0,0	5,5	-2,1	25,6	28,7	7,3	2,6	48	28	9,5	14	35	8
58	0,00		30	3	28	1,00	-8,4	0,0	23	6	2	8,4	8,4	0	0,0	0,0	0,0	8,9	26,8	10,4	0,0	0	0	0,0	20	0	8
2.5			80	5	28	1,00	-8,4	0,0	23	6	2	8,4	8,4	28	0,0	6,0	-2,1	25,6	28,7	7,3	2,6	50	30	9,5	14	35	8
60	0,00		26	1	27	1,00	3,7	0,0	30	3	1	8,4	8,4	28	0,0	2,9	-2,2	25,6	28,7	7,3	2,7	40	22	9,9	14	30	8
27	0,00		30	3	27	1,00	3,7	0,0	30	3	1	8,4	8,4	0	0,0	0,0	0,0	8,9	26,8	10,4	0,0	0	0	0,0	20	0	8
2.5			80	5	27	1,00	3,7	0,0	30	3	1	8,4	8,4	28	0,0	4,4	-2,2	25,6	28,7	7,3	2,8	45	26	10,0	14	30	8
61	0,00		26	1	29	1,00	4,7	0,0	30	4	2	8,4	8,4	27	0,0	-2,7	-1,0	25,6	28,7	7,3	1,3	23	14	4,5	14	35	8
62	0,00		30	3	29	1,00	4,7	0,0	30	4	2	8,4	8,4	0	0,0	0,0	0,0	8,9	26,8	10,4	0,0	0	0	0,0	20	0	8
2.5			80	5	29	1,00	4,7	0,0	30	4	2	8,4	8,4	28	0,0	1,8	0,9	25,6	28,7	7,3	1,3	19	11	4,6	14	35	8
63	0,00		26	1	24	1,00	4,8	0,0	30	4	2	8,4	8,4	26	0,0	-3,4	-1,1	25,6	28,7	7,3	1,3	26	16	4,8	14	33	8
29	0,00		30	3	24	1,00	4,8	0,0	30	4	2	8,4	8,4	0	0,0	0,0	0,0	8,9	26,8	10,4	0,0	0	0	0,0	20	0	8
2.5			80	5	24	1,00	4,8	0,0	30	4	2	8,4	8,4	18	0,0	-2,7	-0,8	25,6	28,7	7,3	1,3	21	13	4,8	14	33	8
29	0,00		26	1	29	1,00	4,0	0,0	30	3	1	8,4	8,4	26	0,0	-1,3	-1,0	25,6	28,7	7,3	1,3	19	10	4,7	14	22	8
64	0,00		30	3	29	1,00	4,0	0,0	30	3	1	8,4	8,4	0	0,0	0,0	0,0	8,9	26,8	10,4	0,0	0	0	0,0	20	0	8
2.5			80	5	29	1,00	4,0	0,0	30	3	1	8,4	8,4	29	0,0	1,7	0,9	25,6	28,7	7,3	1,3	18	11	4,7	14	22	8
65	0,00		26	1	24	1,00	4,0	0,0	30	3	1	8,4	8,4	26	0,0	-4,3	-1,1	25,6	28,7	7,3	1,4	31	19	5,1	14	75	8
30	0,00		30	3	24	1,00	4,0	0,0	30	3	1	8,4	8,4	29	0,0	-1,7	1,0	25,6	28,7	7,3	1,4	19	16	5,1	20	5	8
2.5			80	5	21	1,00	2,2	0,0	30	2	1	8,4	8,4	29	0,0	3,6	1,0	25,6	28,7	7,3	1,4	26	16	5,1	14	75	8
66	0,00		26	1	29	1,00	3,9	0,0	30	3	1	8,4	8,4	26	0,0	-5,2	1,7	25,6	28,7	7,3	2,4	42	25	8,7	14	55	8
67	0,00		30	3	29	1,00	4,7	0,0	30	4	2	8,4	8,4	0	0,0	0,0	0,0	8,9	26,8	10,4	0,0	0	0	0,0	20	0	8
2.5			80	5	29	1,00	4,7	0,0	30	4	2	8,4	8,4	29	0,0	3,4	-1,8	25,6	28,7	7,3	2,4	37	21	8,6	14	55	8
31	0,00		26	1	25	1,00	7,2	0,0	30	6	3	8,4	8,4	26	0,0	-7,3	2,1	25,6	28,7	7,3	2,7	54	33	9,9	14	27	8
68	0,00		30	3	25	1,00	7,2	0,0	30	6	3	8,4	8,4	0	0,0	0,0	0,0	8,9	26,8	10,4	0,0	0	0	0,0	20	0	8
2.5			80	5	25	1,00	7,2	0,0	30	6	3	8,4	8,4	26	0,0	-6,3	2,0	25,6	28,7	7,3	2,7	50	30	9,8	14	27	8
69	0,00		26	1	30	1,00	-16,1	0,0	24	12	4	8,4	8,4	26	0,0	-8,5	2,1	25,6	28,7	7,3	2,8	59	37	10,1	14	55	8
70	0,00		30	3	30	1,00	-18,2	0,0	25	11	4	10,4	9,4	0	0,0	0,0	0,0	8,9	26,8	10,4	0,0	0	0	0,0	20	0	8
2.5			80	5	30	1,00	-18,2	0,0	25	11	4	10,4	9,4	26	0,0	-7,3	2,1	25,6	28,7	7,3	2,8	54	34	10,0	14	55	8
6	0,00		26	1	19	1,00	15,0	0,0	31	12	6	8,4	8,4	27	0,0	-8,3	0,0	25,6	28,7	7,3	0,0	29	22	0,0	14	75	8
33	0,00		30	3	19	1,00	12,4	0,0	31	10	5	8,4	8,4	19	0,0	-5,6	0,0	8,1	24,3	9,5	0,0	20	23	0,0	22	145	8
2.5			80	5	19	1,00	4,6	0,0	30	4	2	8,4	8,4	19	0,0	-1,9	0,0	25,6	28,7	7,3	0,0	7	5	0,0	14	75	8
1	0,00		27	1	30	1,00	0,9	0,0	29	1	0	7,5	7,5	30	0,0	-3,0	0,0	25,6	28,7	6,3	0,0	10	8	0,0	14	75	8
71	0,00		30	3	30	1,00	-0,5	0,0	24	0	0	7,5	7,5	30	0,0	0,6	0,0	8,1	24,3	8,2	0,0	2	2	0,0	22	47	8
2.5			80	5	22	1,00	0,9	0,0	29	1	0	7,5	7,5	22	0,0	2,7	0,0	25,6	28,7	6,3	0,0	9	7	0,0	14	75	8
71	0,00		27	1	28	1,00	1,1	0,0	29	1	0	7,5	7,5	28	0,0	-3,3	0,0	25,6	28,7	6,3	0,0	11	9	0,0	14	75	8
7	0,00		30	3	28	1,00	-0,6	0,0	24	0	0	7,5	7,5	28	0,0	-0,8	0,0	8,1	24,3	8,2	0,0	3	3	0,0	22	47	8
2.5			80	5	28	1,00	1,2	0,0	29	1	0	7,5	7,5	28	0,0	3,8	0,0	25,6	28,7	6,3	0,0	13	10	0,0	14	75	8
72	0,00		27	1	28	1,00	0,4	0,0	29	0	0	7,5	7,5	28	0,0	-2,2	0,0	25,6	28,7	6,3	0,0	8	6	0,0	14	52	8
72	0,00		30	3	28	1,00	-0,2	0,0	24	0	0	7,5	7,5	0	0,0	0,0	0,0	8,1	24,3	8,2	0,0	0	0	0,0	2		

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - FONDAZIONE																												
Filo Iniz. Fin. Ctg9	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE										VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE													
					Co Nr	GamRd	M Exd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	ef% 100	ec% 100	Area cmq sup inf	Co Nr	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	staffe Pas Lun Fi				
76 2.5	0,00		30 5	28 28	1,00	1,00	-0,2	0,0	0,0	24 29	0 0	7,5 7,5	7,5 7,5	24 28	0,0	0,0	0,0	0,0	8,1 24,3	8,2 8,2	0,0 0,0	0 0	0,0 0,0	22 22	0 0	8 8		
76 2.5	0,00		30 5	28 28	1,00	1,00	0,4	0,0	0,0	24 29	0 0	7,5 7,5	7,5 7,5	24 28	0,0	0,0	2,2	0,0	8,1 24,3	8,2 8,2	0,0 0,0	0 0	0,0 0,0	22 22	0 0	8 8		
77 2.5	0,00		30 5	30 30	1,00	1,00	6,6	0,0	0,0	30 30	6 6	7,5 7,5	7,5 7,5	0 23	0,0	0,0	0,0	0,0	8,1 24,3	8,2 8,2	0,0 0,0	0 0	0,0 0,0	22 22	0 0	8 8		
77 2.5	0,00		30 5	29 29	1,00	1,00	6,6	0,0	0,0	30 30	6 6	7,5 7,5	7,5 7,5	0 23	0,0	2,9	0,0	0,0	8,1 24,3	8,2 8,2	0,0 0,0	10 10	8 8	0,0 0,0	14 14	65 65	8 8	
8 2.5	0,00		27 1	29 29	1,00	1,00	1,2	0,0	0,0	29 29	1 1	7,5 7,5	7,5 7,5	28 29	0,0	-3,9	0,0	0,0	25,6 28,7	28,7 28,7	6,3 6,3	0,0 0,0	14 14	10 10	0,0 0,0	14 14	75 75	8 8
8 2.5	0,00		27 1	29 29	1,00	1,00	-0,6	0,0	0,0	24 29	1 1	7,5 7,5	7,5 7,5	29 29	0,0	-0,8	0,0	0,0	8,1 24,3	8,2 8,2	0,0 0,0	3 3	3 3	0,0 0,0	22 22	40 40	8 8	
8 2.5	0,00		27 1	29 29	1,00	1,00	1,2	0,0	0,0	29 29	1 1	7,5 7,5	7,5 7,5	29 29	0,0	3,9	0,0	0,0	25,6 28,7	28,7 28,7	6,3 6,3	0,0 0,0	14 14	10 10	0,0 0,0	14 14	75 75	8 8
8 2.5	0,00		27 1	29 29	1,00	1,00	1,3	0,0	0,0	29 29	1 1	7,5 7,5	7,5 7,5	28 29	0,0	-3,9	0,0	0,0	25,6 28,7	28,7 28,7	6,3 6,3	0,0 0,0	14 14	10 10	0,0 0,0	14 14	75 75	8 8
8 2.5	0,00		27 1	29 29	1,00	1,00	-0,6	0,0	0,0	24 29	1 1	7,5 7,5	7,5 7,5	28 29	0,0	-0,8	0,0	0,0	8,1 24,3	8,2 8,2	0,0 0,0	3 3	3 3	0,0 0,0	22 22	41 41	8 8	
8 2.5	0,00		27 1	29 29	1,00	1,00	1,3	0,0	0,0	29 29	1 1	7,5 7,5	7,5 7,5	29 29	0,0	4,0	0,0	0,0	25,6 28,7	28,7 28,7	6,3 6,3	0,0 0,0	14 14	10 10	0,0 0,0	14 14	75 75	8 8
78 2.5	0,00		27 1	29 29	1,00	1,00	2,6	0,0	0,0	29 29	2 2	7,5 7,5	7,5 7,5	29 29	0,0	-5,7	0,0	0,0	25,6 28,7	28,7 28,7	6,3 6,3	0,0 0,0	20 20	15 15	0,0 0,0	14 14	75 75	8 8
78 2.5	0,00		27 1	29 29	1,00	1,00	-1,3	0,0	0,0	24 29	1 1	7,5 7,5	7,5 7,5	28 29	0,0	-2,4	0,0	0,0	8,1 24,3	8,2 8,2	0,0 0,0	3 3	10 10	0,0 0,0	22 22	121 121	8 8	
78 2.5	0,00		27 1	29 29	1,00	1,00	2,6	0,0	0,0	29 29	2 2	7,5 7,5	7,5 7,5	29 29	0,0	5,7	0,0	0,0	25,6 28,7	28,7 28,7	6,3 6,3	0,0 0,0	20 20	15 15	0,0 0,0	14 14	75 75	8 8
9 2.5	0,00		27 1	29 29	1,00	1,00	0,4	0,0	0,0	29 29	0 0	7,5 7,5	7,5 7,5	29 29	0,0	-2,3	0,0	0,0	25,6 28,7	28,7 28,7	6,3 6,3	0,0 0,0	8 8	6 6	0,0 0,0	14 14	55 55	8 8
9 2.5	0,00		27 1	29 29	1,00	1,00	-0,2	0,0	0,0	24 29	0 0	7,5 7,5	7,5 7,5	0 29	0,0	0,0	0,0	0,0	8,1 24,3	8,2 8,2	0,0 0,0	0 0	0 0	0,0 0,0	22 22	0 0	8 8	
9 2.5	0,00		27 1	29 29	1,00	1,00	0,4	0,0	0,0	29 29	0 0	7,5 7,5	7,5 7,5	29 29	0,0	2,3	0,0	0,0	25,6 28,7	28,7 28,7	6,3 6,3	0,0 0,0	8 8	6 6	0,0 0,0	14 14	55 55	8 8
79 2.5	0,00		27 1	25 25	1,00	1,00	7,1	0,0	0,0	30 30	6 6	7,5 7,5	7,5 7,5	25 30	0,0	-6,8	1,0	0,0	25,6 28,7	28,7 28,7	6,3 6,3	1,6 1,6	40 40	26 26	6,0 6,0	14 14	45 45	8 8
79 2.5	0,00		27 1	25 25	1,00	1,00	7,1	0,0	0,0	30 30	6 6	7,5 7,5	7,5 7,5	0 30	0,0	0,0	0,0	0,0	8,9 26,8	9,0 9,0	0,0 0,0	0 0	0 0	0,0 0,0	20 20	0 0	8 8	
79 2.5	0,00		27 1	25 25	1,00	1,00	6,8	0,0	0,0	30 30	6 6	7,5 7,5	7,5 7,5	30 30	0,0	4,0	-1,2	0,0	25,6 28,7	28,7 28,7	6,3 6,3	1,6 1,6	33 33	20 20	6,0 6,0	14 14	45 45	8 8
80 2.5	0,00		27 1	25 25	1,00	1,00	0,0	0,0	0,0	29 29	0 0	7,5 7,5	7,5 7,5	24 24	0,0	-0,6	0,0	0,0	25,6 28,7	28,7 28,7	6,3 6,3	0,0 0,0	2 2	2 2	0,0 0,0	14 14	15 15	8 8
80 2.5	0,00		27 1	25 25	1,00	1,00	0,0	0,0	0,0	24 29	0 0	7,5 7,5	7,5 7,5	0 24	0,0	0,0	0,0	0,0	8,1 24,3	8,2 8,2	0,0 0,0	0 0	0 0	0,0 0,0	22 22	0 0	8 8	
80 2.5	0,00		27 1	25 25	1,00	1,00	0,0	0,0	0,0	29 29	0 0	7,5 7,5	7,5 7,5	24 24	0,0	0,6	0,0	0,0	25,6 28,7	28,7 28,7	6,3 6,3	0,0 0,0	2 2	2 2	0,0 0,0	14 14	15 15	8 8
81 2.5	0,00		27 1	24 24	1,00	1,00	3,4	0,0	0,0	29 30	3 4	7,5 7,5	7,5 7,5	26 26	0,0	10,7	-1,4	0,0	25,6 28,7	28,7 28,7	6,3 6,3	1,7 1,7	60 60	39 39	6,7 6,7	14 14	45 45	8 8
81 2.5	0,00		27 1	26 26	1,00	1,00	5,2	0,0	0,0	30 30	4 2	7,5 7,5	7,5 7,5	0 26	0,0	0,0	0,0	0,0	8,9 26,8	9,0 9,0	0,0 0,0	0 0	0 0	0,0 0,0	20 20	0 0	8 8	
81 2.5	0,00		27 1	26 26	1,00	1,00	5,2	0,0	0,0	30 30	4 2	7,5 7,5	7,5 7,5	26 26	0,0	10,8	-1,4	0,0	25,6 28,7	28,7 28,7	6,3 6,3	1,8 1,8	60 60	39 39	6,8 6,8	14 14	45 45	8 8
82 10 2.5	0,00		27 1	25 25	1,00	1,00	0,0	0,0	0,0	29 29	0 0	7,5 7,5	7,5 7,5	24 24	0,0	-0,7	0,0	0,0	25,6 28,7	28,7 28,7	6,3 6,3	0,0 0,0	3 3	2 2	0,0 0,0	14 14	18 18	8 8
82 10 2.5	0,00		27 1	25 25	1,00	1,00	0,0	0,0	0,0	24 29	0 0	7,5 7,5	7,5 7,5	0 24	0,0	0,0	0,0	0,0	8,1 24,3	8,2 8,2	0,0 0,0	0 0	0 0	0,0 0,0	22 22	0 0	8 8	
82 10 2.5	0,00		27 1	25 25	1,00	1,00	0,0	0,0	0,0	29 29	0 0	7,5 7,5	7,5 7,5	24 24	0,0	0,7	0,0	0,0	25,6 28,7	28,7 28,7	6,3 6,3	0,0 0,0	3 3	2 2	0,0 0,0	14 14	18 18	8 8
10 83 2.5	0,00		27 1	29 29	1,00	1,00	3,7	0,0	0,0	30 30	3 2	7,5 7,5	7,5 7,5	29 29	0,0	-6,8	0,0	0,0	25,6 28,7	28,7 28,7	6,3 6,3	0,0 0,0	24 24	18 18	0,0 0,0	14 14	75 75	8 8
10 83 2.5	0,00		27 1	29 29	1,00	1,00	-1,8	0,0	0,0	24 29	2 1	7,5 7,5	7,5 7,5	29 29	0,0	-3,6	0,0	0,0	8,1 24,3	8,2 8,2	0,0 0,0	13 13	15 15	0,0 0,0	22 22	177 177	8 8	
10 83 2.5	0,00		27 1	29 29	1,00	1,00	3,7	0,0	0,0	30 30	3 2	7,5 7,5	7,5 7,5	29 29	0,0	6,7	0,0	0,0	25,6 28,7	28,7 28,7	6,3 6,3	0,0 0,0	23 23	18 18	0,0 0,0	14 14	75 75	8 8
83 11 2.5	0,00		27 1	29 29	1,00	1,00	1,9	0,0	0,0	29 29	2 1	7,5 7,5	7,5 7,5	29 29	0,0	-4,8	0,0	0,0	25,6 28,7	28,7 28,7	6,3 6,3	0,0 0,0	17 17	13 13	0,0 0,0	14 14	75 75	8 8
83 11 2.5	0,00		27 1	29 29	1,00	1,00	-0,9	0,0	0,0	24 29	1 1	7,5 7,5	7,5 7,5	29 29	0,0	-1,6	0,0	0,0	8,1 24,3	8,2 8,2	0,0 0,0	6 6	7 7	0,0 0,0	22 22	82 82	8 8	
83 11 2.5	0,00		27 1	29 29	1,00	1,00	1,9	0,0	0,0	29 29	2 1	7,5 7,5	7,5 7,5	29 29	0,0	4,8	0,0	0,0	25,6 28,7	28,7 28,7	6,3 6,3	0,0 0,0	17 17	13 13	0,0 0,0	14 14	75 75	8 8
11 84 2.5	0,00		27 1	29 29	1,00	1,00	0,6	0,0	0,0	29 29	1 1	7,5 7,5	7,5 7,5	29 29	0,0	-2,7	0,0	0,0	25,6 28,7	28,7 28,7	6,3 6,3	0,0 0,0	10 10	7 7	0,0 0,0	14 14	65 65	8 8
11 84 2.5	0,00		27 1	29 29	1,00	1,00	-0,3	0,0	0,0	24 29	0 0	7,5 7,5	7,5 7,5	0 29	0,0	0,0	0,0	0,0	8,1 24,3	8,2 8,2	0,0 0,0	0 0	0 0	0,0 0,0	22 22	0 0	8 8	
11 84 2.5	0,00		27 1	29 29	1,00	1,00	0,6	0,0	0,0	29 29	1 1	7,5 7,5	7,5 7,5	29 29	0,0	2,8	0,0	0,0	25,6 28,7	28,7 28,7	6,3 6,3	0,0 0,0	10 10	7 7	0,0 0,0	14 14	65 65	8 8
84 85 2.5	0,00		27 1	27 27	1,00	1,00	8,8	0,0	0,0	30 30	7 7	7,5 7,5	7,5 7,5	31 0	0,0	-2,8	-0,9	0,0	25,6 28,7	28,7 28,7	6,3 6,3	1,1 1,1	25 25	15 15	4,4 4,4	14 14	75 75	8 8
84 85 2.5	0,00		27 1	27 27	1,00	1,00	8,8	0,0	0,0	30 30	7 7	7,5 7,5	7,5 7,5	0 0	0,0	0,0												

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - FONDAZIONE																									
Filo Iniz. Fin. Ctg9	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE										VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE										
					Co Nr	GamRd	M Exd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	ef% 100	ec% 100	Area cmq sup inf	Co Nr	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	staffe Pas Lun	Fi
2.5			80 5 30	1,00	0,2	0,0	28	0	0	6,6	6,6	16	0,0	0,3	0,0	25,6	28,7	5,3	0,0	1	1	0,0	14	75	8
36	0,00		29 1 30	1,00	0,2	0,0	28	0	0	6,6	6,6	16	0,0	-0,4	0,0	25,6	28,7	5,3	0,0	1	1	0,0	14	75	8
37	0,00		30 3 17	1,00	-0,1	0,0	24	0	0	6,6	6,6	16	0,0	-0,2	0,0	8,1	24,3	6,9	0,0	1	1	0,0	22	130	8
2.5			80 5 22	1,00	0,0	0,0	28	0	0	6,6	6,6	16	0,0	0,3	0,0	25,6	28,7	5,3	0,0	1	1	0,0	14	75	8
37	0,00		29 1 22	1,00	0,0	0,0	28	0	0	6,6	6,6	16	0,0	-0,2	0,0	25,6	28,7	5,3	0,0	1	1	0,0	14	75	8
38	0,00		30 3 17	1,00	-0,1	0,0	24	0	0	6,6	6,6	16	0,0	0,2	0,0	8,1	24,3	6,9	0,0	1	1	0,0	22	130	8
2.5			80 5 22	1,00	0,3	0,0	28	0	0	6,6	6,6	16	0,0	0,4	0,0	25,6	28,7	5,3	0,0	1	1	0,0	14	75	8
38	0,00		29 1 22	1,00	0,3	0,0	28	0	0	6,6	6,6	16	0,0	-0,4	0,0	25,6	28,7	5,3	0,0	1	1	0,0	14	75	8
39	0,00		30 3 17	1,00	-0,1	0,0	24	0	0	6,6	6,6	16	0,0	-0,2	0,0	8,1	24,3	6,9	0,0	1	1	0,0	22	130	8
2.5			80 5 22	1,00	0,1	0,0	28	0	0	6,6	6,6	16	0,0	0,3	0,0	25,6	28,7	5,3	0,0	1	1	0,0	14	75	8
39	0,00		29 1 22	1,00	0,1	0,0	28	0	0	6,6	6,6	16	0,0	-0,3	0,0	25,6	28,7	5,3	0,0	1	1	0,0	14	75	8
40	0,00		30 3 17	1,00	0,0	0,0	24	0	0	6,6	6,6	16	0,0	0,2	0,0	8,1	24,3	6,9	0,0	1	1	0,0	22	130	8
2.5			80 5 22	1,00	0,3	0,0	28	0	0	6,6	6,6	16	0,0	0,4	0,0	25,6	28,7	5,3	0,0	1	1	0,0	14	75	8
40	0,00		29 1 22	1,00	0,3	0,0	28	0	0	6,6	6,6	16	0,0	-0,4	0,0	25,6	28,7	5,3	0,0	1	1	0,0	14	75	8
41	0,00		30 3 17	1,00	-0,1	0,0	24	0	0	6,6	6,6	16	0,0	-0,2	0,0	8,1	24,3	6,9	0,0	1	1	0,0	22	130	8
2.5			80 5 24	1,00	0,1	0,0	28	0	0	6,6	6,6	16	0,0	0,3	0,0	25,6	28,7	5,3	0,0	1	1	0,0	14	75	8
41	0,00		29 1 24	1,00	0,1	0,0	28	0	0	6,6	6,6	16	0,0	-0,3	0,0	25,6	28,7	5,3	0,0	1	1	0,0	14	75	8
42	0,00		30 3 31	1,00	-0,1	0,0	24	0	0	6,6	6,6	16	0,0	0,2	0,0	8,1	24,3	6,9	0,0	1	1	0,0	22	130	8
2.5			80 5 25	1,00	0,3	0,0	28	0	0	6,6	6,6	16	0,0	0,4	0,0	25,6	28,7	5,3	0,0	1	1	0,0	14	75	8
42	0,00		29 1 25	1,00	0,3	0,0	28	0	0	6,6	6,6	16	0,0	-0,4	0,0	25,6	28,7	5,3	0,0	1	1	0,0	14	75	8
43	0,00		30 3 30	1,00	0,0	0,0	24	0	0	6,6	6,6	16	0,0	-0,2	0,0	8,1	24,3	6,9	0,0	1	1	0,0	22	130	8
2.5			80 5 25	1,00	0,1	0,0	28	0	0	6,6	6,6	16	0,0	0,3	0,0	25,6	28,7	5,3	0,0	1	1	0,0	14	75	8
43	0,00		29 1 25	1,00	0,1	0,0	28	0	0	6,6	6,6	16	0,0	-0,3	0,0	25,6	28,7	5,3	0,0	1	1	0,0	14	75	8
44	0,00		30 3 20	1,00	-0,1	0,0	24	0	0	6,6	6,6	16	0,0	0,2	0,0	8,1	24,3	6,9	0,0	1	1	0,0	22	130	8
2.5			80 5 19	1,00	0,2	0,0	28	0	0	6,6	6,6	16	0,0	0,3	0,0	25,6	28,7	5,3	0,0	1	1	0,0	14	75	8
44	0,00		29 1 19	1,00	0,2	0,0	28	0	0	6,6	6,6	16	0,0	-0,4	0,0	25,6	28,7	5,3	0,0	1	1	0,0	14	75	8
45	0,00		30 3 20	1,00	-0,2	0,0	24	0	0	6,6	6,6	16	0,0	-0,2	0,0	8,1	24,3	6,9	0,0	1	1	0,0	22	130	8
2.5			80 5 20	1,00	-0,2	0,0	24	0	0	6,6	6,6	16	0,0	0,2	0,0	25,6	28,7	5,3	0,0	1	1	0,0	14	75	8
45	0,00		29 1 20	1,00	-0,1	0,0	24	0	0	6,6	6,6	16	0,0	-0,2	0,0	25,6	28,7	5,3	0,0	1	1	0,0	14	75	8
46	0,00		30 3 20	1,00	-0,1	0,0	24	0	0	6,6	6,6	16	0,0	0,3	0,0	8,1	24,3	6,9	0,0	1	1	0,0	22	130	8
2.5			80 5 18	1,00	0,3	0,0	28	0	0	6,6	6,6	16	0,0	0,4	0,0	25,6	28,7	5,3	0,0	1	1	0,0	14	75	8
46	0,00		29 1 18	1,00	0,3	0,0	28	0	0	6,6	6,6	16	0,0	-0,2	0,0	25,6	28,7	5,3	0,0	1	0	0,0	14	75	8
47	0,00		30 3 18	1,00	0,5	0,0	28	1	0	6,6	6,6	16	0,0	0,3	0,0	8,1	24,3	6,9	0,0	1	1	0,0	22	130	8
2.5			80 5 18	1,00	0,6	0,0	29	1	0	6,6	6,6	16	0,0	0,4	0,0	25,6	28,7	5,3	0,0	2	1	0,0	14	75	8
47	0,00		29 1 18	1,00	0,6	0,0	29	1	0	6,6	6,6	16	0,0	-0,5	0,0	25,6	28,7	5,3	0,0	2	1	0,0	14	63	8
51	0,00		30 3 18	1,00	0,6	0,0	29	1	0	6,6	6,6	0	0,0	0,0	0,0	8,1	24,3	6,9	0,0	0	0	0,0	22	0	8
2.5			80 5 18	1,00	0,5	0,0	28	0	0	6,6	6,6	16	0,0	-0,3	0,0	25,6	28,7	5,3	0,0	1	1	0,0	14	63	8
48	0,00		28 1 28	1,00	0,8	-0,6	27	1	0	10,2	10,2	30	-0,5	-1,9	0,0	22,6	21,4	9,6	0,0	4	9	0,0	30	50	8
13	0,00		100 3 30	1,00	-2,3	-0,8	25	2	1	10,2	10,2	17	-0,7	-0,4	0,0	22,6	21,4	9,6	0,0	2	3	0,0	30	473	8
2.5			50 5 30	1,00	-4,9	-0,8	24	5	2	10,2	10,2	24	-0,6	-2,6	0,0	22,6	21,4	9,6	0,0	6	12	0,0	30	50	8
13	0,00		28 1 22	1,00	-3,2	-1,0	25	3	1	10,2	10,2	22	0,4	2,9	0,0	22,6	21,4	9,6	0,0	6	14	0,0	30	50	8
15	0,00		100 3 25	1,00	0,9	-0,8	28	1	0	10,2	10,2	16	0,7	0,0	0,0	22,6	21,4	9,6	0,0	1	3	0,0	30	445	8
2.5			50 5 17	1,00	-2,9	-0,8	25	3	1	10,2	10,2	16	0,7	-2,8	0,0	22,6	21,4	9,6	0,0	6	13	0,0	30	50	8
15	0,00		28 1 24	1,00	-5,2	0,1	24	6	2	10,2	10,2	26	-2,0	3,2	0,0	22,6	21,4	9,6	0,0	10	15	0,0	30	50	8
17	0,00		100 3 30	1,00	1,7	0,2	23	2	1	10,2	10,2	20	-2,9	1,2	0,0	22,6	21,4	9,6	0,0	7	13	0,0	30	445	8
2.5			50 5 30	1,00	3,2	0,2	23	4	1	10,2	10,2	20	-2,9	1,1	0,0	22,6	21,4	9,6	0,0	7	13	0,0	30	50	8
17	0,00		28 1 16	1,00	2,7	0,3	23	3	1	10,2	10,2	16	3,6	-1,6	0,0	22,6	21,4	9,6	0,0	9	16	0,0	30	50	8
50	0,00		100 3 22	1,00	-0,5	0,6	19	1	0	10,2	10,2	16	3,6	-0,4	0,0	22,6	21,4	9,6	0,0	7	16	0,0	30	473	8
2.5			50 5 34	1,00	-0,2	0,5	17	0	0	10,2	10,2	16	3,6	0,5	0,0	22,6	21,4	9,6	0,0	7	16	0,0	30	50	8
49	0,00		28 1 31	1,00	0,9	-0,2	24	1	0	10,2	10,2	19	0,7	-1,9	0,0	22,6	21,4	9,6	0,0	5	9	0,0	30	50	8
14	0,00		100 3 19	1,00	-2,2	-0,3	24	2	1	10,2	10,2	16	0,7	-0,3	0,0	22,6	21,4	9,6	0,0	2	3	0,0	30	473	8
2.5			50 5 19	1,00	-4,9	-0,3	24	6	2	10,2	10,2	28	0,5	-2,6	0,0	22,6	21,4	9,6							

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - FONDAZIONE

Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE										VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE									
					Co Nr	Gam Rd	M Exd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co Nr	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	staffe Pas Lun Fi

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE

Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE										VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE											
					Co Nr	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co Nr	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi		
1	4,54		1 1 29		-2,5	-0,1	-1,8	29	12	6	4,0	4,0	29	-0,1	3,6	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	21	32	0,0	21	0	8
4	4,54		30 3 29		-2,2	-0,1	-1,8	29	10	5	4,0	4,0	29	-0,1	3,6	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	21	32	0,0	21	103	8
2.5			30 5 29		1,0	0,0	-1,8	31	4	2	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
4	4,54		1 1 16		0,0	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	16	0,0	0,1	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	1	1	0,0	21	0	8
5	4,54		30 3 16		0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	16	0,0	-0,1	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	1	1	0,0	21	102	8
2.5			30 5 16		0,0	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
5	4,54		1 1 23		-1,5	-1,4	-2,4	30	6	3	4,0	4,0	31	2,2	2,5	0,0	17,4	17,4	1,8	0,0	27	26	0,0	21	0	8
20	4,54		30 3 22		1,2	-2,0	-2,3	31	5	3	4,0	4,0	31	2,2	2,5	0,0	17,4	17,4	1,8	0,0	27	26	0,0	21	110	8
2.5			30 5 22		1,6	-2,1	-2,3	30	7	4	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
2	4,54		1 1 16		0,0	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	16	0,0	0,2	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	1	1	0,0	21	0	8
54	4,54		30 3 16		0,0	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	16	0,0	-0,2	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	1	1	0,0	21	143	8
2.5			30 5 16		0,0	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
54	4,54		1 1 16		0,0	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	16	0,0	0,1	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	1	1	0,0	21	0	8
25	4,54		30 3 16		0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	16	0,0	-0,1	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	1	1	0,0	21	114	8
2.5			30 5 16		0,0	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
3	4,54		1 1 16		0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	16	0,0	0,1	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	1	0,0	21	0	8
26	4,54		30 3 16		0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	16	0,0	-0,1	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	1	0,0	21	75	8
2.5			30 5 16		0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
63	4,54		1 1 31		0,3	4,0	5,4	31	5	1	4,0	4,0	18	-1,3	-1,2	0,0	17,4	17,4	1,8	0,0	14	12	0,0	21	0	8
64	4,54		30 3 31		-0,2	4,2	5,4	33	4	2	4,0	4,0	19	-1,3	-1,4	0,0	17,4	17,4	1,8	0,0	16	13	0,0	21	110	8
2.5			30 5 31		-0,3	4,2	5,4	31	5	1	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
64	4,54		1 1 16		0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	16	0,0	0,1	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	1	1	0,0	21	0	8
65	4,54		30 3 16		0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	16	0,0	-0,1	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	1	1	0,0	21	80	8
2.5			30 5 16		0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
65	4,54		1 1 26		0,8	3,0	5,0	13	7	1	4,0	4,0	27	1,4	-0,7	-0,3	17,4	17,4	1,8	0,4	31	15	2,2	11	0	8
30	4,54		30 3 26		0,6	2,7	5,0	9	6	1	4,0	4,0	27	1,4	-1,0	-0,3	17,4	17,4	1,8	0,4	33	15	2,2	11	155	8
2.5			30 5 31		-0,2	0,7	5,7	31	4	2	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	21,2	21,2	4,7	0,0	0	0	0,0	11	0	8
6	4,54		1 1 30		1,1	-0,1	-1,2	29	5	2	4,0	4,0	25	-0,1	0,8	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	5	7	0,0	21	0	8
87	3,84		30 3 30		1,0	-0,2	-1,3	30	4	2	4,0	4,0	30	0,1	-1,1	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	7	10	0,0	21	209	8
2.5			30 5 28		-0,7	0,3	0,9	23	4	1	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
87	3,84		1 1 26		-1,9	-0,3	-6,9	37	6	4	4,0	4,0	26	0,1	2,8	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	17	25	0,0	21	0	8
12	3,15		30 3 25		-1,8	0,6	8,5	16	14	3	4,0	4,0	26	0,1	2,8	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	17	25	0,0	21	209	8
2.5			30 5 30		3,5	-0,6	-7,4	33	12	7	5,0	4,5	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
12	3,15		1 1 30		5,3	-0,6	-11,0	36	13	9	9,0	6,5	25	0,1	3,1	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	18	28	0,0	21	0	8
86	3,15		30 3 25		-3,0	0,5	10,9	20	14	4	6,0	5,0	30	-0,1	-3,2	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	19	29	0,0	21	272	8
2.5			30 5 25		2,2	0,3	10,9	16	14	3	4,5	5,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
86	3,15		1 1 16		-0,1	0,0	0,0	26	1	0	4,0	4,0	16	0,0	0,3	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	2	3	0,0	21	0	8
85	3,15		30 3 16		0,1	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	16	0,0	-0,3	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	2	3	0,0	21	273	8
2.5			30 5 16		-0,1	0,0	0,0	26	1	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
85	3,15		1 1 28		-0,2	2,8	7,4	64	6	3	4,0	4,0	25	7,7	1,1	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	51	70	0,0	21	0	8
84	3,15		30 3 24		-0,3	8,5	8,6	20	7	3	4,0	4,0	25	7,7	1,1	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	51	70	0,0	21	150	8
2.5			30 5 25		0,1	10,2	8,1	21	5	4	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
84	3,15		1 1 16		0,0	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	16	0,0	0,1	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	1	1	0,0	21	0	8
11	3,15		30 3 16		0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	16	0,0	-0,1	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	1	1	0,0	21	130	8
2.5			30 5 16		0,0	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
11	3,15		1 1 16		-0,1	0,0	0,0	26	1	0	4,0	4,0	16	0,0	0,3	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	2	2	0,0	21	0	8
83	3,15		30 3 16		0,1	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	16	0,0	-0,3	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	2	2	0,0	21	233	8
2.5			30 5 16		-0,1	0,0	0,0	26	1	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
83	3,15		1 1 16		-0,2	0,0	0,0	26	1	0	4,0	4,0	16	0,0	0,4	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	2	3	0,0	21	0	8
10	3,15		30 3 16																							

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																										
Filo Iniz. Fin. Ctg9	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE										VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE											
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	ef% 100	ec% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi		
79 2.5	3,15		30 5 30	30	-1,3	3,6	7,2	13	11	2	4,0	4,0	30	1,6	-1,8	0,0	17,4	17,4	1,8	0,0	20	16	0,0	21	90	8
79 9 2.5	3,15		30 3 16	1	0,0	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	16	0,0	0,1	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	1	1	0,0	21	0	8
78 2.5	3,15		30 5 16	30	0,0	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
78 8 2.5	3,15		30 3 16	1	-0,1	0,0	0,0	26	1	0	4,0	4,0	16	0,0	0,3	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	2	3	0,0	21	0	8
78 8 2.5	3,15		30 3 16	30	0,1	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	16	0,0	-0,3	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	2	3	0,0	21	271	8
78 8 2.5	3,15		30 5 16	30	-0,1	0,0	0,0	26	1	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
78 8 2.5	3,15		30 3 16	1	0,0	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	16	0,0	0,2	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	1	2	0,0	21	0	8
78 8 2.5	3,15		30 3 16	30	0,0	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	16	0,0	-0,2	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	1	2	0,0	21	191	8
78 8 2.5	3,15		30 5 16	30	-0,1	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
77 2.5	3,15		30 3 16	1	-0,1	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	16	0,0	0,2	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	1	2	0,0	21	0	8
77 2.5	3,15		30 3 16	30	0,0	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	16	0,0	-0,2	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	1	2	0,0	21	190	8
77 2.5	3,15		30 5 16	30	-0,1	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
76 2.5	3,15		30 3 25	1	-0,9	3,0	1,4	22	5	2	4,0	4,0	29	2,5	1,1	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	21	22	0,0	21	0	8
76 2.5	3,15		30 3 25	30	-0,6	2,5	1,4	20	4	1	4,0	4,0	29	2,5	1,1	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	21	22	0,0	21	130	8
76 2.5	3,15		30 5 25	30	0,7	-0,1	1,4	20	4	1	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
75 2.5	3,15		30 3 16	1	0,0	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	16	0,0	0,1	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	1	1	0,0	21	0	8
75 2.5	3,15		30 3 16	30	0,0	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	16	0,0	-0,1	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	1	1	0,0	21	107	8
75 2.5	3,15		30 5 16	30	0,0	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
74 2.5	3,15		30 3 16	1	0,0	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	16	0,0	0,1	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	1	1	0,0	21	0	8
74 2.5	3,15		30 3 16	30	0,0	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	16	0,0	-0,1	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	1	1	0,0	21	108	8
74 2.5	3,15		30 5 16	30	0,0	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
73 2.5	3,15		30 3 26	1	1,2	1,8	-4,3	37	4	3	4,0	4,0	16	1,5	0,1	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	12	13	0,0	21	0	8
73 2.5	3,15		30 3 26	30	1,0	1,2	-5,0	42	3	2	4,0	4,0	23	-1,3	-1,1	0,0	17,4	17,4	1,8	0,0	14	13	0,0	21	105	8
73 2.5	3,15		30 5 27	30	0,6	1,4	-4,9	59	1	1	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
72 2.5	3,15		30 3 16	1	0,0	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	16	0,0	0,1	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	1	1	0,0	21	0	8
72 2.5	3,15		30 3 16	30	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	16	0,0	-0,1	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	1	1	0,0	21	104	8
72 2.5	3,15		30 5 16	30	0,0	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
72 7 2.5	3,15		30 3 23	1	0,5	0,0	0,4	23	3	1	4,0	4,0	23	0,0	-1,8	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	10	16	0,0	21	0	8
72 7 2.5	3,15		30 3 23	30	-1,2	0,0	0,4	25	6	2	4,0	4,0	23	0,0	-2,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	11	18	0,0	21	104	8
72 7 2.5	3,15		30 5 23	30	-1,4	0,0	0,4	25	7	3	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
71 2.5	3,15		30 3 26	1	1,1	-0,1	-0,3	27	5	2	4,0	4,0	26	0,0	-0,7	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	4	6	0,0	21	0	8
71 2.5	3,84		30 3 26	30	0,7	0,0	-0,3	27	4	2	4,0	4,0	26	0,0	-1,1	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	7	10	0,0	21	209	8
71 2.5	3,15		30 5 26	30	-0,8	0,0	-0,2	26	4	2	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
71 1 2.5	3,84		30 3 31	1	0,1	0,0	4,9	32	3	2	4,0	4,0	28	0,0	0,9	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	6	8	0,0	21	0	8
71 1 2.5	4,54		30 3 31	30	-0,3	0,1	4,9	71	4	1	4,0	4,0	28	0,0	0,9	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	5	8	0,0	21	209	8
71 1 2.5	3,15		30 5 28	30	0,9	-0,1	-5,3	46	2	2	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
92 2.5	4,54		30 3 26	1	2,3	0,1	2,2	24	13	5	4,0	4,0	26	0,1	-1,4	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	9	13	0,0	21	0	8
92 2.5	3,84		30 3 26	30	1,5	0,1	2,1	22	9	3	4,0	4,0	26	0,1	-1,9	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	11	17	0,0	21	209	8
92 2.5	3,15		30 5 26	30	-1,2	0,0	2,0	22	7	2	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
92 8 2.5	3,84		30 3 26	1	-0,6	0,0	-0,6	29	3	1	4,0	4,0	26	0,1	0,9	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	6	9	0,0	21	0	8
92 8 2.5	3,15		30 3 26	30	0,6	-0,1	-0,7	29	3	1	4,0	4,0	26	0,1	0,9	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	6	8	0,0	21	209	8
92 8 2.5	3,15		30 5 26	30	0,9	-0,1	-0,8	29	4	2	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
88 2.5	4,54		30 3 26	1	1,2	0,1	0,7	24	7	2	4,0	4,0	26	0,0	-0,7	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	4	6	0,0	21	0	8
88 2.5	3,84		30 3 26	30	0,8	0,0	0,7	24	5	2	4,0	4,0	26	0,0	-1,1	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	7	10	0,0	21	209	8
88 2.5	3,15		30 5 26	30	-0,7	0,0	0,6	24	4	1	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
88 9 2.5	3,84		30 3 24	1	0,1	0,0	6,6	0	5	3	4,0	4,0	30	0,0	1,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	6	9	0,0	21	0	8
88 9 2.5	3,15		30 3 24	30	-0,2	0,1	6,5	0	5	3	4,0	4,0	30	0,0	0,9	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	6	9	0,0	21	209	8
88 9 2.5	3,15		30 5 16	30	0,2	0,0	5,5	0	4	2	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8
24 2.5	4,54		30 3 16	1	0,0	0,0	0,0	26	0	0	4,0	4,0	16	0,0	0,1	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	1	1	0,0	21	0	8
24 2.5	4,54		30 3 16	30	0,0																					

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE																								
Filo Iniz. Fin. Ctg9	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE											
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	ef% 100	ec% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi
2.5			30 5 16	16	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21 0 8
23	4,54		1 1 16	16	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	16	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21 0 8
2	4,54		30 3 16	16	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	16	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21 23 8
2.5			30 5 16	16	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21 0 8
25	4,54		1 1 16	16	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	16	0,0	0,1	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	1	0,0	21 0 8
55	4,54		30 3 16	16	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	16	0,0	-0,1	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	1	0,0	21 73 8
2.5			30 5 16	16	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21 0 8
55	4,54		1 1 24	24	1,5	-0,9	2,1	22	9	3	4,0	4,0	24	-1,9	-2,9	0,0	17,4	17,4	1,8	0,0	27	26	0,0	21 0 8
56	4,54		30 3 24	24	-1,2	0,8	2,1	21	7	2	4,0	4,0	24	-1,9	-3,1	0,0	17,4	17,4	1,8	0,0	29	28	0,0	21 100 8
2.5			30 5 24	24	-1,5	1,0	2,1	22	9	3	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21 0 8
56	4,54		1 1 16	16	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	16	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21 0 8
3	4,54		30 3 16	16	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	16	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21 32 8
2.5			30 5 16	16	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21 0 8
30	4,54		1 1 16	16	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	16	0,0	0,1	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	1	1	0,0	21 0 8
66	4,54		30 3 16	16	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	16	0,0	-0,1	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	1	1	0,0	21 80 8
2.5			30 5 16	16	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21 0 8
66	4,54		1 1 31	31	0,2	0,5	6,4	28	5	3	4,0	4,0	18	0,7	-1,5	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	13	14	0,0	21 0 8
67	4,54		30 3 31	31	-0,5	0,7	6,4	7	6	1	4,0	4,0	18	0,7	-1,8	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	14	16	0,0	21 110 8
2.5			30 5 26	26	-0,8	1,3	5,5	11	7	1	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21 0 8
67	4,54		1 1 16	16	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	16	0,0	0,1	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	1	1	0,0	21 0 8
31	4,54		30 3 16	16	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	16	0,0	-0,1	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	1	1	0,0	21 90 8
2.5			30 5 16	16	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21 0 8
31	4,54		1 1 30	30	-0,2	-1,8	7,0	72	5	3	4,0	4,0	25	-1,9	-1,9	-0,5	17,4	17,4	1,8	0,7	48	21	3,7	11 0 8
68	4,54		30 3 30	30	-0,2	-2,0	7,0	72	5	3	4,0	4,0	25	-1,9	-2,0	-0,5	17,4	17,4	1,8	0,7	49	21	3,7	11 55 8
2.5			30 5 31	31	-0,2	-2,0	7,1	26	5	3	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	21,2	21,2	4,7	0,0	0	0	0,0	11 0 8
68	4,54		1 1 16	16	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	16	0,0	0,1	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21 0 8
69	4,54		30 3 16	16	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	16	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21 45 8
2.5			30 5 16	16	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21 0 8
69	4,54		1 1 30	30	-0,3	-2,8	7,4	49	6	2	4,0	4,0	24	-1,7	-3,6	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	31	32	0,0	21 0 8
70	4,54		30 3 24	24	-3,5	4,1	-8,4	34	12	7	4,5	5,0	24	-1,7	-3,8	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	32	34	0,0	21 110 8
2.5			30 5 24	24	-4,3	4,4	-8,4	34	14	9	5,0	6,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21 0 8
70	4,54		1 1 31	31	-1,7	-0,1	10,3	13	15	2	4,0	5,7	24	0,0	-19,5	0,0	20,8	20,8	2,2	0,0	94	66	0,0	6 0 8
6	4,54		30 3 24	24	-8,8	0,1	-10,4	37	16	12	9,8	12,0	0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0	0	0,0	21 0 8
NoVer.			30 5 24	24	-8,8	0,1	-10,4	37	16	12	9,8	12,0	0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0,0	0	0	0,0	21 0 8
26	4,54		1 1 16	16	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	16	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21 0 8
57	4,54		30 3 16	16	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	16	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21 34 8
2.5			30 5 16	16	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21 0 8
57	4,54		1 1 28	28	-0,7	2,5	4,4	12	6	1	4,0	4,0	20	-1,4	1,5	0,0	17,4	17,4	1,8	0,0	17	14	0,0	21 0 8
58	4,54		30 3 29	29	-0,7	2,6	4,5	12	6	1	4,0	4,0	20	-1,4	1,5	0,0	17,4	17,4	1,8	0,0	17	14	0,0	21 70 8
2.5			30 5 29	29	-0,3	2,6	4,5	29	4	1	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21 0 8
58	4,54		1 1 16	16	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	16	0,0	0,1	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	1	0,0	21 0 8
59	4,54		30 3 16	16	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	16	0,0	0,1	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	1	0,0	21 58 8
2.5			30 5 16	16	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21 0 8
59	4,54		1 1 16	16	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	16	0,0	0,1	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	1	0,0	21 0 8
60	4,54		30 3 16	16	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	16	0,0	0,1	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	1	0,0	21 58 8
2.5			30 5 16	16	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21 0 8
60	4,54		1 1 25	25	0,0	2,5	4,2	30	3	2	4,0	4,0	25	1,1	0,5	-0,3	17,4	17,4	1,8	0,3	23	11	1,7	11 0 8
27	4,54		30 3 25	25	0,2	2,5	4,2	29	4	1	4,0	4,0	25	1,1	0,5	-0,3	17,4	17,4	1,8	0,3	23	11	1,7	11 60 8
2.5			30 5 25	25	0,2	2,3	4,2	29	4	1	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	21,2	21,2	4,7	0,0	0	0	0,0	11 0 8
27	4,54		1 1 16	16	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	16	0,0	0,1	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	1	0,0	21 0 8
89	4,54		30 3 16	16	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	16	0,0	-0,1	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	1	0,0	21 75 8
2.5			30 5 16	16	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21 0 8
89	4,54		1 1 24	24	-0,1	1,2	4,3	28	3	2	4,0	4,0	17	1,4	-0,5	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0				

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ELEVAZIONE

Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE													
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi		
62	4,54		1 1	16	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	16	0,0	0,1	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	1	1	0,0	21	0	8
63	4,54		30 3	16	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	16	0,0	-0,1	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	1	1	0,0	21	82	8
2.5			30 5	16	0,0	0,0	0,0	25	0	0	4,0	4,0	0	0,0	0,0	0,0	11,1	11,1	2,5	0,0	0	0	0,0	21	0	8

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - PILASTRI

Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final t	T r a	Sez Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE												
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq b h	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	Staffe Pas Lun Fi	
13	0,00		25 1	18	0,5	-13,8	-11,5	3	2	12,1	6,0	18	9,0	0,3	0,0	52,9	20,3	25,4	0,0	10	17	0,0	40	73	12
13	1,46		137 3	18	0,3	-8,5	-10,4	2	1	12,1	6,0	18	9,0	0,3	0,0	52,9	20,3	25,4	0,0	10	17	0,0	40	0	12
2.5			56 5	34	-0,2	-0,6	-8,9	0	0	12,1	6,0	18	9,0	0,3	0,0	52,9	20,3	25,4	0,0	10	17	0,0	40	73	12
14	0,00		25 1	23	0,2	13,8	-11,5	3	2	12,1	6,0	23	-9,0	0,2	0,0	52,9	20,3	25,4	0,0	10	17	0,0	40	73	12
14	1,46		137 3	23	0,2	8,5	-10,4	2	1	12,1	6,0	23	-9,0	0,2	0,0	52,9	20,3	25,4	0,0	10	17	0,0	40	0	12
2.5			56 5	39	0,2	0,6	-8,8	0	0	12,1	6,0	23	-9,0	0,2	0,0	52,9	20,3	25,4	0,0	10	17	0,0	40	73	12
15	0,00		25 1	22	-1,9	-15,9	-13,0	5	3	12,1	6,0	22	10,0	-1,3	0,0	52,9	20,3	25,4	0,0	12	19	0,0	40	73	12
15	1,46		137 3	22	-1,1	-10,0	-11,9	2	2	12,1	6,0	22	10,0	-1,3	0,0	52,9	20,3	25,4	0,0	12	19	0,0	40	0	12
2.5			56 5	22	0,2	-1,3	-10,2	0	0	12,1	6,0	22	10,0	-1,3	0,0	52,9	20,3	25,4	0,0	12	19	0,0	40	73	12
16	1,46		25 1	17	0,2	1,0	-9,3	0	0	12,1	6,0	21	-9,4	0,1	0,0	52,9	20,3	25,4	0,0	10	18	0,0	40	73	12
16	0,00		137 3	17	-0,4	9,3	-11,0	2	1	12,1	6,0	21	-9,4	0,1	0,0	52,9	20,3	25,4	0,0	10	18	0,0	40	0	12
2.5			56 5	17	-0,6	14,8	-12,1	4	2	12,1	6,0	21	-9,4	0,1	0,0	52,9	20,3	25,4	0,0	10	18	0,0	40	73	12
17	0,00		25 1	16	-0,2	-13,6	-11,2	3	2	12,1	6,0	16	8,8	0,0	0,0	52,9	20,3	25,4	0,0	9	17	0,0	40	73	12
17	1,46		137 3	16	-0,2	-8,5	-10,1	2	1	12,1	6,0	16	8,8	0,0	0,0	52,9	20,3	25,4	0,0	9	17	0,0	40	0	12
2.5			56 5	16	-0,2	-0,8	-8,4	0	0	12,1	6,0	16	8,8	0,0	0,0	52,9	20,3	25,4	0,0	9	17	0,0	40	73	12
18	0,00		25 1	23	0,5	14,6	-12,2	4	2	12,1	6,0	23	-9,3	0,4	0,0	52,9	20,3	25,4	0,0	10	18	0,0	40	73	12
18	1,46		137 3	23	0,3	9,2	-11,1	2	1	12,1	6,0	23	-9,3	0,4	0,0	52,9	20,3	25,4	0,0	10	18	0,0	40	0	12
2.5			56 5	23	-0,2	1,0	-9,4	0	0	12,1	6,0	23	-9,3	0,4	0,0	52,9	20,3	25,4	0,0	10	18	0,0	40	73	12

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO

VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %
Sez.N. 895	17	1,46		23	951	0	-17	-13	0	0	11882	39	39	5144	5144	45	2238	51
TONDO26	qn=	4		23	960	0	8	0	0	0	11882	39	39	5144	5144	45	2238	30
Asta: 628	117	5,42		23	968	0	-17	13	0	0	11882	39	39	5144	5144	45	2238	51
Instab.:l=	751,2	β*l=		525,8	0	0	0	cl= 3	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0	0	0	0	0	0
Sez.N. 895	15	1,46		15	0	0	0	0	0	0	11882	39	39	5144	5144	45	2238	0
TONDO26	qn=	4		15	0	0	0	0	0	0	11882	39	39	5144	5144	45	2238	0
Asta: 629	132	5,42		15	0	0	0	0	0	0	11882	39	39	5144	5144	45	2238	0
Instab.:l=	750,9	β*l=		525,6	0	0	0	cl= 3	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0	0	0	0	0	0
Sez.N. 895	132	5,42		31	331	0	-18	-15	0	0	11882	39	39	5144	5144	45	2238	49
TONDO26	qn=	4		31	335	0	9	0	0	0	11882	39	39	5144	5144	45	2238	26
Asta: 630	119	7,47		31	339	0	-17	14	0	0	11882	39	39	5144	5144	45	2238	48
Instab.:l=	726,9	β*l=		508,8	0	0	0	cl= 3	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0	0	0	0	0	0
Sez.N. 895	117	5,42		15	0	0	0	0	0	0	11882	39	39	5144	5144	45	2238	0
TONDO26	qn=	4		15	0	0	0	0	0	0	11882	39	39	5144	5144	45	2238	0
Asta: 631	134	7,47		15	0	0	0	0	0	0	11882	39	39	5144	5144	45	2238	0
Instab.:l=	726,4	β*l=		508,5	0	0	0	cl= 3	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0	0	0	0	0	0
Sez.N. 892	119	7,47		31	131	0	-10	-9	0	0	7030	18	18	3044	3044	20	2238	58
TONDO20	qn=	2		31	132	0	5	0	0	0	7030	18	18	3044	3044	20	2238	31
Asta: 632	135	8,24		31	133	0	-10	8	0	0	7030	18	18	3044	3044	20	2238	57
Instab.:l=	696,1	β*l=		487,3	0	0	0	cl= 3	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0	0	0	0	0	0
Sez.N. 892	134	7,47		24	244	0	-10	-9	0	0	7030	18	18	3044	3044	20	2238	60
TONDO20	qn=	2		24	245	0	5	0	0	0	7030	18	18	3044	3044	20	2238	32
Asta: 633	120	8,24		24	246	0	-10	9	0	0	7030	18	18	3044	3044	20	2238	59
Instab.:l=	696,6	β*l=		487,6	0	0	0	cl= 3	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0	0	0	0	0	0
Sez.N. 892	120	8,24		25	208	0	-10	-9	0	0	7030	18	18	3044	3044	20	2238	58
TONDO20	qn=	2		25	209	0	5	0	0	0	7030	18	18	3044	3044	20	2238	32
Asta: 634	136	8,99		25	210	0	-10	8	0	0	7030	18	18	3044	3044	20	2238	57
Instab.:l=	694,5	β*l=		486,2	0	0	0	cl= 3	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0	0	0	0	0	0
Sez.N. 892	135	8,24		30	232	0	-10	-9	0	0	7030	18	18	3044	3044	20	2238	59
TONDO20	qn=	2		30	233	0	5	0	0	0	7030	18	18	3044	3044	20	2238	32
Asta: 635	121	8,99		30	234	0	-10	8	0	0	7030	18	18	3044	3044	20	2238	58
Instab.:l=	695,0	β*l=		486,5	0	0	0	cl= 3	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0	0	0	0	0	0
Sez.N. 895	121	8,99		15	0	0	0	0	0	0	11882	39	39	5144	5144	45	2238	0
TONDO26	qn=	4		15	0	0	0	0	0	0	11882	39	39	5144	5144	45	2238	0
Asta: 636	130	10,52		15	0	0	0	0	0	0	11882	39	39	5144	5144	45	2238	0
Instab.:l=	926,5	β*l=		648,6	0	0	0	cl= 3	ε= 1,00	lmd= 0	Rpf= 0	Rft= 0	0	0	0	0	0	0
Sez.N. 895	136	8,99		15	0	0	0	0	0	0	11882	39	39	5144	5144	45	2238	0

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - ACCIAIO																		
VERIFICHE ASTE IN ACCIAIO 3D																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tra tto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	N Rd kg	MxV.Rd kg*m	MyV.Rd kg*m	VxplRd Kg	VyplRd Kg	T Rd kg*m	fy rid Kg/cmq	Rap %
TONDO26	qn= 4	15		15	0	0	0	0	0	0	11882	39	39	5144	5144	45	2238	0
Asta: 637	115	10,52		15	0	0	0	0	0	0	11882	39	39	5144	5144	45	2238	0
Instab.:l=	927,3	β*l=	649,1		0	0	0	cl= 3	ε= 1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 895	115	10,52		15	0	0	0	0	0	0	11882	39	39	5144	5144	45	2238	0
TONDO26	qn= 4	15		15	0	0	0	0	0	0	11882	39	39	5144	5144	45	2238	0
Asta: 638	128	8,99		15	0	0	0	0	0	0	11882	39	39	5144	5144	45	2238	0
Instab.:l=	926,5	β*l=	648,6		0	0	0	cl= 3	ε= 1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 895	130	10,52		15	0	0	0	0	0	0	11882	39	39	5144	5144	45	2238	0
TONDO26	qn= 4	15		15	0	0	0	0	0	0	11882	39	39	5144	5144	45	2238	0
Asta: 639	113	8,99		15	0	0	0	0	0	0	11882	39	39	5144	5144	45	2238	0
Instab.:l=	927,3	β*l=	649,1		0	0	0	cl= 3	ε= 1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 892	113	8,99	31	216	0	-10	-8	0	0	0	7030	18	18	3044	3044	20	2238	58
TONDO20	qn= 2	31		216	0	5	0	0	0	0	7030	18	18	3044	3044	20	2238	32
Asta: 640	127	8,24	31	214	0	-10	9	0	0	0	7030	18	18	3044	3044	20	2238	58
Instab.:l=	694,5	β*l=	486,2		0	0	0	cl= 3	ε= 1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 892	128	8,99	24	215	0	-10	-8	0	0	0	7030	18	18	3044	3044	20	2238	58
TONDO20	qn= 2	24		215	0	5	0	0	0	0	7030	18	18	3044	3044	20	2238	32
Asta: 641	97	8,24	24	214	0	-10	9	0	0	0	7030	18	18	3044	3044	20	2238	58
Instab.:l=	695,0	β*l=	486,5		0	0	0	cl= 3	ε= 1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 892	97	8,24	31	185	0	-10	-8	0	0	0	7030	18	18	3044	3044	20	2238	58
TONDO20	qn= 2	31		184	0	5	0	0	0	0	7030	18	18	3044	3044	20	2238	31
Asta: 642	126	7,47	31	184	0	-10	9	0	0	0	7030	18	18	3044	3044	20	2238	59
Instab.:l=	696,1	β*l=	487,3		0	0	0	cl= 3	ε= 1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 892	127	8,24	24	187	0	-10	-9	0	0	0	7030	18	18	3044	3044	20	2238	58
TONDO20	qn= 2	24		186	0	5	0	0	0	0	7030	18	18	3044	3044	20	2238	32
Asta: 643	96	7,47	24	185	0	-10	9	0	0	0	7030	18	18	3044	3044	20	2238	59
Instab.:l=	696,6	β*l=	487,6		0	0	0	cl= 3	ε= 1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 895	94	5,42	24	13	0	-18	-15	0	0	0	11882	39	39	5144	5144	45	2238	46
TONDO26	qn= 4	24		17	0	9	0	0	0	0	11882	39	39	5144	5144	45	2238	23
Asta: 644	126	7,47	24	21	0	-17	14	0	0	0	11882	39	39	5144	5144	45	2238	45
Instab.:l=	726,9	β*l=	508,8		0	0	0	cl= 3	ε= 1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 895	96	7,47	26	27	0	-17	-14	0	0	0	11882	39	39	5144	5144	45	2238	45
TONDO26	qn= 4	26		23	0	9	0	0	0	0	11882	39	39	5144	5144	45	2238	23
Asta: 645	124	5,42	26	19	0	-18	15	0	0	0	11882	39	39	5144	5144	45	2238	46
Instab.:l=	726,4	β*l=	508,5		-5	0	13	cl= 3	ε= 1,00	lmd=	0	Rpf=	39	Rft=	0			
Sez.N. 895	16	1,46	20	509	0	-17	-13	0	0	0	11882	39	39	5144	5144	45	2238	47
TONDO26	qn= 4	20		517	0	8	0	0	0	0	11882	39	39	5144	5144	45	2238	26
Asta: 646	124	5,42	20	525	0	-17	13	0	0	0	11882	39	39	5144	5144	45	2238	48
Instab.:l=	751,5	β*l=	526,0		0	0	0	cl= 3	ε= 1,00	lmd=	0	Rpf=	0	Rft=	0			
Sez.N. 895	94	5,42	18	540	0	-17	-13	0	0	0	11882	39	39	5144	5144	45	2238	48
TONDO26	qn= 4	18		532	0	8	0	0	0	0	11882	39	39	5144	5144	45	2238	26
Asta: 647	18	1,46	18	524	0	-17	13	0	0	0	11882	39	39	5144	5144	45	2238	47
Instab.:l=	751,2	β*l=	525,8		-2	0	12	cl= 3	ε= 1,00	lmd=	0	Rpf=	34	Rft=	0			

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - LEGNO																		
VERIFICHE ASTE IN LEGNO																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Trat to	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	σn	σMx	σMy	τx	τy	τMt	Rapp. Fless	Rapp. Taglio
Sez.N. 1076	16	1,46	21	-11475	0	0	-16	-5389	-21	5	0	0	0	4	2	0,00	0,17	
Trave H=13	qn=	-134	21	-11063	-6572	19	-16	-5549	-21	5	14	0	0	4	2	0,06	0,17	
Asta: 221	93	3,75	21	-10634	-13623	39	-16	-5717	-21	5	29	1	0	4	2	0,12	0,18	
Instab.:l=	245,3	β*l=	245,3		-10634	-13623	39	KcC= 0,86	KcM= 1,00	Rx= 0,15	Ry=	0,11						
Sez.N. 1076	93	3,75	21	-11552	-14327	35	-38	-2623	-32	5	30	1	0	2	2	0,13	0,11	
Trave H=13	qn=	-328	21	-11245	-17187	75	-38	-2857	-32	5	36	1	0	2	2	0,16	0,12	
Asta: 228	94	5,42	21	-10938	-20294	115	-38	-3091	-32	5	43	2	0	2	2	0,19	0,12	
Instab.:l=	210,0	β*l=	147,0		-10938	-20294	115	KcC= 0,97	KcM= 1,00	Rx= 0,21	Ry=	0,16						
Sez.N. 1094	94	5,42	21	-11532	-23815	70	-10	1507	-42	5	37	1	0	1	3	0,16	0,09	
Trave H=15	qn=	-746	21	-11297	-23801	80	-10	1201	-42	5	37	1	0	1	3	0,16	0,08	
Asta: 317	95	6,67	21	-11049	-24117	92	-10	880	-42	4	38	1	0	1	3	0,16	0,08	
Instab.:l=	206,0	β*l=	144,2		-11049	-24117	92	KcC= 0,97	KcM= 1,00	Rx= 0,18	Ry=	0,14						
Sez.N. 1095	95	6,67	21	-10629	-24117	78	-22	3132	-65	5	46	1	0	2	5	0,20	0,17	
Trave H=14	qn=	-1042	21	-10485	-21820	99	-22	2787	-65	5	42	2	0	2	5	0,18	0,16	
Asta: 322	96	7,47	21	-10333	-19782	121	-22	2423	-65	5	38	2	0	2	5	0,17	0,15	
Instab.:l=	205,9	β*l=	144,2		-10629	-24117	78	KcC= 0,97	KcM= 1,00	Rx= 0,22	Ry=	0,16						
Sez.N. 1077	96	7,47	21	-9715	-19786	103	35	3884	-62	5	47	2	0	3	5	0,21	0,20	
Trave H=12	qn=	-1091	29	-9399	-7515	20	26	3274	-62	5	18	0	0	2	5	0,08	0,18	
Asta: 323	97	8,24	29	-9259	-812	-53	26	2653	-62	5	2	1	0	2	5	0,01	0,17	
Instab.:l=	351,7	β*l=	246,2		-9715	-19786	103	KcC= 0,86	KcM= 0,96	Rx= 0,24	Ry=	0,18						
Sez.N. 1078	97	8,24	21	-9159	4693	-40	-30	2620	-46	5	14	1	0	2	4	0,06	0,15	
Trave H=11	qn=	-1081	21	-9026	7458	11	-30	2021	-46	5	23	0	0	2	4	0,10	0,13	
Asta: 324	113	8,99	21	-8893	9180	63	-30	1423	-46	5	28	1	0	1	4	0,12	0,11	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - LEGNO																		
VERIFICHE ASTE IN LEGNO																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Trat to	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	σn	σMx	σMy	τx	τy	τMt	Rapp. Fless	Rapp. Taglio
Instab.:l=	348,6	β*l=	244,0		-8893	9180	63	KcC= 0,87	KcM= 1,00	Rx= 0,15	Ry=	0,11						
Sez.N. 1079	113	8,99	21	-8437	9197	57	35	109	-19	5	37	1	0	0	2	0,16	0,04	
Trave H=97	qn=	-1071	21	-8411	9201	44	35	-7	-19	5	37	1	0	0	2	0,16	0,03	
Asta: 325	114	9,75	21	-8179	7406	-65	35	-1053	-19	5	30	2	0	1	2	0,13	0,07	
Instab.:l=	348,6	β*l=	244,0	-8437	9197	57	KcC= 0,87	KcM= 1,00	Rx= 0,19	Ry=	0,14							
Sez.N. 1080	114	9,75	21	-7934	7406	-65	-18	-1499	-19	6	41	2	0	2	2	0,18	0,10	
Trave H=82	qn=	-1060	21	-7805	4165	-32	-18	-2083	-19	6	23	1	0	2	2	0,10	0,12	
Asta: 326	115	10,52	21	-7678	0	0	-18	-2650	-19	6	0	0	0	3	2	0,00	0,15	
Instab.:l=	357,0	β*l=	357,0	-7934	7406	-65	KcC= 0,56	KcM= 1,00	Rx= 0,23	Ry=	0,18							
Sez.N. 1076	14	1,46	23	-11249	0	0	2	-5281	-2	5	0	0	0	4	0	0,00	0,14	
Trave H=13	qn=	-134	23	-10837	-6443	-2	2	-5442	-2	5	14	0	0	4	0	0,06	0,14	
Asta: 327	98	3,75	23	-10408	-13359	-5	2	-5610	-2	5	28	0	0	4	0	0,12	0,15	
Instab.:l=	245,3	β*l=	245,3	-10408	-13359	-5	KcC= 0,86	KcM= 1,00	Rx= 0,15	Ry=	0,11							
Sez.N. 1076	98	3,75	23	-11461	-14074	-4	-2	-2489	1	5	30	0	0	2	0	0,13	0,07	
Trave H=13	qn=	-328	23	-11154	-16809	12	-2	-2724	1	5	36	0	0	2	0	0,15	0,07	
Asta: 328	99	5,42	23	-10847	-19789	28	-2	-2958	1	5	42	0	0	2	0	0,18	0,08	
Instab.:l=	210,0	β*l=	147,0	-10847	-19789	28	KcC= 0,97	KcM= 1,00	Rx= 0,20	Ry=	0,15							
Sez.N. 1094	99	5,42	23	-11142	-23400	22	24	1581	-6	4	37	0	0	1	0	0,16	0,04	
Trave H=15	qn=	-746	23	-10907	-23504	-2	24	1275	-6	4	37	0	0	1	0	0,16	0,04	
Asta: 329	100	6,67	23	-10660	-23945	-28	24	954	-6	4	37	0	0	1	0	0,16	0,03	
Instab.:l=	206,0	β*l=	144,2	-10660	-23945	-28	KcC= 0,97	KcM= 1,00	Rx= 0,18	Ry=	0,13							
Sez.N. 1095	100	6,67	23	-10317	-23943	-29	-18	2930	1	5	46	0	0	2	0	0,20	0,07	
Trave H=14	qn=	-1042	23	-10173	-21823	-11	-18	2584	1	5	42	0	0	2	0	0,18	0,07	
Asta: 330	101	7,47	23	-10021	-19971	9	-18	2221	1	4	38	0	0	1	0	0,16	0,06	
Instab.:l=	205,9	β*l=	144,2	-10317	-23943	-29	KcC= 0,97	KcM= 1,00	Rx= 0,22	Ry=	0,16							
Sez.N. 1077	101	7,47	23	-9406	-19970	9	7	3473	0	5	48	0	0	3	0	0,20	0,10	
Trave H=12	qn=	-1091	39	-8782	-6481	-2	5	2871	0	4	16	0	0	2	0	0,07	0,08	
Asta: 331	102	8,24	18	-6957	-10240	5	-3	1921	0	3	25	0	0	1	0	0,10	0,05	
Instab.:l=	351,7	β*l=	246,2	-9406	-19970	9	KcC= 0,86	KcM= 0,96	Rx= 0,23	Ry=	0,17							
Sez.N. 1078	102	8,24	18	-7170	-10240	5	20	1572	0	4	31	0	0	1	0	0,13	0,05	
Trave H=11	qn=	-1081	21	-8624	8083	25	-21	1883	0	5	25	1	0	2	0	0,11	0,06	
Asta: 332	103	8,99	21	-8491	9312	55	-21	1285	0	5	28	1	0	1	0	0,12	0,04	
Instab.:l=	348,6	β*l=	244,0	-7170	-10240	5	KcC= 0,87	KcM= 1,00	Rx= 0,15	Ry=	0,11							
Sez.N. 1079	103	8,99	21	-8268	9312	55	34	32	0	5	37	1	0	0	0	0,16	0,00	
Trave H=97	qn=	-1071	21	-8260	9307	52	34	-1	0	5	37	1	0	0	0	0,16	0,00	
Asta: 333	104	9,75	23	-8152	7304	33	-15	-1111	0	5	29	1	0	1	0	0,13	0,04	
Instab.:l=	348,6	β*l=	244,0	-8268	9312	55	KcC= 0,87	KcM= 1,00	Rx= 0,19	Ry=	0,14							
Sez.N. 1080	104	9,75	23	-7086	7305	33	9	-1471	0	5	41	1	0	2	0	0,18	0,06	
Trave H=82	qn=	-1060	23	-6956	4115	16	9	-2054	0	5	23	0	0	2	0	0,10	0,09	
Asta: 334	105	10,52	23	-6830	0	0	9	-2622	0	5	0	0	0	3	0	0,00	0,11	
Instab.:l=	357,0	β*l=	357,0	-7086	7305	33	KcC= 0,56	KcM= 1,00	Rx= 0,22	Ry=	0,17							
Sez.N. 1076	13	1,46	16	-11103	0	0	7	-5265	-8	5	0	0	0	4	1	0,00	0,15	
Trave H=13	qn=	-132	16	-10691	-6413	-8	7	-5424	-8	5	14	0	0	4	1	0,06	0,15	
Asta: 335	106	3,75	16	-10262	-13296	-17	7	-5590	-8	5	28	0	0	4	1	0,12	0,16	
Instab.:l=	245,0	β*l=	245,0	-10397	-13432	-13	KcC= 0,87	KcM= 1,00	Rx= 0,15	Ry=	0,11							
Sez.N. 1076	106	3,75	18	-11471	-14149	0	-51	-2484	17	5	30	0	0	2	1	0,13	0,09	
Trave H=13	qn=	-328	18	-11164	-16877	28	-51	-2718	17	5	36	0	0	2	1	0,15	0,10	
Asta: 336	107	5,42	18	-10857	-19852	57	-51	-2952	17	5	42	1	0	2	1	0,18	0,10	
Instab.:l=	210,0	β*l=	147,0	-10857	-19852	57	KcC= 0,97	KcM= 1,00	Rx= 0,20	Ry=	0,15							
Sez.N. 1094	107	5,42	18	-11150	-23468	47	58	1586	-11	4	37	1	0	1	1	0,16	0,05	
Trave H=15	qn=	-746	18	-10915	-23565	-11	58	1281	-11	4	37	0	0	1	1	0,16	0,04	
Asta: 337	108	6,67	18	-10667	-23998	-72	58	959	-11	4	37	1	0	1	1	0,16	0,04	
Instab.:l=	206,0	β*l=	144,2	-10667	-23998	-72	KcC= 0,97	KcM= 1,00	Rx= 0,18	Ry=	0,13							
Sez.N. 1095	108	6,67	18	-10323	-23996	-73	-57	2879	8	5	46	1	0	2	1	0,20	0,08	
Trave H=14	qn=	-1042	18	-10179	-21873	-15	-57	2533	8	5	42	0	0	2	1	0,18	0,07	
Asta: 338	109	7,47	18	-10028	-20017	45	-57	2170	8	4	38	1	0	1	1	0,16	0,07	
Instab.:l=	205,9	β*l=	144,2	-10323	-23996	-73	KcC= 0,97	KcM= 1,00	Rx= 0,22	Ry=	0,16							
Sez.N. 1077	109	7,47	18	-9412	-20017	45	14	3477	0	5	48	1	0	3	0	0,21	0,10	
Trave H=12	qn=	-1091	34	-8785	-6519	20	21	2874	0	4	16	0	0	2	0	0,07	0,08	
Asta: 339	110	8,24	23	-6953	-10271	-34	29	1922	0	3	25	1	0	1	0	0,11	0,05	
Instab.:l=	351,7	β*l=	246,2	-9412	-20017	45	KcC= 0,86	KcM= 0,96	Rx= 0,24	Ry=	0,18							
Sez.N. 1078	110	8,24	23	-7167	-10271	-34	-24	1574	0	4	31	1	0	1	0	0,13	0,05	
Trave H=11	qn=	-1081	16	-8632	8053	-26	19	1887	0	5	25	1	0	2	0	0,11	0,06	
Asta: 340	111	8,99	16	-8499	9286	-59	19	1288	0	5	28	1	0	1	0	0,12	0,04	
Instab.:l=	348,6	β*l=	244,0	-7167	-10271	-34	KcC= 0,87	KcM= 1,00	Rx= 0,15	Ry=	0,12							
Sez.N. 1079	111	8,99	16	-8274	9286	-59	-34	6	0	5	37	1	0	0	0	0,16	0,00	
Trave H=97	qn=	-1071	16	-8270	9286	-57	-34	-11	0	5	37	1	0	0	0	0,16	0,00	
Asta: 341	112	9,75	16	-8016	7289	60	-34	-1156	0	5	29	1	0	1	0	0,13	0,04	
Instab.:l=	348,6	β*l=	244,0	-8274	9286	-59	KcC= 0,87	KcM= 1,00	Rx= 0,19	Ry=	0,14							

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - LEGNO																		
VERIFICHE ASTE IN LEGNO																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Trat to	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	σn	σMx	σMy	τx	τy	τMt	Rapp. Fless	Rapp. Taglio
Sez.N. 1080	112	9,75	16	16	-7570	7290	60	17	-1466	0	6	41	2	0	2	0	0,18	0,06
Trave H=82	qn=	-1060	16	16	-7440	4107	29	17	-2050	0	6	23	1	0	2	0	0,10	0,09
Asta: 342	105	10,52	16	16	-7314	0	0	17	-2618	0	6	0	0	0	3	0	0,00	0,11
Instab.:l=	357,0	β¹=	357,0	16	-7570	7290	60	KcC=	0,56	KcM=	1,00	Rx=	0,22	Ry=	0,17			
Sez.N. 1076	15	1,46	16	16	-10499	0	0	27	-5635	12	5	0	0	0	4	1	0,00	0,16
Trave H=13	qn=	-132	16	16	-10087	-6857	-32	27	-5794	12	5	15	1	0	4	1	0,06	0,17
Asta: 343	116	3,75	16	16	-9659	-14202	-65	27	-5960	12	5	30	1	0	4	1	0,13	0,17
Instab.:l=	245,0	β¹=	245,0	16	-9659	-14202	-65	KcC=	0,87	KcM=	1,00	Rx=	0,15	Ry=	0,12			
Sez.N. 1076	116	3,75	16	16	-10216	-14956	-43	-17	-2634	53	5	32	1	0	2	4	0,14	0,14
Trave H=13	qn=	-328	16	16	-9909	-17827	-50	-17	-2869	53	5	38	1	0	2	4	0,16	0,15
Asta: 344	117	5,42	16	16	-9602	-20943	-57	-17	-3103	53	5	44	1	0	2	4	0,19	0,15
Instab.:l=	210,0	β¹=	147,0	16	-9602	-20943	-57	KcC=	0,97	KcM=	1,00	Rx=	0,21	Ry=	0,16			
Sez.N. 1094	117	5,42	16	16	-9303	-24754	-22	70	123	32	4	39	0	0	0	2	0,16	0,05
Trave H=15	qn=	-746	16	16	-9068	-24693	-92	70	-183	32	4	39	1	0	0	2	0,17	0,05
Asta: 345	118	6,67	16	16	-8820	-24959	-166	70	-504	32	4	39	3	0	0	2	0,17	0,06
Instab.:l=	206,0	β¹=	144,2	16	-8820	-24959	-166	KcC=	0,97	KcM=	1,00	Rx=	0,19	Ry=	0,14			
Sez.N. 1095	118	6,67	16	16	-8373	-24959	-152	-39	2269	73	4	48	3	0	2	5	0,21	0,16
Trave H=14	qn=	-1042	16	16	-8229	-22584	-113	-39	1924	73	4	43	2	0	1	5	0,19	0,15
Asta: 346	119	7,47	22	22	-10025	-4576	-45	-92	2492	78	4	9	1	0	2	6	0,04	0,17
Instab.:l=	205,9	β¹=	144,2	22	-8373	-24959	-152	KcC=	0,97	KcM=	1,00	Rx=	0,23	Ry=	0,17			
Sez.N. 1077	119	7,47	16	16	-9600	-20467	-54	-21	3919	62	5	49	1	0	3	5	0,21	0,20
Trave H=12	qn=	-1091	16	16	-9460	-14635	-16	-21	3298	62	5	35	0	0	2	5	0,15	0,18
Asta: 347	120	8,24	16	16	-9321	-9894	21	-21	2677	62	5	24	0	0	2	5	0,10	0,17
Instab.:l=	351,7	β¹=	246,2	16	-9600	-20467	-54	KcC=	0,86	KcM=	0,96	Rx=	0,24	Ry=	0,18			
Sez.N. 1078	120	8,24	16	16	-7127	-9894	25	25	2666	45	4	30	1	0	2	4	0,13	0,15
Trave H=11	qn=	-1081	16	16	-6994	-6082	-19	25	2068	45	4	19	0	0	2	4	0,08	0,13
Asta: 348	121	8,99	22	22	-8710	9034	37	-12	415	46	5	27	1	0	0	4	0,12	0,08
Instab.:l=	348,6	β¹=	244,0	22	-8710	9034	37	KcC=	0,87	KcM=	1,00	Rx=	0,15	Ry=	0,11			
Sez.N. 1079	121	8,99	22	22	-7885	9051	44	26	56	19	5	36	1	0	0	2	0,16	0,03
Trave H=97	qn=	-1071	22	22	-7871	8671	38	26	-11	19	5	35	1	0	0	2	0,15	0,03
Asta: 349	122	9,75	18	18	-6699	7314	-30	11	308	19	4	29	1	0	0	2	0,13	0,04
Instab.:l=	348,6	β¹=	244,0	18	-7885	9051	44	KcC=	0,87	KcM=	1,00	Rx=	0,18	Ry=	0,14			
Sez.N. 1080	122	9,75	18	18	-6734	7314	-30	-8	-1473	19	5	41	1	0	2	2	0,17	0,10
Trave H=82	qn=	-1060	18	18	-6604	4119	-15	-8	-2057	19	5	23	0	0	2	2	0,10	0,12
Asta: 350	115	10,52	18	18	-6478	0	0	-8	-2624	19	5	0	0	0	3	2	0,00	0,14
Instab.:l=	357,0	β¹=	357,0	18	-6734	7314	-30	KcC=	0,56	KcM=	1,00	Rx=	0,22	Ry=	0,17			
Sez.N. 1076	18	1,46	19	19	-11450	0	0	16	-5354	22	5	0	0	0	4	2	0,00	0,17
Trave H=13	qn=	-134	19	19	-11038	-6530	-19	16	-5514	22	5	14	0	0	4	2	0,06	0,17
Asta: 351	123	3,75	19	19	-10609	-13537	-38	16	-5682	22	5	29	1	0	4	2	0,12	0,18
Instab.:l=	245,3	β¹=	245,3	19	-10609	-13537	-38	KcC=	0,86	KcM=	1,00	Rx=	0,15	Ry=	0,11			
Sez.N. 1076	123	3,75	19	19	-11509	-14236	-35	25	-2608	31	5	30	1	0	2	2	0,13	0,11
Trave H=13	qn=	-328	19	19	-11202	-17077	-81	25	-2842	31	5	36	1	0	2	2	0,16	0,12
Asta: 352	124	5,42	19	19	-10895	-20163	-126	25	-3076	31	5	43	2	0	2	2	0,19	0,12
Instab.:l=	210,0	β¹=	147,0	19	-10895	-20163	-126	KcC=	0,97	KcM=	1,00	Rx=	0,21	Ry=	0,16			
Sez.N. 1094	124	5,42	19	19	-11496	-23663	-78	6	1524	43	5	37	1	0	1	3	0,16	0,09
Trave H=15	qn=	-746	19	19	-11260	-23645	-84	6	1218	43	5	37	1	0	1	3	0,16	0,09
Asta: 353	125	6,67	19	19	-11013	-23956	-90	6	897	43	4	37	1	0	1	3	0,16	0,08
Instab.:l=	206,0	β¹=	144,2	19	-11013	-23956	-90	KcC=	0,97	KcM=	1,00	Rx=	0,18	Ry=	0,14			
Sez.N. 1095	125	6,67	19	19	-10590	-23955	-76	22	3132	64	5	46	1	0	2	5	0,20	0,17
Trave H=14	qn=	-1042	19	19	-10445	-21674	-98	22	2786	64	5	41	2	0	2	5	0,18	0,16
Asta: 354	126	7,47	19	19	-10294	-19652	-121	22	2423	64	5	38	2	0	2	5	0,16	0,15
Instab.:l=	205,9	β¹=	144,2	19	-10590	-23955	-76	KcC=	0,97	KcM=	1,00	Rx=	0,22	Ry=	0,16			
Sez.N. 1077	126	7,47	19	19	-9689	-19656	-103	-35	3884	62	5	47	2	0	3	5	0,20	0,20
Trave H=12	qn=	-1091	19	19	-9549	-6881	-33	-35	3263	62	5	17	1	0	2	5	0,07	0,18
Asta: 355	127	8,24	19	19	-9410	4802	37	-35	2642	62	5	12	1	0	2	5	0,05	0,17
Instab.:l=	351,7	β¹=	246,2	19	-9689	-19656	-103	KcC=	0,86	KcM=	0,96	Rx=	0,24	Ry=	0,18			
Sez.N. 1078	127	8,24	19	19	-7629	4801	41	28	2612	45	4	15	1	0	2	4	0,06	0,15
Trave H=11	qn=	-1081	19	19	-7496	7238	-8	28	2014	45	4	22	0	0	2	4	0,09	0,13
Asta: 356	128	8,99	17	17	-6995	9176	17	2	1312	45	4	28	0	0	1	4	0,12	0,11
Instab.:l=	348,6	β¹=	244,0	17	-8962	-9515	30	KcC=	0,87	KcM=	1,00	Rx=	0,15	Ry=	0,11			
Sez.N. 1079	128	8,99	17	17	-7108	9193	24	19	39	19	5	37	1	0	0	2	0,16	0,03
Trave H=97	qn=	-1071	17	17	-7097	9181	20	19	-11	19	5	37	0	0	0	2	0,16	0,03
Asta: 357	129	9,75	19	19	-7231	7404	38	-31	-1066	19	5	30	1	0	1	2	0,13	0,07
Instab.:l=	348,6	β¹=	244,0	19	-7108	9193	24	KcC=	0,87	KcM=	1,00	Rx=	0,18	Ry=	0,13			
Sez.N. 1080	129	9,75	19	19	-7430	7405	38	11	-1498	19	6	41	1	0	2	2	0,18	0,10
Trave H=82	qn=	-1060	19	19	-7301	4164	19	11	-2082	19	6	23	1	0	2	2	0,10	0,12
Asta: 358	130	10,52	19	19	-7175	0	0	11	-2650	19	5	0	0	0	3	2	0,00	0,15
Instab.:l=	357,0	β¹=	357,0	19	-7430	7405	38	KcC=	0,56	KcM=	1,00	Rx=	0,22	Ry=	0,17			
Sez.N. 1076	17	1,46	22	22	-9509	0	0	-8	-5217	-33	4	0	0	0	4	2	0,00	0,18
Trave H=13	qn=	-132	22	22	-9097	-6355	10	-8	-5376	-33								

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - LEGNO																				
VERIFICHE ASTE IN LEGNO																				
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tratto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	σ_n	σ_{Mx}	σ_{My} (kg/cmq)	τ_x	τ_y	τ_{Mt}	Rapp. Fless	Rapp. Taglio		
Asta: 359	131	3,75		22	-8668	-13177	20	-8	-5541	-33	4	28	0	0	4	2	0,12	0,19		
Instab.:l=	245,0	$\beta^*l=$		245,0	-8668	-13177	20	KcC= 0,87	KcM= 1,00	Rx= 0,14	Ry= 0,10									
Sez.N. 1076	131	3,75		22	-9211	-13819	30	-72	-2610	-10	4	29	1	0	2	1	0,13	0,08		
Trave H=13	qn= -328			22	-8903	-16665	113	-72	-2844	-10	4	35	2	0	2	1	0,15	0,09		
Asta: 360	132	5,42		22	-8596	-19758	196	-72	-3078	-10	4	42	3	0	2	1	0,19	0,09		
Instab.:l=	210,0	$\beta^*l=$		147,0	-8596	-19758	196	KcC= 0,97	KcM= 1,00	Rx= 0,21	Ry= 0,16									
Sez.N. 1094	132	5,42		22	-11316	-22957	135	84	40	-62	5	36	2	0	0	5	0,16	0,09		
Trave H=15	qn= -746			22	-11280	-22944	124	84	-6	-62	5	36	2	0	0	5	0,16	0,09		
Asta: 361	133	6,67		22	-10833	-23384	-24	84	-587	-62	4	36	0	0	0	5	0,16	0,10		
Instab.:l=	206,0	$\beta^*l=$		144,2	-11316	-22957	135	KcC= 0,97	KcM= 1,00	Rx= 0,18	Ry= 0,14									
Sez.N. 1095	133	6,67		22	-10440	-23384	-39	-111	2157	-52	5	45	1	0	1	4	0,19	0,13		
Trave H=14	qn= -1042			22	-10296	-21193	73	-111	1811	-52	5	41	1	0	1	4	0,17	0,12		
Asta: 362	134	7,47		22	-10145	-19268	192	-111	1447	-52	5	37	3	0	1	4	0,16	0,11		
Instab.:l=	205,9	$\beta^*l=$		144,2	-10440	-23384	-39	KcC= 0,97	KcM= 1,00	Rx= 0,21	Ry= 0,16									
Sez.N. 1077	134	7,47		22	-9796	-19272	174	65	3779	-62	5	46	3	0	3	5	0,20	0,20		
Trave H=12	qn= -1091			22	-9656	-13574	59	65	3158	-62	5	33	1	0	2	5	0,14	0,18		
Asta: 363	135	8,24		22	-9516	-8968	-57	65	2537	-62	5	22	1	0	2	5	0,09	0,16		
Instab.:l=	351,7	$\beta^*l=$		246,2	-9796	-19272	174	KcC= 0,86	KcM= 0,96	Rx= 0,24	Ry= 0,18									
Sez.N. 1078	135	8,24		22	-9021	-8968	-61	-35	2565	-46	5	27	1	0	2	4	0,12	0,15		
Trave H=11	qn= -1081			22	-8888	-5271	0	-35	1967	-46	5	16	0	0	2	4	0,07	0,13		
Asta: 364	136	8,99		16	-7487	9262	-40	3	375	-46	4	28	1	0	0	4	0,12	0,08		
Instab.:l=	348,6	$\beta^*l=$		244,0	-8818	-9255	-60	KcC= 0,87	KcM= 1,00	Rx= 0,15	Ry= 0,11									
Sez.N. 1079	136	8,99		16	-7136	9279	-46	-28	10	-19	5	37	1	0	0	2	0,16	0,03		
Trave H=97	qn= -1071			16	-7132	9186	-45	-28	-6	-19	5	37	1	0	0	2	0,16	0,03		
Asta: 365	137	9,75		20	-8044	7378	32	-12	230	-19	5	29	1	0	0	2	0,13	0,04		
Instab.:l=	348,6	$\beta^*l=$		244,0	-7136	9279	-46	KcC= 0,87	KcM= 1,00	Rx= 0,18	Ry= 0,14									
Sez.N. 1080	137	9,75		20	-7642	7379	32	9	-1491	-19	6	41	1	0	2	2	0,18	0,10		
Trave H=82	qn= -1060			20	-7512	4151	16	9	-2075	-19	6	23	0	0	2	2	0,10	0,12		
Asta: 366	130	10,52		20	-7386	0	0	9	-2643	-19	6	0	0	0	3	2	0,00	0,15		
Instab.:l=	357,0	$\beta^*l=$		357,0	-7642	7379	32	KcC= 0,56	KcM= 1,00	Rx= 0,22	Ry= 0,17									
Sez.N. 1086	145	10,52		17	10	0	0	0	38	1	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01		
Colmo2x8x2	qn= -12			28	34	56	0	0	0	0	0	5	0	0	0	0	0,03	0,00		
Asta: 367	130	10,52		17	10	0	0	0	-38	1	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01		
Instab.:l=	601,0	$\beta^*l=$		601,0	-29	56	0	KcC= 0,18	KcM= 1,00	Rx= 0,03	Ry= 0,03									
Sez.N. 1086	130	10,52		31	345	0	0	0	38	0	1	0	0	0	0	0	0,01	0,01		
Colmo2x8x2	qn= -12			31	345	56	0	0	0	0	1	5	0	0	0	0	0,04	0,00		
Asta: 368	115	10,52		31	345	0	0	0	-38	0	1	0	0	0	0	0	0,01	0,01		
Instab.:l=	601,0	$\beta^*l=$		601,0	345	56	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,04	Ry= 0,03									
Sez.N. 1081	51	1,46		20	-150	0	0	0	58	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,01		
Correnti 1	qn= -53			26	12	32	1	0	-5	0	0	4	0	0	0	0	0,02	0,00		
Asta: 369	138	3,75		26	180	-16	1	0	-71	0	1	2	0	0	0	0	0,02	0,01		
Instab.:l=	245,3	$\beta^*l=$		245,3	12	32	1	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,02	Ry= 0,02									
Sez.N. 1081	138	3,75		21	254	-17	-1	-19	-15	0	1	2	0	0	0	0	0,02	0,01		
Correnti 1	qn= -139			21	288	-24	5	-19	-41	0	1	3	1	0	0	0	0,03	0,01		
Asta: 370	47	4,22		21	322	-39	11	-19	-67	0	1	5	2	0	0	0	0,05	0,02		
Instab.:l=	59,4	$\beta^*l=$		41,6	322	-39	11	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,05	Ry= 0,05									
Sez.N. 1081	139	5,42		29	-521	-2	-4	-3	97	1	2	0	1	0	1	0	0,01	0,03		
Correnti 1	qn= -343			29	-448	38	1	-3	-3	1	2	5	0	0	0	0	0,03	0,01		
Asta: 371	140	6,60		17	-349	-45	11	-8	-139	0	1	6	2	0	1	0	0,04	0,03		
Instab.:l=	201,7	$\beta^*l=$		141,2	-349	-45	11	KcC= 0,89	KcM= 1,00	Rx= 0,05	Ry= 0,05									
Sez.N. 1081	46	6,75		25	-418	-86	-11	-10	183	1	2	11	2	0	1	0	0,07	0,04		
Correnti 1	qn= -479			30	-335	40	-4	11	-2	-1	1	5	1	0	0	0	0,03	0,01		
Asta: 372	141	7,47		30	-312	29	-9	11	-55	-1	1	4	2	0	0	0	0,03	0,02		
Instab.:l=	179,6	$\beta^*l=$		125,7	-418	-86	-11	KcC= 0,92	KcM= 1,00	Rx= 0,08	Ry= 0,07									
Sez.N. 1081	141	7,47		30	-313	29	-9	-13	-20	1	1	4	2	0	0	0	0,03	0,01		
Correnti 1	qn= -507			31	-292	-8	-1	-12	-104	1	1	1	0	0	1	0	0,01	0,03		
Asta: 373	45	7,75		30	-271	-94	7	-13	-187	1	1	12	1	0	1	0	0,07	0,05		
Instab.:l=	118,7	$\beta^*l=$		83,1	-271	-94	7	KcC= 0,98	KcM= 1,00	Rx= 0,08	Ry= 0,06									
Sez.N. 1081	44	8,35		30	-38	-101	6	4	205	-1	0	12	1	0	1	0	0,08	0,05		
Correnti 1	qn= -509			19	-36	-91	-1	0	198	0	0	11	0	0	1	0	0,07	0,04		
Asta: 374	43	9,00		30	56	-94	-7	4	-200	-1	0	12	1	0	1	0	0,08	0,05		
Instab.:l=	287,4	$\beta^*l=$		201,2	-38	-101	6	KcC= 0,71	KcM= 1,00	Rx= 0,08	Ry= 0,06									
Sez.N. 1081	43	9,00		24	-97	-94	34	33	199	9	0	12	7	0	1	2	0,10	0,11		
Correnti 1	qn= -511			24	-55	45	-12	33	0	9	0	6	2	0	0	2	0,04	0,07		
Asta: 375	42	9,60		24	-10	-105	-60	33	-206	9	0	13	12	0	1	2	0,13	0,11		
Instab.:l=	286,4	$\beta^*l=$		200,4	-10	-105	-60	KcC= 0,72	KcM= 1,00	Rx= 0,13	Ry= 0,12									
Sez.N. 1081	144	9,75		24	-40	17	137	106	107	11	0	2	27	1	1	3	0,17	0,12		
Correnti 1	qn= -511			25	-7	50	19	102	-49	11	0	6	4	1	0	3	0,05	0,11		
Asta: 376	41	10,20		24	25	-81	-92	106	-199	11	0	10	18	1	1	3	0,15	0,14		
Instab.:l=	216,2	$\beta^*l=$		216,2	-40	17	137	KcC= 0,66	KcM= 1,00	Rx= 0,12	Ry= 0,17									

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - LEGNO																		
VERIFICHE ASTE IN LEGNO																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tratto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	σn	σMx	σMy	τx	τy	τMt	Rapp. Fless	Rapp. Taglio
Sez.N. 1081	50	1,46	19		-148	0	0	-1	62	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,01
Correnti 1	qn=	-56	24		17	34	1	-1	-7	0	0	4	0	0	0	0	0,03	0,00
Asta: 377	146	3,75	16		183	-18	2	-1	-76	0	1	2	0	0	0	0	0,02	0,02
Instab.:l=	247,6	β*l=	247,6		17	34	1	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,03	Ry=	0,02			
Sez.N. 1081	34	4,15	24		-765	-40	-20	-20	92	0	3	5	4	0	1	0	0,05	0,02
Correnti 1	qn=	-141	22		-667	6	0	-11	20	2	3	1	0	0	0	0	0,00	0,02
Asta: 378	147	5,42	22		-576	-6	12	-11	-50	2	2	1	2	0	0	0	0,02	0,02
Instab.:l=	159,7	β*l=	111,8		-765	-40	-20	KcC=	0,94	KcM=	1,00	Rx=	0,07	Ry=	0,06			
Sez.N. 1081	147	5,42	24		-558	-5	5	-3	98	-2	2	1	1	0	1	1	0,01	0,04
Correnti 1	qn=	-343	17		-488	36	13	-9	-2	-2	2	4	3	0	0	1	0,04	0,02
Asta: 379	148	6,60	17		-389	-45	24	-9	-138	-2	2	6	5	0	1	1	0,05	0,04
Instab.:l=	201,7	β*l=	141,2		-389	-45	24	KcC=	0,89	KcM=	1,00	Rx=	0,06	Ry=	0,06			
Sez.N. 1081	35	6,75	16		-438	-91	-51	-48	188	2	2	11	10	0	1	1	0,11	0,06
Correnti 1	qn=	-482	24		-357	42	19	-46	-6	2	1	5	4	0	0	1	0,05	0,02
Asta: 380	149	7,47	16		-334	29	38	-48	-59	2	1	4	7	0	0	1	0,06	0,04
Instab.:l=	185,1	β*l=	129,6		-438	-91	-51	KcC=	0,91	KcM=	1,00	Rx=	0,12	Ry=	0,12			
Sez.N. 1081	149	7,47	16		-335	29	38	57	-30	-3	1	4	7	0	0	1	0,06	0,04
Correnti 1	qn=	-506	24		-314	-13	4	57	-112	-3	1	2	1	0	1	1	0,01	0,06
Asta: 381	36	7,75	24		-294	-94	-27	57	-188	-3	1	12	5	0	1	1	0,09	0,07
Instab.:l=	112,9	β*l=	79,0		-294	-94	-27	KcC=	0,98	KcM=	1,00	Rx=	0,10	Ry=	0,09			
Sez.N. 1081	37	8,35	16		-60	-101	-15	-8	205	2	0	13	3	0	1	1	0,09	0,06
Correnti 1	qn=	-509	18		-14	48	-6	-7	6	2	0	6	1	0	0	0	0,04	0,02
Asta: 382	38	9,00	28		-94	10	10	-7	-200	2	0	12	2	0	1	0	0,08	0,05
Instab.:l=	287,4	β*l=	201,2		-60	-101	-15	KcC=	0,71	KcM=	1,00	Rx=	0,09	Ry=	0,07			
Sez.N. 1081	38	9,00	28		-71	-93	-26	-25	198	-7	0	12	5	0	1	2	0,09	0,09
Correnti 1	qn=	-511	28		-28	45	9	-25	-1	-7	0	6	2	0	0	2	0,04	0,05
Asta: 383	39	9,60	28		-106	45	45	-25	-207	-7	0	13	9	0	1	2	0,11	0,09
Instab.:l=	286,4	β*l=	200,4		-106	45	45	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,11	Ry=	0,11			
Sez.N. 1081	152	9,75	28		-17	24	-116	-89	99	-9	0	3	23	1	1	2	0,15	0,10
Correnti 1	qn=	-510	28		5	59	-53	-89	0	-9	0	7	10	1	0	2	0,09	0,08
Asta: 384	40	10,20	28		-49	-80	72	-89	-198	-9	0	10	14	1	1	2	0,13	0,12
Instab.:l=	210,4	β*l=	210,4		-17	24	-116	KcC=	0,68	KcM=	1,00	Rx=	0,11	Ry=	0,15			
Sez.N. 1093	47	4,22	32		-920	0	0	4	40	0	2	0	0	0	0	0	0,00	0,01
Piedritti	qn=	0	32		-924	9	-1	4	40	0	2	1	0	0	0	0	0,00	0,01
Asta: 385	47	3,75	32		-927	19	-2	4	40	0	2	1	0	0	0	0	0,01	0,01
Instab.:l=	47,0	β*l=	47,0		-928	19	-2	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,02	Ry=	0,02			
Sez.N. 1093	46	6,75	16		-307	0	0	-5	-4	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Piedritti	qn=	0	18		-312	-1	2	-5	-4	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Asta: 386	46	6,15	18		-316	-2	3	-5	-4	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Instab.:l=	60,0	β*l=	60,0		-316	-2	3	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,01	Ry=	0,01			
Sez.N. 1093	45	7,75	16		-338	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Piedritti	qn=	0	18		-350	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Asta: 387	45	6,15	18		-363	-1	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Instab.:l=	160,0	β*l=	160,0		-363	-1	0	KcC=	0,88	KcM=	1,00	Rx=	0,01	Ry=	0,01			
Sez.N. 1093	44	8,35	16		-419	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Piedritti	qn=	0	16		-435	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Asta: 388	44	6,15	18		-452	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Instab.:l=	220,0	β*l=	220,0		-452	0	0	KcC=	0,73	KcM=	1,00	Rx=	0,01	Ry=	0,01			
Sez.N. 1082	43	9,00	16		-441	0	0	-8	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Piedritti	qn=	0	16		-446	0	2	-8	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Asta: 389	43	8,55	16		-451	0	3	-8	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Instab.:l=	45,0	β*l=	45,0		-451	0	3	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,01	Ry=	0,01			
Sez.N. 1082	42	9,60	24		-433	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Piedritti	qn=	0	24		-444	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Asta: 390	42	8,55	24		-456	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Instab.:l=	105,0	β*l=	105,0		-456	0	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,01	Ry=	0,01			
Sez.N. 1082	41	10,20	16		-426	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Piedritti	qn=	0	16		-444	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Asta: 391	41	8,55	16		-463	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Instab.:l=	165,0	β*l=	165,0		-463	0	0	KcC=	0,95	KcM=	1,00	Rx=	0,01	Ry=	0,01			
Sez.N. 1082	40	10,20	16		-430	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Piedritti	qn=	0	16		-447	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Asta: 392	40	8,55	16		-466	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Instab.:l=	165,0	β*l=	165,0		-466	0	0	KcC=	0,95	KcM=	1,00	Rx=	0,01	Ry=	0,01			
Sez.N. 1082	39	9,60	16		-435	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Piedritti	qn=	0	20		-445	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Asta: 393	39	8,55	20		-457	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Instab.:l=	105,0	β*l=	105,0		-458	0	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,01	Ry=	0,01			
Sez.N. 1082	38	9,00	16		-428	0	0	8	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - LEGNO																		
VERIFICHE ASTE IN LEGNO																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tratto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	σn	σMx	σMy (kg/cmq)	τx	τy	τMt	Rapp. Fless	Rapp. Taglio
Piedritti	qn=	0	16	-433	0	-2	8	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Asta: 394	38	8,55	27	-438	0	-3	8	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Instab.:l=	45,0	β*l=	45,0	-440	0	-3	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,01	Ry= 0,01								
Sez.N. 1093	37	8,35	16	-435	0	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Piedritti	qn=	0	23	-452	0	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Asta: 395	37	6,15	23	-469	0	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Instab.:l=	220,0	β*l=	220,0	-469	0	0	KcC= 0,73	KcM= 1,00	Rx= 0,01	Ry= 0,01								
Sez.N. 1093	36	7,75	17	-319	0	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Piedritti	qn=	0	23	-330	0	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Asta: 396	36	6,15	23	-343	0	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Instab.:l=	160,0	β*l=	160,0	-343	0	0	KcC= 0,88	KcM= 1,00	Rx= 0,01	Ry= 0,01								
Sez.N. 1093	35	6,75	31	-288	0	0	5	-1	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Piedritti	qn=	0	23	-291	0	-2	5	-1	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Asta: 397	35	6,15	23	-296	0	-3	5	-1	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Instab.:l=	60,0	β*l=	60,0	-298	0	-3	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,01	Ry= 0,01								
Sez.N. 1093	34	4,15	31	-936	0	0	-7	8	0	2	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Piedritti	qn=	0	31	-939	2	1	-7	8	0	2	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Asta: 398	34	3,75	31	-942	3	3	-7	8	0	2	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Instab.:l=	40,0	β*l=	40,0	-942	3	3	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,02	Ry= 0,02								
Sez.N. 1093	51	1,46	18	-194	0	0	0	-81	0	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01
Piedritti	qn=	0	18	-205	-57	0	0	-81	0	1	3	0	0	0	0	0	0,02	0,01
Asta: 399	51	0,00	18	-216	-118	0	0	-81	0	1	6	0	0	0	0	0	0,04	0,01
Instab.:l=	146,0	β*l=	146,0	-216	-118	0	KcC= 0,91	KcM= 1,00	Rx= 0,04	Ry= 0,03								
Sez.N. 1093	50	1,46	16	-194	0	1	0	17	0	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Piedritti	qn=	0	16	-205	12	0	0	17	0	1	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Asta: 400	50	0,00	16	-217	25	0	0	17	0	1	1	0	0	0	0	0	0,01	0,00
Instab.:l=	146,0	β*l=	146,0	-217	25	0	KcC= 0,91	KcM= 1,00	Rx= 0,01	Ry= 0,01								
Sez.N. 1081	47	4,22	29	-719	-39	10	11	91	0	3	5	2	0	1	0	0	0,04	0,02
Correnti 1	qn=	-141	16	-631	4	-4	-1	24	-1	3	0	1	0	0	0	0	0,01	0,01
Asta: 401	139	5,42	16	-545	-3	-7	-1	-42	-1	2	0	1	0	0	0	0	0,01	0,02
Instab.:l=	150,5	β*l=	105,4	-719	-39	10	KcC= 0,95	KcM= 1,00	Rx= 0,06	Ry= 0,05								
Sez.N. 1081	45	7,75	22	-112	-94	5	5	203	1	0	12	1	0	1	0	0	0,07	0,05
Correnti 1	qn=	-511	22	-69	52	-3	5	0	1	0	6	1	0	0	0	0	0,04	0,01
Asta: 402	142	8,24	22	-42	-4	-7	5	-126	1	0	1	1	0	1	0	0	0,01	0,03
Instab.:l=	233,0	β*l=	163,1	-112	-94	5	KcC= 0,83	KcM= 1,00	Rx= 0,08	Ry= 0,06								
Sez.N. 1081	146	3,75	16	241	-19	2	40	-21	0	1	2	0	0	0	0	0	0,03	0,01
Correnti 1	qn=	-137	24	268	-26	-9	45	-42	0	1	3	2	0	0	0	0	0,04	0,02
Asta: 403	34	4,15	24	297	-40	-21	45	-64	0	1	5	4	0	0	0	0	0,06	0,02
Instab.:l=	50,3	β*l=	35,2	297	-40	-21	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,06	Ry= 0,06								
Sez.N. 1081	142	8,24	22	-37	-4	-7	-32	-145	1	0	0	1	0	1	0	0	0,01	0,04
Correnti 1	qn=	-511	22	-29	-47	1	-32	-182	1	0	6	0	0	1	0	0	0,04	0,05
Asta: 404	44	8,35	22	-21	-101	9	-32	-220	1	0	12	2	0	1	0	0	0,08	0,05
Instab.:l=	53,3	β*l=	37,3	-21	-101	9	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,08	Ry= 0,06								
Sez.N. 1081	42	9,60	24	-68	-105	-150	-409	225	10	0	13	29	2	1	3	0,23	0,20	
Correnti 1	qn=	-511	24	-57	-35	-6	-409	176	10	0	4	1	2	1	3	0,03	0,19	
Asta: 405	144	9,75	24	-46	18	137	-409	126	10	0	2	27	2	1	3	0,17	0,18	
Instab.:l=	70,1	β*l=	49,1	-68	-105	-150	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,20	Ry= 0,23								
Sez.N. 1081	41	10,20	25	-327	-81	-30	-22	156	3	1	10	6	0	1	1	0,08	0,06	
Correnti 1	qn=	-509	25	-303	-5	-15	-22	57	3	1	1	3	0	0	1	0,02	0,04	
Asta: 406	145	10,52	25	-280	0	0	-22	-42	3	1	0	0	0	0	1	0,00	0,03	
Instab.:l=	140,8	β*l=	140,8	-327	-81	-30	KcC= 0,89	KcM= 1,00	Rx= 0,09	Ry= 0,09								
Sez.N. 1081	40	10,20	29	-325	-80	34	23	158	3	1	10	7	0	1	1	0,09	0,05	
Correnti 1	qn=	-510	25	-302	-4	16	23	58	3	1	0	3	0	0	1	0,02	0,03	
Asta: 407	145	10,52	25	-278	0	-1	23	-49	3	1	0	0	0	0	1	0,00	0,03	
Instab.:l=	146,6	β*l=	146,6	-325	-80	34	KcC= 0,87	KcM= 1,00	Rx= 0,10	Ry= 0,09								
Sez.N. 1081	39	9,60	28	-39	-106	137	332	226	11	0	13	27	2	1	3	0,21	0,19	
Correnti 1	qn=	-512	28	-29	-31	11	332	172	11	0	4	2	2	1	3	0,03	0,18	
Asta: 408	152	9,75	28	-18	24	-116	332	118	11	0	3	23	2	1	3	0,15	0,16	
Instab.:l=	76,0	β*l=	53,2	-39	-106	137	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,19	Ry= 0,21								
Sez.N. 1081	150	8,24	16	19	-13	25	106	-153	1	0	2	5	1	1	0	0,04	0,06	
Correnti 1	qn=	-507	16	27	-53	0	106	-187	1	0	7	0	1	1	0	0,04	0,06	
Asta: 409	37	8,35	16	35	-101	-25	106	-220	1	0	13	5	1	1	0	0,10	0,07	
Instab.:l=	47,5	β*l=	33,3	35	-101	-25	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,10	Ry= 0,08								
Sez.N. 1081	36	7,75	16	-61	-94	-22	-20	203	0	0	12	4	0	1	0	0,09	0,05	
Correnti 1	qn=	-512	16	-18	52	7	-20	-2	0	0	6	1	0	0	0	0,04	0,01	
Asta: 410	150	8,24	22	5	-13	8	-8	-135	-1	0	2	2	0	1	0	0,02	0,04	
Instab.:l=	238,9	β*l=	167,2	-61	-94	-22	KcC= 0,82	KcM= 1,00	Rx= 0,09	Ry= 0,08								
Sez.N. 1093	47	3,75	18	-867	19	0	0	-16	0	2	1	0	0	0	0	0,01	0,00	
Piedritti	qn=	0	18	-896	-12	0	0	-16	0	2	1	0	0	0	0	0,00	0,00	
Asta: 411	47	0,00	18	-924	-43	0	0	-16	0	2	2	0	0	0	0	0,01	0,00	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - LEGNO																		
VERIFICHE ASTE IN LEGNO																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Trat to	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	σn	σMx	σMy	τx	τy	τMt	Rapp. Fless	Rapp. Taglio
Instab.:l=	375,0	β*l=	375,0		-924	-43	0	KcC= 0,34	KcM= 1,00	Rx= 0,03	Ry= 0,05							
Sez.N. 1093	46	3,75	18		-379	6	0	0	-6	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Piedritti	qn=	0	18		-408	-6	0	0	-6	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Asta: 412	46	0,00	18		-436	-18	0	0	-6	0	1	1	0	0	0	0	0,01	0,00
Instab.:l=	375,0	β*l=	375,0		-437	-18	0	KcC= 0,34	KcM= 1,00	Rx= 0,01	Ry= 0,02							
Sez.N. 1093	45	3,75	18		-374	3	0	0	-3	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Piedritti	qn=	0	18		-403	-3	0	0	-3	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Asta: 413	45	0,00	18		-432	-8	0	0	-3	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Instab.:l=	375,0	β*l=	375,0		-433	-8	0	KcC= 0,34	KcM= 1,00	Rx= 0,01	Ry= 0,02							
Sez.N. 1093	44	3,75	18		-523	1	0	0	-1	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Piedritti	qn=	0	18		-552	-1	0	0	-1	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Asta: 414	44	0,00	18		-581	-3	0	0	-1	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Instab.:l=	375,0	β*l=	375,0		-581	-3	0	KcC= 0,34	KcM= 1,00	Rx= 0,01	Ry= 0,03							
Sez.N. 1082	43	3,75	18		-515	1	0	0	-1	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Piedritti	qn=	0	18		-557	-1	0	0	-1	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Asta: 415	43	0,00	18		-597	-2	0	0	-1	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Instab.:l=	375,0	β*l=	375,0		-598	-2	0	KcC= 0,60	KcM= 1,00	Rx= 0,01	Ry= 0,01							
Sez.N. 1082	42	3,75	18		-613	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Piedritti	qn=	0	18		-654	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Asta: 416	42	0,00	18		-695	-1	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Instab.:l=	375,0	β*l=	375,0		-695	-1	0	KcC= 0,60	KcM= 1,00	Rx= 0,01	Ry= 0,01							
Sez.N. 1082	41	3,75	27		-529	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Piedritti	qn=	0	27		-570	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Asta: 417	41	0,00	31		-611	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Instab.:l=	375,0	β*l=	375,0		-611	0	0	KcC= 0,60	KcM= 1,00	Rx= 0,01	Ry= 0,01							
Sez.N. 1082	40	3,75	31		-623	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Piedritti	qn=	0	31		-664	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Asta: 418	40	0,00	31		-704	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Instab.:l=	375,0	β*l=	375,0		-704	0	0	KcC= 0,60	KcM= 1,00	Rx= 0,01	Ry= 0,01							
Sez.N. 1082	39	3,75	23		-524	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Piedritti	qn=	0	31		-565	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Asta: 419	39	0,00	31		-606	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Instab.:l=	375,0	β*l=	375,0		-606	0	0	KcC= 0,60	KcM= 1,00	Rx= 0,01	Ry= 0,01							
Sez.N. 1082	38	3,75	23		-588	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Piedritti	qn=	0	31		-629	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Asta: 420	38	0,00	31		-669	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Instab.:l=	375,0	β*l=	375,0		-670	0	0	KcC= 0,60	KcM= 1,00	Rx= 0,01	Ry= 0,01							
Sez.N. 1093	37	3,75	31		-449	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Piedritti	qn=	0	31		-478	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Asta: 421	37	0,00	31		-506	-1	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Instab.:l=	375,0	β*l=	375,0		-507	0	0	KcC= 0,34	KcM= 1,00	Rx= 0,01	Ry= 0,02							
Sez.N. 1093	36	3,75	31		-414	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Piedritti	qn=	0	31		-443	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Asta: 422	36	0,00	31		-472	-1	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Instab.:l=	375,0	β*l=	375,0		-472	-1	0	KcC= 0,34	KcM= 1,00	Rx= 0,01	Ry= 0,02							
Sez.N. 1093	35	3,75	31		-335	1	0	0	-1	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Piedritti	qn=	0	31		-364	-1	0	0	-1	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Asta: 423	35	0,00	31		-392	-3	0	0	-1	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Instab.:l=	375,0	β*l=	375,0		-393	-2	0	KcC= 0,34	KcM= 1,00	Rx= 0,01	Ry= 0,02							
Sez.N. 1093	34	3,75	31		-932	3	0	0	-2	0	2	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Piedritti	qn=	0	31		-962	-2	0	0	-2	0	2	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Asta: 424	34	0,00	31		-990	-6	0	0	-2	0	3	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Instab.:l=	375,0	β*l=	375,0		-996	-6	0	KcC= 0,34	KcM= 1,00	Rx= 0,02	Ry= 0,05							
Sez.N. 1093	46	6,15	18		-325	-2	-1	0	3	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Piedritti	qn=	0	18		-343	2	0	0	3	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Asta: 425	46	3,75	18		-361	6	0	0	3	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Instab.:l=	240,0	β*l=	168,0		-361	6	0	KcC= 0,87	KcM= 1,00	Rx= 0,01	Ry= 0,01							
Sez.N. 1093	45	6,15	18		-381	-1	0	0	1	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Piedritti	qn=	0	18		-399	1	0	0	1	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Asta: 426	45	3,75	18		-417	3	0	0	1	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Instab.:l=	240,0	β*l=	168,0		-417	3	0	KcC= 0,87	KcM= 1,00	Rx= 0,01	Ry= 0,01							
Sez.N. 1093	44	6,15	18		-469	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Piedritti	qn=	0	18		-488	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Asta: 427	44	3,75	18		-506	1	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Instab.:l=	240,0	β*l=	168,0		-506	1	0	KcC= 0,87	KcM= 1,00	Rx= 0,01	Ry= 0,01							
Sez.N. 1082	43	6,15	18		-530	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Piedritti	qn=	0	18		-556	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Asta: 428	43	3,75	18		-583	1	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Instab.:l=	240,0	β*l=	168,0		-583	1	0	KcC= 0,95	KcM= 1,00	Rx= 0,01	Ry= 0,01							

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - LEGNO																		
VERIFICHE ASTE IN LEGNO																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tratto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	σ_n	σ_{Mx}	σ_{My}	τ_x	τ_y	τ_{Mt}	Rapp. Fless	Rapp. Taglio
Sez.N. 1082	42	6,15	24	-543	0	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Piedritti qn=	0	24	-569	0	0	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Asta: 429	42	3,75	18	-596	0	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Instab.:l=	240,0	$\beta^*_l=$	168,0	-596	0	0	KcC=	0,95	KcM=	1,00	Rx=	0,01	Ry=	0,01				
Sez.N. 1082	41	6,15	16	-550	0	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Piedritti qn=	0	16	-576	0	0	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Asta: 430	41	3,75	27	-602	0	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Instab.:l=	240,0	$\beta^*_l=$	168,0	-602	0	0	KcC=	0,95	KcM=	1,00	Rx=	0,01	Ry=	0,01				
Sez.N. 1082	40	6,15	18	-553	0	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Piedritti qn=	0	27	-579	0	0	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Asta: 431	40	3,75	27	-605	0	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Instab.:l=	240,0	$\beta^*_l=$	168,0	-605	0	0	KcC=	0,95	KcM=	1,00	Rx=	0,01	Ry=	0,01				
Sez.N. 1082	39	6,15	23	-545	0	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Piedritti qn=	0	31	-571	0	0	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Asta: 432	39	3,75	23	-597	0	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Instab.:l=	240,0	$\beta^*_l=$	168,0	-597	0	0	KcC=	0,95	KcM=	1,00	Rx=	0,01	Ry=	0,01				
Sez.N. 1082	38	6,15	19	-517	0	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Piedritti qn=	0	31	-544	0	0	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Asta: 433	38	3,75	23	-570	0	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Instab.:l=	240,0	$\beta^*_l=$	168,0	-571	0	0	KcC=	0,95	KcM=	1,00	Rx=	0,01	Ry=	0,01				
Sez.N. 1093	37	6,15	22	-486	0	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Piedritti qn=	0	31	-505	0	0	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Asta: 434	37	3,75	23	-523	0	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Instab.:l=	240,0	$\beta^*_l=$	168,0	-523	0	0	KcC=	0,87	KcM=	1,00	Rx=	0,01	Ry=	0,01				
Sez.N. 1093	36	6,15	23	-360	0	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Piedritti qn=	0	31	-378	0	0	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Asta: 435	36	3,75	23	-397	0	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Instab.:l=	240,0	$\beta^*_l=$	168,0	-397	0	0	KcC=	0,87	KcM=	1,00	Rx=	0,01	Ry=	0,01				
Sez.N. 1093	35	6,15	31	-306	0	1	1	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Piedritti qn=	0	31	-324	0	0	1	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Asta: 436	35	3,75	31	-342	1	0	1	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Instab.:l=	240,0	$\beta^*_l=$	168,0	-342	1	0	KcC=	0,87	KcM=	1,00	Rx=	0,01	Ry=	0,01				
Sez.N. 1082	43	8,55	16	-460	0	-1	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Piedritti qn=	0	16	-486	0	0	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Asta: 437	43	6,15	18	-512	0	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Instab.:l=	240,0	$\beta^*_l=$	168,0	-513	0	0	KcC=	0,95	KcM=	1,00	Rx=	0,01	Ry=	0,01				
Sez.N. 1082	42	8,55	24	-474	0	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Piedritti qn=	0	24	-500	0	0	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Asta: 438	42	6,15	24	-526	0	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Instab.:l=	240,0	$\beta^*_l=$	168,0	-526	0	0	KcC=	0,95	KcM=	1,00	Rx=	0,01	Ry=	0,01				
Sez.N. 1082	41	8,55	16	-480	0	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Piedritti qn=	0	16	-506	0	0	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Asta: 439	41	6,15	16	-532	0	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Instab.:l=	240,0	$\beta^*_l=$	168,0	-532	0	0	KcC=	0,95	KcM=	1,00	Rx=	0,01	Ry=	0,01				
Sez.N. 1082	40	8,55	16	-483	0	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Piedritti qn=	0	16	-509	0	0	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Asta: 440	40	6,15	18	-536	0	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Instab.:l=	240,0	$\beta^*_l=$	168,0	-536	0	0	KcC=	0,95	KcM=	1,00	Rx=	0,01	Ry=	0,01				
Sez.N. 1082	39	8,55	20	-475	0	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Piedritti qn=	0	16	-501	0	0	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Asta: 441	39	6,15	23	-527	0	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Instab.:l=	240,0	$\beta^*_l=$	168,0	-528	0	0	KcC=	0,95	KcM=	1,00	Rx=	0,01	Ry=	0,01				
Sez.N. 1082	38	8,55	23	-448	0	1	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Piedritti qn=	0	23	-474	0	0	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Asta: 442	38	6,15	23	-501	0	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Instab.:l=	240,0	$\beta^*_l=$	168,0	-501	0	0	KcC=	0,95	KcM=	1,00	Rx=	0,01	Ry=	0,01				
Sez.N. 1083	138	3,75	20	-138	0	-1	14	-39	0	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,02
Correnti10 qn=	6	20	-138	-7	-3	15	-39	0	0	0	1	2	1	0	0	0	0,01	0,02
Asta: 443	47	3,75	20	-138	-14	-6	16	-39	0	0	1	3	2	0	0	0	0,03	0,02
Instab.:l=	35,8	$\beta^*_l=$	25,1	-138	-14	-6	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,03	Ry=	0,03				
Sez.N. 1083	47	3,75	19	0	0	-4	-9	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0,01	0,00
Correnti10 qn=	6	20	0	0	2	0	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0,00	0,00
Asta: 444	46	3,75	20	0	0	-4	9	0	0	0	0	2	0	0	0	0	0,01	0,00
Instab.:l=	280,0	$\beta^*_l=$	280,0	0	0	-4	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,01	Ry=	0,01				
Sez.N. 1083	46	3,75	18	0	0	-4	-9	0	0	0	0	2	0	0	0	0	0,01	0,00
Correnti10 qn=	6	16	0	0	2	0	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0,00	0,00
Asta: 445	45	3,75	20	0	0	-4	9	0	0	0	0	2	0	0	0	0	0,01	0,00
Instab.:l=	280,0	$\beta^*_l=$	280,0	0	0	-4	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,01	Ry=	0,01				
Sez.N. 1083	45	3,75	16	0	0	-4	-9	0	0	0	0	2	0	0	0	0	0,01	0,00
Correnti10 qn=	6	16	0	0	2	0	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0,00	0,00

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - LEGNO																			
VERIFICHE ASTE IN LEGNO																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Trat to	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	σn	σMx	σMy	τx	τy	τMt	Rapp. Fless	Rapp. Taglio	
Asta: 446	44	3,75		16	0	0	-4	9	0	0	0	0	1	0	0	0	0,01	0,00	
Instab.:l=	280,0	β¹=	280,0		0	0	-4	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,01	Ry=	0,01						
Sez.N. 1083	44	3,75		16	0	0	-4	-9	0	0	0	0	2	0	0	0	0,01	0,00	
Correnti10	qn= 6	16		16	0	0	2	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0,00	0,00	
Asta: 447	43	3,75		16	0	0	-4	9	0	0	0	0	2	0	0	0	0,01	0,00	
Instab.:l=	280,0	β¹=	280,0		0	0	-4	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,01	Ry=	0,01						
Sez.N. 1083	43	3,75		16	0	0	-4	-9	0	0	0	0	2	0	0	0	0,01	0,00	
Correnti10	qn= 6	16		16	0	0	2	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0,00	0,00	
Asta: 448	42	3,75		16	0	0	-4	9	0	0	0	0	1	0	0	0	0,01	0,00	
Instab.:l=	280,0	β¹=	280,0		0	0	-4	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,01	Ry=	0,01						
Sez.N. 1083	42	3,75		16	0	0	-4	-9	0	0	0	0	2	0	0	0	0,01	0,00	
Correnti10	qn= 6	16		16	0	0	2	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0,00	0,00	
Asta: 449	41	3,75		16	0	0	-4	9	0	0	0	0	2	0	0	0	0,01	0,00	
Instab.:l=	280,0	β¹=	280,0		0	0	-4	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,01	Ry=	0,01						
Sez.N. 1083	41	3,75		16	0	0	-4	-9	0	0	0	0	2	0	0	0	0,01	0,00	
Correnti10	qn= 6	16		16	0	0	2	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0,00	0,00	
Asta: 450	40	3,75		16	0	0	-4	9	0	0	0	0	1	0	0	0	0,01	0,00	
Instab.:l=	280,0	β¹=	280,0		0	0	-4	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,01	Ry=	0,01						
Sez.N. 1083	40	3,75		16	0	0	-4	-9	0	0	0	0	1	0	0	0	0,01	0,00	
Correnti10	qn= 6	16		16	0	0	2	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0,00	0,00	
Asta: 451	39	3,75		20	0	0	-4	9	0	0	0	0	2	0	0	0	0,01	0,00	
Instab.:l=	280,0	β¹=	280,0		0	0	-4	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,01	Ry=	0,01						
Sez.N. 1083	39	3,75		16	0	0	-4	-9	0	0	0	0	2	0	0	0	0,01	0,00	
Correnti10	qn= 6	16		16	0	0	2	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0,00	0,00	
Asta: 452	38	3,75		20	0	0	-4	9	0	0	0	0	2	0	0	0	0,01	0,00	
Instab.:l=	280,0	β¹=	280,0		0	0	-4	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,01	Ry=	0,01						
Sez.N. 1083	38	3,75		17	0	0	-4	-9	0	0	0	0	1	0	0	0	0,01	0,00	
Correnti10	qn= 6	16		16	0	0	2	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0,00	0,00	
Asta: 453	37	3,75		22	0	0	-4	9	0	0	0	0	2	0	0	0	0,01	0,00	
Instab.:l=	280,0	β¹=	280,0		0	0	-4	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,01	Ry=	0,01						
Sez.N. 1083	37	3,75		17	0	0	-4	-9	0	0	0	0	2	0	0	0	0,01	0,00	
Correnti10	qn= 6	16		16	0	0	2	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0,00	0,00	
Asta: 454	36	3,75		22	0	0	-4	9	0	0	0	0	2	0	0	0	0,01	0,00	
Instab.:l=	280,0	β¹=	280,0		0	0	-4	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,01	Ry=	0,01						
Sez.N. 1083	36	3,75		17	0	0	-4	-9	0	0	0	0	1	0	0	0	0,01	0,00	
Correnti10	qn= 6	16		16	0	0	2	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0,00	0,00	
Asta: 455	35	3,75		22	0	0	-4	9	0	0	0	0	2	0	0	0	0,01	0,00	
Instab.:l=	280,0	β¹=	280,0		0	0	-4	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,01	Ry=	0,01						
Sez.N. 1083	35	3,75		16	0	0	-4	-9	0	0	0	0	2	0	0	0	0,01	0,00	
Correnti10	qn= 6	16		16	0	0	2	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0,00	0,00	
Asta: 456	34	3,75		23	0	0	-4	9	0	0	0	0	2	0	0	0	0,01	0,00	
Instab.:l=	280,0	β¹=	280,0		0	0	-4	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,01	Ry=	0,01						
Sez.N. 1083	34	3,75		17	-127	-21	-7	-24	71	0	1	5	3	0	1	0	0,04	0,03	
Correnti10	qn= 6	17		17	-127	-11	-4	-23	71	0	1	3	1	0	1	0	0,02	0,03	
Asta: 457	146	3,75		17	-127	-1	0	-23	71	0	1	0	0	0	1	0	0,00	0,03	
Instab.:l=	29,8	β¹=	20,9		-127	-21	-7	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,05	Ry=	0,04						
Sez.N. 1083	46	6,15		18	0	0	-4	-9	0	0	0	0	1	0	0	0	0,01	0,00	
Correnti10	qn= 6	16		16	0	0	2	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0,00	0,00	
Asta: 458	45	6,15		20	0	0	-4	9	0	0	0	0	2	0	0	0	0,01	0,00	
Instab.:l=	280,0	β¹=	280,0		0	0	-4	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,01	Ry=	0,01						
Sez.N. 1083	45	6,15		16	0	0	-4	-9	0	0	0	0	2	0	0	0	0,01	0,00	
Correnti10	qn= 6	16		16	0	0	2	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0,00	0,00	
Asta: 459	44	6,15		16	0	0	-4	9	0	0	0	0	1	0	0	0	0,01	0,00	
Instab.:l=	280,0	β¹=	280,0		0	0	-4	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,01	Ry=	0,01						
Sez.N. 1083	44	6,15		16	0	0	-4	-9	0	0	0	0	2	0	0	0	0,01	0,00	
Correnti10	qn= 6	16		16	0	0	2	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0,00	0,00	
Asta: 460	43	6,15		16	0	0	-4	9	0	0	0	0	2	0	0	0	0,01	0,00	
Instab.:l=	280,0	β¹=	280,0		0	0	-4	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,01	Ry=	0,01						
Sez.N. 1083	43	6,15		16	0	0	-4	-9	0	0	0	0	2	0	0	0	0,01	0,00	
Correnti10	qn= 6	16		16	0	0	2	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0,00	0,00	
Asta: 461	42	6,15		16	0	0	-4	9	0	0	0	0	1	0	0	0	0,01	0,00	
Instab.:l=	280,0	β¹=	280,0		0	0	-4	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,01	Ry=	0,01						
Sez.N. 1083	42	6,15		16	0	0	-4	-9	0	0	0	0	2	0	0	0	0,01	0,00	
Correnti10	qn= 6	16		16	0	0	2	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0,00	0,00	
Asta: 462	41	6,15		16	0	0	-4	9	0	0	0	0	2	0	0	0	0,01	0,00	
Instab.:l=	280,0	β¹=	280,0		0	0	-4	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,01	Ry=	0,01						
Sez.N. 1083	41	6,15		16	0	0	-4	-9	0	0	0	0	2	0	0	0	0,01	0,00	
Correnti10	qn= 6	16		16	0	0	2	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0,00	0,00	
Asta: 463	40	6,15		16	0	0	-4	9	0	0	0	0	1	0	0	0	0,01	0,00	
Instab.:l=	280,0	β¹=	280,0		0	0	-4	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,01	Ry=	0,01						

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - LEGNO

VERIFICHE ASTE IN LEGNO

DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tratto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	σ_n	σ_{Mx}	σ_{My} (kg/cmq)	τ_x	τ_y	τ_{Mt}	Rapp. Fless	Rapp. Taglio
Sez.N. 1083	40	6,15	16	0	0	0	-4	-9	0	0	0	0	1	0	0	0	0,01	0,00
Correnti10	qn=	6	16	0	0	0	2	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0,00	0,00
Asta: 464	39	6,15	20	0	0	0	-4	9	0	0	0	0	2	0	0	0	0,01	0,00
Instab.:l=	280,0	$\beta^1=$	280,0	0	0	0	-4	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,01	Ry=	0,01						
Sez.N. 1083	39	6,15	16	0	0	0	-4	-9	0	0	0	0	1	0	0	0	0,01	0,00
Correnti10	qn=	6	16	0	0	0	2	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0,00	0,00
Asta: 465	38	6,15	22	0	0	0	-4	9	0	0	0	0	2	0	0	0	0,01	0,00
Instab.:l=	280,0	$\beta^1=$	280,0	0	0	0	-4	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,01	Ry=	0,01						
Sez.N. 1083	38	6,15	17	0	0	0	-4	-9	0	0	0	0	1	0	0	0	0,01	0,00
Correnti10	qn=	6	16	0	0	0	2	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0,00	0,00
Asta: 466	37	6,15	22	0	0	0	-4	9	0	0	0	0	2	0	0	0	0,01	0,00
Instab.:l=	280,0	$\beta^1=$	280,0	0	0	0	-4	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,01	Ry=	0,01						
Sez.N. 1083	37	6,15	17	0	0	0	-4	-9	0	0	0	0	1	0	0	0	0,01	0,00
Correnti10	qn=	6	16	0	0	0	2	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0,00	0,00
Asta: 467	36	6,15	22	0	0	0	-4	9	0	0	0	0	2	0	0	0	0,01	0,00
Instab.:l=	280,0	$\beta^1=$	280,0	0	0	0	-4	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,01	Ry=	0,01						
Sez.N. 1083	36	6,15	17	0	0	0	-4	-9	0	0	0	0	1	0	0	0	0,01	0,00
Correnti10	qn=	6	16	0	0	0	2	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0,00	0,00
Asta: 468	35	6,15	22	0	0	0	-4	9	0	0	0	0	2	0	0	0	0,01	0,00
Instab.:l=	280,0	$\beta^1=$	280,0	0	0	0	-4	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,01	Ry=	0,01						
Sez.N. 1083	43	8,55	16	0	0	0	-4	-9	0	0	0	0	2	0	0	0	0,01	0,00
Correnti10	qn=	6	16	0	0	0	2	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0,00	0,00
Asta: 469	42	8,55	20	0	0	0	-4	9	0	0	0	0	1	0	0	0	0,01	0,00
Instab.:l=	280,0	$\beta^1=$	280,0	0	0	0	-4	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,01	Ry=	0,01						
Sez.N. 1083	42	8,55	16	0	0	0	-4	-9	0	0	0	0	2	0	0	0	0,01	0,00
Correnti10	qn=	6	16	0	0	0	2	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0,00	0,00
Asta: 470	41	8,55	16	0	0	0	-4	9	0	0	0	0	2	0	0	0	0,01	0,00
Instab.:l=	280,0	$\beta^1=$	280,0	0	0	0	-4	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,01	Ry=	0,01						
Sez.N. 1083	41	8,55	16	0	0	0	-4	-9	0	0	0	0	2	0	0	0	0,01	0,00
Correnti10	qn=	6	16	0	0	0	2	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0,00	0,00
Asta: 471	40	8,55	16	0	0	0	-4	9	0	0	0	0	1	0	0	0	0,01	0,00
Instab.:l=	280,0	$\beta^1=$	280,0	0	0	0	-4	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,01	Ry=	0,01						
Sez.N. 1083	40	8,55	16	0	0	0	-4	-9	0	0	0	0	1	0	0	0	0,01	0,00
Correnti10	qn=	6	16	0	0	0	2	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0,00	0,00
Asta: 472	39	8,55	20	0	0	0	-4	9	0	0	0	0	2	0	0	0	0,01	0,00
Instab.:l=	280,0	$\beta^1=$	280,0	0	0	0	-4	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,01	Ry=	0,01						
Sez.N. 1083	39	8,55	16	0	0	0	-4	-9	0	0	0	0	2	0	0	0	0,01	0,00
Correnti10	qn=	6	16	0	0	0	2	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0,00	0,00
Asta: 473	38	8,55	22	0	0	0	-4	9	0	0	0	0	2	0	0	0	0,01	0,00
Instab.:l=	280,0	$\beta^1=$	280,0	0	0	0	-4	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,01	Ry=	0,01						
Sez.N. 1084	147	5,42	22	-26	0	0	0	0	23	-1	0	0	0	0	0	0	0,00	0,02
Arcarecci1	qn=	-8	23	-26	35	0	0	0	0	-1	0	5	0	0	0	0	0,03	0,01
Asta: 474	132	5,42	22	-26	0	0	0	0	-23	-1	0	0	0	0	0	0	0,00	0,02
Instab.:l=	601,0	$\beta^1=$	601,0	-26	35	0	0	KcC= 0,07	KcM= 0,99	Rx= 0,03	Ry=	0,03						
Sez.N. 1089	132	5,42	22	1035	0	0	0	0	38	0	3	0	0	0	0	0	0,03	0,01
Puntone 18	qn=	-13	22	1035	57	0	0	0	0	0	3	6	0	0	0	0	0,07	0,00
Asta: 475	117	5,42	22	1035	0	0	0	0	-38	0	3	0	0	0	0	0	0,03	0,01
Instab.:l=	601,0	$\beta^1=$	601,0	1035	57	0	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,07	Ry=	0,06						
Sez.N. 1084	117	5,42	16	75	0	0	0	0	23	2	0	0	0	0	0	0	1	0,00
Arcarecci1	qn=	-8	22	170	35	0	0	0	0	-2	1	5	0	0	0	1	0,04	0,02
Asta: 476	107	5,42	16	75	0	0	0	0	-23	2	0	0	0	0	0	1	0,00	0,02
Instab.:l=	601,0	$\beta^1=$	601,0	170	35	0	0	KcC= 1,00	KcM= 0,99	Rx= 0,04	Ry=	0,03						
Sez.N. 1085	149	7,47	16	-104	0	0	0	0	19	1	1	0	0	0	0	0	0,00	0,02
Arcarecci	qn=	-6	16	-104	28	0	0	0	0	1	1	5	0	0	0	0	0,03	0,01
Asta: 477	134	7,47	16	-104	0	0	0	0	-19	1	1	0	0	0	0	0	0,00	0,02
Instab.:l=	601,0	$\beta^1=$	601,0	-104	28	0	0	KcC= 0,05	KcM= 0,86	Rx= 0,05	Ry=	0,11						
Sez.N. 1089	134	7,47	25	136	0	0	0	0	38	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01
Puntone 18	qn=	-13	22	193	57	0	0	0	0	0	1	6	0	0	0	0	0,04	0,00
Asta: 478	119	7,47	25	136	0	0	0	0	-38	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01
Instab.:l=	601,0	$\beta^1=$	601,0	193	57	0	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,04	Ry=	0,03						
Sez.N. 1085	119	7,47	22	195	0	0	0	0	19	-1	1	0	0	0	0	0	0,01	0,02
Arcarecci	qn=	-6	22	195	28	0	0	0	0	-1	1	5	0	0	0	0	0,04	0,01
Asta: 479	109	7,47	22	195	0	0	0	0	-19	-1	1	0	0	0	0	0	0,01	0,02
Instab.:l=	601,0	$\beta^1=$	601,0	195	28	0	0	KcC= 1,00	KcM= 0,86	Rx= 0,05	Ry=	0,04						
Sez.N. 1084	139	5,42	23	3	0	0	0	0	23	1	0	0	0	0	0	0	0,00	0,02
Arcarecci1	qn=	-8	22	4	35	0	0	0	0	1	0	5	0	0	0	0	0,03	0,01
Asta: 480	124	5,42	23	3	0	0	0	0	-23	1	0	0	0	0	0	0	0,00	0,02
Instab.:l=	601,0	$\beta^1=$	601,0	-17	35	0	0	KcC= 0,07	KcM= 0,99	Rx= 0,03	Ry=	0,03						
Sez.N. 1089	124	5,42	17	985	0	0	0	0	38	0	3	0	0	0	0	0	0,03	0,01

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - LEGNO																			
VERIFICHE ASTE IN LEGNO																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tratto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	σn	σMx	σMy	τx	τy	τMt	Rapp. Fless	Rapp. Taglio	
Puntone 18	qn=	-13	17	985	57	0	0	0	0	0	3	6	0	0	0	0	0,06	0,00	
Asta: 481	94	5,42	17	985	0	0	0	-38	0	3	0	0	0	0	0	0	0,03	0,01	
Instab.:l=	601,0	β*l=	601,0	985	57	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,06	Ry=	0,05					
Sez.N. 1084	94	5,42	22	-39	0	0	0	23	2	0	0	0	0	0	0	1	0,00	0,02	
Arcarecci1	qn=	-8	24	18	35	0	0	0	0	0	5	0	0	0	0	0	0,03	0,01	
Asta: 482	99	5,42	22	-39	0	0	0	-23	2	0	0	0	0	0	0	1	0,00	0,02	
Instab.:l=	601,0	β*l=	601,0	-43	35	0	KcC=	0,07	KcM=	0,99	Rx=	0,04	Ry=	0,04					
Sez.N. 1085	141	7,47	19	1	0	0	0	19	-1	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,02	
Arcarecci	qn=	-6	25	16	28	0	0	0	0	0	5	0	0	0	0	0	0,03	0,01	
Asta: 483	126	7,47	19	1	0	0	0	-19	-1	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,02	
Instab.:l=	601,0	β*l=	601,0	-22	28	0	KcC=	0,05	KcM=	0,86	Rx=	0,03	Ry=	0,04					
Sez.N. 1089	126	7,47	28	135	0	0	0	38	0	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01	
Puntone 18	qn=	-13	17	153	57	0	0	0	0	0	6	0	0	0	0	0	0,04	0,00	
Asta: 484	96	7,47	28	135	0	0	0	-38	0	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01	
Instab.:l=	601,0	β*l=	601,0	153	57	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,04	Ry=	0,03					
Sez.N. 1085	96	7,47	21	-9	0	0	0	19	1	0	0	0	0	0	0	1	0,00	0,02	
Arcarecci	qn=	-6	24	22	28	0	0	0	0	0	5	0	0	0	0	0	0,03	0,00	
Asta: 485	101	7,47	21	-9	0	0	0	-19	1	0	0	0	0	0	0	1	0,00	0,02	
Instab.:l=	601,0	β*l=	601,0	-28	28	0	KcC=	0,05	KcM=	0,86	Rx=	0,04	Ry=	0,05					
Sez.N. 1086	115	10,52	16	17	0	0	0	38	0	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01	
Colmo2x8x2	qn=	-12	25	79	56	0	0	0	0	0	5	0	0	0	0	0	0,03	0,00	
Asta: 486	105	10,52	16	17	0	0	0	-38	0	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01	
Instab.:l=	601,0	β*l=	601,0	-93	56	0	KcC=	0,18	KcM=	1,00	Rx=	0,04	Ry=	0,03					
Sez.N. 1085	142	8,24	19	13	0	0	0	19	-1	0	0	0	0	0	0	1	0,00	0,02	
Arcarecci	qn=	-6	17	24	28	0	0	0	0	0	5	0	0	0	0	0	0,03	0,01	
Asta: 487	127	8,24	19	13	0	0	0	-19	-1	0	0	0	0	0	0	1	0,00	0,02	
Instab.:l=	601,0	β*l=	601,0	-36	28	0	KcC=	0,05	KcM=	0,86	Rx=	0,04	Ry=	0,05					
Sez.N. 1085	43	9,00	17	472	0	0	0	19	0	3	0	0	0	0	0	0	0,03	0,01	
Arcarecci	qn=	-6	17	472	28	0	0	0	0	3	5	0	0	0	0	0	0,06	0,00	
Asta: 488	128	8,99	17	472	0	0	0	-19	0	3	0	0	0	0	0	0	0,03	0,01	
Instab.:l=	601,1	β*l=	601,1	-466	28	0	KcC=	0,05	KcM=	0,86	Rx=	0,10	Ry=	0,41					
Sez.N. 1085	144	9,75	24	453	0	0	0	19	0	3	0	0	0	0	0	0	0,03	0,01	
Arcarecci	qn=	-6	24	453	28	0	0	0	0	3	5	0	0	0	0	0	0,06	0,00	
Asta: 489	129	9,75	24	453	0	0	0	-19	0	3	0	0	0	0	0	0	0,03	0,01	
Instab.:l=	601,0	β*l=	601,0	-444	28	0	KcC=	0,05	KcM=	0,86	Rx=	0,09	Ry=	0,39					
Sez.N. 1085	152	9,75	28	370	0	0	0	19	0	2	0	0	0	0	0	0	0,02	0,01	
Arcarecci	qn=	-6	28	370	28	0	0	0	0	2	5	0	0	0	0	0	0,05	0,00	
Asta: 490	137	9,75	28	370	0	0	0	-19	0	2	0	0	0	0	0	0	0,02	0,01	
Instab.:l=	601,0	β*l=	601,0	-363	28	0	KcC=	0,05	KcM=	0,86	Rx=	0,08	Ry=	0,32					
Sez.N. 1085	38	9,00	21	381	0	0	0	19	0	2	0	0	0	0	0	0	0,02	0,01	
Arcarecci	qn=	-6	21	381	28	0	0	0	0	2	5	0	0	0	0	0	0,05	0,01	
Asta: 491	136	8,99	21	381	0	0	0	-19	0	2	0	0	0	0	0	0	0,02	0,01	
Instab.:l=	601,1	β*l=	601,1	-602	28	0	KcC=	0,05	KcM=	0,86	Rx=	0,12	Ry=	0,52					
Sez.N. 1085	150	8,24	22	-34	0	0	0	19	1	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,02	
Arcarecci	qn=	-6	16	-125	28	0	0	0	0	1	5	0	0	0	0	0	0,03	0,01	
Asta: 492	135	8,24	22	-34	0	0	0	-19	1	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,02	
Instab.:l=	601,0	β*l=	601,0	-125	28	0	KcC=	0,05	KcM=	0,86	Rx=	0,05	Ry=	0,12					
Sez.N. 1090	127	8,24	28	74	0	0	0	30	0	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01	
Puntone 16	qn=	-10	31	132	45	0	0	0	0	1	7	0	0	0	0	0	0,04	0,00	
Asta: 493	97	8,24	28	74	0	0	0	-30	0	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01	
Instab.:l=	601,0	β*l=	601,0	132	45	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,04	Ry=	0,03					
Sez.N. 1090	128	8,99	17	439	0	0	0	30	0	2	0	0	0	0	0	0	0,02	0,01	
Puntone 16	qn=	-10	17	439	45	0	0	0	0	2	7	0	0	0	0	0	0,06	0,00	
Asta: 494	113	8,99	17	439	0	0	0	-30	0	2	0	0	0	0	0	0	0,02	0,01	
Instab.:l=	601,0	β*l=	601,0	-162	45	0	KcC=	0,18	KcM=	1,00	Rx=	0,06	Ry=	0,05					
Sez.N. 1085	129	9,75	24	163	0	0	0	19	0	1	0	0	0	0	0	0	0,01	0,01	
Arcarecci	qn=	-6	24	163	28	0	0	0	0	1	5	0	0	0	0	0	0,04	0,00	
Asta: 495	114	9,75	24	163	0	0	0	-19	0	1	0	0	0	0	0	0	0,01	0,01	
Instab.:l=	601,0	β*l=	601,0	-154	28	0	KcC=	0,05	KcM=	0,86	Rx=	0,05	Ry=	0,15					
Sez.N. 1085	137	9,75	25	121	0	0	0	19	0	1	0	0	0	0	0	0	0,01	0,01	
Arcarecci	qn=	-6	28	131	28	0	0	0	0	1	5	0	0	0	0	0	0,04	0,00	
Asta: 496	122	9,75	25	121	0	0	0	-19	0	1	0	0	0	0	0	0	0,01	0,01	
Instab.:l=	601,0	β*l=	601,0	-121	28	0	KcC=	0,05	KcM=	0,86	Rx=	0,05	Ry=	0,12					
Sez.N. 1090	136	8,99	21	419	0	0	0	30	0	2	0	0	0	0	0	0	0,02	0,01	
Puntone 16	qn=	-10	21	419	45	0	0	0	0	2	7	0	0	0	0	0	0,06	0,00	
Asta: 497	121	8,99	21	419	0	0	0	-30	0	2	0	0	0	0	0	0	0,02	0,01	
Instab.:l=	601,0	β*l=	601,0	-188	45	0	KcC=	0,18	KcM=	1,00	Rx=	0,06	Ry=	0,05					
Sez.N. 1090	135	8,24	24	126	0	0	0	30	0	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01	
Puntone 16	qn=	-10	16	137	45	0	0	0	0	1	7	0	0	0	0	0	0,04	0,00	
Asta: 498	120	8,24	24	126	0	0	0	-30	0	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - LEGNO																		
VERIFICHE ASTE IN LEGNO																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tratto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	σ_n	σ_{Mx}	σ_{My}	τ_x	τ_y	τ_{Mt}	Rapp. Fless	Rapp. Taglio
Instab.:l=	601,0	$\beta^1=$	601,0		137	45	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,04	Ry= 0,03							
Sez.N. 1085	97	8,24	21	15	0	0	0	19	0	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01
Arcarecci	qn=	-6	30	44	28	0	0	0	0	0	5	0	0	0	0	0	0,03	0,00
Asta: 499	102	8,24	21	15	0	0	0	-19	0	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01
Instab.:l=	601,0	$\beta^1=$	601,0		-69	28	0	KcC= 0,05	KcM= 0,86	Rx= 0,04	Ry= 0,08							
Sez.N. 1085	113	8,99	22	287	0	0	0	19	0	2	0	0	0	0	0	0	0,02	0,01
Arcarecci	qn=	-6	22	287	28	0	0	0	0	2	5	0	0	0	0	0	0,05	0,01
Asta: 500	103	8,99	22	287	0	0	0	-19	0	2	0	0	0	0	0	0	0,02	0,01
Instab.:l=	601,0	$\beta^1=$	601,0		-403	28	0	KcC= 0,05	KcM= 0,86	Rx= 0,09	Ry= 0,36							
Sez.N. 1085	114	9,75	16	-72	0	0	0	19	1	0	0	0	0	0	1	0,00	0,02	
Arcarecci	qn=	-6	31	156	28	0	0	0	0	1	5	0	0	0	0	0	0,04	0,01
Asta: 501	104	9,75	16	-72	0	0	0	-19	1	0	0	0	0	0	1	0,00	0,02	
Instab.:l=	601,0	$\beta^1=$	601,0		-160	28	0	KcC= 0,05	KcM= 0,86	Rx= 0,05	Ry= 0,15							
Sez.N. 1085	122	9,75	17	-26	0	0	0	19	-1	0	0	0	0	0	1	0,00	0,02	
Arcarecci	qn=	-6	27	125	28	0	0	0	0	1	5	0	0	0	0	0	0,04	0,00
Asta: 502	112	9,75	17	-26	0	0	0	-19	-1	0	0	0	0	0	1	0,00	0,02	
Instab.:l=	601,0	$\beta^1=$	601,0		-126	28	0	KcC= 0,05	KcM= 0,86	Rx= 0,05	Ry= 0,13							
Sez.N. 1085	120	8,24	20	29	0	0	0	19	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01	
Arcarecci	qn=	-6	24	96	28	0	0	0	0	1	5	0	0	0	0	0	0,04	0,00
Asta: 503	110	8,24	20	29	0	0	0	-19	0	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01
Instab.:l=	601,0	$\beta^1=$	601,0		96	28	0	KcC= 1,00	KcM= 0,86	Rx= 0,04	Ry= 0,03							
Sez.N. 1087	138	3,75	23	-42	0	0	0	28	2	0	0	0	0	0	1	0,00	0,02	
Arcarecci1	qn=	-9	18	18	42	0	0	0	-1	0	5	0	0	0	0	0	0,03	0,01
Asta: 504	123	3,75	23	-42	0	0	0	-28	2	0	0	0	0	0	1	0,00	0,02	
Instab.:l=	601,0	$\beta^1=$	601,0		-58	42	0	KcC= 0,10	KcM= 1,00	Rx= 0,04	Ry= 0,04							
Sez.N. 1088	51	1,46	16	79	0	0	0	33	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01	
Arcarecci1	qn=	-11	18	80	49	0	0	0	0	0	5	0	0	0	0	0	0,03	0,00
Asta: 505	18	1,46	16	79	0	0	0	-33	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01	
Instab.:l=	601,0	$\beta^1=$	601,0		80	49	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,03	Ry= 0,02							
Sez.N. 1089	18	1,46	19	553	0	0	0	38	0	2	0	0	0	0	0	0,02	0,01	
Puntone 18	qn=	-13	19	553	57	0	0	0	0	2	6	0	0	0	0	0	0,05	0,00
Asta: 506	16	1,46	19	553	0	0	0	-38	0	2	0	0	0	0	0	0	0,02	0,01
Instab.:l=	601,0	$\beta^1=$	601,0		553	57	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,05	Ry= 0,04							
Sez.N. 1088	16	1,46	18	297	0	0	0	33	0	1	0	0	0	0	0	0,01	0,01	
Arcarecci1	qn=	-11	18	297	49	0	0	0	0	1	5	0	0	0	0	0	0,04	0,00
Asta: 507	14	1,46	18	297	0	0	0	-33	0	1	0	0	0	0	0	0	0,01	0,01
Instab.:l=	601,0	$\beta^1=$	601,0		297	49	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,04	Ry= 0,03							
Sez.N. 1087	123	3,75	31	10	0	0	0	28	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01	
Arcarecci1	qn=	-9	19	26	42	0	0	0	0	0	5	0	0	0	0	0	0,03	0,00
Asta: 508	93	3,75	31	10	0	0	0	-28	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01	
Instab.:l=	601,0	$\beta^1=$	601,0		-13	42	0	KcC= 0,10	KcM= 1,00	Rx= 0,03	Ry= 0,03							
Sez.N. 1087	93	3,75	22	-39	0	0	0	28	3	0	0	0	0	0	1	0,00	0,03	
Arcarecci1	qn=	-9	16	16	42	0	0	0	-3	0	5	0	0	0	1	0,03	0,02	
Asta: 509	98	3,75	22	-39	0	0	0	-28	3	0	0	0	0	0	1	0,00	0,03	
Instab.:l=	601,0	$\beta^1=$	601,0		-40	42	0	KcC= 0,10	KcM= 1,00	Rx= 0,04	Ry= 0,03							
Sez.N. 1081	140	6,60	25	-350	-44	11	76	-125	-1	1	5	2	0	1	0	0,04	0,05	
Correnti 1	qn=	-450	25	-339	-64	-1	76	-144	-1	1	8	0	0	1	0	0,05	0,05	
Asta: 510	46	6,75	25	-328	-86	-12	76	-162	-1	1	11	2	0	1	0	0,07	0,06	
Instab.:l=	29,4	$\beta^1=$	20,6		-328	-86	-12	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,08	Ry= 0,07							
Sez.N. 1081	148	6,60	16	-362	-44	23	250	-172	-2	1	5	5	2	1	0	0,05	0,10	
Correnti 1	qn=	-413	16	-351	-67	-7	250	-186	-2	1	8	1	2	1	0	0,05	0,10	
Asta: 511	35	6,75	16	-340	-91	-37	250	-200	-2	1	11	7	2	1	0	0,10	0,10	
Instab.:l=	24,5	$\beta^1=$	17,1		-340	-91	-37	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,10	Ry= 0,10							
Sez.N. 1084	140	6,60	19	34	0	0	0	23	-1	0	0	0	0	0	0	0,00	0,02	
Arcarecci1	qn=	-8	25	81	35	0	0	0	0	0	5	0	0	0	0	0	0,04	0,01
Asta: 512	125	6,67	19	34	0	0	0	-23	-1	0	0	0	0	0	0	0,00	0,02	
Instab.:l=	601,1	$\beta^1=$	601,1		-45	35	0	KcC= 0,07	KcM= 0,99	Rx= 0,04	Ry= 0,04							
Sez.N. 1084	125	6,67	28	23	0	0	0	23	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01	
Arcarecci1	qn=	-8	17	65	35	0	0	0	0	0	5	0	0	0	0	0	0,03	0,00
Asta: 513	95	6,67	28	23	0	0	0	-23	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01	
Instab.:l=	601,0	$\beta^1=$	601,0		65	35	0	KcC= 1,00	KcM= 0,99	Rx= 0,03	Ry= 0,03							
Sez.N. 1084	95	6,67	23	1	0	0	0	23	1	0	0	0	0	0	1	0,00	0,02	
Arcarecci1	qn=	-8	25	76	35	0	0	0	0	0	5	0	0	0	0	0	0,03	0,00
Asta: 514	100	6,67	23	1	0	0	0	-23	1	0	0	0	0	0	1	0,00	0,02	
Instab.:l=	601,0	$\beta^1=$	601,0		76	35	0	KcC= 1,00	KcM= 0,99	Rx= 0,04	Ry= 0,03							
Sez.N. 1084	148	6,60	16	-259	0	0	0	23	1	1	0	0	0	0	0	0,00	0,02	
Arcarecci1	qn=	-8	16	-258	35	0	0	0	1	1	5	0	0	0	0	0	0,03	0,01
Asta: 515	133	6,67	16	-258	0	0	0	-23	1	1	0	0	0	0	0	0,00	0,02	
Instab.:l=	601,1	$\beta^1=$	601,1		-258	35	0	KcC= 0,07	KcM= 0,99	Rx= 0,06	Ry= 0,13							

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - LEGNO																		
VERIFICHE ASTE IN LEGNO																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tratto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	σ_n	σ_{Mx}	σ_{My}	τ_x	τ_y	τ_{Mt}	Rapp. Fless	Rapp. Taglio
Sez.N. 1084	133	6,67	22	157	0	0	0	0	23	0	1	0	0	0	0	0	0,01	0,01
Arcarecci1	qn=-8	22	157	35	0	0	0	0	0	1	5	0	0	0	0	0	0,04	0,00
Asta: 516	118	6,67	22	157	0	0	0	-23	0	1	0	0	0	0	0	0	0,01	0,01
Instab.:l=	601,0	$\beta^*l=$	601,0	-88	35	0	KcC=	0,07	KcM=	0,99	Rx=	0,04	Ry=	0,06				
Sez.N. 1084	118	6,67	17	77	0	0	0	0	23	1	0	0	0	0	0	1	0,00	0,02
Arcarecci1	qn=-8	22	324	35	0	0	0	0	-1	2	5	0	0	0	0	1	0,05	0,02
Asta: 517	108	6,67	17	77	0	0	0	-23	1	0	0	0	0	0	0	1	0,00	0,02
Instab.:l=	601,0	$\beta^*l=$	601,0	324	35	0	KcC=	1,00	KcM=	0,99	Rx=	0,05	Ry=	0,04				
Sez.N. 1088	50	1,46	17	-15	0	0	0	0	33	1	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01
Arcarecci1	qn=-11	23	4	49	0	0	0	0	0	0	5	0	0	0	0	0	0,03	0,00
Asta: 518	17	1,46	17	-15	0	0	0	-33	1	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01
Instab.:l=	601,0	$\beta^*l=$	601,0	-17	49	0	KcC=	0,14	KcM=	1,00	Rx=	0,03	Ry=	0,02				
Sez.N. 1089	17	1,46	23	418	0	0	0	0	38	0	1	0	0	0	0	0	0,01	0,01
Puntone 18	qn=-13	23	418	57	0	0	0	0	0	1	6	0	0	0	0	0	0,05	0,00
Asta: 519	15	1,46	23	418	0	0	0	-38	0	1	0	0	0	0	0	0	0,01	0,01
Instab.:l=	601,0	$\beta^*l=$	601,0	418	57	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,05	Ry=	0,04				
Sez.N. 1088	15	1,46	22	468	0	0	0	0	33	0	2	0	0	0	0	0	0,02	0,01
Arcarecci1	qn=-11	22	468	49	0	0	0	0	0	2	5	0	0	0	0	0	0,05	0,00
Asta: 520	13	1,46	22	468	0	0	0	-33	0	2	0	0	0	0	0	0	0,02	0,01
Instab.:l=	601,0	$\beta^*l=$	601,0	468	49	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,05	Ry=	0,04				
Sez.N. 1087	146	3,75	22	-20	0	0	0	0	28	-2	0	0	0	0	0	1	0,00	0,02
Arcarecci1	qn=-9	17	-106	42	0	0	0	0	1	0	5	0	0	0	0	0	0,03	0,01
Asta: 521	131	3,75	22	-20	0	0	0	-28	-2	0	0	0	0	0	0	1	0,00	0,02
Instab.:l=	601,0	$\beta^*l=$	601,0	-106	42	0	KcC=	0,10	KcM=	1,00	Rx=	0,04	Ry=	0,05				
Sez.N. 1087	131	3,75	24	-7	0	0	0	0	28	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01
Arcarecci1	qn=-9	22	58	42	0	0	0	0	0	0	5	0	0	0	0	0	0,03	0,00
Asta: 522	116	3,75	24	-7	0	0	0	-28	0	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,01
Instab.:l=	601,0	$\beta^*l=$	601,0	-30	42	0	KcC=	0,10	KcM=	1,00	Rx=	0,03	Ry=	0,03				
Sez.N. 1087	116	3,75	16	78	0	0	0	0	28	3	0	0	0	0	0	1	0,00	0,03
Arcarecci1	qn=-9	16	78	42	0	0	0	0	3	0	5	0	0	0	0	1	0,03	0,02
Asta: 523	106	3,75	16	78	0	0	0	-28	3	0	0	0	0	0	0	1	0,00	0,03
Instab.:l=	601,0	$\beta^*l=$	601,0	78	42	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,03	Ry=	0,03				
Sez.N. 1085	121	8,99	16	331	0	0	0	0	19	0	2	0	0	0	0	0	0,02	0,01
Arcarecci1	qn=-6	16	331	28	0	0	0	0	0	2	5	0	0	0	0	0	0,05	0,01
Asta: 524	111	8,99	16	331	0	0	0	-19	0	2	0	0	0	0	0	0	0,02	0,01
Instab.:l=	601,0	$\beta^*l=$	601,0	-329	28	0	KcC=	0,05	KcM=	0,86	Rx=	0,08	Ry=	0,29				
Sez.N. 1081	49	1,46	25	-185	0	0	0	0	96	0	1	0	0	0	1	0	0,00	0,02
Correnti 1	qn=-53	25	64	87	0	0	0	-1	0	0	11	0	0	0	0	0	0,07	0,00
Asta: 525	153	3,75	25	145	77	0	0	-33	0	1	10	0	0	0	0	0	0,06	0,01
Instab.:l=	245,3	$\beta^*l=$	245,3	64	87	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,07	Ry=	0,05				
Sez.N. 1081	153	3,75	25	179	2	0	-10	307	0	1	0	0	0	0	2	0	0,01	0,06
Correnti 1	qn=-139	25	213	98	1	-10	281	0	1	12	0	0	0	2	0	0,08	0,06	
Asta: 526	33	4,22	25	247	186	1	-10	255	0	1	23	0	0	2	0	0,15	0,05	
Instab.:l=	59,4	$\beta^*l=$	41,6	247	186	1	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,15	Ry=	0,11				
Sez.N. 1081	154	5,42	25	-2242	-255	-2	0	282	-1	9	32	0	0	2	0	0	0,19	0,06
Correnti 1	qn=-343	25	-2157	-30	-1	0	164	-1	9	4	0	0	1	0	0	0,03	0,04	
Asta: 527	155	6,60	25	-2071	76	0	0	46	-1	8	9	0	0	0	0	0,06	0,01	
Instab.:l=	201,7	$\beta^*l=$	141,2	-2242	-255	-2	KcC=	0,89	KcM=	1,00	Rx=	0,25	Ry=	0,20				
Sez.N. 1081	156	6,75	25	-2512	83	-9	-9	19	0	10	10	2	0	0	0	0	0,07	0,01
Correnti 1	qn=-479	25	-2504	84	-7	-9	-1	0	10	10	1	0	0	0	0	0,07	0,00	
Asta: 528	157	7,47	29	-2360	-106	6	-7	-224	0	10	13	1	0	1	0	0,09	0,05	
Instab.:l=	179,6	$\beta^*l=$	125,7	-2360	-106	6	KcC=	0,92	KcM=	1,00	Rx=	0,15	Ry=	0,13				
Sez.N. 1081	157	7,47	29	-2405	-106	6	10	157	-1	10	13	1	0	1	0	0,09	0,04	
Correnti 1	qn=-507	29	-2384	-37	1	10	74	-1	10	5	0	0	0	0	0	0,03	0,02	
Asta: 529	31	7,75	26	-1382	-69	1	-4	-99	0	6	9	0	0	1	0	0,05	0,02	
Instab.:l=	118,7	$\beta^*l=$	83,1	-2405	-106	6	KcC=	0,98	KcM=	1,00	Rx=	0,14	Ry=	0,12				
Sez.N. 1081	30	8,35	27	-2230	-135	3	3	227	0	9	17	1	0	1	0	0,10	0,05	
Correnti 1	qn=-509	27	-2175	49	-2	3	-7	0	9	6	0	0	0	0	0	0,04	0,00	
Asta: 530	29	9,00	28	-842	-75	6	-4	-189	1	3	9	1	0	1	0	0,06	0,04	
Instab.:l=	287,4	$\beta^*l=$	201,2	-2230	-135	3	KcC=	0,71	KcM=	1,00	Rx=	0,18	Ry=	0,15				
Sez.N. 1081	29	9,00	25	1325	-71	33	32	187	9	5	9	6	0	1	2	0,13	0,10	
Correnti 1	qn=-511	25	1367	52	-12	32	-12	9	6	6	2	0	0	2	0,10	0,07		
Asta: 531	28	9,60	25	1411	-115	-59	32	-218	9	6	14	11	0	1	2	0,19	0,11	
Instab.:l=	286,4	$\beta^*l=$	200,4	1411	-115	-59	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,19	Ry=	0,18				
Sez.N. 1081	158	9,75	24	593	8	137	107	115	11	2	1	27	1	1	3	0,19	0,12	
Correnti 1	qn=-511	25	648	48	19	103	-42	11	3	6	4	1	0	3	0,08	0,11		
Asta: 532	27	10,20	24	658	-76	-94	107	-191	11	3	9	18	1	1	3	0,17	0,14	
Instab.:l=	216,2	$\beta^*l=$	216,2	593	8	137	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,14	Ry=	0,19				
Sez.N. 1081	48	1,46	30	-203	0	0	-1	98	0	1	0	0	0	1	0	0,00	0,02	
Correnti 1	qn=-56	30	35	85	2	-1	-2	0	0	11	0	0	0	0	0	0,07	0,00	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - LEGNO																			
VERIFICHE ASTE IN LEGNO																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tratto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	σ_n	σ_{Mx}	σ_{My}	τ_x	τ_y	τ_{Mt}	Rapp. Fless	Rapp. Taglio	
Asta: 533	159	3,75		30	128	71	3	-1	-40	0	1	9	1	0	0	0	0,06	0,01	
Instab.:l=	247,6	$\beta^1=$		247,6	35	85	2	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,07	Ry=	0,05							
Sez.N. 1081	19	4,15		30	-2397	145	-6	-14	-165	1	10	18	1	0	1	0	0,11	0,04	
Correnti 1	qn=	-141		30	-2306	-15	1	-14	-236	1	9	2	0	0	1	0	0,02	0,05	
Asta: 534	160	5,42		30	-2214	-232	8	-14	-306	1	9	29	1	0	2	0	0,18	0,07	
Instab.:l=	159,7	$\beta^1=$		111,8	-2214	-232	8	KcC= 0,94	KcM= 1,00	Rx= 0,24	Ry=	0,19							
Sez.N. 1081	160	5,42		30	-2184	-232	8	2	308	0	9	29	2	0	2	0	0,18	0,07	
Correnti 1	qn=	-343		24	-1253	-97	3	0	179	0	5	12	1	0	1	0	0,07	0,04	
Asta: 535	161	6,60		30	-2013	151	3	2	72	0	8	19	1	0	0	0	0,12	0,02	
Instab.:l=	201,7	$\beta^1=$		141,2	-2184	-232	8	KcC= 0,89	KcM= 1,00	Rx= 0,24	Ry=	0,19							
Sez.N. 1081	162	6,75		28	-1927	-15	-29	-30	99	1	8	2	6	0	1	0	0,04	0,03	
Correnti 1	qn=	-482		16	-2197	19	-12	-31	-6	1	9	2	2	0	0	0	0,03	0,01	
Asta: 536	163	7,47		18	-2214	-97	24	-27	-175	1	9	12	5	0	1	0	0,09	0,04	
Instab.:l=	185,1	$\beta^1=$		129,6	-2214	-97	24	KcC= 0,91	KcM= 1,00	Rx= 0,15	Ry=	0,14							
Sez.N. 1081	163	7,47		18	-2212	-97	24	38	135	-2	9	12	5	0	1	1	0,09	0,05	
Correnti 1	qn=	-506		16	-2093	-32	-15	43	-7	-3	9	4	3	0	0	1	0,04	0,03	
Asta: 537	21	7,75		28	-1782	-44	-21	41	-61	-3	7	5	4	0	0	1	0,05	0,04	
Instab.:l=	112,9	$\beta^1=$		79,0	-2212	-97	24	KcC= 0,98	KcM= 1,00	Rx= 0,15	Ry=	0,13							
Sez.N. 1081	22	8,35		16	-566	-118	-15	-8	213	2	2	15	3	0	1	1	0,10	0,06	
Correnti 1	qn=	-509		16	-520	42	-6	-8	14	2	2	5	1	0	0	1	0,04	0,02	
Asta: 538	23	9,00		28	-38	-94	10	-7	-196	1	0	12	2	0	1	0	0,08	0,05	
Instab.:l=	287,4	$\beta^1=$		201,2	-683	-121	-12	KcC= 0,71	KcM= 1,00	Rx= 0,12	Ry=	0,10							
Sez.N. 1081	23	9,00		28	-337	-94	-26	-25	200	-7	1	12	5	0	1	2	0,09	0,09	
Correnti 1	qn=	-511		28	-293	48	10	-25	-6	-7	1	6	2	0	0	2	0,04	0,05	
Asta: 539	25	9,60		27	-160	-112	-44	24	-212	7	1	14	9	0	1	2	0,12	0,09	
Instab.:l=	286,4	$\beta^1=$		200,4	-160	-112	-44	KcC= 0,72	KcM= 1,00	Rx= 0,12	Ry=	0,11							
Sez.N. 1081	164	9,75		27	-65	31	114	87	95	-9	0	4	22	1	1	2	0,15	0,10	
Correnti 1	qn=	-510		27	-43	63	53	87	-4	-9	0	8	10	1	0	2	0,09	0,08	
Asta: 540	26	10,20		28	-45	-85	74	-91	-197	9	0	10	14	1	1	2	0,13	0,12	
Instab.:l=	210,4	$\beta^1=$		210,4	-65	31	114	KcC= 0,68	KcM= 1,00	Rx= 0,12	Ry=	0,15							
Sez.N. 1093	49	1,46		27	-276	0	-1	-1	152	0	1	0	0	0	1	0	0,00	0,02	
Piedritti	qn=	0		27	-287	107	-1	-1	152	0	1	6	0	0	1	0	0,03	0,02	
Asta: 541	49	0,00		27	-299	222	0	-1	152	0	1	12	0	0	1	0	0,07	0,02	
Instab.:l=	146,0	$\beta^1=$		146,0	-299	222	0	KcC= 0,91	KcM= 1,00	Rx= 0,08	Ry=	0,06							
Sez.N. 1093	48	1,46		30	-266	0	2	2	161	0	1	0	0	0	1	0	0,00	0,02	
Piedritti	qn=	0		30	-277	113	1	2	161	0	1	6	0	0	1	0	0,04	0,02	
Asta: 542	48	0,00		30	-288	235	0	2	161	0	1	13	0	0	1	0	0,08	0,02	
Instab.:l=	146,0	$\beta^1=$		146,0	-288	235	0	KcC= 0,91	KcM= 1,00	Rx= 0,08	Ry=	0,06							
Sez.N. 1081	33	4,22		25	-2431	186	1	1	-227	0	10	23	0	0	1	0	0,14	0,05	
Correnti 1	qn=	-141		25	-2344	-9	0	1	-293	0	10	1	0	0	2	0	0,01	0,06	
Asta: 543	154	5,42		25	-2258	-255	-2	1	-359	0	9	32	0	0	2	0	0,19	0,07	
Instab.:l=	150,5	$\beta^1=$		105,4	-2258	-255	-2	KcC= 0,95	KcM= 1,00	Rx= 0,25	Ry=	0,19							
Sez.N. 1081	31	7,75		27	-1941	-70	0	0	192	0	8	9	0	0	1	0	0,05	0,04	
Correnti 1	qn=	-511		25	-408	82	2	-7	-6	-1	2	10	0	0	0	0	0,06	0,01	
Asta: 544	165	8,24		29	-426	-8	6	-4	-163	-1	2	1	1	0	1	0	0,01	0,04	
Instab.:l=	233,0	$\beta^1=$		163,1	-1995	-65	3	KcC= 0,83	KcM= 1,00	Rx= 0,11	Ry=	0,10							
Sez.N. 1081	159	3,75		30	71	19	4	39	273	0	0	2	1	0	2	0	0,02	0,07	
Correnti 1	qn=	-137		30	101	84	-2	39	252	0	0	10	0	0	2	0	0,07	0,06	
Asta: 545	19	4,15		30	130	145	-7	39	230	0	1	18	1	0	1	0	0,12	0,06	
Instab.:l=	50,3	$\beta^1=$		35,2	130	145	-7	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,12	Ry=	0,09							
Sez.N. 1081	165	8,24		19	-1280	-6	7	30	-196	0	5	1	1	0	1	0	0,01	0,05	
Correnti 1	qn=	-511		19	-1271	-63	-1	30	-234	0	5	8	0	0	1	0	0,05	0,06	
Asta: 546	30	8,35		31	-1902	-133	5	-18	-261	0	8	16	1	0	2	0	0,10	0,06	
Instab.:l=	53,3	$\beta^1=$		37,3	-1902	-133	5	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,15	Ry=	0,12							
Sez.N. 1081	28	9,60		24	568	-114	-149	-408	227	11	2	14	29	2	1	3	0,25	0,20	
Correnti 1	qn=	-511		24	579	-44	-6	-408	177	11	2	5	1	2	1	3	0,06	0,19	
Asta: 547	158	9,75		24	589	8	137	-408	128	11	2	1	27	2	1	3	0,19	0,18	
Instab.:l=	70,1	$\beta^1=$		49,1	568	-114	-149	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,23	Ry=	0,25							
Sez.N. 1081	27	10,20		25	-309	-76	-33	-23	153	3	1	9	6	0	1	1	0,08	0,05	
Correnti 1	qn=	-509		25	-286	-3	-16	-23	54	3	1	0	3	0	0	1	0,02	0,04	
Asta: 548	166	10,52		25	-263	0	0	-23	-45	3	1	0	0	0	0	1	0,00	0,03	
Instab.:l=	140,8	$\beta^1=$		140,8	-309	-76	-33	KcC= 0,89	KcM= 1,00	Rx= 0,09	Ry=	0,09							
Sez.N. 1081	26	10,20		29	-294	-85	37	25	161	-3	1	10	7	0	1	1	0,09	0,05	
Correnti 1	qn=	-510		39	-338	-74	0	0	152	1	1	9	0	0	1	0	0,05	0,04	
Asta: 549	166	10,52		29	-247	0	1	25	-45	-3	1	0	0	0	0	1	0,00	0,03	
Instab.:l=	146,6	$\beta^1=$		146,6	-294	-85	37	KcC= 0,87	KcM= 1,00	Rx= 0,10	Ry=	0,09							
Sez.N. 1081	25	9,60		27	-90	-112	-136	-329	242	-11	0	14	27	2	1	3	0,21	0,19	
Correnti 1	qn=	-512		27	-79	-30	-11	-329	188	-11	0	4	2	2	1	3	0,03	0,18	
Asta: 550	164	9,75		27	-68	31	114	-329	134	-11	0	4	22	2	1	3	0,15	0,17	
Instab.:l=	76,0	$\beta^1=$		53,2	-90	-112	-136	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,19	Ry=	0,22							

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - LEGNO																		
VERIFICHE ASTE IN LEGNO																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tratto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	σ_n	σ_{Mx}	σ_{My} (kg/cmq)	τ_x	τ_y	τ_{Mt}	Rapp. Fless	Rapp. Taglio
Sez.N. 1081	167	8,24	16	-1227	0	25	107	-214	1	5	0	5	1	1	0	0,03	0,07	
Correnti 1	qn=	-507	16	-1219	-55	0	107	-248	1	5	7	0	1	2	0	0,04	0,08	
Asta: 551	22	8,35	16	-1211	-118	-25	107	-281	1	5	15	5	1	2	0	0,11	0,08	
Instab.:l=	47,5	$\beta^1=$	33,3	-1280	-121	-22	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,14	Ry=	0,12							
Sez.N. 1081	21	7,75	22	-675	-46	-6	-4	186	-2	3	6	1	0	1	0	0,04	0,05	
Correnti 1	qn=	-512	18	-1339	86	4	-17	-6	0	5	11	1	0	0	0	0,07	0,01	
Asta: 552	167	8,24	22	-604	-6	3	-4	-152	-2	2	1	1	0	1	0	0,01	0,04	
Instab.:l=	238,9	$\beta^1=$	167,2	-1351	86	4	KcC= 0,82	KcM= 1,00	Rx= 0,11	Ry=	0,09							
Sez.N. 1081	155	6,60	30	-1036	-37	-9	-62	216	1	4	5	2	0	1	0	0,03	0,06	
Correnti 1	qn=	-450	24	-1970	80	-7	20	-1	0	8	10	1	0	0	0	0,07	0,01	
Asta: 553	156	6,75	25	-2001	83	-8	26	1	0	8	10	1	0	0	0	0,07	0,01	
Instab.:l=	29,4	$\beta^1=$	20,6	-2001	83	-8	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,12	Ry=	0,10							
Sez.N. 1081	161	6,60	20	-1652	18	36	316	-163	-16	7	2	7	2	1	4	0,05	0,20	
Correnti 1	qn=	-413	20	-1642	-3	-3	316	-177	-16	7	0	1	2	1	4	0,01	0,21	
Asta: 554	162	6,75	20	-1631	-25	-41	316	-191	-16	7	3	8	2	1	4	0,06	0,21	
Instab.:l=	24,5	$\beta^1=$	17,1	-2032	66	21	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,12	Ry=	0,11							
Sez.N. 1084	99	5,42	22	-14	0	0	0	23	-1	0	0	0	0	0	0	0,00	0,02	
Arcarecci1	qn=	-8	16	3	35	0	0	0	1	0	5	0	0	0	0	0,03	0,01	
Asta: 555	154	5,42	22	-14	0	0	0	-23	-1	0	0	0	0	0	0	0,00	0,02	
Instab.:l=	601,0	$\beta^1=$	601,0	-14	35	0	KcC= 0,07	KcM= 0,99	Rx= 0,03	Ry=	0,03							
Sez.N. 1087	98	3,75	17	-45	0	0	0	28	-2	0	0	0	0	0	1	0,00	0,02	
Arcarecci1	qn=	-9	20	23	42	0	0	0	1	0	5	0	0	0	0	0,03	0,01	
Asta: 556	153	3,75	17	-45	0	0	0	-28	-2	0	0	0	0	0	1	0,00	0,02	
Instab.:l=	601,0	$\beta^1=$	601,0	-62	42	0	KcC= 0,10	KcM= 1,00	Rx= 0,04	Ry=	0,04							
Sez.N. 1088	14	1,46	25	114	0	0	0	33	2	0	0	0	0	0	0	0,00	0,02	
Arcarecci1	qn=	-11	27	152	49	0	0	0	1	1	5	0	0	0	0	0,04	0,01	
Asta: 557	49	1,46	25	114	0	0	0	-33	2	0	0	0	0	0	0	0,00	0,02	
Instab.:l=	601,0	$\beta^1=$	601,0	152	49	0	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,04	Ry=	0,03							
Sez.N. 1084	100	6,67	17	71	0	0	0	23	-1	0	0	0	0	0	0	0,00	0,02	
Arcarecci1	qn=	-8	24	118	35	0	0	0	-1	1	5	0	0	0	0	0,04	0,01	
Asta: 558	155	6,60	17	71	0	0	0	-23	-1	0	0	0	0	0	0	0,00	0,02	
Instab.:l=	601,1	$\beta^1=$	601,1	-61	35	0	KcC= 0,07	KcM= 0,99	Rx= 0,04	Ry=	0,05							
Sez.N. 1085	101	7,47	19	-9	0	0	0	19	1	0	0	0	0	0	0	0,00	0,02	
Arcarecci1	qn=	-6	30	15	28	0	0	0	0	0	5	0	0	0	0	0,03	0,00	
Asta: 559	157	7,47	19	-9	0	0	0	-19	1	0	0	0	0	0	0	0,00	0,02	
Instab.:l=	601,0	$\beta^1=$	601,0	-20	28	0	KcC= 0,05	KcM= 0,86	Rx= 0,03	Ry=	0,04							
Sez.N. 1085	102	8,24	17	-50	0	0	0	19	1	0	0	0	0	0	0	0,00	0,02	
Arcarecci1	qn=	-6	22	25	28	0	0	0	0	0	5	0	0	0	0	0,03	0,01	
Asta: 560	165	8,24	17	-50	0	0	0	-19	1	0	0	0	0	0	0	0,00	0,02	
Instab.:l=	601,0	$\beta^1=$	601,0	-50	28	0	KcC= 0,05	KcM= 0,86	Rx= 0,04	Ry=	0,06							
Sez.N. 1085	103	8,99	22	327	0	0	0	19	0	2	0	0	0	0	0	0,02	0,01	
Arcarecci1	qn=	-6	22	327	28	0	0	0	0	2	5	0	0	0	0	0,05	0,00	
Asta: 561	29	9,00	22	327	0	0	0	-19	0	2	0	0	0	0	0	0,02	0,01	
Instab.:l=	601,1	$\beta^1=$	601,1	-439	28	0	KcC= 0,05	KcM= 0,86	Rx= 0,09	Ry=	0,38							
Sez.N. 1085	104	9,75	31	443	0	0	0	19	0	3	0	0	0	0	0	0,03	0,01	
Arcarecci1	qn=	-6	31	443	28	0	0	0	0	3	5	0	0	0	0	0,06	0,00	
Asta: 562	158	9,75	31	443	0	0	0	-19	0	3	0	0	0	0	0	0,03	0,01	
Instab.:l=	601,0	$\beta^1=$	601,0	-454	28	0	KcC= 0,05	KcM= 0,86	Rx= 0,10	Ry=	0,40							
Sez.N. 1085	112	9,75	27	364	0	0	0	19	0	2	0	0	0	0	0	0,02	0,01	
Arcarecci1	qn=	-6	27	364	28	0	0	0	0	2	5	0	0	0	0	0,05	0,00	
Asta: 563	164	9,75	27	364	0	0	0	-19	0	2	0	0	0	0	0	0,02	0,01	
Instab.:l=	601,0	$\beta^1=$	601,0	-373	28	0	KcC= 0,05	KcM= 0,86	Rx= 0,08	Ry=	0,33							
Sez.N. 1085	111	8,99	16	368	0	0	0	19	0	2	0	0	0	0	0	0,02	0,01	
Arcarecci1	qn=	-6	16	368	28	0	0	0	0	2	5	0	0	0	0	0,05	0,00	
Asta: 564	23	9,00	16	368	0	0	0	-19	0	2	0	0	0	0	0	0,02	0,01	
Instab.:l=	601,1	$\beta^1=$	601,1	-367	28	0	KcC= 0,05	KcM= 0,86	Rx= 0,08	Ry=	0,32							
Sez.N. 1085	110	8,24	22	12	0	0	0	19	-1	0	0	0	0	0	1	0,00	0,02	
Arcarecci1	qn=	-6	16	125	28	0	0	0	0	1	5	0	0	0	0	0,04	0,01	
Asta: 565	167	8,24	22	12	0	0	0	-19	-1	0	0	0	0	0	1	0,00	0,02	
Instab.:l=	601,0	$\beta^1=$	601,0	125	28	0	KcC= 1,00	KcM= 0,86	Rx= 0,04	Ry=	0,03							
Sez.N. 1085	109	7,47	20	54	0	0	0	19	-1	0	0	0	0	0	0	0,00	0,02	
Arcarecci1	qn=	-6	24	74	28	0	0	0	0	0	5	0	0	0	0	0,04	0,00	
Asta: 566	163	7,47	20	54	0	0	0	-19	-1	0	0	0	0	0	0	0,00	0,02	
Instab.:l=	601,0	$\beta^1=$	601,0	74	28	0	KcC= 1,00	KcM= 0,86	Rx= 0,04	Ry=	0,03							
Sez.N. 1084	108	6,67	22	501	0	0	0	23	1	3	0	0	0	0	0	0,02	0,01	
Arcarecci1	qn=	-8	22	501	35	0	0	0	1	3	5	0	0	0	0	0,06	0,01	
Asta: 567	161	6,60	22	500	0	0	0	-23	1	3	0	0	0	0	0	0,02	0,01	
Instab.:l=	601,1	$\beta^1=$	601,1	501	35	0	KcC= 1,00	KcM= 0,99	Rx= 0,06	Ry=	0,05							
Sez.N. 1084	107	5,42	22	7	0	0	0	23	1	0	0	0	0	0	0	0,00	0,02	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - LEGNO

VERIFICHE ASTE IN LEGNO

DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tratto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	σn	σMx	σMy	τx	τy	τMt	Rapp. Fless	Rapp. Taglio
Arcarecci1 Asta: 568 Instab.:l=	qn=-8 160 601,0	19 5,42 β¹l=	22 22 601,0	17 7 17	35 0 35	0 0 0	0 0 0	0 0 1,00	0 -23 KcC=	-1 1 0,99	0 0 Rx=	5 0 0,03	0 0 Ry=	0 0 0,02	0 0 0	0 0 0	0,03	0,01
Sez.N. 1087 Arcarecci1 Asta: 569 Instab.:l=	106 qn=-9 159 601,0	3,75 24 β¹l=	22 22 601,0	52 119 52	0 42 0	0 0 0	0 0 0	0 0 1,00	28 0 -28	2 0 2	0 0 0,04	0 5 0	0 0 Ry=	0 0 0,03	0 0 0	0 0 1	0,00	0,02
Sez.N. 1088 Arcarecci1 Asta: 570 Instab.:l=	13 qn=-11 48 601,0	1,46 30 β¹l=	30 30 601,0	160 160 160	0 49 0	0 0 0	0 0 -33	0 0 1,00	33 0 -33	-2 -2 -2	1 5 0,04	0 0 Ry=	0 0 0,03	0 0 0	0 0 0	0 0 0	0,01	0,02
Sez.N. 1086 Colmo2x8x2 Asta: 571 Instab.:l=	105 qn=-12 166 601,0	10,52 27 β¹l=	16 27 601,0	-10 28 -10	0 56 0	0 0 0	0 0 -38	0 0 1,00	38 0 -38	0 0 0	0 5 0,03	0 0 Ry=	0 0 0,03	0 0 0	0 0 0	0 0 0	0,00	0,01
Sez.N. 1093 Piedritti Asta: 572 Instab.:l=	21 qn=0 21 161,0	6,15 27 β¹l=	22 24 161,0	25 24 1	0 0 0	0 0 0	0 0 0	0 0 1,00	0 0 0	0 0 0	0 0 0,00	0 0 Ry=	0 0 0,00	0 0 0	0 0 0	0 0 0	0,00	0,00
Sez.N. 1093 Piedritti Asta: 573 Instab.:l=	22 qn=0 22 161,0	6,15 25 β¹l=	29 25 161,0	-361 -347 -386	858 -332 -1557	24 -23 -46	43 100 43	-1500 -1403 -1500	-4 -6 -4	1 1 1	47 18 85	3 2 5	0 0 6	0 5 6	1 1 1	0,29 0,12 0,52	0,21	0,21
Sez.N. 1093 Piedritti Asta: 574 Instab.:l=	23 qn=0 23 161,0	6,15 26 β¹l=	26 26 161,0	-518 -530 -542	-900 368 1636	6 10 10	10 1575 1575	0 0 0	1575 0 1575	0 1 1	49 20 89	1 0 1	0 6 6	0 6 0	0 0 0,53	0,29 0,12 0,20	0,20	0,20
Sez.N. 1093 Piedritti Asta: 575 Instab.:l=	25 qn=0 25 161,0	6,15 26 β¹l=	26 26 161,0	-539 -551 -564	-856 365 1586	5 -2 -9	9 9 9	1517 1517 1517	0 0 0	1 1 1	47 20 87	1 0 1	0 6 6	0 6 0	0 0 0,52	0,28 0,12 0,19	0,19	0,19
Sez.N. 1093 Piedritti Asta: 576 Instab.:l=	26 qn=0 26 161,0	6,15 31 β¹l=	31 31 161,0	-548 -561 -573	-916 441 1798	-33 9 51	-52 -52 -52	1686 1686 1686	-2 -2 -2	1 1 1	50 24 98	4 1 6	0 6 6	0 0 0	0 0 0,60	0,31 0,15 0,22	0,22	0,22
Sez.N. 1093 Piedritti Asta: 577 Instab.:l=	27 qn=0 27 161,0	6,15 27 β¹l=	27 27 161,0	-466 -478 -625	-841 258 -1315	-3 2 -37	-6 -6 36	1365 1365 -1323	10 10 -9	1 1 2	46 14 72	0 0 4	0 5 5	2 2 1	0,27 0,08 0,44	0,21	0,21	0,21
Sez.N. 1093 Piedritti Asta: 578 Instab.:l=	28 qn=0 28 161,0	6,15 27 β¹l=	28 27 161,0	-545 -807 -819	1481 449 2390	23 8 24	35 -21 -21	-2387 2411 2411	-15 15 15	1 2 2	81 25 131	2 1 3	0 9 9	2 2 2	0,49 0,15 0,37	0,36	0,37	0,37
Sez.N. 1093 Piedritti Asta: 579 Instab.:l=	29 qn=0 29 161,0	6,15 25 β¹l=	17 25 161,0	26 24 1	0 0 0	0 0 0	0 0 0	0 0 0	0 0 0	0 0 0	0 0 0	0 0 0	0 0 0	0 0 0	0 0 0	0 0 0	0,00	0,00
Sez.N. 1093 Piedritti Asta: 580 Instab.:l=	30 qn=0 30 161,0	6,15 26 β¹l=	26 26 161,0	-744 -757 -769	1593 -480 -2552	-36 16 67	-64 -64 -64	-2574 -2574 -2574	-14 -14 -14	2 2 2	87 26 139	4 2 7	0 10 10	2 2 2	0,53 0,16 0,85	0,39	0,39	0,39
Sez.N. 1093 Piedritti Asta: 581 Instab.:l=	31 qn=0 31 161,0	6,15 30 β¹l=	30 30 161,0	-380 -393 -405	1423 -262 -1947	-77 31 138	-134 -134 -134	-2092 -2092 -2092	-10 -10 -10	1 1 1	78 14 106	8 3 15	1 8 8	2 2 2	0,49 0,10 0,69	0,32	0,32	0,32
Sez.N. 1093 Piedritti Asta: 582 Instab.:l=	19 qn=0 19 375,0	3,75 30 β¹l=	30 30 375,0	-3858 -3887 -3915	-56 35 124	-2 -1 0	0 0 0	48 48 48	0 0 0	10 10 10	3 2 7	0 0 0	0 0 0	0 0 0	0 0 0,04	0,02	0,01	0,01
Sez.N. 1093 Piedritti Asta: 583 Instab.:l=	33 qn=0 33 375,0	3,75 25 β¹l=	25 25 375,0	-3946 -3975 -4003	-53 34 119	2 1 0	0 0 0	46 46 46	0 0 0	10 10 10	3 2 7	0 0 0	0 0 0	0 0 0	0 0 0,04	0,02	0,01	0,01
Sez.N. 1093 Piedritti Asta: 584 Instab.:l=	161 qn=0 1 375,0	3,75 24 β¹l=	31 24 375,0	159 -383 -411	62 72 197	-4 -1 0	-1 0 0	-60 68 67	0 0 0	0 1 1	3 4 11	0 0 0	0 0 0	0 0 0	0 0 0,06	0,03	0,01	0,01
Sez.N. 1093 Piedritti Asta: 585	155 qn=0 6	3,75 31 β¹l=	31 31 31	-371 -400 -428	-81 89 253	2 1 0	1 1 1	89 89 89	0 0 0	1 1 1	4 5 14	0 0 0	0 0 0	0 0 0	0 0 0,08	0,03	0,01	0,01

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - LEGNO																		
VERIFICHE ASTE IN LEGNO																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Trat to	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	σn	σMx	σMy	τx	τy	τMt	Rapp. Fless	Rapp. Taglio
Instab.:l=	375,0	β*l=	375,0		-428	253	0	KcC= 0,34	KcM= 1,00	Rx= 0,09	Ry= 0,08							
Sez.N. 1093	21	7,75	26	70	0	0	9	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Piedritti	qn=	0	19	58	0	-9	11	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0,01	0,00
Asta: 586	21	6,15	19	45	0	-17	11	0	0	0	0	0	2	0	0	0	0,01	0,00
Instab.:l=	160,0	β*l=	160,0	45	0	-17	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,01	Ry= 0,01								
Sez.N. 1093	22	8,35	26	-369	0	0	-2	-396	0	1	0	0	0	0	2	0	0,00	0,05
Piedritti	qn=	0	26	-386	-436	2	-2	-396	0	1	24	0	0	2	0	0	0,14	0,05
Asta: 587	22	6,15	26	-403	-871	4	-2	-396	0	1	48	0	0	2	0	0	0,28	0,05
Instab.:l=	220,0	β*l=	220,0	-403	-871	4	KcC= 0,73	KcM= 1,00	Rx= 0,29	Ry= 0,21								
Sez.N. 1093	23	9,00	26	-447	0	0	10	842	0	1	0	0	0	0	3	0	0,00	0,11
Piedritti	qn=	0	26	-451	190	-2	10	842	0	1	10	0	0	0	3	0	0,06	0,11
Asta: 588	23	8,55	26	-454	379	-5	10	842	0	1	21	0	0	3	0	0	0,12	0,11
Instab.:l=	45,0	β*l=	45,0	-454	379	-5	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,13	Ry= 0,10								
Sez.N. 1093	23	8,55	26	-463	379	0	0	-533	0	1	21	0	0	2	0	0	0,12	0,07
Piedritti	qn=	0	26	-482	-261	1	0	-533	0	1	14	0	0	2	0	0	0,08	0,07
Asta: 589	23	6,15	26	-500	-900	1	0	-533	0	1	49	0	0	2	0	0	0,29	0,07
Instab.:l=	240,0	β*l=	168,0	-500	-900	1	KcC= 0,87	KcM= 1,00	Rx= 0,30	Ry= 0,21								
Sez.N. 1093	25	9,60	26	-446	0	0	1	283	0	1	0	0	0	0	1	0	0,00	0,04
Piedritti	qn=	0	26	-454	142	-1	1	283	0	1	8	0	0	1	0	0	0,05	0,04
Asta: 590	25	8,55	26	-462	298	-1	1	283	0	1	16	0	0	1	0	0	0,10	0,04
Instab.:l=	105,0	β*l=	105,0	-462	298	-1	KcC= 0,96	KcM= 1,00	Rx= 0,10	Ry= 0,08								
Sez.N. 1093	25	8,55	26	-482	298	-1	-2	-480	0	1	16	0	0	2	0	0	0,10	0,06
Piedritti	qn=	0	26	-501	-279	1	-2	-480	0	1	15	0	0	2	0	0	0,09	0,06
Asta: 591	25	6,15	26	-519	-856	2	-2	-480	0	1	47	0	0	2	0	0	0,28	0,06
Instab.:l=	240,0	β*l=	168,0	-519	-856	2	KcC= 0,87	KcM= 1,00	Rx= 0,29	Ry= 0,20								
Sez.N. 1093	26	10,20	31	-458	0	0	-3	165	0	1	0	0	0	1	0	0	0,00	0,02
Piedritti	qn=	0	31	-471	132	2	-3	165	0	1	7	0	0	1	0	0	0,04	0,02
Asta: 592	26	8,55	31	-484	272	5	-3	165	0	1	15	1	0	1	0	0	0,09	0,02
Instab.:l=	165,0	β*l=	165,0	-484	272	5	KcC= 0,87	KcM= 1,00	Rx= 0,10	Ry= 0,07								
Sez.N. 1093	26	8,55	31	-492	272	7	12	-495	0	1	15	1	0	2	0	0	0,09	0,06
Piedritti	qn=	0	31	-511	-322	-7	12	-495	0	1	18	1	0	2	0	0	0,11	0,06
Asta: 593	26	6,15	31	-529	-916	-2	12	-495	0	1	50	2	0	2	0	0	0,31	0,06
Instab.:l=	240,0	β*l=	168,0	-529	-916	-21	KcC= 0,87	KcM= 1,00	Rx= 0,31	Ry= 0,23								
Sez.N. 1093	27	10,20	27	-366	0	0	-1	151	0	1	0	0	0	1	0	0	0,00	0,02
Piedritti	qn=	0	27	-378	121	0	-1	151	0	1	7	0	0	1	0	0	0,04	0,02
Asta: 594	27	8,55	27	-391	249	1	-1	151	0	1	14	0	0	1	0	0	0,08	0,02
Instab.:l=	165,0	β*l=	165,0	-391	249	-5	KcC= 0,87	KcM= 1,00	Rx= 0,09	Ry= 0,07								
Sez.N. 1093	27	8,55	27	-411	249	0	1	-454	0	1	14	0	0	2	0	0	0,08	0,06
Piedritti	qn=	0	27	-429	-296	0	1	-454	0	1	16	0	0	2	0	0	0,10	0,06
Asta: 595	27	6,15	27	-447	-841	-1	1	-454	0	1	46	0	0	2	0	0	0,27	0,06
Instab.:l=	240,0	β*l=	168,0	-447	-841	-1	KcC= 0,87	KcM= 1,00	Rx= 0,28	Ry= 0,20								
Sez.N. 1093	28	9,60	28	-459	0	0	8	-490	0	1	0	0	0	2	0	0	0,00	0,06
Piedritti	qn=	0	28	-466	-245	-4	8	-490	0	1	13	0	0	2	0	0	0,08	0,06
Asta: 596	28	8,55	28	-475	-515	-8	8	-490	0	1	28	1	0	2	0	0	0,17	0,06
Instab.:l=	105,0	β*l=	105,0	-475	-515	2	KcC= 0,96	KcM= 1,00	Rx= 0,18	Ry= 0,13								
Sez.N. 1093	28	8,55	27	-736	519	3	4	-838	0	2	28	0	0	3	0	0	0,17	0,11
Piedritti	qn=	0	27	-754	-487	-2	4	-838	0	2	27	0	0	3	0	0	0,16	0,11
Asta: 597	28	6,15	27	-772	-1493	-8	4	-838	0	2	82	1	0	3	0	0	0,49	0,11
Instab.:l=	240,0	β*l=	168,0	-772	-1493	-8	KcC= 0,87	KcM= 1,00	Rx= 0,50	Ry= 0,36								
Sez.N. 1093	29	9,00	19	92	0	0	-3	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Piedritti	qn=	0	23	74	0	-2	9	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Asta: 598	29	8,55	23	71	0	-4	9	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Instab.:l=	45,0	β*l=	45,0	71	0	-4	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,00	Ry= 0,00								
Sez.N. 1093	29	8,55	30	70	0	-6	-8	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0,01	0,00
Piedritti	qn=	0	30	52	0	3	-8	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Asta: 599	29	6,15	30	33	0	13	-8	0	0	0	0	1	0	0	0	0	0,01	0,00
Instab.:l=	240,0	β*l=	168,0	33	0	13	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,01	Ry= 0,01								
Sez.N. 1093	30	8,35	26	-685	0	0	4	724	0	2	0	0	0	3	0	0	0,00	0,09
Piedritti	qn=	0	26	-702	796	-5	4	724	0	2	44	1	0	3	0	0	0,26	0,09
Asta: 600	30	6,15	26	-719	1593	-9	4	724	0	2	87	1	0	3	0	0	0,52	0,09
Instab.:l=	220,0	β*l=	220,0	-719	1593	-9	KcC= 0,73	KcM= 1,00	Rx= 0,53	Ry= 0,38								
Sez.N. 1093	31	7,75	30	-333	0	0	27	889	0	1	0	0	0	3	0	0	0,00	0,12
Piedritti	qn=	0	30	-345	712	-22	27	889	0	1	39	2	0	3	0	0	0,24	0,12
Asta: 601	31	6,15	30	-357	1423	-44	27	889	0	1	78	5	0	3	0	0	0,48	0,12
Instab.:l=	160,0	β*l=	160,0	-357	1423	-44	KcC= 0,88	KcM= 1,00	Rx= 0,49	Ry= 0,36								
Sez.N. 1093	155	6,60	24	151	0	0	-66	77	1	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,02
Piedritti	qn=	0	24	148	17	15	-66	77	1	0	1	2	0	0	0	0	0,02	0,02
Asta: 602	155	6,15	24	144	35	30	-66	77	1	0	2	3	0	0	0	0	0,03	0,02
Instab.:l=	45,0	β*l=	45,0	144	35	30	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx= 0,03	Ry= 0,03								

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - LEGNO																		
VERIFICHE ASTE IN LEGNO																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Tratto	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	σn	σMx	σMy	τx	τy	τMt	Rapp. Fless	Rapp. Taglio
Sez.N. 1093	161	6,60	22	123	-26	75	203	191	11	0	1	8	1	1	2	0,06	0,09	
Piedritti qn=	0		22	119	16	30	203	191	11	0	1	3	1	1	2	0,03	0,09	
Asta: 603	161	6,15	22	116	58	-16	203	191	11	0	3	2	1	1	2	0,03	0,09	
Instab.:l=	45,0	β*l=	31,5	225	-17	84	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,05	Ry=	0,06						
Sez.N. 1083	155	6,15	23	0	0	-19	-20	0	0	0	0	7	0	0	0	0,04	0,01	
Correnti10 qn=	6		20	0	0	10	0	0	0	0	0	4	0	0	0	0,02	0,00	
Asta: 604	31	6,15	23	0	0	12	-1	0	0	0	0	4	0	0	0	0,03	0,00	
Instab.:l=	305,3	β*l=	305,3	0	0	-19	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,03	Ry=	0,04						
Sez.N. 1083	31	6,15	30	0	0	-25	-24	0	0	0	0	9	0	0	0	0,06	0,01	
Correnti10 qn=	6		39	0	0	8	0	0	0	0	0	3	0	0	0	0,02	0,00	
Asta: 605	30	6,15	30	0	0	17	-6	0	0	0	0	6	0	0	0	0,04	0,00	
Instab.:l=	280,0	β*l=	280,0	0	0	-25	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,04	Ry=	0,06						
Sez.N. 1083	30	6,15	31	0	0	-21	-19	0	0	0	0	8	0	0	0	0,05	0,01	
Correnti10 qn=	6		27	0	0	7	0	0	0	0	0	3	0	0	0	0,02	0,00	
Asta: 606	29	6,15	31	0	0	8	-2	0	0	0	0	3	0	0	0	0,02	0,00	
Instab.:l=	280,0	β*l=	280,0	0	0	-21	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,03	Ry=	0,05						
Sez.N. 1083	29	6,15	25	0	0	6	0	0	0	0	0	2	0	0	0	0,01	0,00	
Correnti10 qn=	6		25	0	0	6	0	0	0	0	0	2	0	0	0	0,01	0,00	
Asta: 607	28	6,15	17	0	0	-18	17	0	0	0	0	7	0	0	0	0,04	0,01	
Instab.:l=	280,0	β*l=	280,0	0	0	-18	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,03	Ry=	0,04						
Sez.N. 1083	28	6,15	22	0	0	-16	-17	0	0	0	0	6	0	0	0	0,04	0,01	
Correnti10 qn=	6		24	0	0	8	0	0	0	0	0	3	0	0	0	0,02	0,00	
Asta: 608	27	6,15	17	0	0	-19	19	0	0	0	0	7	0	0	0	0,04	0,01	
Instab.:l=	280,0	β*l=	280,0	0	0	-19	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,03	Ry=	0,04						
Sez.N. 1083	27	6,15	22	0	0	-15	-16	0	0	0	0	6	0	0	0	0,03	0,01	
Correnti10 qn=	6		22	0	0	7	0	0	0	0	0	2	0	0	0	0,01	0,00	
Asta: 609	26	6,15	17	0	0	-21	21	0	0	0	0	8	0	0	0	0,05	0,01	
Instab.:l=	280,0	β*l=	280,0	0	0	-21	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,03	Ry=	0,05						
Sez.N. 1083	26	6,15	22	0	0	-15	-16	0	0	0	0	6	0	0	0	0,03	0,01	
Correnti10 qn=	6		18	0	0	8	0	0	0	0	0	3	0	0	0	0,02	0,00	
Asta: 610	25	6,15	17	0	0	-19	20	0	0	0	0	7	0	0	0	0,04	0,01	
Instab.:l=	280,0	β*l=	280,0	0	0	-19	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,03	Ry=	0,04						
Sez.N. 1083	25	6,15	22	0	0	-14	-16	0	0	0	0	5	0	0	0	0,03	0,00	
Correnti10 qn=	6		25	0	0	8	0	0	0	0	0	3	0	0	0	0,02	0,00	
Asta: 611	23	6,15	17	0	0	-21	21	0	0	0	0	8	0	0	0	0,05	0,01	
Instab.:l=	280,0	β*l=	280,0	0	0	-21	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,03	Ry=	0,05						
Sez.N. 1083	23	6,15	22	0	0	-13	-15	0	0	0	0	5	0	0	0	0,03	0,00	
Correnti10 qn=	6		25	0	0	7	0	0	0	0	0	3	0	0	0	0,02	0,00	
Asta: 612	22	6,15	17	0	0	-22	21	0	0	0	0	8	0	0	0	0,05	0,01	
Instab.:l=	280,0	β*l=	280,0	0	0	-22	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,03	Ry=	0,05						
Sez.N. 1083	22	6,15	17	0	0	13	1	0	0	0	0	5	0	0	0	0,03	0,00	
Correnti10 qn=	6		19	0	0	11	0	0	0	0	0	4	0	0	0	0,02	0,00	
Asta: 613	21	6,15	17	0	0	-14	18	0	0	0	0	5	0	0	0	0,03	0,01	
Instab.:l=	280,0	β*l=	280,0	0	0	-14	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,02	Ry=	0,03						
Sez.N. 1083	21	6,15	26	0	0	3	-4	0	0	0	0	1	0	0	0	0,01	0,00	
Correnti10 qn=	6		26	0	0	4	0	0	0	0	0	2	0	0	0	0,01	0,00	
Asta: 614	161	6,15	26	0	0	-14	15	0	0	0	0	5	0	0	0	0,03	0,00	
Instab.:l=	299,3	β*l=	299,3	0	0	-14	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,02	Ry=	0,03						
Sez.N. 1083	29	8,55	30	0	0	-4	-8	0	0	0	0	2	0	0	0	0,01	0,00	
Correnti10 qn=	6		25	0	0	4	0	0	0	0	0	2	0	0	0	0,01	0,00	
Asta: 615	28	8,55	29	0	0	-11	14	0	0	0	0	4	0	0	0	0,02	0,00	
Instab.:l=	280,0	β*l=	280,0	0	0	-11	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,02	Ry=	0,02						
Sez.N. 1083	28	8,55	18	0	0	-7	-11	0	0	0	0	3	0	0	0	0,02	0,00	
Correnti10 qn=	6		18	0	0	2	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0,01	0,00	
Asta: 616	27	8,55	21	0	0	-7	11	0	0	0	0	3	0	0	0	0,02	0,00	
Instab.:l=	280,0	β*l=	280,0	0	0	-7	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,01	Ry=	0,02						
Sez.N. 1083	27	8,55	18	0	0	-5	-10	0	0	0	0	2	0	0	0	0,01	0,00	
Correnti10 qn=	6		21	0	0	2	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0,01	0,00	
Asta: 617	26	8,55	21	0	0	-7	11	0	0	0	0	3	0	0	0	0,02	0,00	
Instab.:l=	280,0	β*l=	280,0	0	0	-7	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,01	Ry=	0,02						
Sez.N. 1083	26	8,55	16	0	0	-6	-10	0	0	0	0	2	0	0	0	0,01	0,00	
Correnti10 qn=	6		23	0	0	2	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0,01	0,00	
Asta: 618	25	8,55	23	0	0	-6	10	0	0	0	0	2	0	0	0	0,01	0,00	
Instab.:l=	280,0	β*l=	280,0	0	0	-6	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,01	Ry=	0,01						
Sez.N. 1083	25	8,55	18	0	0	-4	-9	0	0	0	0	2	0	0	0	0,01	0,00	
Correnti10 qn=	6		21	0	0	2	0	0	0	0	0	1	0	0	0	0,01	0,00	
Asta: 619	23	8,55	21	0	0	-6	10	0	0	0	0	2	0	0	0	0,01	0,00	
Instab.:l=	280,0	β*l=	280,0	0	0	-6	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,01	Ry=	0,01						
Sez.N. 1093	19	4,15	30	-1776	0	0	-37	-139	0	5	0	0	0	1	0	0,00	0,02	
Piedritti qn=	0		30	-1779	-28	7	-37	-139	0	5	2	1	0	1	0	0,01	0,02	

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - LEGNO																			
VERIFICHE ASTE IN LEGNO																			
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Trat to	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	σn	σMx	σMy	τx	τy	τMt	Rapp. Fless	Rapp. Taglio	
Asta: 620	19	3,75		30	-1782	-56	15	-37	-139	0	5	3	2	0	1	0	0,03	0,02	
Instab.:l=	40,0	β*l=	40,0		-1782	-56	15	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,05	Ry=	0,05						
Sez.N. 1093	161	6,15		30	201	66	-3	1	-53	0	1	4	0	0	0	0	0,03	0,01	
Piedritti qn=	0			28	-283	36	-2	-1	15	0	1	2	0	0	0	0	0,01	0,00	
Asta: 621	161	3,75		31	161	-62	-5	1	-52	0	0	3	0	0	0	0	0,03	0,01	
Instab.:l=	240,0	β*l=	168,0		201	66	-3	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,03	Ry=	0,02						
Sez.N. 1093	155	6,15		24	127	35	15	6	-36	0	0	2	2	0	0	0	0,02	0,01	
Piedritti qn=	0			25	113	-11	8	6	-34	0	0	1	1	0	0	0	0,01	0,01	
Asta: 622	155	3,75		31	-367	81	2	1	44	0	1	4	0	0	0	0	0,03	0,01	
Instab.:l=	240,0	β*l=	168,0		-367	81	2	KcC= 0,87	KcM= 1,00	Rx=	0,03	Ry=	0,03						
Sez.N. 1093	33	4,22		25	-1792	0	0	32	-113	0	5	0	0	0	0	0	0,00	0,02	
Piedritti qn=	0			25	-1796	-26	-8	32	-113	0	5	1	1	0	0	0	0,01	0,02	
Asta: 623	33	3,75		25	-1800	-53	-15	32	-113	0	5	3	2	0	0	0	0,02	0,02	
Instab.:l=	47,0	β*l=	47,0		-1800	-53	-15	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,05	Ry=	0,05						
Sez.N. 1083	159	3,75		30	-246	1	52	283	30	0	2	0	19	3	0	0	0,12	0,10	
Correnti10 qn=	6			26	-244	7	9	270	46	0	2	2	3	3	0	0	0,03	0,10	
Asta: 624	19	3,75		26	-244	14	-31	271	46	0	2	3	12	3	0	0	0,08	0,10	
Instab.:l=	29,8	β*l=	20,9		-246	1	52	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,09	Ry=	0,12						
Sez.N. 1083	19	3,75		30	0	0	-17	-18	0	0	0	0	6	0	0	0	0,04	0,01	
Correnti10 qn=	6			38	0	0	6	0	0	0	0	0	2	0	0	0	0,01	0,00	
Asta: 625	161	3,75		30	0	0	9	-1	0	0	0	0	3	0	0	0	0,02	0,00	
Instab.:l=	260,7	β*l=	260,7		0	0	-17	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,03	Ry=	0,04						
Sez.N. 1083	155	3,75		25	0	0	9	3	0	0	0	0	3	0	0	0	0,02	0,00	
Correnti10 qn=	6			32	0	0	6	0	0	0	0	0	2	0	0	0	0,01	0,00	
Asta: 626	33	3,75		25	0	0	-17	18	0	0	0	0	7	0	0	0	0,04	0,01	
Instab.:l=	254,7	β*l=	254,7		0	0	-17	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,03	Ry=	0,04						
Sez.N. 1083	33	3,75		17	-287	-12	-32	-232	36	0	2	3	12	2	0	0	0,08	0,08	
Correnti10 qn=	6			17	-287	-6	10	-231	36	0	2	1	4	2	0	0	0,03	0,08	
Asta: 627	153	3,75		25	-301	0	57	-254	8	0	2	0	21	2	0	0	0,13	0,08	
Instab.:l=	35,8	β*l=	25,1		-301	0	57	KcC= 1,00	KcM= 1,00	Rx=	0,10	Ry=	0,14						
Sez.N. 1092	47	3,75		16	-112	0	0	0	7	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Diagonali qn=	-3			20	-126	8	0	0	0	0	1	3	0	0	0	0	0,02	0,00	
Asta: 648	46	0,00		16	-131	0	0	0	-7	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Instab.:l=	468,0	β*l=	468,0		-126	8	0	KcC= 0,15	KcM= 1,00	Rx=	0,07	Ry=	0,06						
Sez.N. 1092	34	3,75		16	-67	0	0	0	7	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Diagonali qn=	-3			16	-77	8	0	0	0	0	1	3	0	0	0	0	0,02	0,00	
Asta: 649	35	0,00		16	-86	0	0	0	-7	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Instab.:l=	468,0	β*l=	468,0		-77	8	0	KcC= 0,15	KcM= 1,00	Rx=	0,05	Ry=	0,04						
Sez.N. 1092	46	0,00		16	-65	0	0	0	7	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Diagonali qn=	-3			19	-56	8	0	0	0	0	0	3	0	0	0	0	0,02	0,00	
Asta: 650	45	3,75		16	-46	0	0	0	-7	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Instab.:l=	468,0	β*l=	468,0		-56	8	0	KcC= 0,15	KcM= 1,00	Rx=	0,04	Ry=	0,04						
Sez.N. 1092	45	3,75		16	-40	0	0	0	7	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Diagonali qn=	-3			30	-50	8	0	0	0	0	0	3	0	0	0	0	0,02	0,00	
Asta: 651	44	0,00		16	-59	0	0	0	-7	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Instab.:l=	468,0	β*l=	468,0		-50	8	0	KcC= 0,15	KcM= 1,00	Rx=	0,04	Ry=	0,03						
Sez.N. 1092	44	0,00		16	-108	0	0	0	7	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Diagonali qn=	-3			16	-98	8	0	0	0	0	1	3	0	0	0	0	0,02	0,00	
Asta: 652	43	3,75		16	-89	0	0	0	-7	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Instab.:l=	468,0	β*l=	468,0		-98	8	0	KcC= 0,15	KcM= 1,00	Rx=	0,06	Ry=	0,05						
Sez.N. 1092	43	3,75		16	-27	0	0	0	7	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Diagonali qn=	-3			20	-36	8	0	0	0	0	0	3	0	0	0	0	0,02	0,00	
Asta: 653	42	0,00		16	-45	0	0	0	-7	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Instab.:l=	468,0	β*l=	468,0		-36	8	0	KcC= 0,15	KcM= 1,00	Rx=	0,04	Ry=	0,03						
Sez.N. 1092	42	0,00		16	-88	0	0	0	7	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Diagonali qn=	-3			16	-79	8	0	0	0	0	1	3	0	0	0	0	0,02	0,00	
Asta: 654	41	3,75		16	-69	0	0	0	-7	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Instab.:l=	468,0	β*l=	468,0		-79	8	0	KcC= 0,15	KcM= 1,00	Rx=	0,05	Ry=	0,04						
Sez.N. 1092	41	3,75		16	-55	0	0	0	7	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Diagonali qn=	-3			16	-65	8	0	0	0	0	0	3	0	0	0	0	0,02	0,00	
Asta: 655	40	0,00		16	-74	0	0	0	-7	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Instab.:l=	468,0	β*l=	468,0		-65	8	0	KcC= 0,15	KcM= 1,00	Rx=	0,05	Ry=	0,04						
Sez.N. 1092	40	0,00		16	-62	0	0	0	7	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Diagonali qn=	-3			16	-52	8	0	0	0	0	0	3	0	0	0	0	0,02	0,00	
Asta: 656	39	3,75		16	-43	0	0	0	-7	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Instab.:l=	468,0	β*l=	468,0		-52	8	0	KcC= 0,15	KcM= 1,00	Rx=	0,04	Ry=	0,04						
Sez.N. 1092	39	3,75		16	-81	0	0	0	7	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Diagonali qn=	-3			22	-92	8	0	0	0	0	1	3	0	0	0	0	0,02	0,00	
Asta: 657	38	0,00		16	-100	0	0	0	-7	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Instab.:l=	468,0	β*l=	468,0		-92	8	0	KcC= 0,15	KcM= 1,00	Rx=	0,06	Ry=	0,05						

STAMPA PROGETTO S.L.U. - AZIONI S.L.D. - LEGNO																		
VERIFICHE ASTE IN LEGNO																		
DATI DI ASTA	Fili N.ro	Quota (m)	Trat to	Cmb N.r	N Sd (kg)	MxSd (kg*m)	MySd (kg*m)	VxSd (kg)	VySd (kg)	T Sd (kg*m)	σ_n	σ_{Mx}	σ_{My} (kg/cmq)	τ_x	τ_y	τ_{Mt}	Rapp. Fless	Rapp. Taglio
Sez.N. 1092	38	0,00		16	-57	0	0	0	7	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Diagonali	qn=	-3		17	-47	8	0	0	0	0	0	3	0	0	0	0	0,02	0,00
Asta: 658	37	3,75		16	-38	0	0	0	-7	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Instab.:l=	468,0	$\beta^l=$		468,0	-47	8	0	KcC=	0,15	KcM=	1,00	Rx=	0,04	Ry=		0,03		
Sez.N. 1092	37	3,75		16	-86	0	0	0	7	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Diagonali	qn=	-3		22	-100	8	0	0	0	0	1	3	0	0	0	0	0,02	0,00
Asta: 659	36	0,00		16	-105	0	0	0	-7	0	1	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Instab.:l=	468,0	$\beta^l=$		468,0	-100	8	0	KcC=	0,15	KcM=	1,00	Rx=	0,06	Ry=		0,05		
Sez.N. 1092	36	0,00		16	-56	0	0	0	7	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Diagonali	qn=	-3		17	-47	8	0	0	0	0	0	3	0	0	0	0	0,02	0,00
Asta: 660	35	3,75		16	-37	0	0	0	-7	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00
Instab.:l=	468,0	$\beta^l=$		468,0	-47	8	0	KcC=	0,15	KcM=	1,00	Rx=	0,04	Ry=		0,03		
Sez.N. 1092	33	3,75		25	2380	0	0	0	7	0	17	0	0	0	0	0	0,24	0,00
Diagonali	qn=	-3		25	2370	9	0	0	0	0	16	3	0	0	0	0	0,27	0,00
Asta: 661	6	0,00		25	2361	0	0	0	-7	0	16	0	0	0	0	0	0,24	0,00
Instab.:l=	477,4	$\beta^l=$		477,4	2370	9	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,27	Ry=		0,26		
Sez.N. 1092	19	3,75		30	2254	0	0	0	7	0	16	0	0	0	0	0	0,23	0,00
Diagonali	qn=	-3		30	2244	9	0	0	0	0	16	3	0	0	0	0	0,26	0,00
Asta: 662	1	0,00		30	2235	0	0	0	-7	0	16	0	0	0	0	0	0,23	0,00
Instab.:l=	477,4	$\beta^l=$		477,4	2244	9	0	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,26	Ry=		0,25		

- SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa della geometria dei maschi murari

Quota	: Numero della quota di riferimento, in ordine crescente dal basso verso l'alto
Muro	: Numero del maschio murario
Xin	: Ascissa del punto iniziale dell'asse del muro in pianta
Yin	: Ordinata del punto iniziale dell'asse del muro in pianta
Xfin	: Ascissa del punto finale dell'asse del muro in pianta
Yfin	: Ordinata del punto finale dell'asse del muro in pianta
Hsup	: Altezza della testa del muro rispetto alla fondazione
Hinf	: Altezza del piede del muro rispetto alla fondazione
Spess	: Spessore del muro
Lung	: Lunghezza del muro
H mur	: Altezza del muro
Ro	: Fattore laterale di vincolo
Lambda	: Snellezza del muro $Ro \times \frac{H_{mur}}{Spess}$
Mat	: Numero del materiale di cui è costituito il muro
Pia Sup	: Numero del piano a comportamento rigido cui il muro è saldamente collegato in testa. Lo zero sta a indicare che il muro non è collegato in testa a nessun impalcato rigido
Pia Inf	: Numero del piano a comportamento rigido cui il muro è saldamente collegato al piede. Lo zero sta a indicare che il muro non è collegato al piede a nessun impalcato rigido
Asta	: Numero dell'asta 3D corrispondente al muro nel modello utilizzato per il calcolo agli elementi finiti

- SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa della verifica globale sismica dei maschi murari.

Muro	: Numero del maschio murario
Modo di collasso	: Modo di collasso dell'asta in muratura
Cmb	: Combinazione di carico più gravosa per la verifica
Coeff. sicur.	: Coefficiente di sicurezza
Nru	: Sforzo normale resistente ultimo
Vru	: Taglio resistente ultimo
Mru	: Momento flettente resistente ultimo
Nd	: Sforzo normale di calcolo
Vd	: Taglio di calcolo
Md	: Momento flettente di calcolo
Tiranti passivi	: Resistenza totale di calcolo di eventuali tiranti passivi verticali

Nel caso di verifica di vulnerabilità come previsto per il livello 1 del DM 21/10/03 vengono stampati i seguenti campi addizionali:

PGA1	: PGA limite nella direzione 1 del sisma
PGA2	: PGA limite nella direzione 2 del sisma
Du1/h	: Spostamento relativo diviso l'altezza di interpiano per PGA unitaria agente nella direzione 1 del sisma
Du2/h	: Spostamento relativo diviso l'altezza di interpiano per PGA unitaria agente nella direzione 2 del sisma
Du/h limite	: Spostamento relativo diviso l'altezza di interpiano limite in funzione del modo di collasso

- SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa della verifica per sisma ortogonale dei maschi murari.

Quota	: <i>Numero della quota di riferimento, in ordine crescente dal basso verso l'alto</i>
Muro	: <i>Numero del maschio murario</i>
Sez.	: <i>Sezione di verifica</i>
Cmb ort	: <i>Combinazione di carico più gravosa per la verifica</i>
Coeff. sicur.	: <i>Coefficiente di sicurezza</i>
Nru	: <i>Sforzo normale ultimo complessivo del muro associato all'eccentricità di calcolo</i>
Vru	: <i>Taglio ultimo complessivo del muro</i>
Mru	: <i>Momento flettente ultimo complessivo del muro associato all'eccentricità di calcolo</i>
Nd	: <i>Sforzo normale complessivo di calcolo agente sul muro</i>
Vd	: <i>Taglio complessivo di calcolo agente sul muro</i>
Md	: <i>Momento flettente complessivo di calcolo agente sul muro</i>
PGA	: <i>Accelerazione sismica al suolo necessaria per provocare il collasso del muro per sisma ortogonale (qualora richiesta per edifici esistenti)</i>

- **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa della verifica globale sismica delle fasce di piano

Asta3 N.ro	: <i>Numero asta modello spaziale</i>
Sez.n.ro	: <i>Numero sezione asta in muratura</i>
Nodo3D Iniz	: <i>nodo iniziale asta 3d</i>
Nodo3D Fin	: <i>nodo finale asta 3d</i>
QuotaIn.	: <i>quota estremo iniziale asta 3d</i>
QuotaFin.	: <i>quota estremo finale asta 3d</i>
Cmb. nro	: <i>Combinazione di carico più gravosa per la verifica</i>
Coeff. secur.	: <i>Coefficiente di sicurezza</i>
Modo di collasso	: <i>Modo di collasso dell'asta in muratura</i>
Nru	: <i>Sforzo normale resistente ultimo</i>
Vru	: <i>Taglio resistente ultimo</i>
Mru	: <i>Momento flettente resistente ultimo</i>
Nd	: <i>Sforzo normale di calcolo</i>
Vd	: <i>Taglio di calcolo</i>
Md	: <i>Momento flettente di calcolo</i>
Catena	: <i>Resistenza totale di calcolo di eventuali catene o tiranti orizzontali nella fascia di piano</i>

GEOMETRIA MASCHI MURARI																
GEOMETRIA MASCHI MURARI																
Quota N.ro	Muro N.ro	Xin (m)	Yin (m)	Xfin (m)	Yfin (m)	Hsup (m)	Hinf (m)	Spess (cm)	Lung (cm)	Hmur (cm)	Ro	Lambda	Mat. N.ro	Pia Sup	Pia Inf	Asta N.ro
1	1	6,20	1,64	8,25	1,64	4,54	0,00	30	205	454	1,00	14,43	11	0	0	104
1	2	14,25	1,66	17,98	1,66	4,54	0,00	30	373	454	1,00	14,43	11	0	0	114
1	3	19,35	1,73	20,76	1,73	4,54	0,00	30	141	454	1,00	14,43	11	0	0	121
1	4	29,30	1,73	30,10	1,73	4,54	0,00	30	80	454	1,00	14,43	11	0	0	127
1	5	36,70	1,58	36,70	5,53	3,84	0,00	30	395	384	1,00	12,12	11	0	0	134
1	6	36,70	5,53	31,25	5,53	3,15	0,00	30	545	315	1,00	9,80	11	0	0	141
1	7	29,75	5,53	22,50	5,53	3,15	0,00	30	725	315	1,00	9,80	11	0	0	153
1	8	21,45	5,53	21,15	5,53	3,15	0,00	30	30	315	1,00	9,80	11	0	0	163
1	9	20,40	5,53	12,78	5,53	3,15	0,00	30	762	315	1,00	9,80	11	0	0	174
1	10	11,48	5,53	9,33	5,53	3,15	0,00	30	215	315	1,00	9,80	11	0	0	184
1	11	8,28	5,53	6,20	5,53	3,15	0,00	30	208	315	1,00	9,80	11	0	0	190
1	12	6,20	5,53	6,20	1,58	3,84	0,00	30	395	384	1,00	12,12	11	0	0	202
1	13	14,68	1,58	14,68	5,53	3,84	0,00	30	395	384	1,00	12,12	11	0	0	209
1	14	19,30	1,58	19,30	5,53	3,84	0,00	30	395	384	1,00	12,12	11	0	0	216
1	15	9,35	1,73	11,65	1,73	4,54	0,00	30	230	454	1,00	14,43	11	0	0	225
1	16	12,65	1,73	13,25	1,73	4,54	0,00	30	60	454	1,00	14,43	11	0	0	232
1	17	31,65	1,73	32,45	1,73	4,54	0,00	30	80	454	1,00	14,43	11	0	0	256
1	18	32,70	1,73	33,60	1,73	4,54	0,00	30	90	454	1,00	14,43	11	0	0	259
1	19	34,83	1,67	35,28	1,67	4,54	0,00	30	45	454	1,00	14,43	11	0	0	269
1	20	35,88	1,61	36,43	1,61	4,54	0,00	30	55	454	1,00	14,43	11	0	0	272
1	21	21,09	1,73	22,25	1,73	4,54	0,00	30	116	454	1,00	14,43	11	0	0	285
1	22	23,23	1,73	23,98	1,73	4,54	0,00	30	75	454	1,00	14,43	11	0	0	297
1	23	24,08	1,73	24,53	1,73	4,54	0,00	30	45	454	1,00	14,43	11	0	0	300
1	24	25,97	1,73	26,60	1,73	4,54	0,00	30	63	454	1,00	14,43	11	0	0	311
1	25	26,57	1,73	27,39	1,73	4,54	0,00	30	82	454	1,00	14,43	11	0	0	314

VERIFICA SISMICA GLOBALE MASCHI MURARI - QUOTA N.ro: 1											
VERIFICA GLOBALE MASCHI MURARI											
Muro N.ro	Modo di collasso	Cmb	Coeff. secur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (tm)	Nd (t)	Vd (t)	Md (tm)	TirPass (t)	
1	FLESSIONE	25	1,32	-4,46	3,44	4,12	-4,46	-1,94	-3,11	0,00	
2	FLESSIONE	21	1,20	-5,85	9,41	9,81	-5,85	4,55	-8,17	0,00	
3	FLESSIONE	22	1,48	-5,00	2,90	3,17	-5,00	1,72	-2,15	0,00	
4	FLESSIONE	20	1,79	-4,77	2,00	1,62	-4,77	0,94	-0,90	0,00	
5	FLESSIONE	30	0,19	-1,46	7,77	2,60	-1,46	-9,79	-13,99	0,00	
6	FLESSIONE	30	2,09	-7,96	12,25	19,53	-7,96	3,65	9,34	0,00	
7	FLESSIONE	16	6,00	-14,99	18,59	48,91	-14,99	3,00	-8,15	0,00	
8	FLESSIONE	39	1,00	-1,57	18,59	0,00	-1,57	0,00	0,00	0,00	
9	TAGL.DIAG.	26	2,63	-9,65	17,39	33,07	-9,65	6,60	-10,90	0,00	
10	TAGL.DIAG.	31	3,30	-9,23	5,21	8,93	-9,23	-1,58	-2,48	0,00	
11	FLESSIONE	27	0,21	-0,63	3,07	0,59	-0,63	-1,64	2,78	0,00	
12	FLESSIONE	25	0,71	-2,97	8,59	5,29	-2,97	-8,82	-7,40	0,00	
13	FLESSIONE	29	0,95	-4,95	9,00	8,79	-4,95	-6,08	9,27	0,00	
14	FLESSIONE	30	0,57	-4,00	8,67	7,12	-4,00	7,68	-12,53	0,00	
15	TAGL.DIAG.	21	2,37	-7,14	4,89	7,39	-7,14	2,06	-2,98	0,00	
16	FLESSIONE	39	1,00	-4,47	4,89	0,00	-4,47	0,00	0,00	0,00	
17	FLESSIONE	20	1,85	-4,86	2,02	1,64	-4,86	0,93	-0,89	0,00	
18	FLESSIONE	22	1,75	-4,35	2,09	1,73	-4,35	0,88	-0,99	0,00	
19	FLESSIONE	39	1,00	-3,88	2,09	0,00	-3,88	0,00	0,00	0,00	
20	FLESSIONE	39	1,00	-3,34	2,09	0,00	-3,34	0,00	0,00	0,00	
21	FLESSIONE	20	1,28	-3,57	2,26	1,86	-3,57	1,12	-1,45	0,00	
22	FLESSIONE	39	1,00	-4,89	2,26	0,00	-4,89	0,00	0,00	0,00	
23	FLESSIONE	39	1,00	-3,82	2,26	0,00	-3,82	0,00	0,00	0,00	
24	FLESSIONE	39	1,00	-4,67	2,26	0,00	-4,67	0,00	0,00	0,00	
25	FLESSIONE	20	1,52	-3,80	1,88	1,39	-3,80	0,88	-0,91	0,00	

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 2375 Anni - PGAMin: .59												
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb ort	Coeff. secur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t*m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t*m)	PGA (Ag/g)	STRINGA DI CONTROLLO
1	1	Testa	26	9,11	5,12	3,36	0,72	5,12	0,24	0,08	1,048	OK
		Mezz.	26	7,38	7,63	3,78	1,05	7,63	0,03	0,14	0,849	OK
		Piede	26	8,58	10,14	4,20	1,35	10,14	0,24	0,16	0,987	OK
1	2	Testa	26	7,70	6,99	5,73	1,00	6,99	0,42	0,13	0,886	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 2375 Anni - PGAmin: .59												
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb ort	Coeff. secur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t*m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t*m)	PGA (Ag/g)	STRINGA DI CONTROLLO
		Mezz.	26	6,24	11,56	6,50	1,61	11,56	0,03	0,26	0,718	OK
		Piede	26	7,26	16,13	7,26	2,18	16,13	0,42	0,30	0,835	OK
1	3	Testa	24	10,69	4,53	2,48	0,63	4,53	0,17	0,06	1,229	OK
		Mezz.	24	8,65	6,26	2,77	0,84	6,26	0,02	0,10	0,995	OK
		Piede	24	10,05	7,99	3,06	1,04	7,99	0,17	0,10	1,156	OK
1	4	Testa	24	16,82	5,07	1,83	0,65	5,07	0,09	0,04	1,935	OK
		Mezz.	24	13,58	6,05	1,99	0,75	6,05	0,00	0,06	1,562	OK
		Piede	24	15,73	7,03	2,15	0,85	7,03	0,09	0,05	1,809	OK
1	5	Testa	24	6,56	2,78	5,30	0,41	2,78	0,42	0,06	0,755	OK
		Mezz.	24	5,18	6,88	5,99	0,99	6,88	0,08	0,19	0,595	OK
		Piede	24	6,25	10,99	6,67	1,54	10,99	0,42	0,25	0,719	OK
1	6	Testa	26	16,05	10,38	8,41	1,49	10,38	0,41	0,09	1,845	OK
		Mezz.	26	12,13	15,02	9,18	2,11	15,02	0,04	0,17	1,395	OK
		Piede	26	15,40	19,65	9,95	2,71	19,65	0,41	0,18	1,771	OK
1	7	Testa	26	18,23	16,76	11,67	2,38	16,76	0,51	0,13	2,097	OK
		Mezz.	26	13,78	22,92	12,70	3,19	22,92	0,02	0,23	1,585	OK
		Piede	26	17,49	29,09	13,73	3,97	29,09	0,51	0,23	2,012	OK
1	8	Testa	26	24,08	1,03	0,54	0,14	1,03	0,02	0,01	2,769	OK
		Mezz.	26	18,19	1,29	0,58	0,17	1,29	0,00	0,01	2,092	OK
		Piede	26	23,07	1,54	0,62	0,20	1,54	0,02	0,01	2,653	OK
1	9	Testa	26	16,35	14,95	11,83	2,14	14,95	0,56	0,13	1,881	OK
		Mezz.	26	12,37	21,43	12,91	3,01	21,43	0,05	0,24	1,422	OK
		Piede	26	15,70	27,91	13,99	3,84	27,91	0,56	0,24	1,805	OK
1	10	Testa	24	21,15	6,16	3,66	0,86	6,16	0,15	0,04	2,432	OK
		Mezz.	24	15,99	7,99	3,97	1,10	7,99	0,00	0,07	1,838	OK
		Piede	24	20,28	9,82	4,27	1,32	9,82	0,15	0,07	2,332	OK
1	11	Testa	24	16,88	4,28	3,26	0,61	4,28	0,15	0,04	1,941	OK
		Mezz.	24	12,76	6,05	3,56	0,85	6,05	0,01	0,07	1,468	OK
		Piede	24	16,20	7,82	3,85	1,07	7,82	0,15	0,07	1,863	OK
1	12	Testa	24	7,41	3,71	5,46	0,54	3,71	0,43	0,07	0,852	OK
		Mezz.	24	5,84	7,81	6,14	1,12	7,81	0,08	0,19	0,672	OK
		Piede	24	7,05	11,91	6,82	1,67	11,91	0,43	0,24	0,811	OK
1	13	Testa	26	8,60	5,04	5,68	0,73	5,04	0,35	0,09	0,989	OK
		Mezz.	26	6,78	9,14	6,36	1,30	9,14	0,01	0,19	0,779	OK
		Piede	26	8,18	13,24	7,05	1,84	13,24	0,35	0,22	0,941	OK
1	14	Testa	24	8,29	4,70	5,62	0,69	4,70	0,35	0,08	0,954	OK
		Mezz.	24	6,54	8,80	6,30	1,25	8,80	0,01	0,19	0,752	OK
		Piede	24	7,89	12,90	6,99	1,79	12,90	0,35	0,23	0,907	OK
1	15	Testa	26	10,28	6,96	3,98	0,97	6,96	0,25	0,09	1,182	OK
		Mezz.	26	8,32	9,78	4,45	1,33	9,78	0,01	0,16	0,957	OK
		Piede	26	9,67	12,60	4,92	1,66	12,60	0,25	0,17	1,112	OK
1	16	Testa	26	16,19	3,59	1,33	0,47	3,59	0,08	0,03	1,862	OK
		Mezz.	26	13,08	4,33	1,46	0,54	4,33	0,01	0,04	1,504	OK
		Piede	26	15,15	5,07	1,58	0,61	5,07	0,08	0,04	1,743	OK
1	17	Testa	24	16,93	5,12	1,83	0,66	5,12	0,09	0,04	1,947	OK
		Mezz.	24	13,67	6,10	2,00	0,76	6,10	0,00	0,06	1,572	OK
		Piede	24	15,83	7,08	2,16	0,85	7,08	0,09	0,05	1,821	OK
1	18	Testa	24	13,24	4,00	1,77	0,54	4,00	0,13	0,04	1,523	OK
		Mezz.	24	10,70	5,10	1,95	0,67	5,10	0,03	0,06	1,231	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE

Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 2375 Anni - PGAmín: .59

Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb ort	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t*m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t*m)	PGA (Ag/g)	STRINGA DI CONTROLLO
		Piede	24	12,42	6,21	2,14	0,79	6,21	0,13	0,06	1,429	OK
1	19	Testa	24	17,52	3,03	1,06	0,39	3,03	0,06	0,02	2,015	OK
		Mezz.	24	14,14	3,58	1,15	0,44	3,58	0,01	0,03	1,626	OK
		Piede	24	16,37	4,14	1,24	0,49	4,14	0,06	0,03	1,883	OK
1	20	Testa	24	12,01	2,11	1,03	0,29	2,11	0,08	0,02	1,381	OK
		Mezz.	24	9,72	2,79	1,14	0,37	2,79	0,02	0,04	1,117	OK
		Piede	24	11,28	3,46	1,25	0,45	3,46	0,08	0,04	1,297	OK
1	21	Testa	24	10,60	3,68	2,03	0,51	3,68	0,13	0,05	1,219	OK
		Mezz.	24	8,58	5,10	2,27	0,69	5,10	0,00	0,08	0,987	OK
		Piede	24	9,97	6,53	2,51	0,85	6,53	0,13	0,09	1,146	OK
1	22	Testa	24	13,78	3,54	1,51	0,47	3,54	0,09	0,03	1,585	OK
		Mezz.	24	11,14	4,46	1,66	0,58	4,46	0,01	0,05	1,281	OK
		Piede	24	12,92	5,38	1,81	0,68	5,38	0,09	0,05	1,486	OK
1	23	Testa	24	17,53	3,03	1,06	0,39	3,03	0,05	0,02	2,015	OK
		Mezz.	24	14,14	3,59	1,15	0,44	3,59	0,00	0,03	1,626	OK
		Piede	24	16,38	4,14	1,24	0,49	4,14	0,05	0,03	1,884	OK
1	24	Testa	24	15,36	3,49	1,35	0,46	3,49	0,07	0,03	1,767	OK
		Mezz.	24	12,41	4,26	1,48	0,54	4,26	0,01	0,04	1,427	OK
		Piede	24	14,39	5,04	1,61	0,62	5,04	0,07	0,04	1,655	OK
1	25	Testa	24	13,84	3,89	1,65	0,52	3,89	0,09	0,04	1,591	OK
		Mezz.	24	11,19	4,90	1,82	0,64	4,90	0,00	0,06	1,286	OK
		Piede	24	12,98	5,90	1,99	0,74	5,90	0,09	0,06	1,493	OK

VERIFICA SISMICA PIATTABANDE

Asta3D N.ro	Sez. N.ro	Nodo3D Iniz.	Nodo3D Fin.	QuotaIn. (m)	QuotaFin. (m)	Comb N.ro	Coeff Sic.	Modo di Collasso	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t*m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t*m)	Catena (t)
107	2	101	138	4,54	4,54	39	1,00	FLESSIONE	-0,21	3,44	0,00	-0,21	0,00	0,00	
108	3	4	5	0,00	0,00	39	0,00	FLESSIONE	0,00	4,35	0,00	0,00	0,76	0,17	
123	2	164	109	4,54	4,54	39	1,00	FLESSIONE	0,04	2,90	0,00	0,04	0,00	0,00	
124	3	29	30	0,00	0,00	39	0,00	FLESSIONE	0,00	4,35	0,00	0,00	0,16	0,02	
128	2	110	111	4,54	4,54	39	1,00	FLESSIONE	0,09	2,00	0,00	0,09	0,00	0,00	
144	9	116	117	3,15	3,15	39	1,00	FLESSIONE	-0,69	12,25	0,00	-0,69	0,00	0,00	
160	9	121	122	3,15	3,15	39	1,00	FLESSIONE	-0,07	18,59	0,00	-0,07	0,00	0,00	
164	9	123	124	3,15	3,15	39	1,00	FLESSIONE	-0,06	18,59	0,00	-0,06	0,00	0,00	
181	9	128	129	3,15	3,15	39	1,00	FLESSIONE	-0,21	17,39	0,00	-0,21	0,00	0,00	
187	9	131	132	3,15	3,15	39	1,00	FLESSIONE	-0,15	5,21	0,00	-0,15	0,00	0,00	
222	3	5	6	0,00	0,00	39	0,00	FLESSIONE	0,00	4,35	0,00	0,00	0,52	0,10	
231	2	140	141	4,54	4,54	39	1,00	FLESSIONE	-0,33	4,89	0,00	-0,33	0,00	0,00	
235	2	142	143	4,54	4,54	39	1,00	FLESSIONE	-0,33	4,89	0,00	-0,33	0,00	0,00	
236	3	10	11	0,00	0,00	39	1,00	FLESSIONE	0,00	4,89	0,00	0,00	0,00	0,00	
248	2	145	146	4,54	4,54	39	1,00	FLESSIONE	-0,55	4,89	0,00	-0,55	0,00	0,00	
257	2	147	148	4,54	4,54	39	1,00	FLESSIONE	0,17	2,02	0,00	0,17	0,00	0,00	
258	3	33	34	0,00	0,00	39	1,00	FLESSIONE	0,00	2,02	0,00	0,00	0,00	0,00	
265	2	149	150	4,54	4,54	39	1,00	FLESSIONE	0,26	2,09	0,00	0,26	0,00	0,00	
266	3	35	36	0,00	0,00	39	1,00	FLESSIONE	0,00	2,09	0,00	0,00	0,00	0,00	
270	2	151	152	4,54	4,54	39	1,00	FLESSIONE	0,31	2,09	0,00	0,31	0,00	0,00	
271	3	37	38	0,00	0,00	39	1,00	FLESSIONE	0,00	2,09	0,00	0,00	0,00	0,00	
281	2	153	154	4,54	4,54	39	1,00	FLESSIONE	-0,59	2,09	0,00	-0,59	0,00	0,00	
282	3	20	21	0,00	0,00	39	1,00	FLESSIONE	0,00	2,09	0,00	0,00	0,00	0,00	
288	2	156	157	4,54	4,54	39	1,00	FLESSIONE	-0,61	2,26	0,00	-0,61	0,00	0,00	
289	3	23	24	0,00	0,00	39	1,00	FLESSIONE	0,00	2,26	0,00	0,00	0,00	0,00	
298	2	158	159	4,54	4,54	39	1,00	FLESSIONE	-0,62	2,26	0,00	-0,62	0,00	0,00	
299	3	89	90	0,00	0,00	39	1,00	FLESSIONE	0,00	2,26	0,00	0,00	0,00	0,00	
303	2	160	161	4,54	4,54	39	1,00	FLESSIONE	-0,61	2,26	0,00	-0,61	0,00	0,00	
304	3	91	25	0,00	0,00	39	1,00	FLESSIONE	0,00	2,26	0,00	0,00	0,00	0,00	
312	2	162	163	4,54	4,54	39	1,00	FLESSIONE	-0,59	2,26	0,00	-0,59	0,00	0,00	
313	3	26	27	0,00	0,00	39	1,00	FLESSIONE	0,00	2,26	0,00	0,00	0,00	0,00	
318	3	28	29	0,00	0,00	39	0,00	FLESSIONE	0,00	4,35	0,00	0,00	0,21	0,04	

RIASSUNTO VERIFICHE MURATURE

RIASSUNTO VERIFICHE MURATURE								
Numero complessivo muri:			25					
Grandezza di controllo			Valore medio	Valore minimo	N.Muro minimo	N.Quota minimo	N muri non verificati	%
Verifiche statiche								
Snellezza limite / snellezza			99,99	1,39	1	1	0	0,00

Ecc.limite / ecc.trasversale	99,99	4,62	1	1	0	0,00
Ecc.limite / ecc.longitudinale	99,99	1,54	20	1	0	0,00
Sigma limite / sigma max flessione	99,99	1,97	23	1	0	0,00
Sigma limite / sigma max pressofl.	99,99	0,97	19	1	1	4,00
Verifiche sismiche						
Coeff. sicur. sisma ortogonale	99,99	5,18	5	1	0	0,00
Coeff. sicur. sisma parallelo	1,53	0,19	5	1	5	20,00

**COMUNE DI PIORACO
PROVINCIA DI MACERATA**

TABULATI DI CALCOLO
Analisi Struttura Tribuna

OGGETTO:

VULNERABILITA' SISMICA PALESTRA SCOLASTICA

COMMITTENTE:

COMUNE DI PIORACO

RELAZIONE DI CALCOLO

Sono illustrati con la presente i risultati dei calcoli che riguardano il progetto delle armature, la verifica delle tensioni di lavoro dei materiali e del terreno.

• **NORMATIVA DI RIFERIMENTO**

I calcoli sono condotti nel pieno rispetto della normativa vigente e, in particolare, la normativa cui viene fatto riferimento nelle fasi di calcolo, verifica e progettazione è costituita dalle *Norme Tecniche per le Costruzioni*, emanate con il D.M. 17/01/2018 pubblicato nel suppl. 8 G.U. 42 del 20/02/2018, nonché la Circolare del Ministero Infrastrutture e Trasporti del 2 Febbraio 2009, n. 617 "Istruzioni per l'applicazione delle nuove norme tecniche per le costruzioni".

• **METODI DI CALCOLO**

I metodi di calcolo adottati per il calcolo sono i seguenti:

- 1) Per i carichi statici: *METODO DELLE DEFORMAZIONI*;
- 2) Per i carichi sismici: metodo dell'*ANALISI MODALE* o dell'*ANALISI SISMICA STATICA EQUIVALENTE*.

Per lo svolgimento del calcolo si è accettata l'ipotesi che, in corrispondenza dei piani sismici, i solai siano infinitamente rigidi nel piano e che le masse ai fini del calcolo delle forze di piano siano concentrate alle loro quote.

• **CALCOLO SPOSTAMENTI E CARATTERISTICHE**

Il calcolo degli spostamenti e delle caratteristiche viene effettuato con il metodo degli elementi finiti (**F.E.M.**).

Possano essere inseriti due tipi di elementi:

- 1) Elemento monodimensionale asta (*beam*) che unisce due nodi aventi ciascuno 6 gradi di libertà. Per maggiore precisione di calcolo, viene tenuta in conto anche la deformabilità a taglio e quella assiale di questi elementi. Queste aste, inoltre, non sono considerate flessibili da nodo a nodo ma hanno sulla parte iniziale e finale due tratti infinitamente rigidi formati dalla parte di trave inglobata nello spessore del pilastro; questi tratti rigidi forniscono al nodo una dimensione reale.
- 2) L'elemento bidimensionale shell (*quad*) che unisce quattro nodi nello spazio. Il suo comportamento è duplice, funziona da lastra per i carichi agenti sul suo piano, da piastra per i carichi ortogonali.

Assemblate tutte le matrici di rigidezza degli elementi in quella della struttura spaziale, la risoluzione del sistema viene perseguita tramite il *metodo di Cholesky*.

Ai fini della risoluzione della struttura, gli spostamenti X e Y e le rotazioni attorno l'asse verticale Z di tutti i nodi che giacciono su di un impalcato dichiarato rigido sono mutuamente vincolati.

• **RELAZIONE SUI MATERIALI**

Le caratteristiche meccaniche dei materiali sono descritti nei tabulati riportati nel seguito per ciascuna tipologia di materiale utilizzato.

- **ANALISI SISMICA DINAMICA**

L'analisi sismica dinamica è stata svolta con il metodo dell'analisi modale; la ricerca dei modi e delle relative frequenze è stata perseguita con il *metodo di Jacobi*.

I modi di vibrazione considerati sono in numero tale da assicurare l'eccitazione di più dell'85% della massa totale della struttura.

Per ciascuna direzione di ingresso del sisma si sono valutate le forze applicate spazialmente agli impalcati di ogni piano (forza in X, forza in Y e momento).

Le forze orizzontali così calcolate vengono ripartite fra gli elementi irrigidenti (pilastri e pareti di taglio), ipotizzando i solai dei piani sismici infinitamente rigidi assialmente.

Per la verifica della struttura si è fatto riferimento all'analisi modale, pertanto sono prima calcolate le sollecitazioni e gli spostamenti modali e poi viene calcolato il loro valore efficace.

I valori stampati nei tabulati finali allegati sono proprio i suddetti valori efficaci e pertanto l'equilibrio ai nodi perde di significato. I valori delle sollecitazioni sismiche sono combinate linearmente (in somma e in differenza) con quelle per carichi statici per ottenere le sollecitazioni per sisma nelle due direzioni di calcolo.

Gli angoli delle direzioni di ingresso dei sismi sono valutati rispetto all'asse X del sistema di riferimento globale.

- **VERIFICHE**

Le verifiche, svolte secondo il metodo degli stati limite ultimi e di esercizio, si ottengono involupando tutte le condizioni di carico prese in considerazione.

In fase di verifica è stato differenziato l'elemento trave dall'elemento pilastro. Nell'elemento trave le armature sono disposte in modo asimmetrico, mentre nei pilastri sono sempre disposte simmetricamente.

Per l'elemento trave, l'armatura si determina suddividendola in cinque conci in cui l'armatura si mantiene costante, valutando per tali conci le massime aree di armatura superiore ed inferiore richieste in base ai momenti massimi riscontrati nelle varie combinazioni di carico esaminate. Lo stesso criterio è stato adottato per il calcolo delle staffe.

Anche l'elemento pilastro viene scomposto in cinque conci in cui l'armatura si mantiene costante. Vengono però riportate le armature massime richieste nella metà superiore (testa) e inferiore (piede).

La fondazione su travi rovesce è risolta contemporaneamente alla sovrastruttura tenendo in conto sia la rigidità flettente che quella torcente, utilizzando per l'analisi agli elementi finiti l'elemento asta su suolo elastico alla *Winkler*.

Le travate possono incrociarsi con angoli qualsiasi e avere dei disassamenti rispetto ai pilastri su cui si appoggiano.

La ripartizione dei carichi, data la natura matriciale del calcolo, tiene automaticamente conto della rigidità relativa delle varie travate convergenti su ogni nodo.

Le verifiche per gli elementi bidimensionali (setti) vengono effettuate sovrapponendo lo stato tensionale del comportamento a lastra e di quello a piastra. Vengono calcolate le armature delle due facce dell'elemento bidimensionale disponendo i ferri in due direzioni ortogonali.

- **DIMENSIONAMENTO MINIMO DELLE ARMATURE.**

Per il calcolo delle armature sono stati rispettati i minimi di legge di seguito riportati:

TRAVI:

1. Area minima delle staffe pari a $1.5 \cdot b$ mmq/ml, essendo b lo spessore minimo dell'anima misurato in mm, con passo non maggiore di 0,8 dell'altezza utile e con un minimo di 3 staffe al metro. In prossimità degli appoggi o di carichi concentrati per una lunghezza pari all'altezza utile della sezione, il passo minimo sarà 12 volte il diametro minimo dell'armatura longitudinale.
2. Armatura longitudinale in zona tesa $\geq 0,15\%$ della sezione di calcestruzzo. Alle estremità è disposta una armatura inferiore minima che possa assorbire, allo stato limite ultimo, uno sforzo di trazione uguale al taglio.
3. In zona sismica, nelle zone critiche il passo staffe è non superiore al minimo di:
 - un quarto dell'altezza utile della sezione trasversale;
 - 175 mm e 225 mm, rispettivamente per CDA e CDB;
 - 6 volte e 8 volte il diametro minimo delle barre longitudinali considerate ai fini delle verifiche, rispettivamente per CDA e CDB;
 - 24 volte il diametro delle armature trasversali.

Le zone critiche si estendono, per CDB e CDA, per una lunghezza pari rispettivamente a 1 e 1,5 volte l'altezza della sezione della trave, misurata a partire dalla faccia del nodo trave-pilastro. Nelle zone critiche della trave il rapporto fra l'armatura compressa e quella tesa è maggiore o uguale a 0,5.

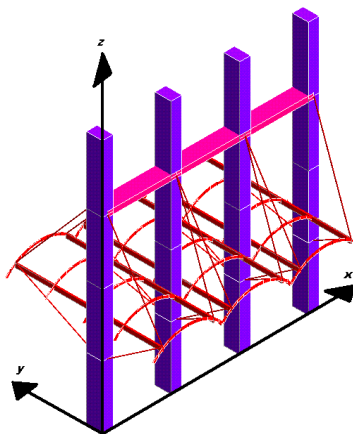
PILASTRI:

1. Armatura longitudinale compresa fra 0,3% e 4% della sezione effettiva e non minore di $0,10 \cdot N_{ed}/f_{yd}$;
2. Barre longitudinali con diametro ≥ 12 mm;
3. Diametro staffe ≥ 6 mm e comunque $\geq 1/4$ del diametro max delle barre longitudinali, con interasse non maggiore di 30 cm.
4. In zona sismica l'armatura longitudinale è almeno pari all'1% della sezione effettiva; il passo delle staffe di contenimento è non superiore alla più piccola delle quantità seguenti:
 - $1/3$ e $1/2$ del lato minore della sezione trasversale, rispettivamente per CDA e CDB;
 - 125 mm e 175 mm, rispettivamente per CDA e CDB;
 - 6 e 8 volte il diametro delle barre longitudinali che collegano, rispettivamente per CDA e CDB.

● SISTEMI DI RIFERIMENTO

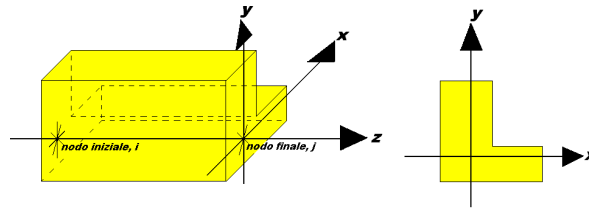
1) SISTEMA GLOBALE DELLA STRUTTURA SPAZIALE

Il sistema di riferimento globale è costituito da una terna destra di assi cartesiani ortogonali (O-XYZ) dove l'asse Z rappresenta l'asse verticale rivolto verso l'alto. Le rotazioni sono considerate positive se concordi con gli assi vettori:



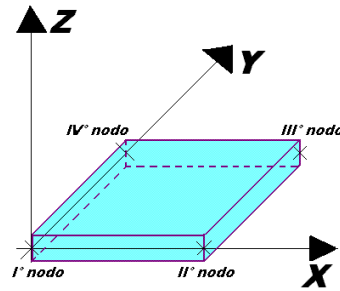
2) SISTEMA LOCALE DELLE ASTE

Il sistema di riferimento locale delle aste, inclinate o meno, è costituito da una terna destra di assi cartesiani ortogonali che ha l'asse Z coincidente con l'asse longitudinale dell'asta ed orientamento dal nodo iniziale al nodo finale, gli assi X ed Y sono orientati come nell'archivio delle sezioni:



3) SISTEMA LOCALE DELL'ELEMENTO SHELL

Il sistema di riferimento locale dell'elemento shell è costituito da una terna destra di assi cartesiani ortogonali che ha l'asse X coincidente con la direzione fra il primo ed il secondo nodo di input, l'asse Y giacente nel piano dello shell e l'asse Z in direzione dello spessore:



- **UNITÀ DI MISURA**

Si adottano le seguenti unità di misura:

[lunghezze]	= m
[forze]	= kgf / daN
[tempo]	= sec
[temperatura]	= °C

- **CONVENZIONI SUI SEGNI**

I carichi agenti sono:

- 1) Carichi e momenti distribuiti lungo gli assi coordinati;
- 2) Forze e coppie nodali concentrate sui nodi.

Le forze distribuite sono da ritenersi positive se concordi con il sistema di riferimento locale dell'asta, quelle concentrate sono positive se concordi con il sistema di riferimento globale.

I gradi di libertà nodali sono gli omologhi agli enti forza, e quindi sono definiti positivi se concordi a questi ultimi.

- **VERIFICA ESTESA STATICA ELEMENTI IN MURATURA**

La verifica per le azioni statiche sugli elementi murari è stata effettuata secondo le modalità di seguito riassunte.

a) **CALCOLO DELLE ECCENTRICITÀ**

Eccentricità accidentale trasversale:

$$e_a = h / 200$$

dove con **h** si è indicata l'altezza complessiva del muro. Tale valore di eccentricità si utilizza per intero nella sezione di testa, per metà in quella di mezzera e si annulla nella sezione al piede.

Eccentricità strutturale trasversale:

$$e_s = M / N$$

essendo:

M = momento flettente complessivo dovuto alle azioni di calcolo, tra cui l'eccentricità della risultante del carico del solaio, la pressione orizzontale dovuta all'azione del vento o del terrapieno, l'eccentricità di posizionamento del muro sovrastante e l'effetto di azioni orizzontali spingenti.

N = sforzo normale complessivo agente sulla sezione da verificare.

Eccentricità strutturale longitudinale:

$$e_b = M_b / N$$

essendo:

M_b = momento flettente complessivo dovuto alle azioni di calcolo, tra cui l'eccentricità della risultante del carico del solaio, la pressione orizzontale dovuta all'azione del vento o del terrapieno, l'eccentricità di posizionamento del muro sovrastante e l'effetto di azioni orizzontali spingenti lungo la direzione del muro.

N = sforzo normale complessivo agente sulla sezione da verificare.

Eccentricità trasversale di calcolo:

$$e = |e_s| + |e_a|$$

In ogni caso il valore dell'eccentricità trasversale di calcolo per ciascuna sezione di verifica non può essere inferiore ad $h / 200$ o superiore a $1/3$ dello spessore del muro. Nel primo caso questa si porrà comunque pari ad $h / 200$; nel secondo caso la verifica si riterrà non soddisfatta.

b) CALCOLO DEI COEFFICIENTI DI ECCENTRICITÀ

Si calcola il seguenti coefficiente:

$$m = 6 e / t$$

essendo t lo spessore del muro, nel caso di eccentricità trasversale, o la lunghezza, nel caso di eccentricità longitudinale.

c) CALCOLO DELLA SNELLEZZA DELLA PARETE

$$l = (\alpha h) / t$$

Essendo α il fattore laterale di vincolo, posto in questo calcolo sempre pari ad 1.

d) CALCOLO DEI COEFFICIENTI DI RIDUZIONE

Il calcolo dei coefficienti F_i , in funzione di m e l , viene effettuato per doppia interpolazione con la seguente tabella:

l	Coefficiente di eccentricità $m = 6 * e / t$				
	0	0,5	1,0	1,5	2,0
0	1,00	0,74	0,59	0,44	0,33
5	0,97	0,71	0,55	0,39	0,27
10	0,86	0,61	0,45	0,27	0,15
15	0,69	0,48	0,32	0,17	-
20	0,53	0,36	0,23	-	-

In nessuna caso è ammessa l'estrapolazione di tale tabella. Quindi per valori di snellezza ed eccentricità per i quali non è ricavabile un valore di F_i , la verifica si riterrà non soddisfatta. In caso di eccentricità longitudinale si pone l pari a 0.

e) VERIFICA

La verifica verrà effettuata utilizzando il metodo agli stati limite ultimi. La condizione che soddisfa la verifica della sezione sarà la seguente:

$$s = N / (F_i F_b A) \leq f_d$$

essendo:

N = sforzo normale complessivo agente nella sezione;

F_i = coefficiente di parzializzazione trasversale per la sezione i-esima (testa, mezzera o piede);

F_b = coefficiente di parzializzazione longitudinale per la sezione di piede (pari ad 1 per le altre sezioni);

A = area della sezione;

f_d = resistenza di calcolo della muratura.

□ VERIFICA ELEMENTI IN MURATURA PER SISMA ORTOGONALE

Viene svolta la verifica per ciascun muro anche per le azioni generate dalla componente dell'azione sismica ortogonale al piano del muro. In conseguenza di ciò si generano una pressione distribuita lungo tutta la superficie del muro, dovuta al suo peso proprio, e delle eventuali azioni concentrate dovute a masse che gravano sul muro nei punti ove esso non risulti efficacemente vincolato a un impalcato rigido.

A prescindere dalle direzioni di ingresso del sisma selezionate per la struttura, ciascuna verifica locale dei muri viene svolta considerando il sisma agente proprio nella direzione ortogonale al muro di volta in volta esaminato. Le sollecitazioni derivanti da tali azioni verranno ricavate anche in base all'analisi complessiva della struttura, tenendo quindi conto della posizione mutua tra i muri, della disposizione degli impalcati rigidi e della eventuale presenza di cordoli e tiranti.

Il calcolo della pressione e delle forze orizzontali è svolto in ottemperanza ai punti 7.2.3 e 7.8.2.2.3

La distribuzione delle sollecitazioni è calcolata seguendo un andamento proporzionale alla situazione di collasso cinematico in cui si formano tre cerniere allineate in verticale sul singolo paramento.

La verifica è svolta confrontando la coppia di sollecitazioni M e N di calcolo con quelle che garantiscono l'equilibrio nella situazione limite a rottura, con sezione parzializzata e sigma di compressione uniforme nel tratto reagente pari a $0,85 F_d$. La verifica a taglio è svolta invece confrontando la tensione tangenziale media della sezione con quella limite del materiale incrementata per un valore pari a $0,4 N$.

□ VERIFICA ELEMENTI IN MURATURA PER SISMA PARALLELO

Viene svolta la verifica per ciascun muro per le azioni ottenute mediante l'analisi sismica globale combinate con le azioni verticali e tenendo in conto la contemporaneità dei due sismi ortogonali come previsto dalla norma. Le verifiche verranno condotte sia agli SLV che agli SLD utilizzando gli spettri del punto 3.2.1, le azioni sismiche verranno combinate come previsto al punto 3.2.4.

L'analisi sismica potrà essere di tipo statica equivalente o dinamica modale utilizzando lo spettro di progetto ridotto tramite il fattore di struttura definito per le strutture in muratura al punto 7.8.1.3

Il modello di calcolo sarà costituito da elementi verticali continui e da fasce di piano schematizzate come elementi travi, per il calcolo delle rigidezze si farà riferimento ai valori fessurati pari al 50% della rigidezza della sezione integra. Le fasce di piano saranno considerate incernierate ai maschi murari se non presenti elementi capaci di resistere a trazione quali tiranti e catene. Le pareti verticali saranno verificate a flessione ed a taglio utilizzando per il calcolo dei valori resistenti le formule previste nel paragrafo 7.8.2.2

Per le strutture in muratura esistenti è possibile utilizzare come modo di collasso a taglio quello previsto al punto C8.7.1.5 della Circolare 2 febbraio 2009, n. 617 in alternativa o in aggiunta al modo previsto al punto 7.8.2.2

Ai soli fini del calcolo di vulnerabilità è inoltre previsto di calcolare la PGA limite con il metodo di livello 1 previsto nel D.M. 21/10/03. Tale verifica è valida solo per gli scopi previsti dal D.M. 21/10/03 e non può essere utilizzato per la progettazione degli interventi sia di adeguamento che miglioramento.

Per il calcolo dei valori resistenti del materiale si terrà in conto inoltre del fattore di confidenza come definito al punto 8.5.4 delle ntc ed alla Circolare 2 febbraio 2009, n. 617 capitolo C8A.1, sia per le verifiche sismiche che quelle statiche.

□ VERIFICA MECCANISMI LOCALI DI COLLASSO PER LA MURATURA

La verifica è effettuata in base al punto 8.7.1, secondo le direttive previste dalla Circolare 2 febbraio 2009 al capitolo C8A.4 e le indicazioni presenti nelle "Schede illustrative dei principali meccanismi di collasso locali negli edifici esistenti in muratura e dei relativi modelli cinematici di analisi", curate dalla Protezione Civile e dalla Reluiss.

Il calcolo è effettuato utilizzando l'analisi cinematica lineare (semplificata) con fattore q pari a 2, per lo stato limite di salvaguardia della vita. La verifica consiste nel verificare che l'accelerazione spettrale di attivazione a_0^* soddisfi ciascuna delle seguenti

diseguaglianze:

$$a_0^* \geq a_g(P_{VR}) S / q$$

$$a_0^* \geq S_e(T_1) g (Z/H) / q$$

dove:

a_g = accelerazione sismica al suolo, funzione di P_{VR} , cioè della probabilità P di superamento dello stato limite di salvaguarda della vita (pari al 10%) e della vita di riferimento VR della struttura come definiti punto 3.2

S = prodotto del coefficiente di amplificazione stratigrafica e del coefficiente di amplificazione topografica, come definiti al punto 3.2.3.2.1

q = il fattore di struttura, che si è posto pari a 2;

S_e = spettro elastico, come definito al punto 3.2.3.2.1, funzione del periodo T_1 , relativo al primo modo di vibrare della struttura;

Z/H = approssima la forma del primo modo di vibrare della struttura normalizzato a 1 in sommità, essendo H l'altezza complessiva dell'edificio e Z l'altezza del punto più basso della porzione di muratura interessata dal meccanismo, entrambe misurate a partire dalla quota di fondazione dell'edificio;

g = coefficiente di partecipazione modale, che viene approssimato con l'espressione $g = 3N / (2N + 1)$, essendo N il numero di piani dell'edificio;

L'accelerazione spettrale di attivazione è data dalla seguente formula:

$$a_0^* = a_0 g / (e^* FC)$$

essendo:

a_0 = moltiplicatore dell'azione sismica che causa il collasso del meccanismo, ricavato applicando il principio dei lavori virtuali;

g = accelerazione di gravità;

e^* = frazione di massa partecipante, come definita al punto C8A.4.2.2 della *Circolare 2009*;

FC = fattore di confidenza (nel caso in cui per la valutazione del moltiplicatore a_0 non si tenga conto della resistenza a compressione della muratura, con conseguente arretramento della linea ideale del ribaltamento, il fattore di confidenza sarà comunque posto pari a quello relativo al livello di conoscenza $LC1$).

Si tiene conto della presenza di eventuali tiranti o comunque altra tipologia di elementi facenti parte della struttura nel suo complesso in grado di creare una azione di tipo stabilizzante, così come si prende in considerazione l'effetto instabilizzante di carichi spingenti dovuti a volte o altre tipologie di carico che abbiano tale effetto.

In caso di muratura a doppia cortina si considera che il ribaltamento possa avvenire per le due porzioni di muratura, quella esterna e quella interna, in modo indipendente.

In presenza di cordolature di testa non adeguatamente ammorsate alla muratura sottostante, non si tiene in alcun conto a fini stabilizzanti dell'effetto dovuto all'attrito tra cordolo e muratura, dal momento che in presenza di azione sismica l'effetto di tale attrito potrebbe essere aleatorio a causa delle azioni sussultorie.

In caso di meccanismo della tipologia di flessione orizzontale in cui si tiene conto di un effetto di confinamento, alle azioni agenti sugli elementi facenti parte del meccanismo si aggiunge un effetto stabilizzante dato ad una doppia coppia di forze, agenti con asse vettore verticale. Per ciascuna coppia la forza è assegnata pari alla tensione $0,85 F_d$, intesa come agente su metà dello spessore del muro e per un'altezza pari alla linea di frattura interessata dal meccanismo. Il braccio della coppia invece sarà assunto pari alla metà dello spessore del muro stesso.

L'effetto del confinamento può essere garantito dalla presenza di corpi di fabbrica adiacenti alla zona interessata al meccanismo o da una apposita tirantatura disposta allo scopo parallelamente alla muratura e opportunamente ancorata, in grado di impedire spostamenti orizzontali delle imposte a partire dalle quali si innesca il meccanismo di flessione fuori piano, ingenerando così una specie di effetto arco interno alla muratura, che viene schematizzato, come appena esposto, in forma di arco a tre cerniere, considerando il centro di ciascuna cerniera nel semi-spessore di muro compresso in condizioni di limite per la resistenza alla compressione.

□ VERIFICA EQUIVALENZA CERCHIATURE

Alcuni elementi murari forati possono essere modellati come privi di foro, nel caso sia soddisfatta una verifica di equivalenza tra la cerchiatura realizzata nel foro e la porzione di muratura mancante. Tale equivalenza si considera soddisfatta se risulta che la rigidezza della cerchiatura sia circa equivalente alla rigidezza di un elemento in muratura di dimensioni pari a quelle del foro, al lordo dello spessore della cerchiatura, e la resistenza della cerchiatura sia pari o superiore a quello dell'elemento di muratura eliminata. Rigidezza e resistenza sono riferite ad una forza orizzontale applicata in testa all'elemento e ad esso complanare.

Il calcolo si effettua ipotizzando l'elemento in muratura con vincolo di testa che impedisce la rotazione, mentre per la cerchiatura si adotta l'ipotesi di telaio a comportamento shear-type. Per entrambi si prevede un vincolo di incastro al piede.

Si ipotizza che in fase di realizzazione la cerchiatura abbia uno sviluppo chiuso, quindi che sia presente il traverso inferiore, al fine di garantire l'ipotesi di incastro. Inoltre si richiede che l'intera cerchiatura sia adeguatamente ancorata alla muratura circostante in modo diffuso lungo tutto il perimetro.

Per il calcolo della rigidezza della muratura si considera un modulo elastico fessurato, pari cioè alla metà... di quello nominale relativo al materiale.

Per il calcolo della resistenza della muratura si considerano cautelativamente i valori di resistenza f_k ed f_{kv} non ridotti per il coefficiente parziale del materiale e per il fattore di confidenza. Per il cemento armato o l'acciaio della cerchiatura si adottano i valori di modulo elastico e resistenza che si utilizzano normalmente per le verifiche agli stati limite.

- **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa dell'archivio materiali.

Materiale N.ro	: Numero identificativo del materiale in esame
Densità	: Peso specifico del materiale
E_x * 1E3	: Modulo elastico in direzione x moltiplicato per 10 al cubo
Ni.x	: Coefficiente di Poisson in direzione x
Alfa.x	: Coefficiente di dilatazione termica in direzione x
E_y * 1E3	: Modulo elastico in direzione y moltiplicato per 10 al cubo
Ni.y	: Coefficiente di Poisson in direzione y
Alfa.y	: Coefficiente di dilatazione termica in direzione y
E11 * 1E3	: Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 1a riga - 1a colonna
E12 * 1E3	: Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 1a riga - 2a colonna
E13 * 1E3	: Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 1a riga - 3a colonna
E22 * 1E3	: Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 2a riga - 2a colonna
E23 * 1E3	: Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 2a riga - 3a colonna
E33 * 1E3	: Elemento della matrice elastica moltiplicato per 10 al cubo, 3a riga - 3a colonna

- **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa dell'archivio shell.

Sezione N.ro	: Numero identificativo dell'archivio sezioni (dal numero 601 in poi)
Spessore	: Spessore dell'elemento
Base foro	: Base di un eventuale foro sull'elemento (zero nel caso in cui il foro non sia presente)
Altezza foro	: Altezza di un eventuale foro sull'elemento (zero nel caso in cui il foro non sia presente)
Codice	: Codice identificativo della posizione del foro (1 = al centro; 0 = qualunque posizione)
Ascissa foro	: Ascissa dello spigolo inferiore sinistro del foro
Ordinata foro	: Ordinata dello spigolo inferiore sinistro del foro
Tipo mater.	: Numero di archivio dei materiali shell
Tipo elem.	: Schematizzazione dell'elemento a livello di calcolo: 0 = Lastra – Piastra 1 = Lastra 2 = Piastra

● SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nelle tabelle riassuntive dei criteri di progetto per le aste in elevazione, per quelle di fondazione, per i pilastri e per i setti.

Crit.N.ro	: Numero indicativo del criterio di progetto
Elem.	: Tipo di elemento strutturale
%Rig.Tors.	: Percentuale di rigidità torsionale
Mod. E	: Modulo di elasticità normale
Poisson	: Coefficiente di Poisson
Sgmc	: Tensione massima di esercizio del calcestruzzo
tauc0	: Tensione tangenziale minima
tauc1	: Tensione tangenziale massima
Sgmf	: Tensione massima di esercizio dell'acciaio
Om.	: Coefficiente di omogeneizzazione
Gamma	: Peso specifico del materiale
Copristaffa	: Distanza tra il lembo esterno della staffa ed il lembo esterno della sezione in calcestruzzo
Fi min.	: Diametro minimo utilizzabile per le armature longitudinali
Fi st.	: Diametro delle staffe
Lar. st.	: Larghezza massima delle staffe
Psc	: Passo di scansione per i diagrammi delle caratteristiche
Pos.pol.	: Numero di posizioni delle armature per la verifica di sezioni poligonali
D arm.	: Passo di incremento dell'armatura per la verifica di sezioni poligonali
Iteraz.	: Numero massimo di iterazioni per la verifica di sezioni poligonali
Def. Tag.	: Deformabilità a taglio (si, no)
%Scorr.Staf.	: Percentuale di scorrimento da far assorbire alle staffe
P.max staffe	: Passo massimo delle staffe
P.min.staffe	: Passo minimo delle staffe
tMt min.	: Tensione di torsione minima al di sotto del quale non si arma a torsione
Ferri parete	: Presenza di ferri di parete a taglio
Ecc.lim.	: Eccentricità M/N limite oltre la quale la verifica viene effettuata a flessione pura
Tipo ver.	: Tipo di verifica (0 = solo Mx; 1 = Mx e My separate; 2 = deviata)
Fl.rett.	: Flessione retta forzata per sezioni dissimmetriche ma simmetrizzabili (0 = no; 1 = si)
Den.X pos.	: Denominatore della quantità q^*l^* per determinare il momento Mx minimo per la copertura del diagramma positivo
Den.X neg.	: Denominatore della quantità q^*l^* per determinare il momento Mx minimo per la copertura del diagramma negativo
Den.Y pos.	: Denominatore della quantità q^*l^* per determinare il momento My minimo per la copertura del diagramma positivo
Den.Y neg.	: Denominatore della quantità q^*l^* per determinare il momento My minimo per la copertura del diagramma negativo
%Mag.car.	: Percentuale di maggiorazione dei carichi statici della prima combinazione di carico
%Rid.Plas	: Rapporto tra i momenti sull'estremo della trave $M^*(ij)/M(ij)$, dove: - $M^*(ij)$ =Momento DOPO la ridistribuzione plastica - $M(ij)$ =Momento PRIMA della ridistribuzione plastica
Linear.	: Coefficiente descrittivo del comportamento dell'asta: 1 = comportamento lineare sia a trazione che a compressione 2 = comportamento non lineare sia a trazione che a compressione. 3 = comportamento lineare solo a trazione. 4 = comportamento non lineare solo a trazione. 5 = comportamento lineare solo a compressione. 6 = comportamento non lineare solo a compressione.
Appesi	: Flag di disposizione del carico sull'asta (1 = appeso, cioè applicato all'intradosso; 0 = non appeso, cioè applicato all'estradosso)
Min. T/sigma	: Verifica minimo T/sigma (1 = si; 0 = no)
Verif.Alette	: Verifica alette travi di fondazione (1 = si; 0 = no)
Kwinkl.	: Costante di sottofondo del terreno

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nelle tabelle riassuntive dei criteri di progetto per le verifiche agli stati limite.

Cri.Nro	: Numero identificativo del criterio di progetto
Tipo Elem.	: Tipo di elemento: trave di elevazione, trave di fondazione, pilastro, setto, setto elastico ("SHela")
fk	: Resistenza caratteristica del calcestruzzo
fd	: Resistenza di calcolo del calcestruzzo
rd	: Resistenza di calcolo a flessione del calcestruzzo (massimo del diagramma parabola rettangolo)
fyk	: Resistenza caratteristica dell'acciaio
fyd	: Resistenza di calcolo dell'acciaio
Ey	: Modulo elastico dell'acciaio
ec0	: Deformazione limite del calcestruzzo in campo elastico
ecu	: Deformazione ultima del calcestruzzo
eyu	: Deformazione ultima dell'acciaio
Ac/At	: Rapporto dell'incremento fra l'armatura compressa e quella tesa
Mt/Mtu	: Rapporto fra il momento torcente di calcolo e il momento torcente resistente ultimo del calcestruzzo al di sotto del quale non si arma a torsione
Wra	: Ampiezza limite della fessura per combinazioni rare
Wfr	: Ampiezza limite della fessura per combinazioni frequenti
Wpe	: Ampiezza limite della fessura per combinazioni permanenti
σ Rara	: Sigma massima del calcestruzzo per combinazioni rare
σ Perm	: Sigma massima del calcestruzzo per combinazioni permanenti
σ Rara	: Sigma massima dell'acciaio per combinazioni rare
SpRar	: Rapporto fra la lunghezza dell'elemento e lo spostamento massimo per combinazioni rare
SpPer	: Rapporto fra la lunghezza dell'elemento e lo spostamento massimo per combinazioni permanenti
Coef.Visc.:	: Coefficiente di viscosità

• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nelle tabelle riassuntive dei criteri di progetto per la muratura esistente.

DATI MASCHI MURARI 1/3

Mat. N.ro	: Numero indicativo del materiale esistente
fm	: Resistenza media a compressione della muratura
Tau0	: Resistenza media a taglio della muratura
Mod.E	: Valore medio del Modulo di elasticità normale
Mod.G	: Valore medio del Modulo di elasticità tangenziale
Peso	: Peso specifico medio della muratura
Rete	: Flag di esistenza della rete di rinforzo FRP
Descrizione	: Stringa descrittiva della rete di rinforzo FRP
TipoFibra	: Tipologia della fibra di rinforzo utilizzata
Gram	: Grammatura della rete per unità di superficie
Magl	: Dimensioni della maglia (quadrata)
Traz	: Resistenza a trazione per metro lineare di maglia
Eul	: Allungamento a rottura della fibra utilizzata
NM P.	: Flag di esistenza del rinforzo con Nastri Metallici Pretesi
Sner	: Resistenza allo snervamento del nastro metallico preteso
Rott	: Resistenza a rottura del nastro metallico preteso
Sp.	: Spessore del nastro metallico preteso
Larg	: Larghezza del nastro metallico preteso
IntX	: Interasse della maglia in direzione X
IntY	: Interasse della maglia in direzione Y

DATI MASCHI MURARI 2/3

Mat. N.ro	: Numero indicativo del materiale esistente
Malta buona	: Coeff. corrett. dei par. meccanici muratura dalla Tab.C8A.2.2 Circ.617/2009
Giunti sottili	: Coeff. corrett. dei par. meccanici muratura dalla Tab.C8A.2.2 Circ.617/2009
Ricorsi Listat.	: Coeff. corrett. dei par. meccanici muratura dalla Tab.C8A.2.2 Circ.617/2009
Conness.trasver	: Coeff. corrett. dei par. meccanici muratura dalla Tab.C8A.2.2 Circ.617/2009
NucleoScadente	: Coeff. corrett. dei par. meccanici muratura dalla Tab.C8A.2.2 Circ.617/2009
Iniezioni leganti	: Coeff. corrett. dei par. meccanici muratura dalla Tab.C8A.2.2 Circ.617/2009
Intonaco armat	: Coeff. corrett. dei par. meccanici muratura dalla Tab.C8A.2.2 Circ.617/2009
Rd	: Resistenza a trazione di calcolo dei tiranti agenti sul maschio murario
Rete	: Flag di esistenza della rete di rinforzo in acciaio
Classe CLS	: Classe del cls utilizzato
Classe acc.	: Classe dell'acciaio utilizzato
Fi	: Diametro della maglia della rete in acciaio utilizzata
Pas	: Passo della maglia della rete utilizzata
Spsx	: Spessore del rinforzo dell'intonaco armato sulla faccia sx del maschio
Spdx	: Spessore del rinforzo dell'intonaco armato sulla faccia dx del maschio
Sforz	: Sforzo sul cavo di precompressione
Pass	: Passo dei cavi di precompressione

DATI MASCHI MURARI 3/3

Mat. N.ro	: Numero indicativo del materiale esistente
Gamma	: Peso specifico della muratura
Fk	: Resistenza caratteristica a compressione della muratura
Fkv	: Resistenza caratteristica a taglio della muratura in assenza di carico verticale
Fk/F	: Resistenza caratteristica a compressione della muratura divisa per il fattore di confidenza
Fkv/F	: Resistenza caratteristica a taglio della muratura divisa per il fattore di confidenza
Mod.E	: Valore medio del Modulo di elasticità normale
Mod.G	: Valore medio del Modulo di elasticità tangenziale
Rig.Fess.	: Percentuale della rigidità flessionale della muratura per tenere in conto la riduzione dovuta alla fessurazione
Tagl.	: Deformazione ultima per collasso a taglio (v. punto C8.7.1.4 Circ. 617/2009)
Fless	: Deformazione ultima per collasso a pressoflessione (v. punto C8.7.1.4 Circ. 617/2009)
Descrizione estesa	: Descrizione della muratura utilizzata

- **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta di seguito il significato delle simbologie usate nelle tabelle di stampa dei dati di input dei fili fissi:

- **Filo** : Numero del filo fisso in pianta.
- **Ascissa** : Ascissa.
- **Ordinata** : Ordinata.

Si riporta di seguito il significato delle simbologie usate nelle tabelle di stampa dei dati di input delle quote di piano:

- **Quota** : Numero identificativo della quota del piano.
- **Altezza** : Altezza dallo spiccatto di fondazione.
- **Tipologia** : Le tipologie previste sono due:

0 = Piano sismico, ovvero piano che è sede di massa, sia strutturale che portata, che deve essere considerata ai fini del calcolo sismico. Tutti i nodi a questa quota hanno gli spostamenti orizzontali legati dalla relazione di impalcato rigido.

1 = Interpiano, ovvero quota intermedia che ha rilevanza ai fini della geometria strutturale ma la cui massa non viene considerata a questa quota ai fini sismici. I nodi a questa quota hanno spostamenti orizzontali indipendenti.

71 SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nel tabulato di stampa dei dati di input delle travi:

Trave	: Numero identificativo della trave alla quota in esame
Sez.	: Numero di archivio della sezione della trave. Se il numero sezione è superiore a 600, si tratta di setto di altezza pari all'interpiano e di cui nei successivi dati viene specificato il solo spessore
Base x Alt.	: <i>Ingombri in X ed Y nel sistema di riferimento locale della sezione. Nel caso di sezioni rettangolari questi ingombri coincidono con base ed altezza</i>
Magrone	: <i>Larghezza del magrone di fondazione. Se presente individua ai fini del calcolo un'asta su suolo alla Winkler</i>
Ang.	: <i>Angolo di rotazione della sezione attorno all'asse</i>
Filo in.	: <i>Numero del filo fisso iniziale della trave</i>
Filo fin.	: <i>Numero del filo fisso finale della trave</i>
Quota in.	: <i>Quota dell'estremo iniziale della trave</i>
Quota fin.	: <i>Quota dell'estremo finale della trave</i>
dx in	: <i>Scostamento in direzione X del punto iniziale dell'asse della trave dal filo fisso iniziale di riferimento</i>
dx f	: <i>Scostamento in direzione X del punto finale dell'asse della trave dal filo fisso finale di riferimento</i>
dy in	: <i>Scostamento in direzione Y del punto iniziale dell'asse della trave dal filo fisso iniziale di riferimento</i>
dy f	: <i>Scostamento in direzione Y del punto finale dell'asse della trave dal filo fisso finale di riferimento</i>
Pann.	: <i>Carico sulla trave dovuto a pannelli di solai.</i>
Tamp.	: <i>Carico sulla trave dovuto a tamponature</i>
Ball.	: <i>Carico sulla trave dovuto a ballatoi</i>
Espl.	: <i>Carico sulla trave imposto dal progettista</i>
Tot.	: <i>Totale dei carichi verticali precedenti</i>
Torc.	: <i>Momento torcente distribuito agente sulla trave imposto dal progettista</i>
Orizz.	: <i>Carico orizzontale distribuito agente sulla trave imposto dal progettista</i>
Assia.	: <i>Carico assiale distribuito agente sulla trave imposto dal progettista</i>
Ali.	: <i>Aliquota media pesata dei carichi accidentali per la determinazione della massa sismica</i>
Crit.N.ro	: <i>Numero identificativo del criterio di progetto associato alla trave</i>
Tipo	<i>Tipo elemento ai fini sismici:</i>
Elemento	<i>Le sigle sotto riportate hanno il significato appresso specificato: - "Secondario NTC18": si intende un elemento asta secondario ai sensi della NTC2018, che non viene inserito nel modello sismico ed a cui vengono applicate le verifiche di duttilità. - "NoGerarchia": si intende un elemento asta non appartenente ad un meccanismo dissipativo e in cui non è applicabile la gerarchia delle resistenze (esempio aste meshate interne a pareti o piastre o travi inclinate)</i>

Nel caso di vincoli particolari (situazione diversa dal doppio incastro), segue un'ulteriore tabulato relativo ai vincoli, le cui sigle hanno il seguente significato:

Codice: Codice sintetico identificativo del tipo di vincolo secondo la codifica appresso riportata:

I = incastro; **K** = appoggio scorrevole; **C** = cerniera sferica; **E** = esplicito; **CF** = cerniera flessionale.

Il reale funzionamento dei vincoli (da intendersi come vincoli interni tra asta e nodo) è esplicitato dai successivi dati:

T_x, T_y, T_z : Valori delle rigidzze alla traslazione imposte al nodo in esame. Il valore -1 indica per convenzione che quella particolare traslazione mutua tra trave e nodo è impedita (ovvero la traslazione assoluta del nodo e dell'estremo dell'asta è la medesima), mentre lo 0 indica che non vi è continuità tra tali elementi ai fini di tale traslazione reciproca (ovvero la traslazione assoluta del nodo e dell'estremo dell'asta sono diverse ed indipendenti). Invece un valore maggiore di zero equivale ad una sconnessione fra il nodo e l'estremo dell'asta (traslazioni assolute diverse), ma sul nodo agirà una forza, nella direzione della sconnessione inserita, di valore pari alla rigidzza per la variazione di spostamento. Se infine viene inserito un valore compreso fra -1 (incastrato) e 0 (libero), fattore di connessione, il programma trasforma in automatico tale numero in una rigidzza esplicita. Gli assi X e Y sono quelli del riferimento locale della sezione, mentre Z è parallelo all'asse della trave.

R_x, R_y, R_z : Valori delle rigidzze alla rotazione imposte al nodo in esame. Il valore -1 indica per convenzione che quella particolare rotazione mutua tra trave e nodo è impedita (ovvero la rotazione assoluta del nodo e dell'estremo dell'asta è la medesima), mentre lo 0 indica che non vi è continuità tra tali elementi ai fini di tale rotazione reciproca (ovvero la rotazione assoluta del nodo e dell'estremo dell'asta sono diverse ed indipendenti). Invece un valore maggiore di zero equivale ad una sconnessione fra il nodo e l'estremo dell'asta (rotazioni assolute diverse), ma sul nodo agirà un momento, nella direzione della sconnessione inserita, di valore pari alla rigidzza per la variazione di rotazione. Se viene inserito un valore compreso fra -1 (incastrato) e 0 (libero), fattore di connessione, il programma trasforma in automatico tale numero in una rigidzza esplicita. Gli assi X e Y sono quelli del riferimento locale della sezione, mentre Z è parallelo all'asse della trave.

ARCHIVIO MATERIALI PIASTRE: MATRICE ELASTICA

Materiale N.ro	Densita' kg/mc	Ex*1E3 kg/cmq	Ni.x	Alfa.x (*1E5)	Ey*1E3 kg/cmq	Ni.y	Alfa.y (*1E5)	E11*1E3 kg/cmq	E12*1E3 kg/cmq	E13*1E3 kg/cmq	E22*1E3 kg/cmq	E23*1E3 kg/cmq	E33*1E3 kg/cmq
1	2500	285	0,20	0,00	285	0,20	0,00	296	59	0	296	0	119
11	1800	8	0,35	1,00	8	0,35	1,00	9	3	0	9	0	3
12	1800	25	0,25	1,00	25	0,25	1,00	27	7	0	27	0	10
13	1900	50	0,25	1,00	50	0,25	1,00	53	13	0	53	0	20
14	1800	50	0,25	1,00	50	0,25	1,00	53	13	0	53	0	20
15	1900	50	0,25	1,00	50	0,25	1,00	53	13	0	53	0	20
16	1900	30	0,25	1,00	30	0,25	1,00	32	8	0	32	0	12
17	1900	30	0,25	1,00	30	0,25	1,00	32	8	0	32	0	12

ARCHIVIO SEZIONI SHELLS

Sezione N.ro	Spessore cm	Tipo Mater.	Tipo Elemento (descrizione)
601	30	11	LASTRA-PIASTRA

ARCHIVIO TIPOLOGIE DI CARICO

Car. N.ro	Peso Strut kg/mq	Perman. NONstru kg/mq	Varia bile kg/mq	Neve kg/mq	Destinaz. d'Uso	Psi 0	Psi 1	Psi 2	Anal. Car. N.ro	DESCRIZIONE SINTETICA DEL TIPO DI CARICO
1	250	300	500	0	Categ. C	0,7	0,7	0,6		Solaio tribuna

CRITERI DI PROGETTO

IDEN		ASTE ELEVAZIONE													
Crit N.ro	Def Tag	%Scorr Staffe	P max. Staffe	P min. Staffe	τMtmin kg/cmq	Ferri parete	Elim cm	Tipo verific.	Fl. rett	DenX pos.	DenX neg.	DenY pos.	DenY neg.	%Ma g car.	%Rid Plas
1	si	100	30	0	3	no	200	Mx	1	0	0	0	0	0	100
6	si	100	33	0	3	no	200	Mx	1	0	0	0	0	0	100

CRITERI DI PROGETTO

IDEN		ASTE FONDAZIONE						
Crit N.ro	Min T/σ	Verif. Alette	%Scorr Staffe	P max. Staffe	P min. Staffe	τMtmin kg/cmq	Ferri parete	
2	no	no	100	33	0	3	no	
5	no	si	100	33	0	3	no	

CRITERI DI PROGETTO

IDEN		PILASTRI				PILASTRI			
Crit N.ro	Def Tag	τMtmin kg/cmq	Tipo verific.		Crit N.ro	Def Tag	τMtmin kg/cmq	Tipo verific.	
3	si	3,0	Dev.		7	si	3,0	Dev.	

CRITERI DI PROGETTO

IDENTIF.		CARATTERISTICHE DEL MATERIALE							DURABILITA'			CARATTER. COSTRUTTIVE					FLAG	
Crit N.ro	Elem.	% Rig Tors.	% Rig Fless	Classe CLS	Classe Acciaio	Mod. El kg/cmq	Pois son	Gamma kg/mc	Tipo Ambiente	Tipo Armatura	Toll. Copr.	Copr staf	Copr ferr	Fi min	Fi st	Lun sta	Li n.	App esi
1	ELEV.	10	100	C25/30	B450C	314758	0,20	2500	ORDIN. XC1	POCO SENS.	0,00	2,0	3,5	14	8	60	0	0
2	FOND.	10	100	C25/30	B450C	314758	0,20	2500	XC2/XC3	POCO SENS.	0,00	2,5	4,0	14	8	60	0	0
3	PILAS	60	100	C25/30	B450C	314758	0,20	2500	ORDIN. XC1	POCO SENS.	0,00	2,0	3,6	16	8	50	0	0
5	FOND.	10	100	PROV	PROV	234286	0,20	2500	XC2/XC3	SENSIBILE	1,00	3,5	4,9	12	8	50	0	0
6	ELEV.	70	100	PROV	PROV	234286	0,20	2500	XC2/XC3	SENSIBILE	1,00	3,5	4,9	12	8	50	0	0
7	PILAS	70	100	PROV	PROV	234286	0,20	2500	XC2/XC3	SENSIBILE	1,00	3,5	4,9	12	8	50	0	0

CRITERI DI PROGETTO

CRITERI PER IL CALCOLO AGLI STATI LIMITE ULTIMI E DI ESERCIZIO																								
Cri N.ro	Tipo Elem.	fck	fcd	rocd	fyk	ftk	fyd	Ey	ec0	ecu	eyu	At/ Ac	Mt/ Mtu	Wra mm	Wfr mm	Wpe mm	σcRar	σcPer	σfRar	Spo Rar	Spo Fre	Spo Per	Coe Vis	euk
1	ELEV.	250,0	141,0	141,0	4500	4500	3913	2100000	0,20	0,35	1,00	50	10		0,4	0,3	150,0	112,0	3600				2,0	0,08
2	FOND.	250,0	141,0	141,0	4500	4500	3913	2100000	0,20	0,35	1,00	50	10		0,4	0,3	150,0	112,0	3600				2,0	0,08
3	PILAS	250,0	141,0	141,0	4500	4500	3913	2100000	0,20	0,35	1,00	50	10		0,4	0,3	150,0	112,0	3600				2,0	0,08
5	FOND.	123,0	82,0	82,0	3643	3643	3167	2100000	0,20	0,35	1,00	50	10		0,3	0,2	73,0	55,0	2914				2,0	0,04
6	ELEV.	123,0	82,0	82,0	3643	3643	3167	2100000	0,20	0,35	1,00	50	10		0,3	0,2	73,0	55,0	2914				2,0	0,04
7	PILAS	123,0	82,0	82,0	3643	3643	3167	2100000	0,20	0,35	1,00	50	10		0,3	0,2	73,0	55,0	2914				2,0	0,04

DATI MASCHI MURARI 1/3

IDEN		MATERIALE DI BASE					DATI DI RETE FRP					DATI NASTRI METALLICI PRETESI							
Mat. N.ro	fm kg/cmq	tau0 kg/cmq	Mod.E kg/cmq	Mod.G kg/cmq	Peso kg/mc	Re te	DESCRIZIONE	TipoFibra	Gram g/mq	Magl mm	Traz kg	Eul %	NM P.	Sner kg/cmq	Rott kg/cmq	Sp. mm	Larg mm	IntX m	Int.Y m

DATI MASCHI MURARI 1/3																				
IDEN	MATERIALE DI BASE					DATI DI RETE FRP					DATI NASTRI METALLICI PRETESI									
Mat. N.ro	fm kg/cm ²	tau0 kg/cm ²	Mod.E kg/cm ²	Mod.G kg/cm ²	Peso kg/mc	Re te	DESCRIZIONE	TipoFibra	Gram g/mq	Magl mm	Traz kg	Eul %	NM P.	Sner kg/cm ²	Rott kg/cm ²	Sp. mm	Larg mm	IntX m	Int.Y m	
11	32,00	0,76	15000	5000	1800	NO														

DATI MASCHI MURARI 2/3																	
IDEN	COEFFICIENTI CORRETTIVI DEL MATERIALE DI BASE DI MURATURE ESISTENTI							TIRANTE	RINFORZO CON RETE IN ACCIAIO					PRECOMPRES			
Mat. N.ro	Malta Buona	Ristila tura	Ricorsi Listat.	Conness. Trasvers	Nucleo Scadente	Iniezioni Leganti	Intonaco Armato	Rd (t)	Re te	Classe CLS	Classe Acc.	Fi mm	Pas cm	Spsx (cm)	Spdx (cm)	Sforz (t)	Pass (cm)
11	1,00	0,00	1,00	1,30	1,00	1,00	1,00		NO								

DATI MASCHI MURARI 3/3												
IDEN	PARAMETRI MECCANICI MATERIALE RISULTANTE									DEFORM.ULT.		Descrizione Estesa
Mat. N.ro	Gamma kg/mc	Fk kg/cm ²	Fkv kg/cm ²	Fk/F (F=Fatt.Conf.)	Fkv/F	Mod.E kg/cm ²	Mod.G kg/cm ²	Rig.Fes %	Tagl. (u/h)	Fless (u/h)		
11	1800	41,6	1,0	34,7	0,8	7500	2500	50	0,004	0,006	Mattoni pieni+calce	

MATERIALI SETTI CLS DEBOLMENTE ARMATI															
IDEN	COMPONENTI			PILASTRINI			TRAVETTE			DATI DI CALCOLO					
Mat. N.ro	Tipo Cassero	Classe CLS	Classe Acc.	Base cm	Altez. cm	Inter. cm	Base cm	Altez. cm	Inter. cm	Sp.Equiv. cm	Gamma Eq. kg/mq	Riduz Mod.G	Riduz Mod.E	Coprif.	Strati Armature
2	LegnoBloc	C25/30	B450C	18,80	16,00	22,80	14,00	10,00	25,00	12,00	433,00	2,20	1,00	2,00	1
3	LegnoBloc	C25/30	B450C	18,80	14,00	22,80	14,00	10,00	25,00	10,60	384,00	2,20	1,00	2,00	1
4	LegnoBloc	C25/30	B450C	21,00	18,00	25,00	16,00	10,00	25,00	15,12	488,00	2,20	1,00	2,00	1
5	LegnoBloc	C25/30	B450C	18,00	17,50	25,00	14,00	10,00	25,00	12,60	509,00	2,20	1,00	2,00	1
6	LegnoBloc	C25/30	B450C	18,00	11,00	25,00	14,00	10,00	25,00	7,90	495,00	2,20	1,00	2,00	1
7	LegnoBloc	C25/30	B450C	18,80	12,00	22,80	14,00	10,00	25,00	9,00	316,00	2,20	1,00	2,00	1
8	LegnoBloc	C25/30	B450C	19,50	15,00	25,00	14,00	10,00	25,00	11,70	368,00	2,20	1,00	2,00	1
9	LegnoBloc	C25/30	B450C	19,50	18,00	25,00	14,00	10,00	25,00	14,00	445,00	2,20	1,00	2,00	1
10	LegnoBloc	C25/30	B450C	19,50	21,00	25,00	14,00	10,00	25,00	16,40	511,00	2,20	1,00	2,00	1

CRITERI DI PROGETTO GEOTECNICI - FONDAZIONI SUPERFICIALI E SU PALI											
IDEN	COSTANTE WINKLER			IDEN	COSTANTE WINKLER			IDEN	COSTANTE WINKLER		
Crit N.ro	KwVert kg/cm ²	KwOriz. kg/cm ²		Crit N.ro	KwVert kg/cm ²	KwOriz. kg/cm ²		Crit N.ro	KwVert kg/cm ²	KwOriz. kg/cm ²	
1	15,00	0,00		2	1,00	0,00					

DATI GENERALI DI STRUTTURA			
DATI GENERALI DI STRUTTURA			
Massima dimens. dir. X (m)	30,50	Altezza edificio (m)	4,54
Massima dimens. dir. Y (m)	3,95	Differenza temperatura(°C)	15
PARAMETRI SISMICI			
Vita Nominale (Anni)	50	Classe d' Uso	TERZA
Longitudine Est (Grd)	12,97834	Latitudine Nord (Grd)	43,17935
Categoria Suolo	D	Coeff. Condiz. Topogr.	1,00000
Sistema Costruttivo Dir.1	Muratura	Sistema Costruttivo Dir.2	Muratura
Regolarita' in Altezza	NO(KR=.8)	Regolarita' in Pianta	NO
Direzione Sisma (Grd)	0	Sisma Verticale	ASSENTE
Effetti P/Delta	NO	Quota di Zero Sismico (m)	0,00000
Tipo Intervento	ADEGUAMENTO	Tipo Analisi Sismica	PUSH-OVER
Livello Sicurezza Min. (%)	100		
PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.O.			
Probabilita' Pvr	0,81	Periodo di Ritorno Anni	45,00
Accelerazione Ag/g	0,08	Periodo T'c (sec.)	0,29
Fo	2,41	Fv	0,93
Fattore Stratigrafia'Ss'	1,80	Periodo TB (sec.)	0,22
Periodo TC (sec.)	0,67	Periodo TD (sec.)	1,92
PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.D.			
Probabilita' Pvr	0,63	Periodo di Ritorno Anni	75,00
Accelerazione Ag/g	0,10	Periodo T'c (sec.)	0,29
Fo	2,41	Fv	1,03
Fattore Stratigrafia'Ss'	1,80	Periodo TB (sec.)	0,22
Periodo TC (sec.)	0,67	Periodo TD (sec.)	2,00
PARAMETRI SPETTRO ELASTICO - SISMA S.L.V.			
Probabilita' Pvr	0,10	Periodo di Ritorno Anni	712,00
Accelerazione Ag/g	0,23	Periodo T'c (sec.)	0,33
Fo	2,51	Fv	1,63

Fattore Stratigrafia'Ss'	1,53	Periodo TB (sec.)	0,24
Periodo TC (sec.)	0,72	Periodo TD (sec.)	2,53
PARAMETRI SISTEMA COSTRUTTIVO MURATURA - D I R. 1			
Sistema Strutturale	Ordinaria	AlfaU/Alfa1	1,70
Fattore di struttura 'q'	1,89		
PARAMETRI SISTEMA COSTRUTTIVO MURATURA - D I R. 2			
Sistema Strutturale	Ordinaria	AlfaU/Alfa1	1,70
Fattore di struttura 'q'	1,89		
COEFFICIENTI DI SICUREZZA PARZIALI DEI MATERIALI			
Acciaio per CLS armato	1,15	Calcestruzzo CLS armato	1,50
Muratura azioni sismiche	2,00	Muratura azioni statiche	2,00
Legno per comb. eccez.	1,00	Legno per comb. fondam.:	1,30
Livello conoscenza	LC2		
FRP Collasso Tipo 'A'	1,10	FRP Delaminazione Tipo 'A'	1,20
FRP Collasso Tipo 'B'	1,25	FRP Delaminazione Tipo 'B'	1,50
FRP Resist. Press/Fless	1,00	FRP Resist. Taglio/Torsione	1,20
FRP Resist. Confinamento	1,10		

DATI GENERALI DI STRUTTURA**DATI DI CALCOLO PER AZIONE NEVE**

Zona Geografica	II	Coefficiente Termico	1,00
Altitudine sito s.l.m. (m)	21	Coefficiente di forma	0,80
Tipo di Esposizione	Normale	Coefficiente di esposizione	1,00
Carico di riferimento kg/mq	100	Carico neve di calcolo kg/mq	80,00
Il calcolo della neve e' effettuato in base al punto 3.4 del D.M. 2018 e relative modifiche e integrazioni riportate nella Circolare del 26/12/2009			

COORDINATE E TIPOLOGIA FILI FISSI

Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m		Filo N.ro	Ascissa m	Ordinata m
1	6,20	1,58		2	14,68	1,58
3	19,30	1,58		4	23,09	1,58
5	29,41	1,58		6	36,70	1,58
7	6,20	5,53		8	14,68	5,53
9	19,30	5,53		10	22,85	5,53
11	28,45	5,53		12	36,70	5,53
21	8,85	1,73		22	11,65	1,73
23	14,45	1,73		24	21,45	1,58
25	17,25	1,73		26	20,05	1,73
27	22,85	1,73		28	25,65	1,73
29	28,45	1,73		30	31,25	1,73
31	34,05	1,73				

QUOTE PIANI SISMICI ED INTERPIANI

Quota N.ro	Altezza m	Tipologia	IrregTamp XY	Alt.	Quota N.ro	Altezza m	Tipologia	IrregTamp XY	Alt.
0	0,00	Piano Terra			1	4,54	Piano sismico	NO	NO

TRAVI IN C.A. ALLA QUOTA 0 m

DATI GENERALI		QUOTE		SCOSTAMENTI								CARICHI													
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elem. x il sisma	Ang Grd	Fil in.	Fil fin	Q in. (m)	Q. fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann. kg/m	Tamp. kg/m	Ball. kg/m	Espl. kg/m	Tot. kg/m	Torc. kg	Orizz. kg/m	Assial kg/m	Ali %	Cr Nr	Cit Geo	
2	26	Tel.SismoRes.	0	1	21	0,00	0,00	0	15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	5	2
3	26	Tel.SismoRes.	0	21	22	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	5	2
4	26	Tel.SismoRes.	0	22	23	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	5	2
5	26	Tel.SismoRes.	0	2	25	0,00	0,00	0	15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	5	2
6	26	Tel.SismoRes.	0	25	3	0,00	0,00	0	0	0	0	15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	5	2
7	26	Tel.SismoRes.	0	26	27	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	5	2
8	26	Tel.SismoRes.	0	23	2	0,00	0,00	0	0	0	0	15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	5	2
9	26	Tel.SismoRes.	0	28	29	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	5	2
10	26	Tel.SismoRes.	0	29	30	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	5	2
11	26	Tel.SismoRes.	0	30	31	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	5	2
12	26	Tel.SismoRes.	0	31	6	0,00	0,00	0	0	0	0	15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	5	2
14	27	Tel.SismoRes.	0	1	7	0,00	0,00	15	0	0	15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	5	2
15	27	Tel.SismoRes.	0	7	8	0,00	0,00	0	-15	0	0	-15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	5	2

TRAVI IN C.A. ALLA QUOTA 0 m																											
DATI GENERALI				QUOTE								SCOSTAMENTI								CARICHI							
Trav N.ro	Sez. N.ro	Tipo Elem. x il sisma	Ang Grd	Fil in.	Fil fin	Q.in (m)	Q.fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann. kg/m	Tamp. kg/m	Ball. kg/m	Espl. kg/m	Tot. kg/m	Torc. kg	Orizz. kg/m	Assial kg/m	Ali %	Cr Nr	Cit Geo			
16	27	Tel.SismoRes.	0	8	9	0,00	0,00	0	-15	0	0	-15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	5	2		
17	27	Tel.SismoRes.	0	9	10	0,00	0,00	0	-15	0	0	-15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	5	2		
18	27	Tel.SismoRes.	0	10	11	0,00	0,00	0	-15	0	0	-15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	5	2		
19	27	Tel.SismoRes.	0	11	12	0,00	0,00	0	-15	0	0	-15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	5	2		
20	27	Tel.SismoRes.	0	12	6	0,00	0,00	-15	0	0	-15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	5	2		
46	26	Tel.SismoRes.	0	3	26	0,00	0,00	0	15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	5	2		
47	27	Tel.SismoRes.	0	3	9	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	5	2		
48	26	Tel.SismoRes.	0	27	28	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	5	2		
50	27	Tel.SismoRes.	0	2	8	0,00	0,00	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	5	2		

SETTI ALLA QUOTA 4.54 m																										
GEOMETRIA				QUOTE				SCOSTAMENTI						CARICHI VERTICALI						PRESSIONI		RINFORZI MUR				
Sett N.ro	Sez N.r	Sp. cm	Fil in.	Fil fin	Q.in (m)	Q.fin (m)	Dxi cm	Dyi cm	Dzi cm	Dxf cm	Dyf cm	Dzf cm	Pann	Tamp	Ball	Espl	Tot.	Torc	Orizz	Assia	Ali %	Psup.	Pinf.	Mat Nro	Ini cm	Fin. cm
1	601	30	1	21	4,54	4,54	0	15	0	0	0	0	2133	0	0	0	2133	0	0	0	60	0	0			
2	601	30	2	25	4,54	4,54	0	15	0	0	0	0	2133	0	0	0	2133	0	0	0	60	0	0			
3	601	30	3	26	4,54	4,54	0	15	0	0	0	0	2133	0	0	0	2133	0	0	0	60	0	0			
5	601	30	29	30	4,54	4,54	0	0	0	0	0	0	2133	0	0	0	2133	0	0	0	60	0	0			
6	601	30	6	12	4,54	4,54	-15	0	0	-15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
7	601	30	12	11	4,54	4,54	0	-15	0	0	-15	0	2133	0	0	0	2133	0	0	0	60	0	0			
8	601	30	11	10	4,54	4,54	0	-15	0	0	-15	0	2133	0	0	0	2133	0	0	0	60	0	0			
9	601	30	10	9	4,54	4,54	0	-15	0	0	-15	0	2133	0	0	0	2133	0	0	0	60	0	0			
10	601	30	9	8	4,54	4,54	0	-15	0	0	-15	0	2133	0	0	0	2133	0	0	0	60	0	0			
11	601	30	8	7	4,54	4,54	0	-15	0	0	-15	0	2133	0	0	0	2133	0	0	0	60	0	0			
12	601	30	7	1	4,54	4,54	15	0	0	15	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
13	601	30	2	8	4,54	4,54	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
14	601	30	3	9	4,54	4,54	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0			
15	601	30	21	22	4,54	4,54	0	0	0	0	0	0	2133	0	0	0	2133	0	0	0	60	0	0			
16	601	30	22	23	4,54	4,54	0	0	0	0	0	0	2133	0	0	0	2133	0	0	0	60	0	0			
17	601	30	23	2	4,54	4,54	0	0	0	0	15	0	2133	0	0	0	2133	0	0	0	60	0	0			
18	601	30	25	3	4,54	4,54	0	0	0	0	15	0	2133	0	0	0	2133	0	0	0	60	0	0			
19	601	30	30	31	4,54	4,54	0	0	0	0	0	0	2133	0	0	0	2133	0	0	0	60	0	0			
20	601	30	31	6	4,54	4,54	0	0	0	0	15	0	2133	0	0	0	2133	0	0	0	60	0	0			
21	601	30	26	27	4,54	4,54	0	0	0	0	0	0	2133	0	0	0	2133	0	0	0	60	0	0			
23	601	30	27	28	4,54	4,54	0	0	0	0	0	0	2133	0	0	0	2133	0	0	0	60	0	0			
24	601	30	28	29	4,54	4,54	0	0	0	0	0	0	2133	0	0	0	2133	0	0	0	60	0	0			

FORI SETTI ALLA QUOTA 4.54 m																	
Setto N.ro	Foro N.ro	Base f cm	Alt. f cm	Codice Posiz.Foro	Asc. f cm	Ord. f cm	Sezione Catena	Sezione Cerchiat.	Sezione Architrav	Sezione Piedritti	Mat. SubF	Crit Prog	FiLon mm	NFer Sup.	NFer Inf.	FiSt mm	PSta cm
1	1	60	78	LIBERO	205	237	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
5	1	155	315	LIBERO	125	0	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
	2	45	78	LIBERO	0	237	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
7	1	150	225	LIBERO	545	0	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
9	1	90	225	LIBERO	35	0	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
	2	90	225	LIBERO	155	0	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
11	1	130	225	LIBERO	190	0	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
	2	105	225	LIBERO	535	0	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
15	1	50	78	LIBERO	0	237	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
16	1	130	315	LIBERO	0	0	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
	2	70	78	LIBERO	190	237	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
18	1	100	315	LIBERO	73	0	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
19	1	110	78	LIBERO	80	237	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
	2	15	78	LIBERO	265	237	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
20	1	55	78	LIBERO	0	237	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
	2	110	78	LIBERO	100	237	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
21	1	70	78	LIBERO	34	237	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
	2	60	78	LIBERO	220	237	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
23	1	70	78	LIBERO	75	237	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
	2	91	78	LIBERO	189	237	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
24	1	20	78	LIBERO	0	237	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
	2	70	78	LIBERO	63	237	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							
	3	65	78	LIBERO	215	237	Nessuna	Nessuna	Nessuna	Nessuna							

COMBINAZIONI CARICHI A1 - S.L.V. / S.L.D.															
DESCRIZIONI	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15
Peso Strutturale	1,30	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,50	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Amb.affol.	1,50	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60
Corr. Tors. dir. 0	0,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00	1,00	-1,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00	0,30	0,30	-0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30
Sisma direz. grd 0	0,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00
Sisma direz. grd 90	0,00	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30

COMBINAZIONI CARICHI A1 - S.L.V. / S.L.D.															
DESCRIZIONI	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	1,00
Var.Amb.affol.	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60	0,60
Corr. Tors. dir. 0	-1,00	1,00	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30	-0,30	0,30	-0,30	0,30	-0,30
Corr. Tors. dir. 90	0,30	0,30	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00
Sisma direz. grd 0	-1,00	-1,00	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30	-0,30
Sisma direz. grd 90	-0,30	-0,30	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00	-1,00	-1,00	-1,00	1,00	1,00	1,00	1,00	-1,00

COMBINAZIONI CARICHI A1 - S.L.V. / S.L.D.			
DESCRIZIONI	31	32	33
Peso Strutturale	1,00	1,00	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00	1,00	1,00
Var.Amb.affol.	0,60	0,60	0,60
Corr. Tors. dir. 0	0,30	-0,30	0,30
Corr. Tors. dir. 90	-1,00	1,00	1,00
Sisma direz. grd 0	-0,30	-0,30	-0,30
Sisma direz. grd 90	-1,00	-1,00	-1,00

COMBINAZIONI RARE - S.L.E.	
DESCRIZIONI	1
Peso Strutturale	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00
Var.Amb.affol.	1,00
Corr. Tors. dir. 0	0,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00
Sisma direz. grd 0	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00

COMBINAZIONI FREQUENTI - S.L.E.	
DESCRIZIONI	1
Peso Strutturale	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00
Var.Amb.affol.	0,70
Corr. Tors. dir. 0	0,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00
Sisma direz. grd 0	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00

COMBINAZIONI PERMANENTI - S.L.E.	
DESCRIZIONI	1
Peso Strutturale	1,00
Perm.Non Strutturale	1,00
Var.Amb.affol.	0,60
Corr. Tors. dir. 0	0,00
Corr. Tors. dir. 90	0,00
Sisma direz. grd 0	0,00
Sisma direz. grd 90	0,00

- SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nel tabulato di stampa delle forze di piano modali.

Massa eccitata	: <i>Sommatoria delle masse efficaci, estesa a tutti i modi considerati ed espressa come forza peso</i>
Massa totale	: <i>Massa sismica di tutti i piani espressa come forza peso</i>
Rapporto	: <i>Rapporto tra Massa eccitata e Massa totale. Deve essere secondo la norma non inferiore a 0,85</i>
Modo	: <i>Numero del modo di vibrazione</i>
Fattore Modale	: <i>Coefficiente di partecipazione modale</i>
Fmod/Fmax	: <i>Influenza percentuale del modo attuale rispetto a quello di massimo effetto</i>
Massa Mod. Eff.	: <i>Massa modale efficace</i>
Mmod/Mmax	: <i>Percentuale di massa eccitata per il singolo modo</i>
Piano	: <i>Numero del piano sismico</i>
FX	: <i>Forza di piano agente con direzione parallela alla direzione X del sistema di riferimento globale e applicata nell'origine delle coordinate</i>
FY	: <i>Forza di piano agente con direzione parallela alla direzione Y del sistema di riferimento globale e applicata nell'origine delle coordinate</i>
Mt	: <i>Momento torcente di piano rispetto all'asse Z del sistema di riferimento globale</i>
Mom.Ecc. 5%	: <i>Momento torcente di piano rispetto all'asse Z del sistema di riferimento globale relativo ad una eccentricità accidentale pari al 5% della dimensione massima del piano in direzione ortogonale alla direzione del sisma. Se in questa colonna non è stampato nulla l'effetto torsionale accidentale è tenuto in conto incrementando le sollecitazioni di verifica con il fattore delta (vedi punto 4.5.2)</i>

● **SPECIFICHE CAMPI TABELLE DI STAMPA TRAVI**

Tratto	: Le aste adiacenti a setti e piastre vengono suddivise in sottoelementi per garantire la congruenza. Il numero di "TRATTO" identifica la posizione sequenziale del sottoelemento attuale a partire dall'estremo iniziale
Filo in.	: Filo iniziale
Filo fin.	: Filo finale

Le altre grandezze descritte di seguito si riferiscono a ciascun estremo dell'asta:

Alt.	: Altezza dell'estremità dell'asta dallo spiccato di fondazione
Tx	: Taglio lungo la direzione dell'asse 'X' del sistema di riferimento locale di asta (principale d'inerzia)
Ty	: Taglio lungo la direzione dell'asse 'Y' del sistema di riferimento locale di asta
N	: Sforzo assiale
Mx	: Momento agente con asse vettore parallelo all'asse 'X' del sistema di riferimento locale di asta
My	: Momento agente con asse vettore parallelo all'asse 'Y' del sistema di riferimento locale di asta
Mt	: Momento torcente dell'asta (agente con asse vettore parallelo all'asse 'Z' locale)

● **SPECIFICHE CAMPI TABELLE DI STAMPA SHELL**

SISTEMA DI RIFERIMENTO LOCALE (s.r.l.): Il sistema di riferimento locale dell'elemento shell è così definito:

Origine	: I° punto di inserimento dello shell
Asse 1	: Asse X nel s.r.l., definito dal punto origine e dal II° punto di inserimento, nel verso di quest'ultimo
Piano12	: Piano XY nel s.r.l., definito dai punti origine, II° e III° di inserimento
Asse 2	: Asse Y nel s.r.l., ottenuto nel piano 12 con una rotazione antioraria di 90° dell'asse X intorno al punto origine, in modo che l'asse I-II si sovrapponga all'asse I-III con un angolo < 180°
Asse 3	: Asse Z nel s.r.l., ortogonale al piano 12, in modo da formare una terna destra con gli assi 1 e 2

Le tensioni di lastra (S) sono costanti lungo lo spessore. Le tensioni di piastra (M) variano linearmente lungo lo spessore, annullandosi in corrispondenza del piano medio (diagramma emisimmetrico o "a farfalla"). I valori del tensore degli sforzi sono riferiti alla faccia positiva (superiore nel s.r.l.) di normale 3 (esempio: Xij tensione X agente sulla faccia di normale i e diretta lungo j).

Le altre grandezze descritte di seguito si riferiscono a ciascun nodo dell'elemento bidimensionale:

Shell Nro	: numero dell'elemento bidimensionale
nodo N.ro	: numero del nodo dell'elemento bidimensionale a cui sono riferite le tensioni S di lastra e M piastra
S11	: tensione normale di lastra
S22	: tensione normale di lastra
S12	: tensione tangenziale di lastra (S12 = S21)
M11	: tensione normale di piastra sulla faccia positiva
M22	: tensione normale di piastra sulla faccia positiva
M12	: tensione tangenziale di piastra sulla faccia positiva

Tabulato di stampa dei carichi nodali equivalenti applicati nei nodi degli shell.

Shell Nro	: numero dell'elemento bidimensionale
nodo N.ro	: numero del nodo dell'elemento bidimensionale a cui sono i carichi nodali degli shell
Tx	: Forza nodale in direzione X del sistema di riferimento locale
Ty	: Forza nodale in direzione Y del sistema di riferimento locale
Tz	: Forza nodale in direzione Z del sistema di riferimento locale
Mx	: Momento nodale con asse vettore parallelo all'asse X del sistema di riferimento

My *locale*
 : *Momento nodale con asse vettore parallelo all'asse Y del sistema di riferimento locale*

Mz *locale*
 : *Momento nodale con asse vettore parallelo all'asse Z del sistema di riferimento locale*

71 SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Filo N.ro	: Numero del filo del nodo inferiore o superiore
Quota inf/sup	: Quota del nodo inferiore e del nodo superiore
Nodo inf/sup	: Numero dei nodi inferiore e superiore per la determinazione degli spostamenti sismici relativi
Sisma N.ro	: Numero del sisma per cui è massimo il valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.D.
Combin N.ro	: Numero della combinazione per cui è massimo il valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.D.
Spostam. Calcolo	: valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.D.
Spostam. Limite	: valore dello spostamento limite per lo S.L.D.
Sisma N.ro	: Numero del sisma per cui è massimo il valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.O.
Combin N.ro	: Numero della combinazione per cui è massimo il valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.O.
Spostam. Calcolo	: valore dello spostamento totale calcolato per lo S.L.O.
Spostam. Limite	: valore dello spostamento limite per lo S.L.O.

- SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nel tabulato di stampa.

- Tabulato BARICENTRI MASSE E RIGIDENZE

PIANO	: Numero del piano sismico
QUOTA	: Altezza del piano dallo spiccato di fondazione
PESO	: Peso sismico di piano (peso proprio, carichi permanenti e aliquota dei sovraccarichi variabili)
XG	: Ascissa del baricentro delle masse rispetto all'origine del sistema di riferimento globale
YG	: Ordinata del baricentro delle masse rispetto all'origine del sistema di riferimento globale
XR	: Ascissa del baricentro delle rigidzze rispetto all'origine del sistema di riferimento globale
YR	: Ordinata del baricentro delle rigidzze rispetto all'origine del sistema di riferimento globale
DX	: Scostamento in ascissa del baricentro delle rigidzze rispetto a quello delle masse ($XR - XG$)
DY	: Scostamento in ordinata del baricentro delle rigidzze rispetto a quello delle masse ($YR - YG$)
Lpianta	: Dimensione in pianta del piano nella direzione ortogonale al primo sisma
Bpianta	: Dimensione in pianta del piano nella direzione ortogonale al secondo sisma
RigFlex	: Rigidezza flessionale di piano nella direzione primo sisma. E' calcolata come rapporto fra la forza unitaria applicata sul baricentro delle masse del piano in direzione del primo sisma e la differenza di spostamento, sempre nella direzione del sisma, fra il piano in questione e quello sottostante.
RigFleY	: Rigidezza flessionale di piano nella direzione secondo sisma
RigTors	: Rigidezza torsionale di piano
r/ls	: Rapporto di piano per determinare se una struttura è deformabile torsionalmente (vedi DM 2008/2018 7.4.3.1)

- Tabulato VARIAZIONI MASSE E RIGIDENZE DI PIANO

PIANO	: Numero del piano sismico
QUOTA	: Altezza del piano dallo spiccato di fondazione
PESO	: Peso sismico di piano (peso proprio, carichi permanenti e aliquota dei sovraccarichi variabili)
Variatz%	: Variazione percentuale della massa rispetto al piano superiore
Tagliante (t)	: Tagliante relativo al piano nella direzione X/Y. Nel caso di analisi sismica dinamica il valore si riferisce al modo principale
Spost(mm)	: Spostamento del baricentro del piano in direzione X/Y calcolato come differenza fra lo spostamento del piano in questione ed il sottostante
Klat(t/m)	: Rigidezza laterale del piano in direzione X/Y calcolata come rapporto fra il tagliante e lo spostamento
Variatz(%)	: Variazione della rigidzza della massa rispetto al piano superiore in direzione X/Y
Teta	: Indice di stabilità per gli effetti p-d (DM 2008, formula 7.3.2) (DM 2018, formula 7.3.3)

- Tabulato REGOLARITA' STRUTTURALE

Questo tabulato verrà omissso se la struttura è dichiarata in input NON regolare, poiché superfluo.

N. piano	: Numero del piano sismico
Res X (t)	: Resistenza a taglio complessiva nel piano in direzione X (Sisma1/Sisma2)
Res Y (t)	: Resistenza a taglio complessiva nel piano in direzione Y (Sisma1/Sisma2)
Dom X (t)	: Domanda a taglio complessiva nel piano in direzione X (Sisma1/Sisma2)

Dom Y (t) : *Domanda a taglio complessiva nel piano in direzione Y (Sisma1/Sisma2)*
Res/Dom : *Rapporto tra la resistenza e la domanda (Sisma1/Sisma2)*
Var.R/D : *Variazione del rapporto resistenza/capacità rispetto ai piani superiori (Sisma1/Sisma2)*
Flag : *Esito del controllo sulla variazione del rapporto resistenza/capacità (DM*
Verifica : *2008, 7.2.2 punto g)(Dm 2018, 7.2.1)*

□ **SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nelle tabelle di verifica aste in calcestruzzo per gli stati limite ultimi.

Filo Iniz./Fin.	: Sulla prima riga numero del filo del nodo iniziale, sulla seconda quello del nodo finale
$\text{Cotg } \Theta$: Cotangente Angolo del puntone compresso
Quota	: Sulla prima riga quota del nodo iniziale, sulla seconda quota del nodo finale
SgmT	: Solo per le travi di fondazione: Pressione di contatto sul terreno in Kg/cm ² calcolata con i valori caratteristici delle azioni assumendo i coefficienti gamma pari ad uno.
AmpC	: Solo per le travi di elevazione: Coefficiente di amplificazione dei carichi statici per tenere in conto della verifica locale dell'asta a sisma verticale.
N/Nc	: Solo per i pilastri: Percentuale della resistenza massima a compressione della sezione di solo calcestruzzo.
Tratto	: Se una trave è suddivisa in più tratti sulla prima riga è riportato il numero del tratto, sulla terza il numero di suddivisioni della trave
Sez B/H	: Sulla prima riga numero della sezione nell'archivio, sulla seconda base della sezione, sulla terza altezza. Per sezioni a T è riportato l'ingombro massimo della sezione
Concio	: Numero del concio
Co Nr	: Numero della combinazione e in sequenza sollecitazioni ultime di calcolo che forniscono la massima deformazione nell'acciaio e nel calcestruzzo per la verifica a flessione
GamRd	: Solo per le travi di fondazione: Coefficiente di sovrarresistenza.
M Exd	: Momento ultimo di calcolo asse vettore X (per le travi incrementato dalla traslazione del diagramma del momento flettente)
M Eyd	: Momento ultimo di calcolo asse vettore Y
N Ed	: Sforzo normale ultimo di calcolo
x / d	: Rapporto fra la posizione dell'asse neutro e l'altezza utile della sezione moltiplicato per 100
ef% ec% (*100)	: deformazioni massime nell'acciaio e nel calcestruzzo moltiplicate per 10.000. Valore limite per l'acciaio 100 (1%), valore limite nel calcestruzzo 35 (0,35%)
Area	: Area del ferro in centimetri quadri; per le travi rispettivamente superiore ed inferiore, per i pilastri armature lungo la base e l'altezza della sezione
Co Nr	: Numero della combinazione e in sequenza sollecitazioni ultime di calcolo che forniscono la minore sicurezza per le azioni taglianti e torcenti
V Exd	: Taglio ultimo di calcolo in direzione X
V Eyd	: Taglio ultimo di calcolo in direzione Y
T sdu	: Momento torcente ultimo di calcolo
V Rxd	: Taglio resistente ultimo delle staffe in direzione X
V Ryd	: Taglio resistente ultimo delle staffe in direzione Y
T Rd	: Momento torcente resistente ultimo delle staffe
T Rld	: Momento torcente resistente ultimo dell'armatura longitudinale
Coe Cls	: Coefficiente per il controllo di sicurezza del calcestruzzo alle azioni taglianti e torcenti moltiplicato per 100; la sezione è verificata se detto valore è minore o uguale a 100
Coe Staf	: Coefficiente per il controllo di sicurezza delle staffe alle azioni taglianti e torcenti moltiplicato per 100; la sezione è verificata se detto valore è minore o uguale a 100
Alon	: Armatura longitudinale a torsione (nelle travi rettangolari per le quali è stata effettuata la verifica a momento My in questo dato viene stampata anche l'armatura flessionale dei lati verticali)
Staffe	: Passo staffe e lunghezza del tratto da armare
Moltipl Ultimo	: Solo per le stampe di riverifica: Moltiplicatore dei carichi che porta a collasso la sezione. Il percorso dei carichi seguito e' a sforzo normale costante. Le deformazioni riportate sono determinate dalle sollecitazioni di calcolo amplificate del moltiplicatore in parola.

- SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nelle tabelle di verifica aste in cls per gli stati limiti di esercizio.

Filo	: Sulla prima riga numero del filo del nodo iniziale, sulla seconda quello del nodo finale
Quota	: Sulla prima riga quota del nodo iniziale, sulla seconda quota del nodo finale
Tratto	: Se una trave è suddivisa in più tratti sulla prima riga è riportato il numero del tratto, sulla terza il numero di suddivisioni della trave
Com Cari	: Indicatore della matrice di combinazione; la prima riga individua la matrice delle combinazioni rare, la seconda la matrice delle combinazioni frequenti, la terza quella permanenti. Questo indicatore vale sia per la verifica a fessurazione che per il calcolo delle frecce
Fessu	: Fessura limite e fessura di calcolo espressa in mm; se la trave non risulta fessurata l'ampiezza di calcolo sarà nulla
Dist mm	: Distanza fra le fessure
Concio	: Numero del concio in cui si è avuta la massima fessura
Combin	: Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima fessura
Mf X	: Momento flettente asse vettore X
Mf Y	: Momento flettente asse vettore Y
N	: Sforzo normale
Frecce	: Freccia limite e freccia massima di calcolo
Combin	: Numero della combinazione che ha prodotto la freccia massima
Com Cari	: Indicatore della matrice di combinazione; la prima riga individua la matrice delle combinazioni rare per la verifica della tensione sul calcestruzzo, la seconda la matrice delle combinazioni rare per la verifica della tensione sull'acciaio, la terza la matrice delle combinazioni permanenti per la verifica della tensione sul calcestruzzo
σ_{lim}	: Valore della tensione limite in Kg/cm ²
σ_{cal}	: Valore della tensione di calcolo in Kg/cm ²
Concio	: Numero del concio in cui si è avuta la massima tensione
Combin	: Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima tensione
Mf X	: Momento flettente asse vettore X
Mf Y	: Momento flettente asse vettore Y
N	: Sforzo normale

- SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa per la verifica del diametro massimo utilizzabile:

Nodo3D	: Numero del nodo spaziale oggetto di verifica
Filo	: Numero del filo del nodo spaziale
Quota	: Quota del nodo spaziale
Dir Locale X	
Trave rif.	: Numero della trave collegata al nodo 3d nella direzione X presa a riferimento per la formula
AlfaBl	: Valore risultante dalla formula di Norma
Bpil	: Larghezza del pilastro nella direzione locale X
Fimax	: Diametro massimo utilizzabile sul nodo per il telaio X, arrotondato all'intero piu' vicino
Fi	: Diametro utilizzato nel disegno ferri
Status	: <i>PASSANTE</i> : se i ferri sono passanti si ritiene la verifica non necessaria <i>OK</i> : diametro è minore del diametro massimo ammissibile <i>PIEGA</i> : diametro è maggiore del diametro massimo (in questo caso i ferri vengono piegati dentro il nodo per garantire l'ancoraggio)
Dir Locale Y	
Trave rif.	: Numero della trave collegata al nodo 3d nella direzione Y presa a riferimento per la formula
AlfaBl	: Valore risultante dalla formula di Norma
Bpil	: Larghezza del pilastro nella direzione locale Y
Fimax	: Diametro massimo utilizzabile sul nodo per il telaio Y, arrotondato all'intero piu' vicino
Fi	: Diametro utilizzato nel disegno ferri
Status	: <i>PASSANTE</i> : se i ferri sono passanti si ritiene la verifica non necessaria <i>OK</i> : diametro è minore del diametro massimo ammissibile <i>PIEGA</i> : diametro è maggiore del diametro massimo (in questo caso i ferri vengono piegati dentro il nodo per garantire l'ancoraggio)

PULSAZIONI E MODI DI VIBRAZIONE													
Modo N.ro	Pulsazione (rad/sec)	Periodo (sec)	Smorz Mod(%)	Sd/g SLO	Sd/g SLD	Sd/g SLV X	Sd/g SLV Y	Sd/g SLC X	Sd/g SLC Y	Piano N.ro	X (m)	Y (m)	Rot (rad)
1	16,398	0,38317	5,0	0,348	0,433	0,470	0,470			1	0,012933	0,009323	0,002604
2	24,268	0,25890	5,0	0,348	0,433	0,470	0,470			1	-,037172	0,170677	-,006936
3	36,242	0,17337	5,0	0,302	0,375	0,438	0,438			1	0,061768	0,034943	-,001608

FATTORI E FORZE DI PIANO MODALI S.L.O.									
SISMA DIREZIONE : 0°									
Massa eccitata (t): 211.79				Massa totale (t): 211.79				Rapporto:99	
Modo N.ro	Fattore Modale	Fmod/Fmax (%)	Massa Mod Eff. (t)	Mmod/Mtot %	Piano N.ro	FX (t)	FY (t)	Mt (t*m)	Mom.Ecc. 5% (t*m)
1	0,895	6,30	0,80	0,38	1	0,28	4,25	27,69	10,97
2	2,960	20,82	8,76	4,14	1	3,05	-5,22	111,36	
3	14,221	100,00	202,23	95,49	1	61,07	0,85	-48,29	

FATTORI E FORZE DI PIANO MODALI S.L.D.									
SISMA DIREZIONE : 0°									
Massa eccitata (t): 211.79				Massa totale (t): 211.79				Rapporto:99	
Modo N.ro	Fattore Modale	Fmod/Fmax (%)	Massa Mod Eff. (t)	Mmod/Mtot %	Piano N.ro	FX (t)	FY (t)	Mt (t*m)	Mom.Ecc. 5% (t*m)
1	0,895	6,30	0,80	0,38	1	0,35	5,29	34,47	7,53
2	2,960	20,82	8,76	4,14	1	3,79	-6,50	138,64	
3	14,221	100,00	202,23	95,49	1	75,84	1,05	-59,96	

FATTORI E FORZE DI PIANO MODALI S.L.V.									
SISMA DIREZIONE : 0°									
Massa eccitata (t): 211.79				Massa totale (t): 211.79				Rapporto:99	
Modo N.ro	Fattore Modale	Fmod/Fmax (%)	Massa Mod Eff. (t)	Mmod/Mtot %	Piano N.ro	FX (t)	FY (t)	Mt (t*m)	Mom.Ecc. 5% (t*m)
1	0,895	6,30	0,80	0,38	1	0,38	5,74	37,42	14,82
2	2,960	20,82	8,76	4,14	1	4,12	-7,06	150,52	
3	14,221	100,00	202,23	95,49	1	88,68	1,23	-70,11	

FATTORI E FORZE DI PIANO MODALI S.L.O.									
SISMA DIREZIONE : 90°									
Massa eccitata (t): 211.79				Massa totale (t): 211.79				Rapporto:1	
Modo N.ro	Fattore Modale	Fmod/Fmax (%)	Massa Mod Eff. (t)	Mmod/Mtot %	Piano N.ro	FX (t)	FY (t)	Mt (t*m)	Mom.Ecc. 5% (t*m)
1	13,639	100,00	186,01	87,83	1	4,25	64,69	421,83	84,69
2	5,074	37,20	25,74	12,15	1	-5,22	8,95	-190,86	
3	0,198	1,45	0,04	0,02	1	0,85	0,01	-0,67	

FATTORI E FORZE DI PIANO MODALI S.L.D.									
SISMA DIREZIONE : 90°									
Massa eccitata (t): 211.79				Massa totale (t): 211.79				Rapporto:1	
Modo N.ro	Fattore Modale	Fmod/Fmax (%)	Massa Mod Eff. (t)	Mmod/Mtot %	Piano N.ro	FX (t)	FY (t)	Mt (t*m)	Mom.Ecc. 5% (t*m)
1	13,639	100,00	186,01	87,83	1	5,29	80,53	525,15	58,14
2	5,074	37,20	25,74	12,15	1	-6,50	11,14	-237,61	
3	0,198	1,45	0,04	0,02	1	1,05	0,01	-0,83	

FATTORI E FORZE DI PIANO MODALI S.L.V.									
SISMA DIREZIONE : 90°									
Massa eccitata (t): 211.79				Massa totale (t): 211.79				Rapporto:1	
Modo N.ro	Fattore Modale	Fmod/Fmax (%)	Massa Mod Eff. (t)	Mmod/Mtot %	Piano N.ro	FX (t)	FY (t)	Mt (t*m)	Mom.Ecc. 5% (t*m)
1	13,639	100,00	186,01	87,83	1	5,74	87,43	570,13	114,46
2	5,074	37,20	25,74	12,15	1	-7,06	12,10	-257,97	
3	0,198	1,45	0,04	0,02	1	1,23	0,02	-0,97	

CARATTERISTICHE MEDIATE: SISMA 0°: ASTE																
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)
	1	0,00	0,00	0,65	0,00	-0,11	0,00	-0,01	4	0,00	0,00	0,62	0,00	0,11	0,00	-0,01
	4	0,00	0,00	0,56	0,00	-0,09	0,00	-0,01	5	0,00	0,00	0,53	0,00	0,10	0,00	-0,01
	5	0,00	0,00	-2,45	0,00	4,19	0,00	-0,03	21	0,00	0,00	2,57	0,00	-2,74	0,00	0,03
	21	0,00	0,00	-2,58	0,00	3,03	0,00	-0,03	13	0,00	0,00	2,73	0,00	-1,73	0,00	0,03
	13	0,00	0,00	0,45	0,00	-0,11	0,00	-0,01	14	0,00	0,00	0,41	0,00	0,06	0,00	-0,01
	14	0,00	0,00	0,36	0,00	-0,10	0,00	-0,01	22	0,00	0,00	0,33	0,00	0,04	0,00	-0,01
	22	0,00	0,00	-3,21	0,00	4,37	0,00	-0,10	15	0,00	0,00	3,60	0,00	-1,45	0,00	0,08
	15	0,00	0,00	0,12	0,00	-0,01	0,00	0,00	16	0,00	0,00	0,12	0,00	0,01	0,00	0,00
	16	0,00	0,00	-3,06	0,00	1,48	0,00	-0,21	17	0,00	0,00	3,21	0,00	2,16	0,00	0,21
	17	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	23	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,00	0,00
	2	0,00	0,00	0,22	0,00	-0,06	0,00	-0,01	18	0,00	0,00	0,20	0,00	0,04	0,00	-0,01
	18	0,00	0,00	0,14	0,00	-0,03	0,00	-0,01	25	0,00	0,00	0,14	0,00	0,03	0,00	-0,01
	25	0,00	0,00	0,09	0,00	-0,01	0,00	0,00	19	0,00	0,00	0,09	0,00	0,01	0,00	0,00
	19	0,00	0,00	-0,12	0,00	0,02	0,00	0,00	20	0,00	0,00	-0,12	0,00	-0,02	0,00	0,00
	20	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00	0,00	3	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00	0,00

CARATTERISTICHE MEDIE: SISMA 0°: ASTE

Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	In.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)	Fin.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)
26	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	24	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00	0,00
24	0,00	0,00	-2,87	0,00	0,00	4,14	0,00	-0,16	32	0,00	0,00	2,67	0,00	-2,21	0,00	0,16
32	0,00	0,00	-0,09	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	33	0,00	0,00	-0,09	0,00	-0,01	0,00	0,00
33	0,00	0,00	-0,09	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	34	0,00	0,00	-0,09	0,00	-0,01	0,00	0,00
34	0,00	0,00	-3,16	0,00	0,00	3,15	0,00	-0,14	27	0,00	0,00	2,98	0,00	-1,32	0,00	0,14
23	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	2	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,00	0,00
28	0,00	0,00	-0,08	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	35	0,00	0,00	-0,08	0,00	-0,01	0,00	0,00
35	0,00	0,00	-2,57	0,00	0,00	-0,58	0,00	-0,10	36	0,00	0,00	2,42	0,00	1,79	0,00	0,11
36	0,00	0,00	-0,09	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	37	0,00	0,00	-0,09	0,00	-0,01	0,00	0,00
37	0,00	0,00	-2,30	0,00	0,00	-0,80	0,00	-0,09	29	0,00	0,00	2,17	0,00	1,83	0,00	0,10
29	0,00	0,00	-2,18	0,00	0,00	-1,60	0,00	-0,10	38	0,00	0,00	2,09	0,00	2,46	0,00	0,10
38	0,00	0,00	-0,11	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	39	0,00	0,00	-0,11	0,00	-0,01	0,00	0,00
39	0,00	0,00	-2,12	0,00	0,00	-1,53	0,00	-0,08	30	0,00	0,00	1,80	0,00	4,04	0,00	0,10
30	0,00	0,00	-0,18	0,00	0,00	0,03	0,00	0,01	40	0,00	0,00	-0,20	0,00	-0,03	0,00	0,01
40	0,00	0,00	-1,63	0,00	0,00	-1,63	0,00	-0,08	41	0,00	0,00	1,49	0,00	2,97	0,00	0,09
41	0,00	0,00	-0,34	0,00	0,00	0,05	0,00	0,01	31	0,00	0,00	-0,36	0,00	-0,05	0,00	0,01
31	0,00	0,00	-1,52	0,00	0,00	-1,53	0,00	0,07	42	0,00	0,00	-1,70	0,00	2,27	0,00	-0,07
42	0,00	0,00	-0,22	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	43	0,00	0,00	-0,23	0,00	-0,02	0,00	0,00
43	0,00	0,00	1,67	0,00	0,00	-1,91	0,00	0,09	44	0,00	0,00	-2,54	0,00	-4,06	0,00	-0,08
44	0,00	0,00	-0,34	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	6	0,00	0,00	-0,35	0,00	-0,03	0,00	0,00
1	0,00	0,00	1,10	0,00	0,00	-0,36	0,00	0,01	45	0,00	0,00	1,04	0,00	0,35	0,00	0,01
45	0,00	0,00	1,01	0,00	0,00	-0,33	0,00	0,01	7	0,00	0,00	1,02	0,00	0,34	0,00	0,01
7	0,00	0,00	0,53	0,00	0,00	-0,09	0,00	-0,01	46	0,00	0,00	0,50	0,00	0,09	0,00	-0,01
46	0,00	0,00	0,46	0,00	0,00	-0,08	0,00	-0,01	47	0,00	0,00	0,42	0,00	0,07	0,00	-0,01
47	0,00	0,00	-3,41	0,00	0,00	6,47	0,00	-0,03	48	0,00	0,00	3,74	0,00	-2,75	0,00	0,03
48	0,00	0,00	0,34	0,00	0,00	-0,06	0,00	-0,01	49	0,00	0,00	0,32	0,00	0,06	0,00	-0,01
49	0,00	0,00	0,29	0,00	0,00	-0,05	0,00	-0,01	50	0,00	0,00	0,27	0,00	0,05	0,00	-0,01
50	0,00	0,00	-3,43	0,00	0,00	2,92	0,00	-0,15	51	0,00	0,00	3,79	0,00	2,95	0,00	0,15
51	0,00	0,00	0,35	0,00	0,00	-0,11	0,00	-0,01	8	0,00	0,00	0,32	0,00	0,10	0,00	-0,01
8	0,00	0,00	0,27	0,00	0,00	-0,08	0,00	-0,01	52	0,00	0,00	0,25	0,00	0,08	0,00	-0,01
52	0,00	0,00	0,30	0,00	0,00	-0,13	0,00	-0,01	9	0,00	0,00	-0,30	0,00	-0,13	0,00	-0,01
9	0,00	0,00	-0,13	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	53	0,00	0,00	-0,14	0,00	-0,03	0,00	0,00
53	0,00	0,00	-6,62	0,00	0,00	8,92	0,00	-0,21	54	0,00	0,00	6,44	0,00	-3,08	0,00	0,21
54	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	55	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00	0,00
55	0,00	0,00	-6,50	0,00	0,00	1,35	0,00	-0,21	56	0,00	0,00	6,37	0,00	4,68	0,00	0,21
56	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	10	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	0,00
10	0,00	0,00	-0,28	0,00	0,00	0,15	0,00	0,01	57	0,00	0,00	-0,25	0,00	-0,14	0,00	0,01
57	0,00	0,00	-0,18	0,00	0,00	0,07	0,00	0,01	11	0,00	0,00	-0,19	0,00	-0,07	0,00	0,01
11	0,00	0,00	-0,12	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	58	0,00	0,00	-0,13	0,00	-0,03	0,00	0,00
58	0,00	0,00	-4,13	0,00	0,00	-2,72	0,00	-0,17	59	0,00	0,00	4,11	0,00	8,73	0,00	0,18
59	0,00	0,00	-0,51	0,00	0,00	0,26	0,00	0,02	60	0,00	0,00	-0,72	0,00	-0,30	0,00	0,02
60	0,00	0,00	-1,05	0,00	0,00	0,50	0,00	0,02	12	0,00	0,00	-1,28	0,00	-0,55	0,00	0,02
12	0,00	0,00	-1,01	0,00	0,00	0,33	0,00	-0,01	61	0,00	0,00	-0,99	0,00	-0,33	0,00	-0,01
61	0,00	0,00	-1,01	0,00	0,00	0,34	0,00	-0,01	6	0,00	0,00	-1,07	0,00	-0,35	0,00	-0,01
3	0,00	0,00	-0,10	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	26	0,00	0,00	-0,10	0,00	-0,01	0,00	0,00
3	0,00	0,00	-0,18	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	62	0,00	0,00	-0,11	0,00	-0,04	0,00	0,00
62	0,00	0,00	-0,11	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	9	0,00	0,00	-0,18	0,00	-0,06	0,00	0,00
27	0,00	0,00	-0,12	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	63	0,00	0,00	-0,12	0,00	-0,01	0,00	0,00
63	0,00	0,00	-3,18	0,00	0,00	2,48	0,00	-0,12	64	0,00	0,00	2,98	0,00	-0,47	0,00	0,12
64	0,00	0,00	-0,06	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	65	0,00	0,00	-0,06	0,00	0,00	0,00	0,00
65	0,00	0,00	-2,98	0,00	0,00	1,41	0,00	-0,11	28	0,00	0,00	2,75	0,00	1,34	0,00	0,11
2	0,00	0,00	0,25	0,00	0,00	-0,08	0,00	0,00	66	0,00	0,00	0,20	0,00	0,07	0,00	0,00
66	0,00	0,00	0,21	0,00	0,00	-0,07	0,00	0,00	8	0,00	0,00	0,27	0,00	0,08	0,00	0,00
1	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	4	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
1	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	4	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
4	4,54	-0,20	-3,60	-1,09	5,02	-0,29	0,00	4	0,00	0,20	3,60	1,09	5,25	-0,29	0,00	0,00
4	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	5	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
4	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	5	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
5	4,54	0,27	-0,31	0,00	0,26	0,15	0,00	13	4,54	-0,27	0,31	0,00	0,08	0,15	0,00	0,00
5	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,98	0,00	0,00	21	0,00	0,00	0,01	0,00	-0,97	0,00	0,00	0,00
1	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	4	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
4	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	5	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
5	4,54	5,07	-1,44	0,00	0,87	2,79	0,06	13	4,54	-5,07	1,44	0,00	0,72	2,79	-0,06	0,00
2	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	18	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
2	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	18	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
18	4,54	-0,07	-6,21	-1,29	10,69	-0,13	0,00	18	0,00	0,07	6,21	1,29	12,74	-0,13	0,00	0,00
18	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	25	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
18	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	25	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
2	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	18	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
18	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	25	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
3	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	26	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
3	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	26	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
26	4,54	-0,05	-2,35	1,09	2,91	-0,07	0,00	26	0,00	0,05	2,35	-1,09	3,08	-0,07	0,00	0,00
3	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	26	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
37	4,54	0,00	-0,25	0,00	0,06	0,00	0,00	38	4,54	0,00	0,25	0,00	0,23	0,00	0,00	0,00
29	0,00	0,00	-0,01	0,00	-0,57	0,00	0,00	38	0,00	0,00	0,01	0,00	0,57	0,00	0,00	0,00
38	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	39	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
38	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	39	0,00	0,00	0,00	0,00				

CARATTERISTICHE MEDIE: SISMA 0°: ASTE																
Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	In.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)	Fin.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)
60	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	59	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	59	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
59	3,15	-0,10	0,60	0,00	0,00	-0,58	-0,08	0,00	58	3,15	0,10	-0,60	0,00	-0,31	-0,08	0,00
58	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	11	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
58	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	11	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
12	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	60	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
60	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	59	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
59	3,15	-2,88	3,81	0,00	0,00	-3,28	-2,16	0,03	58	3,15	2,88	-3,81	0,00	-2,43	-2,16	-0,03
58	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	11	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
11	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	57	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
11	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	57	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
57	3,15	-0,07	22,35	-1,73	-30,97	-0,06	0,01	0,01	57	0,00	0,07	-22,35	1,73	-39,44	-0,16	-0,01
57	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	10	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
57	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
11	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	57	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
57	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	10	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
10	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	56	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	56	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
56	3,15	0,00	0,23	0,00	0,00	-0,43	0,00	0,00	55	3,15	0,00	-0,23	0,00	0,22	0,00	0,00
55	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	54	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
54	3,15	0,01	0,10	0,12	-0,12	0,01	0,00	0,00	54	0,00	-0,01	-0,10	-0,12	-0,11	0,01	0,00
54	3,15	-0,19	0,24	0,00	0,32	-0,09	0,00	0,00	53	3,15	0,19	-0,24	0,00	-0,53	-0,09	0,00
53	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	9	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
53	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	9	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
10	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	56	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
56	3,15	0,00	2,46	0,00	-2,12	0,00	-0,04	0,00	55	3,15	0,00	-2,46	0,00	-0,10	0,00	0,04
55	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	54	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
54	3,15	-5,77	2,56	0,00	0,18	-2,60	-0,04	0,00	53	3,15	5,77	-2,56	0,00	-2,48	-2,60	0,04
53	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	9	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
9	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	52	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
9	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	52	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
52	3,15	0,22	19,52	0,95	-20,13	0,35	0,01	0,01	52	0,00	-0,22	-19,52	-0,95	-41,37	0,36	-0,01
52	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	8	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
52	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	8	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
9	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	52	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
52	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	8	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
8	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	51	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
8	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	51	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
51	3,15	0,08	0,44	0,00	-0,30	0,05	0,00	0,00	50	3,15	-0,08	-0,44	0,00	-0,28	0,05	0,00
50	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	49	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	49	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
49	3,15	0,10	5,57	-1,09	-6,87	0,09	0,00	0,00	49	0,00	-0,10	-5,57	1,09	-7,27	0,17	0,00
49	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	48	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
49	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	48	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
48	3,15	0,00	0,26	0,00	-0,07	0,00	0,00	0,00	47	3,15	0,00	-0,26	0,00	-0,20	0,00	0,00
47	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	46	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
46	3,15	0,21	3,96	-1,19	-5,46	0,30	0,00	0,00	46	0,00	-0,21	-3,96	1,19	-5,72	0,30	0,00
46	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	7	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	7	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
8	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	51	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
51	3,15	2,19	3,26	0,00	-2,15	1,42	-0,08	0,00	50	3,15	-2,19	-3,26	0,00	-2,09	1,42	0,08
50	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	49	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
49	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	48	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
48	3,15	0,00	2,37	0,00	-1,04	0,00	0,08	0,00	47	3,15	0,00	-2,37	0,00	-1,45	0,00	-0,08
47	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	46	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
46	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	7	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
7	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	45	3,84	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
7	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	45	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
45	3,84	-0,17	6,40	-2,01	-12,48	-0,33	0,00	0,17	45	0,00	-0,17	-6,40	2,01	-12,11	-0,34	0,00
45	3,84	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
45	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
7	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	45	3,84	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
45	3,84	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
2	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	66	3,84	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
2	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	66	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
66	3,84	0,18	-3,11	-2,04	5,75	0,34	0,00	0,00	66	0,00	-0,18	3,11	2,04	6,24	0,35	0,00
66	3,84	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	8	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
66	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	8	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
2	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	66	3,84	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
66	3,84	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	8	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
3	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	62	3,84	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
3	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	62	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
62	3,84	0,18	-1,71	2,28	-3,15	0,34	0,00	0,00	62	0,00	-0,18	1,71	-2,28	3,50	0,35	0,00
62	3,84	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	9	3,15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
62	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	9	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
3	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	62	3,84	0,00	0,00	0,0			

CARATTERISTICHE MEDIANE: SISMA 0°: ASTE																
Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)
	17	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	23	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	17	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	23	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	22	4,54	0,00	-1,70	0,00	1,46	0,00	-0,01	15	4,54	0,00	1,70	0,00	0,75	0,00	0,01
	15	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	16	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	16	4,54	0,00	-2,56	0,00	0,36	0,00	-0,10	17	4,54	0,00	2,56	0,00	1,43	0,00	0,10
	17	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	23	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	23	4,54	0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	2	4,54	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	23	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	2	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	23	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	2	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	25	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	19	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	25	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	19	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	19	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	20	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	20	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	3	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	3	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	25	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	19	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	19	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	20	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	20	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	3	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	30	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	40	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	40	4,54	0,01	-1,22	0,08	1,19	-0,01	0,00	40	0,00	-0,01	1,22	-0,08	1,20	0,02	0,00
	40	4,54	0,00	-0,21	0,00	-0,10	0,00	0,00	41	4,54	0,00	0,21	0,00	0,29	0,00	0,00
	40	0,00	0,00	-0,02	0,00	-0,63	0,00	0,00	41	0,00	0,00	0,02	0,00	0,65	0,00	0,00
	41	4,54	0,01	-1,05	0,23	1,16	0,00	0,00	41	0,00	-0,01	1,05	-0,23	1,19	0,03	0,00
	41	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	31	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	41	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	31	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	30	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	40	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	40	4,54	0,00	-0,97	0,00	0,40	0,00	-0,01	41	4,54	0,00	0,97	0,00	0,68	0,00	0,01
	41	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	31	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	31	4,54	0,00	-0,09	0,00	-0,10	0,00	0,00	42	4,54	0,00	0,09	0,00	0,14	0,00	0,00
	31	0,00	0,00	-0,01	0,00	-0,53	0,00	0,00	42	0,00	0,00	0,01	0,00	0,53	0,00	0,00
	42	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	43	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	43	4,54	0,05	-0,49	0,41	0,37	0,02	0,00	43	0,00	-0,05	0,49	-0,41	0,37	0,05	0,00
	43	4,54	0,00	-0,16	0,00	-0,20	0,00	0,00	44	4,54	0,00	0,16	0,00	0,38	0,00	0,00
	43	0,00	0,00	0,03	0,00	0,80	0,00	0,00	44	0,00	0,00	-0,03	0,00	-0,83	0,00	0,00
	44	4,54	0,18	-0,57	0,98	0,46	0,15	0,00	44	0,00	-0,18	0,57	-0,98	0,49	0,15	0,00
	44	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	6	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	44	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	6	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	31	4,54	0,00	-0,97	0,00	0,20	0,00	0,01	42	4,54	0,00	0,97	0,00	0,35	0,00	-0,01
	42	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	43	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	43	4,54	0,00	-0,76	0,00	0,18	0,00	0,07	44	4,54	0,00	0,76	0,00	0,66	0,00	-0,07
	44	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	6	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	26	4,54	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	24	4,54	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	26	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	24	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	24	4,54	0,00	-0,30	0,00	0,68	0,00	0,00	32	4,54	0,00	0,30	0,00	-0,47	0,00	0,00
	24	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,89	0,00	0,00	32	0,00	0,00	0,02	0,00	-0,88	0,00	0,00
	32	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	33	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	33	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	33	4,54	-0,01	-1,69	0,87	2,26	-0,01	0,00	33	0,00	0,01	1,69	-0,87	2,23	-0,03	0,00
	33	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	34	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	33	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	34	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	34	4,54	0,00	-0,18	0,00	0,15	0,00	0,00	27	4,54	0,00	0,18	0,00	-0,05	0,00	0,00
	34	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,63	0,00	0,00	27	0,00	0,00	0,02	0,00	-0,62	0,00	0,00
	26	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	24	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	24	4,54	0,00	-2,52	0,00	1,37	0,00	-0,04	32	4,54	0,00	2,52	0,00	0,40	0,00	0,04
	32	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	33	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	33	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	34	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	34	4,54	0,00	-1,78	0,00	0,61	0,00	-0,03	27	4,54	0,00	1,78	0,00	0,46	0,00	0,03
	27	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	63	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	27	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	63	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	63	4,54	0,01	-1,26	0,43	1,25	0,00	0,00	63	0,00	-0,01	1,26	-0,43	1,24	0,02	0,00
	63	4,54	0,00	-0,16	0,00	0,16	0,00	0,00	64	4,54	0,00	0,16	0,00	-0,05	0,00	0,00
	63	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,40	0,00	0,00	64	0,00	0,00	0,02	0,00	-0,39	0,00	0,00
	64	4,54	0,01	-0,75	0,13	0,56	0,00	0,00	64	0,00	-0,01	0,75	-0,13	0,56	0,01	0,00
	64	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	65	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	64	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	65	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	65	4,54	0,00	-0,20	0,00	-0,06	0,00	0,00	28	4,54	0,00	0,20	0,00	0,23	0,00	0,00
	65	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,12	0,00	0,00	28	0,00	0,00	0,03	0,00	0,12	0,00	0,00
	27	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	63	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	63	4,54	0,00	-1,37	0,00	0,56	0,00	-0,02	64	4,54	0,00	1,37	0,00	0,40	0,00	0,02
	64	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	65	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	65	4,54	0,00	-1,20	0,00	0,44	0,00	-0,02	28	4,54	0,00	1,20	0,00	0,66	0,00	0,02
	28	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	35	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	28	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	35	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	35	4,54	0,00	-1,06	-0,05	0,95	0,00	0,00	35	0,00	0,00	1,06	0,05	0,96	0,01	0,00
	35	4,54	0,00	-0,15	0,00	-0,10	0,00	0,00	36	4,54	0,00	0,15	0,00	0,20	0,00	0,00
	35	0,00	0,00	-0,02	0,00	-0,28	0,00	0,00	36	0,00	0,00	0,02	0,00	0,29	0,00	0,00
	36	4,54	0,01	-1,31	0,06	1,37	0,00	0,00	36	0,00	-0,01	1,31	-0,06	1,39	0,02	0,00
	36	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	37	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	36	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	37	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	37	0,00	0,00	-0,01	0,00	-0,34	0,00	0,00	29	0,00	0,00	0,01	0,00	0,35	0,00</	

CARATTERISTICHE MEDIANE: SISMA 90°: ASTE

Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	In.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)	Fin.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)
14	4,54	-0,12	-3,69	0,06	5,64	-0,11	0,00	14	0,00	0,12	3,69	-0,06	6,06	-0,28	0,00	
14	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	22	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
14	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	22	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
13	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	14	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
14	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	22	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
22	4,54	0,00	-0,45	0,00	0,57	0,00	0,00	15	4,54	0,00	0,45	0,00	0,02	0,00	0,00	
15	4,54	-0,25	-0,94	-0,55	0,81	-0,16	0,00	15	0,00	0,25	0,94	0,55	0,79	-0,26	0,00	
15	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	16	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	16	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
16	4,54	0,00	-0,28	0,00	-0,65	0,00	0,00	17	4,54	0,00	0,28	0,00	0,85	0,00	0,00	
16	0,00	0,00	-0,06	0,00	-2,10	0,00	0,00	17	0,00	0,00	0,06	0,00	2,14	0,00	0,00	
17	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	23	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
17	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	23	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
22	4,54	0,00	-1,69	0,00	1,33	0,00	0,06	15	4,54	0,00	1,69	0,00	0,87	0,00	-0,06	
15	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	16	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
16	4,54	0,00	-2,32	0,00	0,18	0,00	-0,38	17	4,54	0,00	2,32	0,00	1,45	0,00	0,38	
17	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	23	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
23	4,54	0,16	0,00	0,00	0,00	0,00	0,02	2	4,54	-0,16	0,00	0,00	0,00	0,02	0,00	
23	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	2	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
23	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	2	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
25	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	19	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
25	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	19	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
19	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	20	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
20	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	3	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	3	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
25	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	19	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
19	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	20	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
20	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	3	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
30	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	40	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
40	4,54	-0,09	-2,29	-0,59	2,23	0,07	0,00	40	0,00	0,09	2,29	0,59	2,26	-0,23	0,00	
40	4,54	0,00	-0,43	0,00	0,63	0,00	0,00	41	4,54	0,00	0,43	0,00	-0,19	0,00	0,00	
40	0,00	0,00	-0,15	0,00	-0,48	0,00	0,00	41	0,00	0,00	0,15	0,00	0,64	0,00	0,00	
41	4,54	-0,11	-2,31	-1,42	2,63	0,02	0,00	41	0,00	0,11	2,31	1,42	2,54	-0,28	0,00	
41	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	31	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
41	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	31	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
30	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	40	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
40	4,54	0,00	-2,00	0,00	1,43	0,00	0,03	41	4,54	0,00	2,00	0,00	0,77	0,00	-0,03	
41	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	31	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
31	4,54	0,00	-0,32	0,00	0,15	0,00	0,00	42	4,54	0,00	0,32	0,00	0,03	0,00	0,00	
31	0,00	0,00	-0,06	0,00	-3,81	0,00	0,00	42	0,00	0,00	0,06	0,00	3,84	0,00	0,00	
42	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	43	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
43	4,54	-0,34	-1,03	-2,10	0,80	-0,15	0,00	43	0,00	0,34	1,03	2,10	0,76	-0,36	0,00	
43	4,54	0,00	-1,04	0,00	-1,85	0,00	0,00	44	4,54	0,00	1,04	0,00	2,99	0,00	0,00	
43	0,00	0,00	-0,28	0,00	-7,54	0,00	0,00	44	0,00	0,00	0,28	0,00	7,85	0,00	0,00	
44	4,54	-1,32	-0,28	-4,12	0,23	-1,09	0,00	44	0,00	1,32	0,28	4,12	0,24	-1,12	0,00	
44	4,54	0,03	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	6	4,54	-0,03	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	
44	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	6	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
31	4,54	0,00	-3,51	0,00	1,02	0,00	-0,05	42	4,54	0,00	3,51	0,00	0,92	0,00	0,05	
42	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	43	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
43	4,54	0,00	-4,89	0,00	0,65	0,00	-0,58	44	4,54	0,00	4,89	0,00	4,73	0,00	0,58	
44	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	6	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
26	4,54	-0,05	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	24	4,54	0,05	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	
26	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	24	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
24	4,54	0,00	0,09	0,00	-0,65	0,00	0,00	32	4,54	0,00	-0,09	0,00	0,61	0,00	0,00	
24	0,00	0,00	0,04	0,00	-2,26	0,00	0,00	32	0,00	0,00	-0,04	0,00	2,23	0,00	0,00	
32	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	33	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
32	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	33	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
33	4,54	-0,21	-0,93	-0,61	1,21	-0,19	0,00	33	0,00	0,21	0,93	0,61	1,27	-0,37	0,00	
33	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	34	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
33	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	34	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
34	4,54	0,00	-0,07	0,00	0,18	0,00	0,00	27	4,54	0,00	0,07	0,00	-0,15	0,00	0,00	
34	0,00	0,00	0,02	0,00	-0,41	0,00	0,00	27	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,40	0,00	0,00	
26	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	24	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
24	4,54	0,00	0,78	0,00	-0,73	0,00	0,65	32	4,54	0,00	-0,78	0,00	0,43	0,00	-0,65	
32	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	33	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
33	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	34	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
34	4,54	0,00	-0,71	0,00	0,34	0,00	0,32	27	4,54	0,00	0,71	0,00	-0,12	0,00	-0,32	
27	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	63	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
27	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	63	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
63	4,54	-0,15	-0,71	-0,26	0,70	-0,04	0,00	63	0,00	0,15	0,71	0,26	0,71	-0,26	0,00	
63	4,54	0,00	-0,09	0,00	0,38	0,00	0,00	64	4,54	0,00	0,09	0,00	-0,33	0,00	0,00	
63	0,00	0,00	0,02	0,00	1,08	0,00	0,00	64	0,00	0,00	-0,02	0,00	-1,09	0,00	0,00	
64	4,54	-0,11	-0,48	-0,18	0,36	0,02	0,00	64	0,00	0,11	0,48	0,18	0,36	-0,18	0,00	
64	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	65	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
64	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	65	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
65	4,54	0,00	-0,13	0,00	0,34	0,00	0,00	28	4,54	0,00	0,13	0,00	-0,25	0,00	0,00	
65	0,00	0,00	0,01	0,00	1,61	0,00	0,00	28	0,00	0,00	-0,01	0,00	-1,61	0,00	0,00	
27	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	63	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
63	4,54	0,00	-0,75	0,00	0,54	0,00	0,15	64	4,54	0,00	0,75	0,00	-0,18	0,00	-0,15	
64	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	65	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
65	4,54	0,00	-0,80	0,00	0,57											

CARATTERISTICHE MEDIANE: SISMA 90°: ASTE																	
Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	
tto	In.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)	Fin.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)	
35	4,54	0,00	-1,08	0,00	0,65	0,00	0,04	36	4,54	0,00	1,08	0,00	0,21	0,00	-0,04		
36	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	37	4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00		

SPOSTAMENTI SISMICI RELATIVI														
IDENTIFICATIVO					INVILUPPO S.L.D.				INVILUPPO S.L.O.				Stringa di Controllo Verifica	
Filo N.ro	Quota inf. (m)	Quota sup. (m)	Nodo inf. N.ro	Nodo sup. N.ro	Sis ma Nro	Com bin Nro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Sis ma Nro	Com bin Nro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)		
1	0,00	4,54	1	67	2	33	11,197	9,080	2	33	9,098	6,053	NON VERIFICATO	
2	0,00	4,54	12	71	2	33	12,188	9,080	2	33	9,873	6,053	NON VERIFICATO	
3	0,00	4,54	17	74	2	30	14,203	9,080	2	30	11,489	6,053	NON VERIFICATO	
4	0,00	4,54	2	68	2	33	11,373	9,080	2	33	9,239	6,053	NON VERIFICATO	
5	0,00	4,54	3	69	2	33	11,580	9,080	2	33	9,406	6,053	NON VERIFICATO	
6	0,00	4,54	38	80	2	23	25,383	9,080	2	23	20,461	6,053	NON VERIFICATO	
7	0,00	3,15	40	102	2	33	9,567	6,300	2	33	7,778	4,200	NON VERIFICATO	
8	0,00	3,15	47	95	2	33	10,072	6,300	2	33	8,132	4,200	NON VERIFICATO	
9	0,00	3,15	49	93	2	30	12,082	6,300	2	30	9,743	4,200	NON VERIFICATO	
10	0,00	3,15	54	88	2	23	15,943	6,300	2	23	12,888	4,200	NON VERIFICATO	
11	0,00	3,15	56	86	2	23	19,586	6,300	2	23	15,810	4,200	NON VERIFICATO	
12	0,00	3,15	60	82	2	23	21,114	6,300	2	23	17,009	4,200	NON VERIFICATO	
13	0,00	4,54	5	106	2	33	10,542	9,080	2	33	8,554	6,053	NON VERIFICATO	
14	0,00	4,54	6	107	2	33	10,842	9,080	2	33	8,795	6,053	NON VERIFICATO	
15	0,00	4,54	8	109	2	33	11,581	9,080	2	33	9,387	6,053	NON VERIFICATO	
16	0,00	4,54	9	110	2	33	11,780	9,080	2	33	9,546	6,053	NON VERIFICATO	
17	0,00	4,54	10	111	2	33	12,019	9,080	2	33	9,738	6,053	NON VERIFICATO	
18	0,00	4,54	13	72	2	33	12,699	9,080	2	33	10,284	6,053	NON VERIFICATO	
19	0,00	4,54	15	113	2	30	13,489	9,080	2	30	10,916	6,053	NON VERIFICATO	
20	0,00	4,54	16	114	2	30	14,028	9,080	2	30	11,348	6,053	NON VERIFICATO	
22	0,00	4,54	7	108	2	33	11,174	9,080	2	33	9,061	6,053	NON VERIFICATO	
23	0,00	4,54	11	112	2	33	12,089	9,080	2	33	9,794	6,053	NON VERIFICATO	
24	0,00	4,54	19	121	2	30	14,775	9,080	2	30	11,948	6,053	NON VERIFICATO	
25	0,00	4,54	14	73	2	33	13,125	9,080	2	33	10,625	6,053	NON VERIFICATO	
26	0,00	4,54	18	75	2	30	14,588	9,080	2	30	11,798	6,053	NON VERIFICATO	
27	0,00	4,54	23	125	2	23	15,957	9,080	2	23	12,898	6,053	NON VERIFICATO	
28	0,00	4,54	24	129	2	23	17,707	9,080	2	23	14,302	6,053	NON VERIFICATO	
30	0,00	4,54	31	79	2	23	21,533	9,080	2	23	17,371	6,053	NON VERIFICATO	
31	0,00	4,54	34	117	2	23	23,499	9,080	2	23	18,948	6,053	NON VERIFICATO	
32	0,00	4,54	20	122	2	30	15,166	9,080	2	30	12,262	6,053	NON VERIFICATO	
33	0,00	4,54	21	123	2	30	15,494	9,080	2	30	12,525	6,053	NON VERIFICATO	
34	0,00	4,54	22	124	2	23	15,602	9,080	2	23	12,613	6,053	NON VERIFICATO	
35	0,00	4,54	25	130	2	23	18,127	9,080	2	23	14,639	6,053	NON VERIFICATO	
36	0,00	4,54	26	131	2	23	18,597	9,080	2	23	15,016	6,053	NON VERIFICATO	
37	0,00	4,54	27	132	2	23	19,153	9,080	2	23	15,462	6,053	NON VERIFICATO	
38	0,00	4,54	29	77	2	23	19,905	9,080	2	23	16,066	6,053	NON VERIFICATO	
39	0,00	4,54	30	78	2	23	20,456	9,080	2	23	16,508	6,053	NON VERIFICATO	
40	0,00	4,54	32	115	2	23	22,092	9,080	2	23	17,820	6,053	NON VERIFICATO	
41	0,00	4,54	33	116	2	23	22,864	9,080	2	23	18,439	6,053	NON VERIFICATO	
42	0,00	4,54	35	118	2	23	23,888	9,080	2	23	19,261	6,053	NON VERIFICATO	
43	0,00	4,54	36	119	2	23	24,208	9,080	2	23	19,518	6,053	NON VERIFICATO	
44	0,00	4,54	37	120	2	23	24,991	9,080	2	23	20,146	6,053	NON VERIFICATO	
45	0,00	3,84	39	103	2	33	10,348	7,690	2	33	8,414	5,127	NON VERIFICATO	
46	0,00	3,15	41	101	2	33	9,744	6,300	2	33	7,919	4,200	NON VERIFICATO	
47	0,00	3,15	42	100	2	33	9,958	6,300	2	33	8,091	4,200	NON VERIFICATO	
48	0,00	3,15	43	99	2	33	10,209	6,300	2	33	8,291	4,200	NON VERIFICATO	
49	0,00	3,15	44	98	2	33	10,497	6,300	2	33	8,522	4,200	NON VERIFICATO	
50	0,00	3,15	45	97	2	33	10,813	6,300	2	33	8,775	4,200	NON VERIFICATO	
51	0,00	3,15	46	96	2	33	9,425	6,300	2	33	7,613	4,200	NON VERIFICATO	
52	0,00	3,15	48	94	2	33	10,787	6,300	2	33	8,704	4,200	NON VERIFICATO	
53	0,00	3,15	50	92	2	30	12,703	6,300	2	30	10,241	4,200	NON VERIFICATO	
54	0,00	3,15	51	91	2	30	14,989	6,300	2	30	12,122	4,200	NON VERIFICATO	
55	0,00	3,15	52	90	2	30	15,162	6,300	2	30	12,261	4,200	NON VERIFICATO	
56	0,00	3,15	53	89	2	23	15,736	6,300	2	23	12,722	4,200	NON VERIFICATO	
57	0,00	3,15	55	87	2	23	18,011	6,300	2	23	14,547	4,200	NON VERIFICATO	
58	0,00	3,15	57	85	2	23	20,481	6,300	2	23	16,528	4,200	NON VERIFICATO	
59	0,00	3,15	58	84	2	23	17,283	6,300	2	23	13,936	4,200	NON VERIFICATO	
60	0,00	3,15	59	83	2	23	19,186	6,300	2	23	15,463	4,200	NON VERIFICATO	
61	0,00	3,84	61	81	2	23	23,190	7,690	2	23	18,687	5,127	NON VERIFICATO	
62	0,00	3,84	62	105	2	30	13,082	7,690	2	30	10,568	5,127	NON VERIFICATO	
63	0,00	4,54	63	126	2	23	16,407	9,080	2	23	13,259	6,053	NON VERIFICATO	
64	0,00	4,54	64	127	2	23	16,833	9,080	2	23	13,600	6,053	NON VERIFICATO	
65	0,00	4,54	65	128	2	23	17,108	9,080	2	23	13,822	6,053	NON VERIFICATO	

SPOSTAMENTI SISMICI RELATIVI													
IDENTIFICATIVO					INVILUPPO S.L.D.				INVILUPPO S.L.O.				Stringa di Controllo Verifica
Filo N.ro	Quota inf. (m)	Quota sup. (m)	Nodo inf. N.ro	Nodo sup. N.ro	Sisma N.ro	Combin N.ro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Sisma N.ro	Combin N.ro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	
66	0,00	3,84	66	104	2	33	11,087	7,690	2	33	8,968	5,127	NON VERIFICATO

BARICENTRI MASSE E RIGIDENZE														
IDENTIFICATORE		BARICENTRI MASSE E RIGIDENZE							RIGIDENZE FLESSIONALI E TORSIONALI					
PIANO N.ro	QUOTA (m)	PESO (t)	XG (m)	YG (m)	XR (m)	YR (m)	DX (m)	DY (m)	Lpianta (m)	Bpianta (m)	Rig.FleX (t/m)	Rig.FleY (t/m)	RigTors. (t*m)	r / ls
1	3,92	211,79	21,15	3,34	18,03	4,48	-3,13	1,13	3,95	30,50	27620	6648	936297	

VARIAZIONI MASSE E RIGIDENZE DI PIANO														
Piano N.ro	Quota (m)	Peso (t)	Variaz. (%)	DIREZIONE X					DIREZIONE Y					
				Tagliante (t)	Spost. (mm)	Klat. (t/m)	Variaz (%)	Teta	Tagliante (t)	Spost. (mm)	Klat. (t/m)	Variaz (%)	Teta	
1	3,92	211,79	0,0	88,68	3,21	27609	0,0	0,009	87,43	13,16	6645	0,0	0,022	

PERCENTUALI RIGIDENZE PILASTRI E SETTI						
Piano N.r	RAPPORTO DELLE RIGIDENZE IN DIREZIONE X			RAPPORTO DELLE RIGIDENZE IN DIREZIONE Y		
	Rigid.Pilastr	Rigid.Setti	Rigid.Elem.Second	Rigid.Pilastr	Rigid.Setti	Rigid.Elem.Second
	Rig.Pil+Rig.Setti	Rig.Pil+Rig.Setti	Rig.Pil+Rig.Setti	Rig.Pil+Rig.Setti	Rig.Pil+Rig.Setti	Rig.Pil+Rig.Setti
1	0,00	1,00	0,00	0,00	1,00	0,00

- SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa della geometria dei maschi murari

Quota	: Numero della quota di riferimento, in ordine crescente dal basso verso l'alto
Muro	: Numero del maschio murario
Xin	: Ascissa del punto iniziale dell'asse del muro in pianta
Yin	: Ordinata del punto iniziale dell'asse del muro in pianta
Xfin	: Ascissa del punto finale dell'asse del muro in pianta
Yfin	: Ordinata del punto finale dell'asse del muro in pianta
Hsup	: Altezza della testa del muro rispetto alla fondazione
Hinf	: Altezza del piede del muro rispetto alla fondazione
Spess	: Spessore del muro
Lung	: Lunghezza del muro
H mur	: Altezza del muro
Ro	: Fattore laterale di vincolo
Lambda	: Snellezza del muro $Ro \times \frac{H_{mur}}{Spess}$
Mat	: Numero del materiale di cui è costituito il muro
Pia Sup	: Numero del piano a comportamento rigido cui il muro è saldamente collegato in testa. Lo zero sta a indicare che il muro non è collegato in testa a nessun impalcato rigido
Pia Inf	: Numero del piano a comportamento rigido cui il muro è saldamente collegato al piede. Lo zero sta a indicare che il muro non è collegato al piede a nessun impalcato rigido
Asta	: Numero dell'asta 3D corrispondente al muro nel modello utilizzato per il calcolo agli elementi finiti

71 SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa della verifica statica a flessione dei maschi murari:

Quota	:	<i>Numero della quota di riferimento, in ordine crescente dal basso verso l'alto</i>
Muro	:	<i>Numero del maschio murario</i>
Sez.	:	<i>Sezione di verifica</i>
Cmb fle	:	<i>Combinazione di carico più gravosa per la verifica</i>
N	:	<i>Sforzo normale complessivo di calcolo agente sul muro</i>
Mx	:	<i>Momento flettente complessivo di calcolo agente sul muro con asse vettore parallelo al piano medio</i>
ecc.A	:	<i>Eccentricità trasversale accidentale, pari a 1/200 dell'altezza di interpiano</i>
ecc.V	:	<i>Eccentricità trasversale Mx / N dovuta all'azione del vento o alla spinta di un terrapieno</i>
ecc.X	:	<i>Eccentricità teorica di calcolo complessiva Mx / N</i>
m.X	:	$6 \times \frac{ecc.X}{Spessore}$ <i>Coefficiente di eccentricità, pari a</i>
Fl.X	:	<i>Coefficiente di riduzione FI relativo a Mx</i>
My	:	<i>Momento flettente complessivo di calcolo agente sul muro con asse vettore ortogonale al piano medio</i>
ecc.Y	:	<i>Eccentricità teorica di calcolo complessiva My / N</i>
m.Y	:	$6 \times \frac{ecc.Y}{Lunghezza}$ <i>Coefficiente di eccentricità, pari a</i>
Fl.Y	:	<i>Coefficiente di riduzione FI relativo a My</i>
s max	:	<i>Tensione normale di calcolo nella sezione. Se=-99.99 la sezione e' completamente parzializzata (la sezione non verifica e non e' possibile calcolare la tensione).</i>
s lim	:	<i>Tensione normale limite ammessa dal materiale</i>

- SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa della verifica per sisma ortogonale dei maschi murari.

Quota	: <i>Numero della quota di riferimento, in ordine crescente dal basso verso l'alto</i>
Muro	: <i>Numero del maschio murario</i>
Sez.	: <i>Sezione di verifica</i>
Cmb ort	: <i>Combinazione di carico più gravosa per la verifica</i>
Coeff. sicur.	: <i>Coefficiente di sicurezza</i>
Nru	: <i>Sforzo normale ultimo complessivo del muro associato all'eccentricità di calcolo</i>
Vru	: <i>Taglio ultimo complessivo del muro</i>
Mru	: <i>Momento flettente ultimo complessivo del muro associato all'eccentricità di calcolo</i>
Nd	: <i>Sforzo normale complessivo di calcolo agente sul muro</i>
Vd	: <i>Taglio complessivo di calcolo agente sul muro</i>
Md	: <i>Momento flettente complessivo di calcolo agente sul muro</i>
PGA	: <i>Accelerazione sismica al suolo necessaria per provocare il collasso del muro per sisma ortogonale (qualora richiesta per edifici esistenti)</i>

GEOMETRIA MASCHI MURARI																
GEOMETRIA MASCHI MURARI																
Quota N.ro	Muro N.ro	Xin (m)	Yin (m)	Xfin (m)	Yfin (m)	Hsup (m)	Hinf (m)	Spess (cm)	Lung (cm)	Hmur (cm)	Ro	Lambda	Mat. N.ro	Pia Sup	Pia Inf	Asta N.ro
1	1	6,20	1,64	8,25	1,64	4,54	0,00	30	205	454	1,00	14,43	11	1	0	71
1	2	14,25	1,66	17,98	1,66	4,54	0,00	30	373	454	1,00	14,43	11	1	0	81
1	3	19,35	1,73	20,76	1,73	4,54	0,00	30	141	454	1,00	14,43	11	1	0	88
1	4	29,30	1,73	30,10	1,73	4,54	0,00	30	80	454	1,00	14,43	11	1	0	94
1	5	36,70	1,58	36,70	5,53	3,84	0,00	30	395	384	1,00	12,12	11	1	0	101
1	6	36,70	5,53	31,25	5,53	3,15	0,00	30	545	315	1,00	9,80	11	1	0	108
1	7	29,75	5,53	22,50	5,53	3,15	0,00	30	725	315	1,00	9,80	11	1	0	120
1	8	21,45	5,53	21,15	5,53	3,15	0,00	30	30	315	1,00	9,80	11	1	0	130
1	9	20,40	5,53	12,78	5,53	3,15	0,00	30	762	315	1,00	9,80	11	1	0	141
1	10	11,48	5,53	9,33	5,53	3,15	0,00	30	215	315	1,00	9,80	11	1	0	151
1	11	8,28	5,53	6,20	5,53	3,15	0,00	30	208	315	1,00	9,80	11	1	0	157
1	12	6,20	5,53	6,20	1,58	3,84	0,00	30	395	384	1,00	12,12	11	1	0	169
1	13	14,68	1,58	14,68	5,53	3,84	0,00	30	395	384	1,00	12,12	11	1	0	176
1	14	19,30	1,58	19,30	5,53	3,84	0,00	30	395	384	1,00	12,12	11	1	0	183
1	15	9,35	1,73	11,65	1,73	4,54	0,00	30	230	454	1,00	14,43	11	1	0	191
1	16	12,65	1,73	13,25	1,73	4,54	0,00	30	60	454	1,00	14,43	11	1	0	197
1	17	31,65	1,73	32,45	1,73	4,54	0,00	30	80	454	1,00	14,43	11	1	0	221
1	18	32,70	1,73	33,60	1,73	4,54	0,00	30	90	454	1,00	14,43	11	1	0	224
1	19	34,83	1,67	35,28	1,67	4,54	0,00	30	45	454	1,00	14,43	11	1	0	234
1	20	35,88	1,61	36,43	1,61	4,54	0,00	30	55	454	1,00	14,43	11	1	0	237
1	21	21,09	1,73	22,25	1,73	4,54	0,00	30	116	454	1,00	14,43	11	1	0	250
1	22	23,23	1,73	23,98	1,73	4,54	0,00	30	75	454	1,00	14,43	11	1	0	262
1	23	24,08	1,73	24,53	1,73	4,54	0,00	30	45	454	1,00	14,43	11	1	0	265
1	24	25,97	1,73	26,60	1,73	4,54	0,00	30	63	454	1,00	14,43	11	1	0	276
1	25	26,57	1,73	27,39	1,73	4,54	0,00	30	82	454	1,00	14,43	11	1	0	279

VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb fle	N (t)	Mx (tm)	ecc.A (cm)	ecc.V (cm)	ecc.X (cm)	m.X	Fl.X	My (tm)	ecc.Y (cm)	m.Y	Fl.Y	σ max (t/m²)	σ lim (t/m²)	STRINGA DI CONTROLLO
1	1	Testa	1	7,21	0,00	2,2	0,0	2,2	0,43	0,52	0,00	0,0	0,00	1,00	22,39	173,29	OK
		Mezz.	1	10,48	0,01	1,1	0,0	2,2	0,43	0,52	0,00	0,0	0,00	1,00	32,54	173,29	OK
		Piede	1	13,74	0,02	0,0	0,0	2,2	0,43	0,52	0,23	1,7	0,05	0,97	43,81	173,29	OK
1	2	Testa	1	12,97	0,00	2,2	0,0	2,2	0,43	0,52	0,00	0,0	0,00	1,00	22,14	173,29	OK
		Mezz.	1	18,91	0,01	1,1	0,0	2,2	0,43	0,52	0,00	0,0	0,00	1,00	32,28	173,29	OK
		Piede	1	24,85	0,03	0,0	0,0	2,2	0,43	0,52	0,83	3,3	0,05	0,97	43,64	173,29	OK
1	3	Testa	1	8,24	0,00	2,2	0,0	2,2	0,43	0,52	0,00	0,0	0,00	1,00	37,19	173,29	OK
		Mezz.	1	10,48	0,01	1,1	0,0	2,2	0,43	0,52	0,00	0,0	0,00	1,00	47,34	173,29	OK
		Piede	1	12,73	0,03	0,0	0,0	2,2	0,43	0,52	0,19	1,5	0,06	0,97	59,41	173,29	OK
1	4	Testa	1	10,08	0,00	2,2	0,0	2,2	0,43	0,52	0,00	0,0	0,00	1,00	80,20	173,29	OK
		Mezz.	1	11,35	0,00	1,1	0,0	2,2	0,43	0,52	0,00	0,0	0,00	1,00	90,34	173,29	OK
		Piede	1	12,63	0,01	0,0	0,0	2,2	0,43	0,52	0,11	0,8	0,06	0,97	103,90	173,29	OK
1	5	Testa	1	6,06	0,00	1,8	0,0	1,8	0,36	0,62	0,00	0,0	0,00	1,00	8,26	173,29	OK
		Mezz.	1	11,39	0,03	0,9	0,0	1,8	0,36	0,62	0,00	0,0	0,00	1,00	15,53	173,29	OK
		Piede	1	16,72	0,07	0,0	0,0	1,8	0,36	0,62	0,01	0,0	0,00	1,00	22,81	173,29	OK
1	6	Testa	1	19,32	0,00	1,5	0,0	1,5	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	16,47	173,29	OK
		Mezz.	1	25,34	0,00	0,7	0,0	1,5	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	21,61	173,29	OK
		Piede	1	31,37	0,01	0,0	0,0	1,5	0,29	0,72	0,86	2,7	0,03	0,98	27,18	173,29	OK
1	7	Testa	1	31,01	0,00	1,5	0,0	1,5	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	19,88	173,29	OK
		Mezz.	1	39,03	0,01	0,7	0,0	1,5	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	25,02	173,29	OK
		Piede	1	47,05	0,03	0,0	0,0	1,5	0,29	0,72	3,38	7,2	0,06	0,97	31,12	173,29	OK
1	8	Testa	1	1,66	0,00	1,5	0,0	1,5	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	25,66	173,29	OK
		Mezz.	1	1,99	0,00	0,7	0,0	1,5	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	30,79	173,29	OK
		Piede	1	2,32	0,00	0,0	0,0	1,5	0,29	0,72	0,00	0,1	0,03	0,99	36,46	173,29	OK
1	9	Testa	1	28,21	0,00	1,5	0,0	1,5	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	17,21	173,29	OK
		Mezz.	1	36,64	0,06	0,7	0,0	1,5	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	22,35	173,29	OK
		Piede	1	45,06	0,11	0,0	0,0	1,5	0,29	0,72	3,48	7,7	0,06	0,97	28,38	173,29	OK
1	10	Testa	1	12,70	0,00	1,5	0,0	1,5	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	27,46	173,29	OK
		Mezz.	1	15,08	0,01	0,7	0,0	1,5	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	32,60	173,29	OK
		Piede	1	17,46	0,01	0,0	0,0	1,5	0,29	0,72	0,50	2,8	0,08	0,96	39,36	173,29	OK
1	11	Testa	1	7,60	0,00	1,5	0,0	1,5	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	16,99	173,29	OK
		Mezz.	1	9,90	0,01	0,7	0,0	1,5	0,29	0,72	0,00	0,0	0,00	1,00	22,13	173,29	OK
		Piede	1	12,20	0,02	0,0	0,0	1,5	0,29	0,72	0,83	6,8	0,20	0,90	30,38	173,29	OK
1	12	Testa	1	4,68	0,00	1,8	0,0	1,8	0,36	0,62	0,00	0,0	0,00	1,00	6,38	173,29	OK
		Mezz.	1	10,01	0,03	0,9	0,0	1,8	0,36	0,62	0,00	0,0	0,00	1,00	13,66	173,29	OK
		Piede	1	15,34	0,06	0,0	0,0	1,8	0,36	0,62	0,90	5,9	0,09	0,95	21,94	173,29	OK

VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
VERIFICA STATICA A FLESSIONE																	
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb fle	N (t)	Mx (tm)	ecc.A (cm)	ecc.V (cm)	ecc.X (cm)	m.X	FLX	My (tm)	ecc.Y (cm)	m.Y	FLY	σ max (t/m ²)	σ lim (t/m ²)	STRINGA DI CONTROLLO
1	13	Testa	1	12,49	0,00	1,8	0,0	1,8	0,36	0,62	0,00	0,0	0,00	1,00	17,03	173,29	OK
		Mezz.	1	17,82	0,01	0,9	0,0	1,8	0,36	0,62	0,00	0,0	0,00	1,00	24,31	173,29	OK
		Piede	1	23,15	0,02	0,0	0,0	1,8	0,36	0,62	0,08	0,3	0,01	1,00	31,66	173,29	OK
1	14	Testa	1	11,86	0,00	1,8	0,0	1,8	0,36	0,62	0,00	0,0	0,00	1,00	16,18	173,29	OK
		Mezz.	1	17,19	0,01	0,9	0,0	1,8	0,36	0,62	0,00	0,0	0,00	1,00	23,45	173,29	OK
		Piede	1	22,52	0,02	0,0	0,0	1,8	0,36	0,62	0,26	1,1	0,02	0,99	31,00	173,29	OK
1	15	Testa	1	14,32	0,00	2,2	0,0	2,2	0,43	0,52	0,00	0,0	0,00	1,00	39,65	173,29	OK
		Mezz.	1	17,99	0,03	1,1	0,0	2,2	0,43	0,52	0,00	0,0	0,00	1,00	49,80	173,29	OK
		Piede	1	21,65	0,05	0,0	0,0	2,2	0,43	0,52	0,82	3,8	0,10	0,95	63,20	173,29	OK
1	16	Testa	1	6,96	0,00	2,2	0,0	2,2	0,43	0,52	0,00	0,0	0,00	1,00	73,85	173,29	OK
		Mezz.	1	7,92	0,01	1,1	0,0	2,2	0,43	0,52	0,00	0,0	0,00	1,00	84,00	173,29	OK
		Piede	1	8,87	0,01	0,0	0,0	2,2	0,43	0,52	0,07	0,8	0,08	0,96	98,28	173,29	OK
1	17	Testa	1	10,99	0,00	2,2	0,0	2,2	0,43	0,52	0,00	0,0	0,00	1,00	87,44	173,29	OK
		Mezz.	1	12,26	0,00	1,1	0,0	2,2	0,43	0,52	0,00	0,0	0,00	1,00	97,58	173,29	OK
		Piede	1	13,53	0,00	0,0	0,0	2,2	0,43	0,52	0,48	3,5	0,26	0,86	124,85	173,29	OK
1	18	Testa	1	7,47	0,00	2,2	0,0	2,2	0,43	0,52	0,00	0,0	0,00	1,00	52,82	173,29	OK
		Mezz.	1	8,90	0,02	1,1	0,0	2,2	0,43	0,52	0,00	0,0	0,00	1,00	62,97	173,29	OK
		Piede	1	10,33	0,04	0,0	0,0	2,2	0,43	0,52	0,62	6,0	0,40	0,79	92,44	173,29	OK
1	19	Testa	1	4,33	0,00	2,2	0,0	2,2	0,43	0,52	0,00	0,0	0,00	1,00	61,25	173,29	OK
		Mezz.	1	5,05	0,00	1,1	0,0	2,2	0,43	0,52	0,00	0,0	0,00	1,00	71,40	173,29	OK
		Piede	1	5,76	0,01	0,0	0,0	2,2	0,43	0,52	0,20	3,4	0,45	0,76	106,78	173,29	OK
1	20	Testa	1	3,09	0,00	2,2	0,0	2,2	0,43	0,52	0,00	0,0	0,00	1,00	35,74	173,29	OK
		Mezz.	1	3,96	0,00	1,1	0,0	2,2	0,43	0,52	0,00	0,0	0,00	1,00	45,89	173,29	OK
		Piede	1	4,84	0,00	0,0	0,0	2,2	0,43	0,52	0,12	2,4	0,26	0,86	64,97	173,29	OK
1	21	Testa	1	7,16	0,00	2,2	0,0	2,2	0,43	0,52	0,00	0,0	0,00	1,00	39,30	173,29	OK
		Mezz.	1	9,01	0,01	1,1	0,0	2,2	0,43	0,52	0,00	0,0	0,00	1,00	49,44	173,29	OK
		Piede	1	10,86	0,01	0,0	0,0	2,2	0,43	0,52	0,43	4,0	0,21	0,89	66,75	173,29	OK
1	22	Testa	1	7,37	0,00	2,2	0,0	2,2	0,43	0,52	0,00	0,0	0,00	1,00	62,56	173,29	OK
		Mezz.	1	8,56	0,01	1,1	0,0	2,2	0,43	0,52	0,00	0,0	0,00	1,00	72,71	173,29	OK
		Piede	1	9,76	0,02	0,0	0,0	2,2	0,43	0,52	0,20	2,0	0,16	0,92	90,46	173,29	OK
1	23	Testa	1	6,48	0,00	2,2	0,0	2,2	0,43	0,52	0,00	0,0	0,00	1,00	91,68	173,29	OK
		Mezz.	1	7,20	0,00	1,1	0,0	2,2	0,43	0,52	0,00	0,0	0,00	1,00	101,83	173,29	OK
		Piede	1	7,91	0,00	0,0	0,0	2,2	0,43	0,52	0,06	0,8	0,11	0,94	118,57	173,29	OK
1	24	Testa	1	7,68	0,00	2,2	0,0	2,2	0,43	0,52	0,00	0,0	0,00	1,00	77,58	173,29	OK
		Mezz.	1	8,68	0,00	1,1	0,0	2,2	0,43	0,52	0,00	0,0	0,00	1,00	87,73	173,29	OK
		Piede	1	9,68	0,00	0,0	0,0	2,2	0,43	0,52	0,06	0,6	0,06	0,97	100,87	173,29	OK
1	25	Testa	1	8,16	0,00	2,2	0,0	2,2	0,43	0,52	0,00	0,0	0,00	1,00	63,40	173,29	OK
		Mezz.	1	9,47	0,00	1,1	0,0	2,2	0,43	0,52	0,00	0,0	0,00	1,00	73,54	173,29	OK
		Piede	1	10,78	0,01	0,0	0,0	2,2	0,43	0,52	0,14	1,3	0,09	0,95	88,00	173,29	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE													
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE													
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 1058 Anni - PGAmIn: .26													
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb ort	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t*m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t*m)	PGA (Ag/g)	STRINGA DI CONTROLLO	
1	1	Testa	10	3,29	3,62	3,12	0,52	3,62	0,50	0,16	0,764	OK	
		Mezz.	10	2,67	6,14	3,53	0,86	6,14	0,01	0,32	0,619	OK	
		Piede	10	3,10	8,65	3,95	1,17	8,65	0,50	0,38	0,720	OK	
1	2	Testa	2	3,16	6,09	5,58	0,88	6,09	0,91	0,28	0,732	OK	
		Mezz.	2	2,56	10,66	6,35	1,50	10,66	0,01	0,58	0,593	OK	
		Piede	2	2,97	15,24	7,11	2,07	15,24	0,91	0,70	0,690	OK	
1	3	Testa	2	4,56	4,29	2,44	0,60	4,29	0,36	0,13	1,057	OK	
		Mezz.	2	3,69	6,02	2,73	0,82	6,02	0,02	0,22	0,856	OK	
		Piede	2	4,29	7,75	3,02	1,02	7,75	0,36	0,24	0,994	OK	
1	4	Testa	2	8,24	5,93	1,97	0,74	5,93	0,19	0,09	1,912	OK	
		Mezz.	2	6,64	6,91	2,13	0,83	6,91	0,00	0,13	1,542	OK	
		Piede	2	7,69	7,89	2,29	0,92	7,89	0,19	0,12	1,784	OK	
1	5	Testa	2	2,26	1,05	5,01	0,16	1,05	0,77	0,07	0,524	OK	
		Mezz.	2	1,78	5,15	5,70	0,75	5,15	0,02	0,42	0,413	OK	

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
VERIFICA A SISMA ORTOGONALE												
Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 1058 Anni - PGAmín: .26												
Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb ort	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t*m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t*m)	PGA (Ag/g)	STRINGA DI CONTROLLO
		Piede	2	2,15	9,25	6,38	1,31	9,25	0,77	0,61	0,499	OK
1	6	Testa	2	4,81	4,70	7,46	0,69	4,70	0,78	0,14	1,116	OK
		Mezz.	2	3,64	9,34	8,23	1,35	9,34	0,00	0,37	0,844	OK
		Piede	2	4,62	13,97	9,01	1,97	13,97	0,78	0,43	1,072	OK
1	7	Testa	2	8,38	16,20	11,58	2,31	16,20	1,04	0,28	1,945	OK
		Mezz.	2	6,34	22,36	12,61	3,12	22,36	0,01	0,49	1,471	OK
		Piede	2	8,04	28,53	13,64	3,90	28,53	1,04	0,48	1,866	OK
1	8	Testa	2	9,89	0,85	0,51	0,12	0,85	0,04	0,01	2,293	OK
		Mezz.	2	7,47	1,11	0,55	0,15	1,11	0,00	0,02	1,733	OK
		Piede	2	9,48	1,36	0,59	0,18	1,36	0,04	0,02	2,199	OK
1	9	Testa	2	7,38	14,02	11,67	2,02	14,02	1,14	0,27	1,713	OK
		Mezz.	2	5,58	20,51	12,75	2,89	20,51	0,06	0,52	1,295	OK
		Piede	2	7,09	26,99	13,83	3,72	26,99	1,14	0,53	1,644	OK
1	10	Testa	10	11,24	7,32	3,85	1,01	7,32	0,31	0,09	2,607	OK
		Mezz.	10	8,49	9,14	4,16	1,24	9,14	0,00	0,15	1,970	OK
		Piede	10	10,77	10,97	4,46	1,46	10,97	0,31	0,14	2,499	OK
1	11	Testa	10	7,26	3,73	3,17	0,54	3,73	0,31	0,07	1,684	OK
		Mezz.	10	5,49	5,50	3,46	0,78	5,50	0,01	0,14	1,274	OK
		Piede	10	6,97	7,27	3,76	1,00	7,27	0,31	0,14	1,617	OK
1	12	Testa	2	2,38	1,35	5,06	0,20	1,35	0,78	0,08	0,553	OK
		Mezz.	2	1,88	5,45	5,75	0,79	5,45	0,03	0,42	0,436	OK
		Piede	2	2,27	9,55	6,43	1,35	9,55	0,78	0,60	0,527	OK
1	13	Testa	10	4,31	6,03	5,84	0,87	6,03	0,76	0,20	1,001	OK
		Mezz.	10	3,40	10,13	6,53	1,43	10,13	0,01	0,42	0,789	OK
		Piede	10	4,10	14,23	7,21	1,96	14,23	0,76	0,48	0,952	OK
1	14	Testa	2	4,10	5,50	5,76	0,80	5,50	0,76	0,19	0,951	OK
		Mezz.	2	3,23	9,60	6,44	1,36	9,60	0,01	0,42	0,750	OK
		Piede	2	3,90	13,70	7,12	1,89	13,70	0,76	0,49	0,905	OK
1	15	Testa	10	5,17	8,49	4,23	1,17	8,49	0,59	0,23	1,199	OK
		Mezz.	10	4,18	11,31	4,70	1,51	11,31	0,03	0,36	0,970	OK
		Piede	10	4,86	14,13	5,17	1,83	14,13	0,59	0,38	1,127	OK
1	16	Testa	2	7,67	3,99	1,40	0,51	3,99	0,16	0,07	1,779	OK
		Mezz.	2	6,19	4,72	1,52	0,58	4,72	0,01	0,09	1,436	OK
		Piede	2	7,17	5,46	1,64	0,65	5,46	0,16	0,09	1,663	OK
1	17	Testa	2	8,67	6,41	2,05	0,79	6,41	0,20	0,09	2,012	OK
		Mezz.	2	6,99	7,39	2,21	0,88	7,39	0,01	0,13	1,621	OK
		Piede	2	8,08	8,37	2,38	0,96	8,37	0,20	0,12	1,876	OK
1	18	Testa	2	5,48	3,63	1,71	0,50	3,63	0,25	0,09	1,272	OK
		Mezz.	2	4,44	4,74	1,89	0,63	4,74	0,03	0,14	1,029	OK
		Piede	2	5,15	5,84	2,08	0,75	5,84	0,25	0,15	1,195	OK
1	19	Testa	2	4,49	1,34	0,77	0,19	1,34	0,12	0,04	1,041	OK
		Mezz.	2	3,63	1,89	0,87	0,26	1,89	0,02	0,07	0,843	OK
		Piede	2	4,22	2,44	0,96	0,32	2,44	0,12	0,08	0,979	OK
1	20	Testa	2	5,00	24,30	0,67	0,00	0,00	0,13	0,00	1,159	OK
		Mezz.	2	1,14	0,67	0,79	0,10	0,67	0,00	0,09	0,264	OK
		Piede	2	1,33	1,35	0,90	0,19	1,35	0,13	0,14	0,308	OK
1	21	Testa	2	4,91	3,96	2,08	0,55	3,96	0,29	0,11	1,140	OK
		Mezz.	2	3,98	5,39	2,32	0,72	5,39	0,01	0,18	0,922	OK
		Piede	2	4,62	6,81	2,56	0,89	6,81	0,29	0,19	1,071	OK

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE

VERIFICA A SISMA ORTOGONALE

Tempo Ritorno Sisma Ortogonale: 1058 Anni - PGAmín: .26

Quota N.ro	Muro N.ro	Sez.	Cmb ort	Coeff. sicur.	Nru (t)	Vru (t)	Mru (t*m)	Nd (t)	Vd (t)	Md (t*m)	PGA (Ag/g)	STRINGA DI CONTROLLO
1	22	Testa	2	7,01	4,36	1,65	0,57	4,36	0,21	0,08	1,627	OK
		Mezz.	2	5,66	5,28	1,80	0,67	5,28	0,02	0,12	1,314	OK
		Piede	2	6,57	6,20	1,95	0,76	6,20	0,21	0,12	1,523	OK
1	23	Testa	2	9,11	3,89	1,20	0,47	3,89	0,12	0,05	2,113	OK
		Mezz.	2	7,33	4,44	1,29	0,52	4,44	0,01	0,07	1,702	OK
		Piede	2	8,48	4,99	1,38	0,56	4,99	0,12	0,07	1,967	OK
1	24	Testa	2	8,07	4,52	1,53	0,57	4,52	0,16	0,07	1,872	OK
		Mezz.	2	6,51	5,29	1,65	0,64	5,29	0,01	0,10	1,510	OK
		Piede	2	7,54	6,07	1,78	0,71	6,07	0,16	0,09	1,748	OK
1	25	Testa	2	6,99	4,74	1,80	0,62	4,74	0,20	0,09	1,621	OK
		Mezz.	2	5,64	5,75	1,96	0,73	5,75	0,00	0,13	1,309	OK
		Piede	2	6,54	6,75	2,13	0,82	6,75	0,20	0,13	1,517	OK

RIASSUNTO VERIFICHE MURATURE

RIASSUNTO VERIFICHE MURATURE

Numero complessivo muri: 25						
Grandezza di controllo	Valore medio	Valore minimo	N.Muro minimo	N.Quota minimo	N muri non verificati	%
Verifiche statiche						
Snellezza limite / snellezza	99,99	1,39	1	1	0	0,00
Ecc.limite / ecc.trasversale	99,99	4,62	1	1	0	0,00
Ecc.limite / ecc.longitudinale	99,99	4,40	19	1	0	0,00
Sigma limite / sigma max flessione	99,99	1,70	23	1	0	0,00
Sigma limite / sigma max pressofl.	99,99	1,39	17	1	0	0,00
Verifiche sismiche						
Coeff. secur. sisma ortogonale	99,99	1,14	20	1	0	0,00
Coeff. secur. pushover SLO	0,88	0,84				
Coeff. secur. pushover SLD	0,83	0,67				
Coeff. secur. pushover SLV	0,45	0,29				

● SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA PUSH-OVER

Numero d'ordine della PushOver	: Tipo di distribuzione delle forze orizzontali utilizzate nell'analisi.
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	: Angolo di ingresso del sisma della PushOver.
Numero collassi totali	: Numero di elementi che hanno raggiunto la condizione di collasso al termine dell'analisi.
Numero passo Resist.Max.	: Numero del passo a cui corrisponde il picco massimo del taglio alla base nella curva di capacità.
Numero passi significativi	: Numero dei passi significativi alla fine dell'analisi.
Massa SDOF, (t)	: Massa totale del sistema equivalente.
Taglio alla base max., (t)	: Tagliante massimo alla base della struttura reale.
Coeff. Partecipazione	: Coefficiente di partecipazione relativo alla distribuzione di forze orizzontali utilizzate nell'analisi della PushOver.
Resistenza SDOF, (t)	: Resistenza allo snervamento del sistema ad un grado di libertà equivalente.
Rigidezza SDOF, (t/m)	: Rigidezza all'origine del sistema ad un grado di libertà equivalente.
Spostam. Snervam. SDOF, (mm)	: Spostamento a cui corrisponde lo snervamento del sistema ad un grado di libertà equivalente.
Periodo SDOF, (sec)	: Periodo proprio del sistema ad un grado di libertà equivalente.
Rapporto di incrudimento	: Rapporto tra la rigidezza incrudente e la rigidezza all'origine del sistema ad un grado di libertà equivalente. Per un sistema elastico perfettamente plastico tale rapporto vale sempre 0.
Rapporto Alfau/alfa1	: Rapporto tra il tagliante ultimo e il tagliante a cui corrisponde la formazione della prima cerniera plastica. Per le strutture esistenti tale valore può assumere valori molto alti in quanto per bassi valori di forze orizzontali spesso viene raggiunto il limite elastico in qualche sezione.
Fattore struttura	: Fattore di struttura (q) calcolato a posteriori in funzione delle effettive risorse anelastiche della struttura.
Coeff Smorzam.Equival.	: Coefficiente di smorzamento di un oscillatore elasto-viscoso che dissipa per viscosità la stessa energia della struttura.
Duttilità	: Duttilità misurata sul legame bilatero del sistema elasto-plastico equivalente come rapporto tra lo spostamento ultimo (fine del tratto orizzontale) e lo spostamento al limite elastico (inizio tratto orizzontale).

Per ogni stato limite richiesto, la frase "MECCANISMI CONSIDERATI NELL'ANALISI" significa:

Con Flag di post-verifica = NO	: Considera nell'analisi al passo non lineare sia i meccanismi fragili attivati che quelli duttili.
Con Flag di post-verifica = SI	: Verifica a posteriori dei meccanismi fragili in corrispondenza dei passi della curva di capacità precedentemente valutata per il solo comportamento duttile. I risultati relativi ai soli meccanismi fragili sono riportati in una apposita tabella.

Spostamento	: Domanda/Capacità dello spostamento relativo allo stato limite.
S.L.x	: Flag riassuntivo della verifica effettuata per i meccanismi considerati nell'analisi.
PgaLx/g	: Valore della PGA limite corrispondente alla prestazione definita per lo stato limite considerato e per i meccanismi considerati nell'analisi.
q*	: Rapporto tra la domanda elastica di tagliante alla base e la resistenza del sistema SDOF equivalente. Viene utilizzato solo per le strutture in muratura in qual caso non può superare il valore 3.
Numero passo precedente	: Numero passo precedente al punto della curva per cui si raggiunge la capacità rispetto alla prestazione definita per lo stato limite e per i soli meccanismi considerati nell'analisi.
PgaLx/Pga y%	: Rapporto tra la PGA limite e la PGA al bedrock del sisma atteso nel sito con la probabilità prevista per lo stato limite corrispondente.
Asta3D Nro	: Numerazione 3D dell'asta in cui si raggiunge la prestazione definita per lo stato limite e per i soli meccanismi considerati nell'analisi.
TrCLx	: Valore del periodo di ritorno corrispondente all'evento sismico che provoca il raggiungimento della capacità per lo stato limite considerato e per i soli meccanismi considerati nell'analisi.
(TrCLx/TDLx)^a	: Rapporto tra il periodo di ritorno del sisma a cui corrisponde il raggiungimento della capacità ed il periodo di ritorno del sisma atteso nel sito con la probabilità prevista per lo stato limite corrispondente. L'esponente a vale 0,41 come previsto dalle linee guida nazionali.

DATI STAMPATI PER LE TABELLE AUSILIARIE

Push. nro	: Numero della PushOver.
PRIMO COLLASSO	: Dati relativi ai meccanismi fragili per gli elementi in calcestruzzo armato del Nodo e del Taglio.
TrCLC	: Valore del periodo di ritorno corrispondente all'evento sismico che provoca il raggiungimento della capacità per lo stato limite di collasso del Nodo/Taglio.
PgaLC/g	: Valore della PGA corrispondente all'evento sismico che provoca il raggiungimento della capacità per lo stato limite di collasso Nodo/Taglio.
Resistenza nel Piano di un pannello in muratura	: Indicatori di capacità relativi alla prestazione di raggiungimento della resistenza nel piano del primo pannello in muratura.
TrCLV	: Valore del periodo di ritorno corrispondente all'evento sismico che provoca il raggiungimento della capacità per lo stato limite di Salvaguardia della Vita. Prestazione definita dal raggiungimento della resistenza nel piano del primo pannello in muratura.
PgaLV/g	: Valore della PGA corrispondente all'evento sismico che provoca il raggiungimento della capacità per lo stato limite di Salvaguardia della Vita. Prestazione definita dal raggiungimento della resistenza nel piano del primo pannello in muratura.
VERIFICA MECCANISMI FRAGILI STRUTTURE IN C.A.	: Viene stampata la condizione di VERIFICATA/NON VERIFICATA. Nel caso non venga stampato nulla significa che la verifica effettuata a posteriori sulla curva di capacità determinata con l'analisi non lineare tenendo conto del solo comportamento duttile non è stata in grado di individuare alcun meccanismo fragile per cui è necessario ripetere l'analisi tenendo in conto i meccanismi fragili e settando il dato Push+PostVer. = No .

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER**MECCANISMI DI COLLASSO CONSIDERATI NELLA ANALISI PUSH-OVER**

- Analisi con meccanismi DUTTILI E FRAGILI
- NESSUNA modalita' di collasso considerata per il nodo in CLS
- Collasso a taglio considerato su TUTTE le aste in CLS
- Collasso per ripresa di getto IGNORATA
- Effetti P-Delta IGNORATI
- DISTRIBUZIONI FORZE SECONDO DEFORMATA MODALE: Proporzionale al Primo Modo

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro	1 -	Distrib.Forze Prop.Modolo:+Fx+0.3*Fy+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	0	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	23	Numero passi significativi	23
Massa SDOF (t)	211,79	Taglio alla base max. (t)	83,88
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	77,62
Rigidezza SDOF (t/m)	20078,41	Spostam. Snervam. SDOF mm	4
Periodo SDOF (sec)	0,21	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	2415,350	Fattore struttura	1,070
Coeff Smorzam.Equival.	11,000	Duttilita	1,243
STATO LIMITE DI OPERATIVITA'			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	3,500	Spostamento mm	2,663
S.L. Operativita'	NON VERIFICA	Numero passo precedente	13
PgaLO/g	0,067	ZetaE=PgaLO/Pga 81%	0,842
Rapporto q*=Fe/Fy	0,91	TrCLO	27,000
Tempo Intervento (anni)	30,000	(TrCLO/TDLO)^a	0,810
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	5,431	Spostamento mm	3,328
S.L. Danno	NON VERIFICA	Numero passo precedente	14
PgaLD/g	0,076	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	0,758
Rapporto q*=Fe/Fy	1,12	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	26,000	TrCLD	39,000
-----		(TrCLD/TDLD)^a	0,764
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	20,319	Spostamento mm	4,804
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	23
PgaLV/g	0,095	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	0,409
Rapporto q*=Fe/Fy	2,23	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	4,667	TrCLV	65,000
-----		(TrCLV/TDLV)^a	0,373

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro	2 -	Distrib.Forze Prop.Modolo:-Fx+0.3*Fy+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	180	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	22	Numero passi significativi	22
Massa SDOF (t)	211,79	Taglio alla base max. (t)	117,67
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	111,25
Rigidezza SDOF (t/m)	22856,60	Spostam. Snervam. SDOF mm	5
Periodo SDOF (sec)	0,19	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	1930,354	Fattore struttura	1,034
Coeff Smorzam.Equival.	8,000	Duttilita	1,125
STATO LIMITE DI OPERATIVITA'			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	2,965	Spostamento mm	3,350
S.L. Operativita'	VERIFICATO	Numero passo precedente	12
PgaLO/g	0,090	ZetaE=PgaLO/Pga 81%	1,130

Rapporto $q^*=F_e/F_y$	0,61	TrCLO	58,000
Tempo Intervento (anni)	64,000	(TrCLO/TDLO)^a	1,110
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	3,681	Spostamento mm	4,159
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	15
PgaLD/g	0,114	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	1,141
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	0,76	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	66,667	TrCLD	101,000
-----		(TrCLD/TDLD)^a	1,130
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	13,847	Spostamento mm	5,475
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	22
PgaLV/g	0,137	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	0,590
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	1,50	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	11,333	TrCLV	161,000
-----		(TrCLV/TDLV)^a	0,542

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro	3 -	Distrib.Forze Prop.Modo:+Fy+0.3*Fx+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	90	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	18	Numero passi significativi	18
Massa SDOF (t)	211,79	Taglio alla base max. (t)	30,85
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	28,39
Rigidzza SDOF (t/m)	6073,94	Spostam. Snervam. SDOF mm	5
Periodo SDOF (sec)	0,37	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	2230,449	Fattore struttura	1,249
Coeff Smorzam.Equival.	15,000	Duttilita	1,476
STATO LIMITE DI OPERATIVITA'			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	18,014	Spostamento mm	3,380
S.L. Operativita'	NON VERIFICA	Numero passo precedente	13
PgaLO/g	0,067	ZetaE=PgaLO/Pga 81%	0,842
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	2,59	TrCLO	7,000
Tempo Intervento (anni)	8,000	(TrCLO/TDLO)^a	0,465
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	23,437	Spostamento mm	4,437
S.L. Danno	NON VERIFICA	Numero passo precedente	15
PgaLD/g	0,067	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	0,674
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	3,23	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	6,000	TrCLD	9,000
-----		(TrCLD/TDLD)^a	0,418
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	54,867	Spostamento mm	6,898
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	18
PgaLV/g	0,067	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	0,290
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	>3 6,63	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	0,667	TrCLV	14,000
-----		(TrCLV/TDLV)^a	0,199

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro	4 -	Distrib.Forze Prop.Modo:-Fy+0.3*Fx+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	270	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	25	Numero passi significativi	25
Massa SDOF (t)	211,79	Taglio alla base max. (t)	44,70
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	42,82
Rigidzza SDOF (t/m)	6591,37	Spostam. Snervam. SDOF mm	6

Periodo SDOF (sec)	0,36	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	2237,773	Fattore struttura	1,473
Coeff Smorzam.Equival.	20,000	Duttilita	1,940
STATO LIMITE DI OPERATIVITA'			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	15,219	Spostamento mm	3,452
S.L. Operativita'	NON VERIFICA	Numero passo precedente	12
PgaLO/g	0,067	ZetaE=PgaLO/Pga 81%	0,842
Rapporto q*=Fe/Fy	1,72	TrCLO	9,000
Tempo Intervento (anni)	10,000	(TrCLO/TDLO)^a	0,516
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	20,402	Spostamento mm	5,403
S.L. Danno	NON VERIFICA	Numero passo precedente	16
PgaLD/g	0,067	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	0,674
Rapporto q*=Fe/Fy	2,14	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	9,333	TrCLD	14,000
-----		(TrCLD/TDLD)^a	0,501
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	50,326	Spostamento mm	12,600
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	25
PgaLV/g	0,070	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	0,303
Rapporto q*=Fe/Fy	>3 4,39	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	2,000	TrCLV	33,000
-----		(TrCLV/TDLV)^a	0,283

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro	5 -	Distrib.Forze Prop.Massa:+Fx+0.3*Fy+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	0	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	23	Numero passi significativi	23
Massa SDOF (t)	211,79	Taglio alla base max. (t)	83,88
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	77,62
Rigidzza SDOF (t/m)	20078,41	Spostam. Snervam. SDOF mm	4
Periodo SDOF (sec)	0,21	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	2415,350	Fattore struttura	1,070
Coeff Smorzam.Equival.	11,000	Duttilita	1,243
STATO LIMITE DI OPERATIVITA'			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	3,500	Spostamento mm	2,663
S.L. Operativita'	NON VERIFICA	Numero passo precedente	13
PgaLO/g	0,067	ZetaE=PgaLO/Pga 81%	0,842
Rapporto q*=Fe/Fy	0,91	TrCLO	27,000
Tempo Intervento (anni)	30,000	(TrCLO/TDLO)^a	0,810
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	5,431	Spostamento mm	3,328
S.L. Danno	NON VERIFICA	Numero passo precedente	14
PgaLD/g	0,076	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	0,758
Rapporto q*=Fe/Fy	1,12	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	26,000	TrCLD	39,000
-----		(TrCLD/TDLD)^a	0,764
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	20,319	Spostamento mm	4,804
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	23
PgaLV/g	0,095	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	0,409
Rapporto q*=Fe/Fy	2,23	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	4,667	TrCLV	65,000
-----		(TrCLV/TDLV)^a	0,373

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER			
PUSH-OVER N.ro	6 -	Distrib.Forze Prop.Massa:-Fx+0.3*Fy+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	180	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	22	Numero passi significativi	22
Massa SDOF (t)	211,79	Taglio alla base max. (t)	117,67
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	111,25
Rigidezza SDOF (t/m)	22856,60	Spostam. Snervam. SDOF mm	5
Periodo SDOF (sec)	0,19	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	1930,354	Fattore struttura	1,034
Coeff Smorzam.Equival.	8,000	Duttilita	1,125
STATO LIMITE DI OPERATIVITA'			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	2,965	Spostamento mm	3,350
S.L. Operativita'	VERIFICATO	Numero passo precedente	12
PgaLO/g	0,090	ZetaE=PgaLO/Pga 81%	1,130
Rapporto q*=Fe/Fy	0,61	TrCLO	58,000
Tempo Intervento (anni)	64,000	(TrCLO/TDLO)^a	1,110
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	3,681	Spostamento mm	4,159
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	15
PgaLD/g	0,114	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	1,141
Rapporto q*=Fe/Fy	0,76	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	66,667	TrCLD	101,000
-----		(TrCLD/TDLD)^a	1,130
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	13,847	Spostamento mm	5,475
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	22
PgaLV/g	0,137	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	0,590
Rapporto q*=Fe/Fy	1,50	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	11,333	TrCLV	161,000
-----		(TrCLV/TDLV)^a	0,542

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER			
PUSH-OVER N.ro	7 -	Distrib.Forze Prop.Massa:+Fy+0.3*Fx+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	90	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	18	Numero passi significativi	18
Massa SDOF (t)	211,79	Taglio alla base max. (t)	30,85
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	28,39
Rigidezza SDOF (t/m)	6073,94	Spostam. Snervam. SDOF mm	5
Periodo SDOF (sec)	0,37	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	2230,449	Fattore struttura	1,249
Coeff Smorzam.Equival.	15,000	Duttilita	1,476
STATO LIMITE DI OPERATIVITA'			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	18,014	Spostamento mm	3,380
S.L. Operativita'	NON VERIFICA	Numero passo precedente	13
PgaLO/g	0,067	ZetaE=PgaLO/Pga 81%	0,842
Rapporto q*=Fe/Fy	2,59	TrCLO	7,000
Tempo Intervento (anni)	8,000	(TrCLO/TDLO)^a	0,465
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	23,437	Spostamento mm	4,437
S.L. Danno	NON VERIFICA	Numero passo precedente	15
PgaLD/g	0,067	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	0,674
Rapporto q*=Fe/Fy	3,23	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	6,000	TrCLD	9,000
-----		(TrCLD/TDLD)^a	0,418

STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	54,867	Spostamento mm	6,898
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	18
PgaLV/g	0,067	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	0,290
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	>3 6,63	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	0,667	TrCLV	14,000
-----		(TrCLV/TDLV)^a	0,199

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro	8 -	Distrib.Forze Prop.Massa:-Fy+0.3*Fx+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	270	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	25	Numero passi significativi	25
Massa SDOF (t)	211,79	Taglio alla base max. (t)	44,70
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	42,82
Rigidezza SDOF (t/m)	6591,37	Spostam. Snervam. SDOF mm	6
Periodo SDOF (sec)	0,36	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	2237,773	Fattore struttura	1,473
Coeff Smorzam.Equival.	20,000	Duttilita	1,940

STATO LIMITE DI OPERATIVITA'

DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	15,219	Spostamento mm	3,452
S.L. Operativita'	NON VERIFICA	Numero passo precedente	12
PgaLO/g	0,067	ZetaE=PgaLO/Pga 81%	0,842
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	1,72	TrCLO	9,000
Tempo Intervento (anni)	10,000	(TrCLO/TDLO)^a	0,516

STATO LIMITE DI DANNO

DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	20,402	Spostamento mm	5,403
S.L. Danno	NON VERIFICA	Numero passo precedente	16
PgaLD/g	0,067	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	0,674
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	2,14	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	9,333	TrCLD	14,000
-----		(TrCLD/TDLD)^a	0,501

STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA

DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	50,326	Spostamento mm	12,600
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	25
PgaLV/g	0,070	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	0,303
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	>3 4,39	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	2,000	TrCLV	33,000
-----		(TrCLV/TDLV)^a	0,283

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro	9 -	Distrib.Forze Prop.Modo:+Fx-0.3*Fy+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	0	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	39	Numero passi significativi	39
Massa SDOF (t)	211,79	Taglio alla base max. (t)	119,81
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	118,41
Rigidezza SDOF (t/m)	21474,93	Spostam. Snervam. SDOF mm	6
Periodo SDOF (sec)	0,20	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	1736,761	Fattore struttura	1,077
Coeff Smorzam.Equival.	11,000	Duttilita	1,276

STATO LIMITE DI OPERATIVITA'

DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	3,211	Spostamento mm	2,582
S.L. Operativita'	NON VERIFICA	Numero passo precedente	13
PgaLO/g	0,067	ZetaE=PgaLO/Pga 81%	0,842
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	0,58	TrCLO	28,000
Tempo Intervento (anni)	31,333	(TrCLO/TDLO)^a	0,823

STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	3,986	Spostamento mm	3,497
S.L. Danno	NON VERIFICA	Numero passo precedente	15
PgaLD/g	0,088	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	0,877
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	0,72	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	36,000	TrCLD	54,000
-----		(TrCLD/TDLD)^a	0,874
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	14,067	Spostamento mm	7,036
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	39
PgaLV/g	0,152	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	0,655
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	1,43	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	14,667	TrCLV	212,000
-----		(TrCLV/TDLV)^a	0,607

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER			
PUSH-OVER N.ro	10 -	Distrib.Forze Prop.Modolo:-Fx-0.3*Fy+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	180	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	40	Numero passi significativi	40
Massa SDOF (t)	211,79	Taglio alla base max. (t)	123,84
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	114,11
Rigidezza SDOF (t/m)	21653,94	Spostam. Snervam. SDOF mm	5
Periodo SDOF (sec)	0,20	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	2631,801	Fattore struttura	1,110
Coeff Smorzam.Equival.	14,000	Duttilita	1,397
STATO LIMITE DI OPERATIVITA'			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	3,177	Spostamento mm	2,664
S.L. Operativita'	NON VERIFICA	Numero passo precedente	12
PgaLO/g	0,067	ZetaE=PgaLO/Pga 81%	0,842
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	0,60	TrCLO	30,000
Tempo Intervento (anni)	33,333	(TrCLO/TDLO)^a	0,846
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	3,944	Spostamento mm	4,107
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	16
PgaLD/g	0,104	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	1,042
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	0,75	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	54,000	TrCLD	81,000
-----		(TrCLD/TDLD)^a	1,032
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	14,438	Spostamento mm	7,362
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	40
PgaLV/g	0,151	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	0,651
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	1,48	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	14,667	TrCLV	209,000
-----		(TrCLV/TDLV)^a	0,604

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER			
PUSH-OVER N.ro	11 -	Distrib.Forze Prop.Modolo:+Fy-0.3*Fx+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	90	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	19	Numero passi significativi	19
Massa SDOF (t)	211,79	Taglio alla base max. (t)	31,75
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	29,36
Rigidezza SDOF (t/m)	6248,40	Spostam. Snervam. SDOF mm	5
Periodo SDOF (sec)	0,37	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	2168,601	Fattore struttura	1,231

Coeff Smorzam.Equival.	14,000	Duttilita	1,447
STATO LIMITE DI OPERATIVITA'			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	17,569	Spostamento mm	3,383
S.L. Operativita'	NON VERIFICA	Numero passo precedente	13
PgaLO/g	0,067	ZetaE=PgaLO/Pga 81%	0,842
Rapporto q*=Fe/Fy	2,51	TrCLO	7,000
Tempo Intervento (anni)	8,000	(TrCLO/TDLO)^a	0,465
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	22,914	Spostamento mm	4,415
S.L. Danno	NON VERIFICA	Numero passo precedente	15
PgaLD/g	0,067	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	0,674
Rapporto q*=Fe/Fy	3,12	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	6,000	TrCLD	9,000
-----		(TrCLD/TDLD)^a	0,418
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	53,885	Spostamento mm	6,799
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	19
PgaLV/g	0,067	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	0,290
Rapporto q*=Fe/Fy	>3	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	0,667	TrCLV	14,000
-----		(TrCLV/TDLV)^a	0,199

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro	12 -	Distrib.Forze Prop.Modolo:-Fy-0.3*Fx+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	270	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	28	Numero passi significativi	28
Massa SDOF (t)	211,79	Taglio alla base max. (t)	46,29
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	43,65
Rigidzza SDOF (t/m)	6562,34	Spostam. Snervam. SDOF mm	7
Periodo SDOF (sec)	0,36	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	2502,265	Fattore struttura	1,682
Coeff Smorzam.Equival.	23,000	Duttilita	2,354
STATO LIMITE DI OPERATIVITA'			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	15,158	Spostamento mm	3,373
S.L. Operativita'	NON VERIFICA	Numero passo precedente	11
PgaLO/g	0,067	ZetaE=PgaLO/Pga 81%	0,842
Rapporto q*=Fe/Fy	1,69	TrCLO	9,000
Tempo Intervento (anni)	10,000	(TrCLO/TDLO)^a	0,516
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	20,351	Spostamento mm	5,630
S.L. Danno	NON VERIFICA	Numero passo precedente	16
PgaLD/g	0,067	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	0,674
Rapporto q*=Fe/Fy	2,10	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	9,333	TrCLD	14,000
-----		(TrCLD/TDLD)^a	0,501
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	50,327	Spostamento mm	15,656
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	28
PgaLV/g	0,082	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	0,352
Rapporto q*=Fe/Fy	>3	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	3,333	TrCLV	46,000
-----		(TrCLV/TDLV)^a	0,324

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro		13 -	Distrib.Forze Prop.Massa:+Fx-0.3*Fy+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)		0	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.		39	Numero passi significativi	39
Massa SDOF (t)		211,79	Taglio alla base max. (t)	119,81
Coeff. Partecipazione		1,00	Resistenza SDOF (t)	118,41
Rigidezza SDOF (t/m)		21474,93	Spostam. Snervam. SDOF mm	6
Periodo SDOF (sec)		0,20	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1		1736,761	Fattore struttura	1,077
Coeff Smorzam.Equival.		11,000	Duttilita	1,276
STATO LIMITE DI OPERATIVITA'				
DOMANDA			CAPACITA'	
Spostamento mm		3,211	Spostamento mm	2,582
S.L. Operativita'		NON VERIFICA	Numero passo precedente	13
PgaLO/g		0,067	ZetaE=PgaLO/Pga 81%	0,842
Rapporto q*=Fe/Fy		0,58	TrCLO	28,000
Tempo Intervento (anni)		31,333	(TrCLO/TDLO)^a	0,823
STATO LIMITE DI DANNO				
DOMANDA			CAPACITA'	
Spostamento mm		3,986	Spostamento mm	3,497
S.L. Danno		NON VERIFICA	Numero passo precedente	15
PgaLD/g		0,088	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	0,877
Rapporto q*=Fe/Fy		0,72	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)		36,000	TrCLD	54,000
-----			(TrCLD/TDLD)^a	0,874
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA				
DOMANDA			CAPACITA'	
Spostamento mm		14,067	Spostamento mm	7,036
S.L. Salvaguardia Vita		NON VERIFICA	Numero passo precedente	39
PgaLV/g		0,152	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	0,655
Rapporto q*=Fe/Fy		1,43	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)		14,667	TrCLV	212,000
-----			(TrCLV/TDLV)^a	0,607

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro		14 -	Distrib.Forze Prop.Massa:-Fx-0.3*Fy+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)		180	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.		40	Numero passi significativi	40
Massa SDOF (t)		211,79	Taglio alla base max. (t)	123,84
Coeff. Partecipazione		1,00	Resistenza SDOF (t)	114,11
Rigidezza SDOF (t/m)		21653,94	Spostam. Snervam. SDOF mm	5
Periodo SDOF (sec)		0,20	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1		2631,801	Fattore struttura	1,110
Coeff Smorzam.Equival.		14,000	Duttilita	1,397
STATO LIMITE DI OPERATIVITA'				
DOMANDA			CAPACITA'	
Spostamento mm		3,177	Spostamento mm	2,664
S.L. Operativita'		NON VERIFICA	Numero passo precedente	12
PgaLO/g		0,067	ZetaE=PgaLO/Pga 81%	0,842
Rapporto q*=Fe/Fy		0,60	TrCLO	30,000
Tempo Intervento (anni)		33,333	(TrCLO/TDLO)^a	0,846
STATO LIMITE DI DANNO				
DOMANDA			CAPACITA'	
Spostamento mm		3,944	Spostamento mm	4,107
S.L. Danno		VERIFICATO	Numero passo precedente	16
PgaLD/g		0,104	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	1,042
Rapporto q*=Fe/Fy		0,75	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)		54,000	TrCLD	81,000
-----			(TrCLD/TDLD)^a	1,032
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA				
DOMANDA			CAPACITA'	

Spostamento mm	14,438	Spostamento mm	7,362
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	40
PgaLV/g	0,151	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	0,651
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	1,48	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	14,667	TrCLV	209,000
-----		(TrCLV/TDLV)^a	0,604

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro	15 -	Distrib.Forze Prop.Massa:+Fy-0.3*Fx+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	90	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	19	Numero passi significativi	19
Massa SDOF (t)	211,79	Taglio alla base max. (t)	31,75
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	29,36
Rigidezza SDOF (t/m)	6248,40	Spostam. Snervam. SDOF mm	5
Periodo SDOF (sec)	0,37	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	2168,601	Fattore struttura	1,231
Coeff Smorzam.Equival.	14,000	Duttilita	1,447
STATO LIMITE DI OPERATIVITA'			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	17,569	Spostamento mm	3,383
S.L. Operativita'	NON VERIFICA	Numero passo precedente	13
PgaLO/g	0,067	ZetaE=PgaLO/Pga 81%	0,842
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	2,51	TrCLO	7,000
Tempo Intervento (anni)	8,000	(TrCLO/TDLO)^a	0,465
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	22,914	Spostamento mm	4,415
S.L. Danno	NON VERIFICA	Numero passo precedente	15
PgaLD/g	0,067	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	0,674
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	3,12	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	6,000	TrCLD	9,000
-----		(TrCLD/TDLD)^a	0,418
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	53,885	Spostamento mm	6,799
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	19
PgaLV/g	0,067	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	0,290
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	>3 6,41	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	0,667	TrCLV	14,000
-----		(TrCLV/TDLV)^a	0,199

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro	16 -	Distrib.Forze Prop.Massa:-Fy-0.3*Fx+Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	270	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	28	Numero passi significativi	28
Massa SDOF (t)	211,79	Taglio alla base max. (t)	46,29
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	43,65
Rigidezza SDOF (t/m)	6562,34	Spostam. Snervam. SDOF mm	7
Periodo SDOF (sec)	0,36	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	2502,265	Fattore struttura	1,682
Coeff Smorzam.Equival.	23,000	Duttilita	2,354
STATO LIMITE DI OPERATIVITA'			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	15,158	Spostamento mm	3,373
S.L. Operativita'	NON VERIFICA	Numero passo precedente	11
PgaLO/g	0,067	ZetaE=PgaLO/Pga 81%	0,842
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	1,69	TrCLO	9,000
Tempo Intervento (anni)	10,000	(TrCLO/TDLO)^a	0,516
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	

Spostamento mm	20,351	Spostamento mm	5,630
S.L. Danno	NON VERIFICA	Numero passo precedente	16
PgaLD/g	0,067	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	0,674
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	2,10	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	9,333	TrCLD	14,000
-----		(TrCLD/TDLD)^a	0,501
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	50,327	Spostamento mm	15,656
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	28
PgaLV/g	0,082	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	0,352
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	>3 4,31	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	3,333	TrCLV	46,000
-----		(TrCLV/TDLV)^a	0,324

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro	17 -	Distrib.Forze Prop.Modo:+Fx+0.3*Fy-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	0	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	34	Numero passi significativi	34
Massa SDOF (t)	211,79	Taglio alla base max. (t)	111,90
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	104,37
Rigidzza SDOF (t/m)	21431,99	Spostam. Snervam. SDOF mm	5
Periodo SDOF (sec)	0,20	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	2377,872	Fattore struttura	1,069
Coeff Smorzam.Equival.	11,000	Duttilita	1,247
STATO LIMITE DI OPERATIVITA'			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	3,219	Spostamento mm	3,159
S.L. Operativita'	NON VERIFICA	Numero passo precedente	14
PgaLO/g	0,078	ZetaE=PgaLO/Pga 81%	0,980
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	0,66	TrCLO	42,000
Tempo Intervento (anni)	46,667	(TrCLO/TDLO)^a	0,972
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	3,996	Spostamento mm	4,252
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	19
PgaLD/g	0,107	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	1,068
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	0,82	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	57,333	TrCLD	86,000
-----		(TrCLD/TDLD)^a	1,058
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	15,796	Spostamento mm	6,075
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	34
PgaLV/g	0,132	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	0,570
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	1,63	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	10,000	TrCLV	147,000
-----		(TrCLV/TDLV)^a	0,522

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro	18 -	Distrib.Forze Prop.Modo:-Fx+0.3*Fy-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	180	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	42	Numero passi significativi	42
Massa SDOF (t)	211,79	Taglio alla base max. (t)	121,19
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	119,02
Rigidzza SDOF (t/m)	21834,15	Spostam. Snervam. SDOF mm	5
Periodo SDOF (sec)	0,20	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	1940,024	Fattore struttura	1,084
Coeff Smorzam.Equival.	12,000	Duttilita	1,304
STATO LIMITE DI OPERATIVITA'			

DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	3,144	Spostamento mm	3,033
S.L. Operativita'	NON VERIFICA	Numero passo precedente	17
PgaLO/g	0,077	ZetaE=PgaLO/Pga 81%	0,959
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	0,58	TrCLO	40,000
Tempo Intervento (anni)	44,000	(TrCLO/TDLO)^a	0,953
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	3,902	Spostamento mm	3,963
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	20
PgaLD/g	0,101	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	1,015
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	0,72	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	50,667	TrCLD	76,000
-----		(TrCLD/TDLD)^a	1,005
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	13,704	Spostamento mm	7,110
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	42
PgaLV/g	0,156	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	0,672
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	1,42	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	16,000	TrCLV	228,000
-----		(TrCLV/TDLV)^a	0,626

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro	19 -	Distrib.Forze Prop.Modo:+Fy+0.3*Fx-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	90	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	24	Numero passi significativi	24
Massa SDOF (t)	211,79	Taglio alla base max. (t)	41,46
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	38,92
Rigidzza SDOF (t/m)	6676,54	Spostam. Snervam. SDOF mm	6
Periodo SDOF (sec)	0,36	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	2241,309	Fattore struttura	1,327
Coeff Smorzam.Equival.	17,000	Duttilita	1,654
STATO LIMITE DI OPERATIVITA'			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	15,593	Spostamento mm	4,179
S.L. Operativita'	NON VERIFICA	Numero passo precedente	14
PgaLO/g	0,067	ZetaE=PgaLO/Pga 81%	0,842
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	1,89	TrCLO	10,000
Tempo Intervento (anni)	11,333	(TrCLO/TDLO)^a	0,539
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	20,749	Spostamento mm	5,879
S.L. Danno	NON VERIFICA	Numero passo precedente	19
PgaLD/g	0,067	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	0,674
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	2,36	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	9,333	TrCLD	14,000
-----		(TrCLD/TDLD)^a	0,501
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	50,548	Spostamento mm	9,641
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	24
PgaLV/g	0,067	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	0,290
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	4,83	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	2,000	TrCLV	24,000
-----		(TrCLV/TDLV)^a	0,248

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro	20 -	Distrib.Forze Prop.Modo:-Fy+0.3*Fx-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	270	Numero collassi totali	1

Numero passo Resist.Max.	20	Numero passi significativi	20
Massa SDOF (t)	211,79	Taglio alla base max. (t)	34,86
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	31,20
Rigidezza SDOF (t/m)	6592,39	Spostam. Snervam. SDOF mm	5
Periodo SDOF (sec)	0,36	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	2380,979	Fattore struttura	1,256
Coeff Smorzam.Equival.	15,000	Duttilita	1,510
STATO LIMITE DI OPERATIVITA'			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	16,743	Spostamento mm	2,960
S.L. Operativita'	NON VERIFICA	Numero passo precedente	12
PgaLO/g	0,067	ZetaE=PgaLO/Pga 81%	0,842
Rapporto q*=Fe/Fy	2,36	TrCLO	7,000
Tempo Intervento (anni)	8,000	(TrCLO/TDLO)^a	0,465
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	21,944	Spostamento mm	4,399
S.L. Danno	NON VERIFICA	Numero passo precedente	14
PgaLD/g	0,067	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	0,674
Rapporto q*=Fe/Fy	2,94	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	6,667	TrCLD	10,000
-----		(TrCLD/TDLD)^a	0,436
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	52,064	Spostamento mm	7,145
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	20
PgaLV/g	0,067	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	0,290
Rapporto q*=Fe/Fy	6,03	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	1,333	TrCLV	16,000
-----		(TrCLV/TDLV)^a	0,210

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER			
PUSH-OVER N.ro	21 -	Distrib.Forze Prop.Massa:+Fx+0.3*Fy-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	0	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	34	Numero passi significativi	34
Massa SDOF (t)	211,79	Taglio alla base max. (t)	111,90
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	104,37
Rigidezza SDOF (t/m)	21431,99	Spostam. Snervam. SDOF mm	5
Periodo SDOF (sec)	0,20	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	2377,872	Fattore struttura	1,069
Coeff Smorzam.Equival.	11,000	Duttilita	1,247
STATO LIMITE DI OPERATIVITA'			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	3,219	Spostamento mm	3,159
S.L. Operativita'	NON VERIFICA	Numero passo precedente	14
PgaLO/g	0,078	ZetaE=PgaLO/Pga 81%	0,980
Rapporto q*=Fe/Fy	0,66	TrCLO	42,000
Tempo Intervento (anni)	46,667	(TrCLO/TDLO)^a	0,972
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	3,996	Spostamento mm	4,252
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	19
PgaLD/g	0,107	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	1,068
Rapporto q*=Fe/Fy	0,82	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	57,333	TrCLD	86,000
-----		(TrCLD/TDLD)^a	1,058
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	15,796	Spostamento mm	6,075
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	34

PgaLV/g	0,132	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	0,570
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	1,63	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	10,000	TrCLV	147,000
-----		(TrCLV/TDLV)^a	0,522

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER			
PUSH-OVER N.ro	22 -	Distrib.Forze Prop.Massa:-Fx+0.3*Fy-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	180	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	42	Numero passi significativi	42
Massa SDOF (t)	211,79	Taglio alla base max. (t)	121,19
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	119,02
Rigidezza SDOF (t/m)	21834,15	Spostam. Snervam. SDOF mm	5
Periodo SDOF (sec)	0,20	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	1940,024	Fattore struttura	1,084
Coeff Smorzam.Equival.	12,000	Duttilita	1,304
STATO LIMITE DI OPERATIVITA'			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	3,144	Spostamento mm	3,033
S.L. Operativita'	NON VERIFICA	Numero passo precedente	17
PgaLO/g	0,077	ZetaE=PgaLO/Pga 81%	0,959
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	0,58	TrCLO	40,000
Tempo Intervento (anni)	44,000	(TrCLO/TDLO)^a	0,953
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	3,902	Spostamento mm	3,963
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	20
PgaLD/g	0,101	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	1,015
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	0,72	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	50,667	TrCLD	76,000
-----		(TrCLD/TDLD)^a	1,005
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	13,704	Spostamento mm	7,110
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	42
PgaLV/g	0,156	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	0,672
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	1,42	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	16,000	TrCLV	228,000
-----		(TrCLV/TDLV)^a	0,626

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER			
PUSH-OVER N.ro	23 -	Distrib.Forze Prop.Massa:+Fy+0.3*Fx-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	90	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	24	Numero passi significativi	24
Massa SDOF (t)	211,79	Taglio alla base max. (t)	41,46
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	38,92
Rigidezza SDOF (t/m)	6676,54	Spostam. Snervam. SDOF mm	6
Periodo SDOF (sec)	0,36	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	2241,309	Fattore struttura	1,327
Coeff Smorzam.Equival.	17,000	Duttilita	1,654
STATO LIMITE DI OPERATIVITA'			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	15,593	Spostamento mm	4,179
S.L. Operativita'	NON VERIFICA	Numero passo precedente	14
PgaLO/g	0,067	ZetaE=PgaLO/Pga 81%	0,842
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	1,89	TrCLO	10,000
Tempo Intervento (anni)	11,333	(TrCLO/TDLO)^a	0,539
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	20,749	Spostamento mm	5,879
S.L. Danno	NON VERIFICA	Numero passo precedente	19

PgaLD/g	0,067	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	0,674
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	2,36	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	9,333	TrCLD	14,000
-----		(TrCLD/TDLD)^a	0,501
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	50,548	Spostamento mm	9,641
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	24
PgaLV/g	0,067	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	0,290
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	>3 4,83	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	2,000	TrCLV	24,000
-----		(TrCLV/TDLV)^a	0,248

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER			
PUSH-OVER N.ro	24 -	Distrib.Forze Prop.Massa:-Fy+0.3*Fx-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	270	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	20	Numero passi significativi	20
Massa SDOF (t)	211,79	Taglio alla base max. (t)	34,86
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	31,20
Rigidezza SDOF (t/m)	6592,39	Spostam. Snervam. SDOF mm	5
Periodo SDOF (sec)	0,36	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	2380,979	Fattore struttura	1,256
Coeff Smorzam.Equival.	15,000	Duttilita	1,510
STATO LIMITE DI OPERATIVITA'			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	16,743	Spostamento mm	2,960
S.L. Operativita'	NON VERIFICA	Numero passo precedente	12
PgaLO/g	0,067	ZetaE=PgaLO/Pga 81%	0,842
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	2,36	TrCLO	7,000
Tempo Intervento (anni)	8,000	(TrCLO/TDLO)^a	0,465
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	21,944	Spostamento mm	4,399
S.L. Danno	NON VERIFICA	Numero passo precedente	14
PgaLD/g	0,067	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	0,674
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	2,94	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	6,667	TrCLD	10,000
-----		(TrCLD/TDLD)^a	0,436
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	52,064	Spostamento mm	7,145
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	20
PgaLV/g	0,067	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	0,290
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	>3 6,03	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	1,333	TrCLV	16,000
-----		(TrCLV/TDLV)^a	0,210

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER			
PUSH-OVER N.ro	25 -	Distrib.Forze Prop.Modo:+Fx-0.3*Fy-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	0	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	40	Numero passi significativi	40
Massa SDOF (t)	211,79	Taglio alla base max. (t)	144,94
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	140,87
Rigidezza SDOF (t/m)	22352,77	Spostam. Snervam. SDOF mm	6
Periodo SDOF (sec)	0,20	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	2240,680	Fattore struttura	1,121
Coeff Smorzam.Equival.	14,000	Duttilita	1,443
STATO LIMITE DI OPERATIVITA'			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	3,051	Spostamento mm	2,806

S.L. Operativita'	NON VERIFICA	Numero passo precedente	12
PgaLO/g	0,073	ZetaE=PgaLO/Pga 81%	0,914
Rapporto q*=Fe/Fy	0,48	TrCLO	36,000
Tempo Intervento (anni)	40,000	(TrCLO/TDLO)^a	0,912
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	3,787	Spostamento mm	4,508
S.L. Danno	VERIFICATO	Numero passo precedente	15
PgaLD/g	0,120	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	1,201
Rapporto q*=Fe/Fy	0,60	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	76,000	TrCLD	115,000
-----		(TrCLD/TDLD)^a	1,192
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	10,701	Spostamento mm	9,096
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	40
PgaLV/g	0,205	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	0,886
Rapporto q*=Fe/Fy	1,19	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	34,667	TrCLV	497,000
-----		(TrCLV/TDLV)^a	0,862

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro	26 -	Distrib.Forze Prop.Modo:-Fx-0.3*Fy-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	180	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	21	Numero passi significativi	21
Massa SDOF (t)	211,79	Taglio alla base max. (t)	84,76
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	76,37
Rigidezza SDOF (t/m)	20659,09	Spostam. Snervam. SDOF mm	4
Periodo SDOF (sec)	0,20	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	2440,593	Fattore struttura	1,077
Coeff Smorzam.Equival.	11,000	Duttilita	1,271
STATO LIMITE DI OPERATIVITA'			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	3,374	Spostamento mm	2,334
S.L. Operativita'	NON VERIFICA	Numero passo precedente	10
PgaLO/g	0,067	ZetaE=PgaLO/Pga 81%	0,842
Rapporto q*=Fe/Fy	0,91	TrCLO	24,000
Tempo Intervento (anni)	26,667	(TrCLO/TDLO)^a	0,772
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	5,329	Spostamento mm	3,346
S.L. Danno	NON VERIFICA	Numero passo precedente	13
PgaLD/g	0,079	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	0,792
Rapporto q*=Fe/Fy	1,13	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	28,667	TrCLD	43,000
-----		(TrCLD/TDLD)^a	0,795
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	19,895	Spostamento mm	4,699
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	21
PgaLV/g	0,095	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	0,409
Rapporto q*=Fe/Fy	2,25	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	4,667	TrCLV	65,000
-----		(TrCLV/TDLV)^a	0,373

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro	27 -	Distrib.Forze Prop.Modo:+Fy-0.3*Fx-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	90	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	27	Numero passi significativi	27
Massa SDOF (t)	211,79	Taglio alla base max. (t)	42,65

Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	40,67
Rigidzza SDOF (t/m)	6631,20	Spostam. Snervam. SDOF mm	6
Periodo SDOF (sec)	0,36	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	2135,085	Fattore struttura	1,436
Coeff Smorzam.Equival.	19,000	Duttilita	1,869
STATO LIMITE DI OPERATIVITA'			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	15,437	Spostamento mm	4,446
S.L. Operativita'	NON VERIFICA	Numero passo precedente	15
PgaLO/g	0,067	ZetaE=PgaLO/Pga 81%	0,842
Rapporto q*=Fe/Fy	1,81	TrCLO	11,000
Tempo Intervento (anni)	12,000	(TrCLO/TDLO)^a	0,560
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	20,607	Spostamento mm	6,290
S.L. Danno	NON VERIFICA	Numero passo precedente	19
PgaLD/g	0,067	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	0,674
Rapporto q*=Fe/Fy	2,25	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	10,667	TrCLD	16,000
-----		(TrCLD/TDLD)^a	0,530
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	50,478	Spostamento mm	11,463
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	27
PgaLV/g	0,067	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	0,290
Rapporto q*=Fe/Fy >3	4,63	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	2,000	TrCLV	28,000
-----		(TrCLV/TDLV)^a	0,264

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro	28 -	Distrib.Forze Prop.Modo:-Fy-0.3*Fx-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	270	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	16	Numero passi significativi	16
Massa SDOF (t)	211,79	Taglio alla base max. (t)	33,31
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	29,83
Rigidzza SDOF (t/m)	6374,34	Spostam. Snervam. SDOF mm	5
Periodo SDOF (sec)	0,37	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	2408,947	Fattore struttura	1,279
Coeff Smorzam.Equival.	16,000	Duttilita	1,546
STATO LIMITE DI OPERATIVITA'			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	17,288	Spostamento mm	2,955
S.L. Operativita'	NON VERIFICA	Numero passo precedente	10
PgaLO/g	0,067	ZetaE=PgaLO/Pga 81%	0,842
Rapporto q*=Fe/Fy	2,47	TrCLO	6,000
Tempo Intervento (anni)	6,667	(TrCLO/TDLO)^a	0,436
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	22,579	Spostamento mm	4,374
S.L. Danno	NON VERIFICA	Numero passo precedente	12
PgaLD/g	0,067	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	0,674
Rapporto q*=Fe/Fy	3,07	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	6,000	TrCLD	9,000
-----		(TrCLD/TDLD)^a	0,418
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	53,234	Spostamento mm	7,233
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	16
PgaLV/g	0,067	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	0,290
Rapporto q*=Fe/Fy >3	6,31	Asta3D Nro	

Tempo Intervento (anni)	1,333	TrCLV	16,000
-----		(TrCLV/TDLV)^a	0,210

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro		29 -	Distrib.Forze Prop.Massa:+Fx-0.3*Fy-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)		0	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.		40	Numero passi significativi	40
Massa SDOF (t)		211,79	Taglio alla base max. (t)	144,94
Coeff. Partecipazione		1,00	Resistenza SDOF (t)	140,87
Rigidezza SDOF (t/m)		22352,77	Spostam. Snervam. SDOF mm	6
Periodo SDOF (sec)		0,20	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1		2240,680	Fattore struttura	1,121
Coeff Smorzam.Equival.		14,000	Duttilita	1,443
STATO LIMITE DI OPERATIVITA'				
DOMANDA			CAPACITA'	
Spostamento mm		3,051	Spostamento mm	2,806
S.L. Operativita'		NON VERIFICA	Numero passo precedente	12
PgaLO/g		0,073	ZetaE=PgaLO/Pga 81%	0,914
Rapporto q*=Fe/Fy		0,48	TrCLO	36,000
Tempo Intervento (anni)		40,000	(TrCLO/TDLO)^a	0,912
STATO LIMITE DI DANNO				
DOMANDA			CAPACITA'	
Spostamento mm		3,787	Spostamento mm	4,508
S.L. Danno		VERIFICATO	Numero passo precedente	15
PgaLD/g		0,120	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	1,201
Rapporto q*=Fe/Fy		0,60	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)		76,000	TrCLD	115,000
-----			(TrCLD/TDLD)^a	1,192
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA				
DOMANDA			CAPACITA'	
Spostamento mm		10,701	Spostamento mm	9,096
S.L. Salvaguardia Vita		NON VERIFICA	Numero passo precedente	40
PgaLV/g		0,205	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	0,886
Rapporto q*=Fe/Fy		1,19	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)		34,667	TrCLV	497,000
-----			(TrCLV/TDLV)^a	0,862

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro		30 -	Distrib.Forze Prop.Massa:-Fx-0.3*Fy-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)		180	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.		21	Numero passi significativi	21
Massa SDOF (t)		211,79	Taglio alla base max. (t)	84,76
Coeff. Partecipazione		1,00	Resistenza SDOF (t)	76,37
Rigidezza SDOF (t/m)		20659,09	Spostam. Snervam. SDOF mm	4
Periodo SDOF (sec)		0,20	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1		2440,593	Fattore struttura	1,077
Coeff Smorzam.Equival.		11,000	Duttilita	1,271
STATO LIMITE DI OPERATIVITA'				
DOMANDA			CAPACITA'	
Spostamento mm		3,374	Spostamento mm	2,334
S.L. Operativita'		NON VERIFICA	Numero passo precedente	10
PgaLO/g		0,067	ZetaE=PgaLO/Pga 81%	0,842
Rapporto q*=Fe/Fy		0,91	TrCLO	24,000
Tempo Intervento (anni)		26,667	(TrCLO/TDLO)^a	0,772
STATO LIMITE DI DANNO				
DOMANDA			CAPACITA'	
Spostamento mm		5,329	Spostamento mm	3,346
S.L. Danno		NON VERIFICA	Numero passo precedente	13
PgaLD/g		0,079	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	0,792
Rapporto q*=Fe/Fy		1,13	Asta3D Nro	

Tempo Intervento (anni)	28,667	TrCLD (TrCLD/TDLD)^a	43,000 0,795
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	19,895	Spostamento mm	4,699
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	21
PgaLV/g	0,095	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	0,409
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	2,25	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	4,667	TrCLV (TrCLV/TDLV)^a	65,000 0,373

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro	31 -	Distrib.Forze Prop.Massa:+Fy-0.3*Fx-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	90	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	27	Numero passi significativi	27
Massa SDOF (t)	211,79	Taglio alla base max. (t)	42,65
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	40,67
Rigidezza SDOF (t/m)	6631,20	Spostam. Snervam. SDOF mm	6
Periodo SDOF (sec)	0,36	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	2135,085	Fattore struttura	1,436
Coeff Smorzam.Equival.	19,000	Duttilita	1,869
STATO LIMITE DI OPERATIVITA'			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	15,437	Spostamento mm	4,446
S.L. Operativita'	NON VERIFICA	Numero passo precedente	15
PgaLO/g	0,067	ZetaE=PgaLO/Pga 81%	0,842
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	1,81	TrCLO	11,000
Tempo Intervento (anni)	12,000	(TrCLO/TDLO)^a	0,560
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	20,607	Spostamento mm	6,290
S.L. Danno	NON VERIFICA	Numero passo precedente	19
PgaLD/g	0,067	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	0,674
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	2,25	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	10,667	TrCLD (TrCLD/TDLD)^a	16,000 0,530
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	50,478	Spostamento mm	11,463
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	27
PgaLV/g	0,067	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	0,290
Rapporto $q^*=Fe/Fy$	>3 4,63	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	2,000	TrCLV (TrCLV/TDLV)^a	28,000 0,264

RISULTATI GENERALI PUSH-OVER

PUSH-OVER N.ro	32 -	Distrib.Forze Prop.Massa:-Fy-0.3*Fx-Ecc5%	
Angolo Ingr. Sisma (Grd)	270	Numero collassi totali	1
Numero passo Resist.Max.	16	Numero passi significativi	16
Massa SDOF (t)	211,79	Taglio alla base max. (t)	33,31
Coeff. Partecipazione	1,00	Resistenza SDOF (t)	29,83
Rigidezza SDOF (t/m)	6374,34	Spostam. Snervam. SDOF mm	5
Periodo SDOF (sec)	0,37	Rapporto di incrudimento	0,000
Rapporto Alfau/alfa1	2408,947	Fattore struttura	1,279
Coeff Smorzam.Equival.	16,000	Duttilita	1,546
STATO LIMITE DI OPERATIVITA'			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	17,288	Spostamento mm	2,955
S.L. Operativita'	NON VERIFICA	Numero passo precedente	10
PgaLO/g	0,067	ZetaE=PgaLO/Pga 81%	0,842

Rapporto $q^*=F_e/F_y$	2,47	TrCLO	6,000
Tempo Intervento (anni)	6,667	(TrCLO/TDLO)^a	0,436
STATO LIMITE DI DANNO			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	22,579	Spostamento mm	4,374
S.L. Danno	NON VERIFICA	Numero passo precedente	12
PgaLD/g	0,067	ZetaE=PgaLD/Pga 63%	0,674
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	3,07	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	6,000	TrCLD	9,000
-----		(TrCLD/TDLD)^a	0,418
STATO LIMITE DI SALVAGUARDIA DELLA VITA			
DOMANDA		CAPACITA'	
Spostamento mm	53,234	Spostamento mm	7,233
S.L. Salvaguardia Vita	NON VERIFICA	Numero passo precedente	16
PgaLV/g	0,067	ZetaE=PgaLV/Pga 10%	0,290
Rapporto $q^*=F_e/F_y$	>3	Asta3D Nro	
Tempo Intervento (anni)	1,333	TrCLV	16,000
-----		(TrCLV/TDLV)^a	0,210

COMUNE DI PIORACO
PROVINCIA DI MACERATA

PROVE DI LABORATORIO SUI MATERIALI

LABORATORIO SIDLAB SRL
LABORATORIO ISTITUTO GIORDANO SPA

OGGETTO: VULNERABILITA' SISMICA PALESTRA SCOLASTICA

COMMITTENTE: COMUNE DI PIORACO

Osimo, 1 febbraio 2016

Spett.le
COMUNE DI PIORACO
Largo Giacomo Leopardi, 1
62025 PIORACO (MC)

OGGETTO: PALESTRA SCOLASTICA
sita in località Piè di Gualdo – PIORACO (MC)

Allegate alla presente consegno n. 1 copia della Relazione Tecnica n. MS-4/16, nonché n. 1 copia dei Rapporti di Prova nn. 4/16 e 5/16, relativi alle indagini diagnostiche e prove sui materiali, eseguiti sull'edificio in oggetto.

La fattura sarà inviata in formato elettronico.

Ringraziando per la fiducia accordatami, resto naturalmente a disposizione per ogni chiarimento che fosse ritenuto opportuno e con l'occasione mi è gradito inviare i miei migliori saluti.

SidLab s.r.l.
Ing. Maurizio Scansani

All. c.s.

RAPPORTO n.	4/16	del	27-gen-16
Richiesta del			7-gen-16
Verbale Accettazione n.			617/16
del			7-gen-16

Foglio n. 1 / 1

Richiedente

COMUNE DI PIORACO
Largo Giacomo Leopardi, 1
PIORACO (MC)

PROVE SU STRUTTURE ESISTENTI

Prove di compressione su CAROTE in calcestruzzo (UNI EN 12504-1:2009 e UNI EN 12390-3:2009)

Cantiere:	Palestra scolastica, località Piè di Gualdo - Pioraco (MC)
Committente delle opere:	Comune di Pioraco
Impresa:	n.d.
Direttore dei Lavori:	n.d.

Firma del D.L. sulla richiesta: **No**

DATI DICHIARATI

Sigla accettazione	Sigla sul campione	Strutture interessate dal prelievo	Verbale di Prelievo		Data getto	Classe / Rck (N/mm ²)
			n.	data		
617/16-1	C1	Plinto 1	n.d.	n.d.	n.d.	n.d.
617/16-2	C2	Plinto 6	n.d.	n.d.	n.d.	n.d.

PARAMETRI DI CONTROLLO DEI CAMPIONI AL RICEVIMENTO

ARMATURE NEI CAMPIONI

Sigla accettazione	Ø medio (mm)	H medio (mm)	Dim. max aggregato (mm)	Esame visivo del campione	Condizioni di conservazione	Ø barra (mm)	Distanza dal centro (x) (mm)		Distanza dall'estremità (mm)				
							A	B	(z)		(w)		
617/16-1	104	196	24	nessuna anomalia	in aria	--	--	--	--	--	--	--	--
617/16-2	104	202	221	nessuna anomalia	in aria	--	--	--	--	--	--	--	--

ESITI DELLA PROVA SUI CAMPIONI LAVORATI

Sigla accettazione	Dimensioni			Area compressa (mm ²)	Massa volumica (Kg/m ³)	Carico rottura (KN)	Resistenza unitaria (N/mm ²)	Modalità rottura	Rettifica	Data Prova
	Ø (mm)	H (mm)	Ø/H							
617/16-1	103,93	104,04	0,9989	8483,16	2190	153,4	18,1	R	Rc	25-gen-16
617/16-2	103,94	104,00	0,9994	8484,80	2220	182,0	21,5	R	Rc	25-gen-16

NOTA: in caso di edifici di nuova costruzione, il presente Rapporto di Prova non costituisce un certificato utile ai fini della procedura prevista dalla legge 1086/71

Sigla accettazione: sigla interna del Laboratorio

Sigla sul campione: sigla all'atto della consegna al Laboratorio

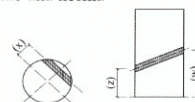
Modalità rottura: R = regolare Ai = anomala (per il valore di "i" cfr. fig. 4 della UNI EN 12390-3:2009)

NOTA: n.d. = dato non dichiarato; n.r. = dato non rilevato

Rettifica: Rc = cappaggio con miscela sabbia-solfuri; Rm = molatura con mola ad acqua; Tg = taglio con sega ad acqua; No = provino non rettificato perché conforme alla norma

Armatura provino: (x): distanza dal centro; (z), (w): distanza misurata dall'estremità corrispondente alla superficie esterna del campione

A - posizione al ricevimento; B - posizione dopo la lavorazione



LO SPERIMENTATORE

Ing. Andrea Pesaresi

IL DIRETTORE DEL LABORATORIO

Ing. Roberto Giacchetti

RAPPORTO n.	5/16	del	27-gen-16
Richiesta del			7-gen-16
Verbale Accettazione n.			617/16
del			7-gen-16

Foglio n. 1 / 1

Richiedente
COMUNE DI PIORACO Largo Giacomo Leopardi, 1 PIORACO (MC)

PROVE SU STRUTTURE ESISTENTI
Prove di Trazione e Piegamento ACCIAIO da c. a. (UNI EN ISO 15630-1:2010)

Cantiere:	Palestra scolastica, località Piè di Gualdo - Pioraco (MC)	
Committente delle opere:	Comune di Pioraco	
Impresa:	n.d.	
Direttore dei Lavori:	n.d.	Firma del D.L. sulla richiesta: No

DATI DICHIARATI						PARAMETRI DI CONTROLLO	
Sigla accettazione	Sigla sul campione	Verbale di Prelievo		Strutture interessate dal prelievo	Ø _{nom} (mm)	Tipo di Acciaio	Tipologia provino
		n.	data				
617/16-1	F1	n.d.	n.d.	Cordolo	12	n.d.	Barra tonda ad aderenza migliorata

ESITI DELLE PROVE										
Sigla accettazione	Trazione						Piegamento			Data Prova
	Dimensioni	Carichi totali		Carichi unitari		ft/fy	Allung. A ₅ %	Diam. mandrino (mm)	Esito	
	Ø _{eff} (mm)	Snervamento (N)	Rottura (N)	f _y (N/mm ²)	f _t (N/mm ²)					
617/16-1	11,76	47500	65000	437,20	598,28	1,37	20,4	--	NR	25-gen-16

NOTA: in caso di edifici di nuova costruzione, il presente Rapporto di Prova non costituisce un certificato utile ai fini della procedura prevista dalla legge 1086/71

Sigla accettazione: sigla interna del Laboratorio

Sigla sul campione: sigla all'atto della consegna al Laboratorio

Ø_{nom}: diametro nominale provino; Ø_{eff}: diametro della barra equipesante

f_y: se lo snervamento non è chiaramente individuabile, si sostituisce f_y con f_(0,2)

Esito: C = cricche rilevate; SC = senza cricche; NR = piegamento non richiesto

NOTA: n.d. = dato non dichiarato; n.r. = dato non rilevato

LO SPERIMENTATORE

Ing. Andrea Pesaresi

IL DIRETTORE DEL LABORATORIO

Ing. Roberto Giacchetti



RELAZIONE TECNICA n. **MS-4/16**

DATA EMISSIONE: **28 gennaio 2016**

LAVORO: **PALESTRA SCOLASTICA** località **Piè di Gualdo – PIORACO (MC)**

COMMITTENTE: **COMUNE DI PIORACO**
Largo Giacomo Leopardi, 1 – PIORACO (MC)

OGGETTO: **Indagini e Prove Diagnostiche su alcuni Elementi Strutturali dell'Edificio**

Tecnico
 Ing. Andrea Pesaresi

Amministratore Delegato
 Ing. Maurizio Scansani

Direttore del Laboratorio
 Ing. Roberto Giacchetti

Lavoro: PALESTRA SCOLASTICA Località Piè di Gualdo – PIORACO (MC)	Committente: COMUNE DI PIORACO Largo Giacomo Leopardi, 1 – PIORACO (MC)
Relazione Tecnica n. MS-4/16 del 28 gennaio 2016	

INDICE

1 -	PREMESSA	2
2 –	PROVE SUL CALCESTRUZZO CON ULTRASUONI E SCLEROMETRO.....	2
3 –	CAMPIONI DI CALCESTRUZZO	3
4 -	CAMPIONE DI BARRA DI ARMATURA	3
5 -	VALUTAZIONE DEL MODULO ELASTICO DI UN CORPO MURARIO	4
5.1 -	MODALITÀ DI ESECUZIONE DELLA PROVA	4
5.2 -	PROVA MPD: RISULTATI.....	5
ALLEGATO A (Piante)		8
APPENDICE FOTOGRAFICA		10

Lavoro: PALESTRA SCOLASTICA Località Piè di Gualdo – PIORACO (MC)	Committente: COMUNE DI PIORACO Largo Giacomo Leopardi, 1 – PIORACO (MC)
Relazione Tecnica n. MS-4/16 del 28 gennaio 2016	Pag. 2 di 12

1 - PREMESSA

Su incarico del Comune di Pioraco, Largo Giacomo Leopardi, 1 – Pioraco (MC), il Laboratorio *SidLab s.r.l.* ha eseguito una serie di indagini diagnostiche su alcuni elementi strutturali della Palestra scolastica sita in località Piè di Gualdo – Pioraco (MC).

Le procedure relative al lavoro descritto nella presente Relazione Tecnica sono state redatte dal personale tecnico del Laboratorio, in possesso del Certificato di Livello 3, relativamente alle prove sul calcestruzzo armato, precompresso e muratura, emesso dal CICPND (Centro Italiano di Certificazione per le Prove Non Distruttive e per i Processi Industriali), secondo la norma UNI EN 473:2008.

Nell'Allegato A è riportata la tav. 1, fornita dal Committente, con l'ubicazione delle indagini e prove eseguite; nell'Appendice Fotografica una serie di immagini illustrative.

2 – PROVE SUL CALCESTRUZZO CON ULTRASUONI E SCLEROMETRO

Allo scopo di valutare la resistenza a compressione del calcestruzzo costituente una serie di plinti in c.a. fuori terra (cfr. foto 1), si è utilizzato il metodo combinato ultrasuoni e sclerometro (metodo "SonReb") che prevede la misura della velocità "v" di propagazione di una vibrazione ultrasonora nel calcestruzzo, unitamente alla misura dell'indice "N" di rimbalzo dello sclerometro. Tali valori, "combinati" nella seguente relazione sperimentale:

$$R_s = 7,546 * 10^{-11} * N^{1,4} * v^{2,6}$$

(Giacchetti R. - Lacquaniti V. "Controlli non distruttivi su impalcati da ponte in calcestruzzo armato")

consentono di stimare la resistenza a compressione (resistenza cubica) "locale" R_s del calcestruzzo.

Le misure sopra descritte sono state eseguite secondo le Norme UNI-EN 12504-2 e 12504-4, relative ai controlli sul calcestruzzo con metodi non distruttivi.

Nella tav. 1 sono indicati i plinti sui quali è stata eseguita una misura del tempo di propagazione degli ultrasuoni nel calcestruzzo, utilizzando il metodo detto "per trasparenza", nonché 18 misure dell'indice di rimbalzo sclerometrico.

Nella tabella 2.1 sono riportati i seguenti parametri ed indicazioni:

Rif. = sigla del plinto (cfr. tav. 1);

H = distanza del punto di misura dal piano di calpestio

D = distanza dal lato minore del plinto in c.a. verso il campo da gioco;

L = distanza tra le sonde trasmittente e ricevente;

T = tempo di trasmissione nel calcestruzzo della vibrazione ultrasonora;

V = velocità ultrasonora attraverso il calcestruzzo;

N_m = valore medio dei 18 valori dell'indice di rimbalzo dello sclerometro;

R_s = resistenza a compressione (cubica) del calcestruzzo (MPa), nel punto in esame.

Lavoro: PALESTRA SCOLASTICA Località Piè di Gualdo – PIORACO (MC)	Committente: COMUNE DI PIORACO Largo Giacomo Leopardi, 1 – PIORACO (MC)
Relazione Tecnica n. MS-4/16 del 28 gennaio 2016	Pag. 3 di 12

TABELLA 2.1

Rif.	H (cm)	D (cm)	L (cm)	T (μ s)	V (m/s)	N_m	Rs (MPa)
1	85	114	56,4	158,8	3552	29,4	14,64
2	63	105	56,3	156,0	3609	31,8	16,98
3	69	101	56,7	162,5	3489	29,3	13,90
4	57	37	56,8	156,9	3620	32,9	17,96
5	66	105	56,6	155,8	3633	31,6	17,10
6	68	108	57,2	154,1	3712	32,4	18,76

3 – CAMPIONI DI CALCESTRUZZO

In corrispondenza di n. 2 plinti in c.a. fuori terra (cfr. tav. 1) sono stati prelevati n. 2 campioni di calcestruzzo (cfr. foto 2).

Per l'esecuzione della prova di compressione è stata utilizzata una Pressa costruita dalla ditta Matest, modello C089P113, matricola C089P113/ZG/0003, regolarmente tarata dall'Università Politecnica delle Marche, Dipartimento di Ingegneria Civile, Edile e Architettura, Laboratorio Prove Materiali e Strutture.

I risultati delle prove sono elencati nel Rapporto di Prova n. 4/16 dove è indicato il valore della resistenza unitaria a compressione del provino di calcestruzzo. Indicando con R_{car} la resistenza unitaria a compressione del provino, la resistenza cilindrica "f_c" è legata alla resistenza unitaria del provino, secondo la Norma BS 1881-parte 120, dalla relazione $f_c = \alpha R_{car}$ dove $\alpha = 2 / (1,5 + D/H)$. Secondo le Norme Tecniche Italiane (D.M. 14/01/2008), la resistenza cubica della carota $R_c = f_c/0.83$.

4 - CAMPIONE DI BARRA DI ARMATURA

In corrispondenza di un cordolo in c.a. fuori terra (cfr. tav. 1) è stato prelevato un campione di barra di armatura, successivamente sottoposto a prova di trazione (cfr. foto 2). La barre di armatura prelevata è stata ricostituita mediante saldatura (cfr. foto 3).

I risultati delle prove sono elencati nel Rapporto di Prova n. 5/16.

Per l'esecuzione della prova di trazione è stata utilizzata una macchina di prova universale, costruita dalla ditta Galdabini, modello PM/60, matricola 31044-1980, dotata di dinamometro idraulico a pendolo, matricola 31045-1980, regolarmente tarata dall'Università Politecnica delle Marche, Dipartimento di Ingegneria Civile, Edile e Architettura, Laboratorio Prove Materiali e Strutture.

Lavoro: PALESTRA SCOLASTICA Località Piè di Gualdo – PIORACO (MC)	Committente: COMUNE DI PIORACO Largo Giacomo Leopardi, 1 – PIORACO (MC)
Relazione Tecnica n. MS-4/16 del 28 gennaio 2016	Pag. 4 di 12

5 - VALUTAZIONE DEL MODULO ELASTICO DI UN CORPO MURARIO

5.1 - MODALITÀ DI ESECUZIONE DELLA PROVA

La prova si fonda sulla lettura delle deformazioni di una serie di misure eseguite tra “capisaldi”, realizzati sulla muratura in esame mediante incollaggio di elementi metallici sui mattoni, costituenti la muratura stessa. I “capisaldi” sono posizionati nella porzione di muratura delimitata dai tagli eseguiti nei corsi di malta (cfr. fig. 5.1 e foto 4). I valori delle deformazioni tra i “capisaldi” sono misurati mediante un comparatore millesimale; la distanza nominale tra due “capisaldi” di una stessa misura è di 200 mm.

Nella fig. 5.1 è mostrato lo schema delle misure adottato nella prova, il quale discende dal fatto che nella porzione di muratura in cui vengono eseguite le misure di deformazione, i carichi possono ritenersi verticali ed uniformemente distribuiti. Le principali fasi della prova sono di seguito descritte:

1. incollaggio dei “capisaldi” sulla muratura secondo lo schema riportato nella fig. 5.1;
2. lettura, con il comparatore millesimale, dei valori delle misure indicate nella fig. 5.1;
3. esecuzione dei due tagli nei corsi di malta prescelti;
4. lettura dei valori delle misure che avranno subito una variazione per effetto dei tagli nei corsi di malta;
5. inserimento dei martinetti piatti nei due tagli;
6. esecuzione di un prestabilito ciclo di carico.

Il ciclo di carico è ottenuto mandando in pressione contemporaneamente i due martinetti piatti ed eseguendo le misure di deformazione in corrispondenza di determinati valori della pressione nei martinetti stessi, che viene aumentata progressivamente. La prova sopra descritta e la successiva interpretazione dei risultati, sono stati eseguiti ipotizzando quanto segue:

- la muratura è considerata elastica ed ortotropa;
- la sollecitazione (tensione) si riferisce al carico principale, nella direzione ortogonale al taglio piano realizzato nella muratura stessa;
- il tempo, durante l’esecuzione della prova, non influenza in modo significativo le misure.

Lavoro: PALESTRA SCOLASTICA Località Piè di Gualdo – PIORACO (MC)	Committente: COMUNE DI PIORACO Largo Giacomo Leopardi, 1 – PIORACO (MC)
Relazione Tecnica n. MS-4/16 del 28 gennaio 2016	Pag. 5 di 12

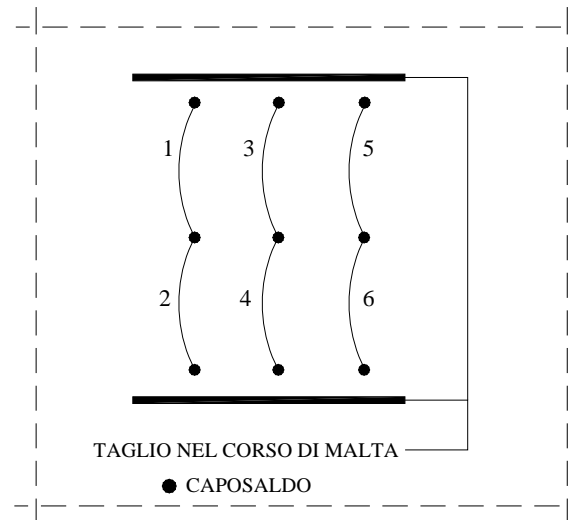


FIG. 5.1 Prova con Martinetto Piatto Doppio

Schema delle misure di deformazione nn. (1-2), (3-4) e (5-6), eseguite tra i capisaldi mediante un comparatore meccanico con sensibilità nominale pari a 0,001 mm

5.2 - PROVA MPD: RISULTATI

Nel corpo murario indicato nella tav. 1 con il rif. “MPD” è stata eseguita la prova con martinetto piatto doppio per valutare il modulo elastico del corpo murario stesso. I martinetti piatti utilizzati hanno dimensioni nominali 25 x 40 cm. Nella foto 4 è visibile la prova eseguita.

Nella tabella 5.1 sono elencati i valori delle deformazioni relative “ $\mu\epsilon$ ”, utilizzati per la costruzione dei diagrammi nn. 5.1÷5.3, nonché i valori della pressione (sollecitazione) presenti nella muratura (cfr. punto 1 seguente). Le deformazioni sono state calcolate sulla somma delle basi di misura 1+2, 3+4, 5+6 allo scopo di ottenere una base di misura nominale maggiore. Nei diagrammi nn. 5.1÷5.3 è mostrato il legame sforzi-deformazione, rilevato nella porzione di muratura interessata dalla prova, in corrispondenza delle misure sopra indicate. Nei diagrammi sono presenti:

1. sull’asse delle ordinate il valore della pressione presente all’interno dei martinetti piatti;
2. sull’asse delle ascisse i valori della deformazione relativa “ $\mu\epsilon$ ”;
3. i valori reali di “ $\mu\epsilon$ ” (cfr. tabella 5.1) misurati tra i capisaldi in corrispondenza delle varie pressioni;
4. la retta di regressione lineare dei valori reali di “ $\mu\epsilon$ ”, a tratto continuo, con l’equazione della stessa ed il coefficiente di correlazione (R^2);
5. il valore del modulo elastico E, calcolato sulla retta di regressione lineare.
6. Nella tabella 5.2 è riportato il valore medio del modulo elastico E, valutato mediante la prova descritta.

Lavoro: PALESTRA SCOLASTICA Località Piè di Gualdo – PIORACO (MC)	Committente: COMUNE DI PIORACO Largo Giacomo Leopardi, 1 – PIORACO (MC)
Relazione Tecnica n. MS-4/16 del 28 gennaio 2016	Pag. 6 di 12

TABELLA 5.1

Prova con martinetto piatto doppio **MPD** (cfr. tav. 1)
(I valori di “ $\mu\epsilon$ ” sono quelli utilizzati per costruire i diagrammi nn. 5.1÷5.3)

PROVA MPD			
PRESSIONE	Valori di “$\mu\epsilon$” rilevati tra i "capisaldi"		
(daN/cm ²)	1+2	3+4	5+6
0	0	0	0
1	80	50	103
2	138	151	158
3	216	243	216
4	321	384	308
5	359	472	371
6	424	537	494
7	522	630	567
8	623	725	652
9	698	798	722
10	769	873	812
11	839	938	890
12	912	1026	978

TABELLA 5.2

Prova con Martinetto Piatto Doppio **MPD**

Valori dei moduli elastici E_{1+2} , E_{3+4} , E_{5+6} , calcolati sulla retta di regressione lineare rispettivamente per le misure (1+2) – (3+4) – (5+6) (cfr. diagrammi 5.1, 5.2 e 5.3) e valore di E_{med} ottenuto dalla media dei tre valori E_{1+2} , E_{3+4} , E_{5+6}

MPD			
E_{1+2} (daN/cm ²)	E_{3+4} (daN/cm ²)	E_{5+6} (daN/cm ²)	E_{med} (daN/cm ²)
13.100	11.400	12.400	12.300

Lavoro: PALESTRA SCOLASTICA Località Piè di Gualdo – PIORACO (MC)	Committente: COMUNE DI PIORACO Largo Giacomo Leopardi, 1 – PIORACO (MC)
Relazione Tecnica n. MS-4/16 del 28 gennaio 2016	

DIAGRAMMA 5.1: PROVA "MPD" - MISURE 1+2 (cfr. fig. 5.1)

Legame Pressione Martinetto-Deformazione Muratura

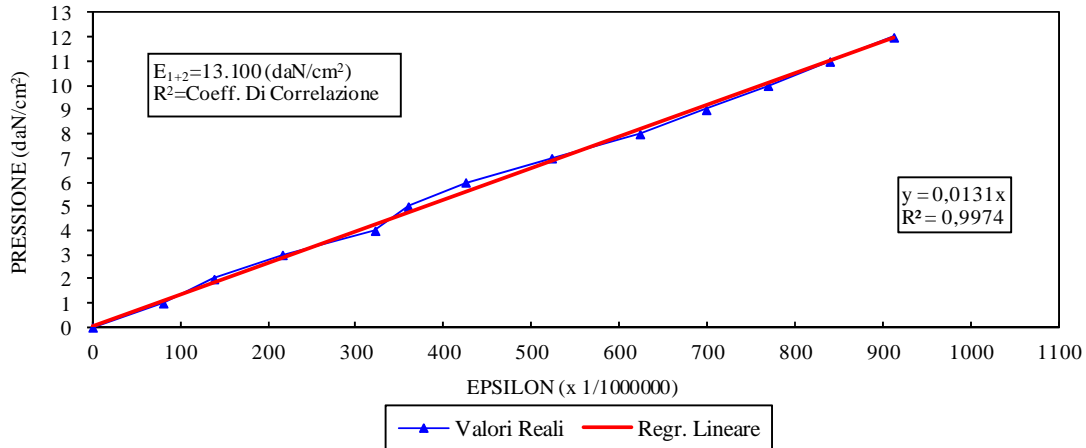


DIAGRAMMA 5.2: PROVA "MPD" - MISURE 3+4 (cfr. fig. 5.1)

Legame Pressione Martinetto-Deformazione Muratura

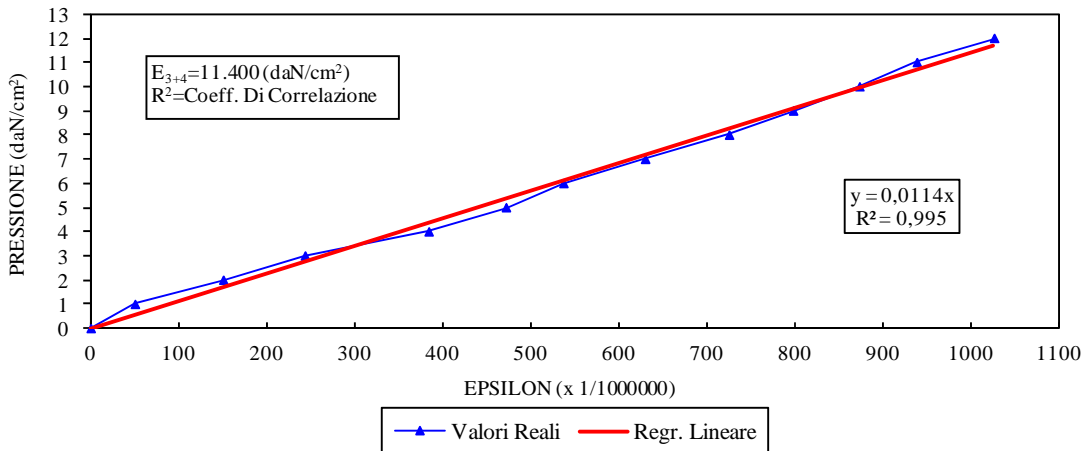
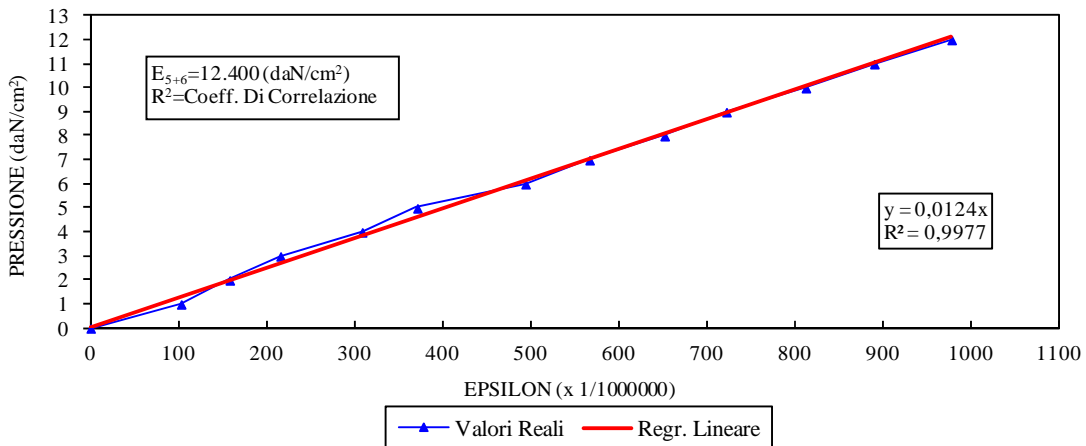


DIAGRAMMA 5.3: PROVA "MPD" - MISURE 5+6 (cfr. fig. 5.1)

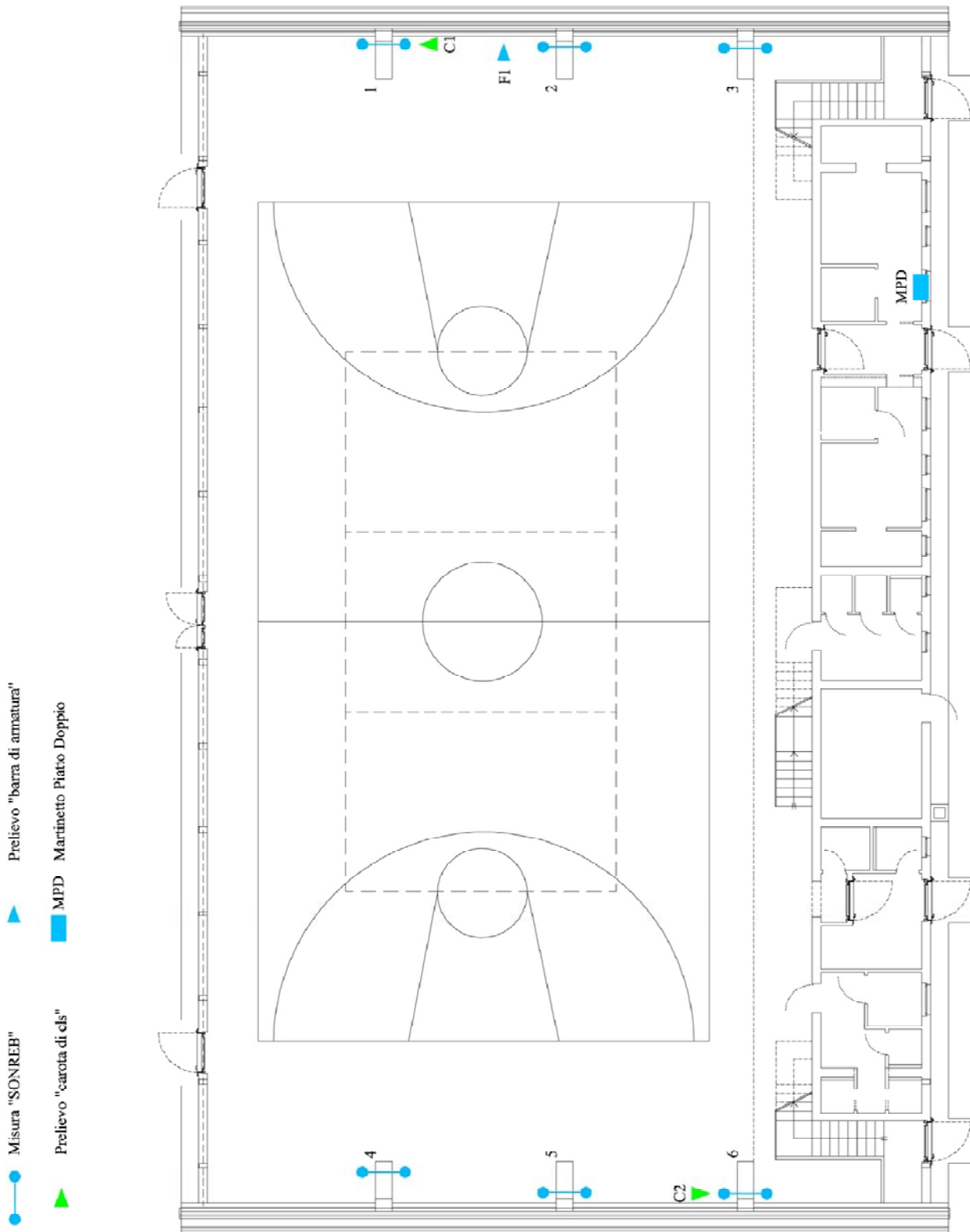
Legame Pressione Martinetto-Deformazione Muratura



Lavoro: PALESTRA SCOLASTICA Località Piè di Gualdo – PIORACO (MC)	Committente: COMUNE DI PIORACO Largo Giacomo Leopardi, 1 – PIORACO (MC)
Relazione Tecnica n. MS-4/16 del 28 gennaio 2016	Pag. 8 di 12

ALLEGATO A (Piante)

Lavoro: PALESTRA SCOLASTICA Località Piè di Gualdo – PIORACO (MC)	Committente: COMUNE DI PIORACO Largo Giacomo Leopardi, 1 – PIORACO (MC)
Relazione Tecnica n. MS-4/16 del 28 gennaio 2016	



TAV. 1 – Piano Terra. Ubicazione delle indagini su una serie di elementi strutturali

Lavoro: PALESTRA SCOLASTICA Località Piè di Gualdo – PIORACO (MC)	Committente: COMUNE DI PIORACO Largo Giacomo Leopardi, 1 – PIORACO (MC)
Relazione Tecnica n. MS-4/16 del 28 gennaio 2016	Pag. 10 di 12

APPENDICE FOTOGRAFICA

Lavoro: PALESTRA SCOLASTICA Località Piè di Gualdo – PIORACO (MC)	Committente: COMUNE DI PIORACO Largo Giacomo Leopardi, 1 – PIORACO (MC)
Relazione Tecnica n. MS-4/16 del 28 gennaio 2016	Pag. 11 di 12



FOTO 1 – Plinto in c.a. fuori terra



FOTO 2 – Campioni di calcestruzzo e barra prelevati

Lavoro: PALESTRA SCOLASTICA Località Piè di Gualdo – PIORACO (MC)	Committente: COMUNE DI PIORACO Largo Giacomo Leopardi, 1 – PIORACO (MC)
Relazione Tecnica n. MS-4/16 del 28 gennaio 2016	Pag. 12 di 12



FOTO 3 – Barra di acciaio prelevata e ripristinata mediante saldatura

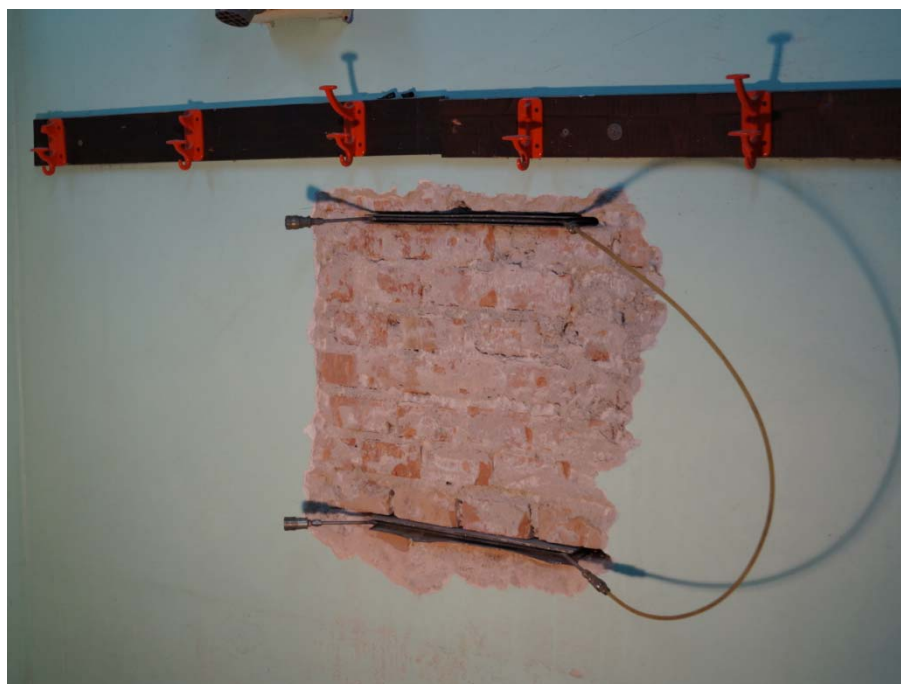


FOTO 4 – Prova con martinetto Piatto Doppio



**ISTITUTO
GIORDANO**

Istituto Giordano S.p.A.

Via Rossini, 2 - 47814 Bellaria-Igea Marina (RN) - Italia

Tel. +39 0541 343030 - Fax +39 0541 345540

istitutogiordano@giordano.it - www.giordano.it

PEC: ist-giordano@legalmail.it

Cod. Fisc./Part. IVA: 00 549 540 409 - Cap. Soc. € 1.500.000 iv.

R.E.A. c/o C.C.I.A.A. (RN) 156766

Registro Imprese di Rimini n. 00 549 540 409

RAPPORTO DI PROVA N. 331157

Luogo e data di emissione: Bellaria-Igea Marina - Italia, 29/01/2016

Committente: COMUNE DI PIORACO - Largo Giacomo Leopardi, 1 - 62025 PIORACO (MC) - Italia

Data della richiesta della prova: 09/01/2016

Numero e data della commessa: 68749, 13/01/2016

Data del ricevimento del campione: 12/01/2016

Data dell'esecuzione della prova: 29/01/2016

Oggetto della prova: determinazione della resistenza a taglio delle superfici di incollaggio secondo modalità interna basata sull'appendice D della norma UNI EN 14080:2013

Luogo della prova: Istituto Giordano S.p.A. - Via Erbosa, 72 - 47043 Gatteo (FC) - Italia

Provenienza del campione: campionato e fornito dal Committente

Identificazione del campione in accettazione: n. 2016/0040

Descrizione del campione*.

Il campione sottoposto a prova è costituito da n. 6 "carote" cilindriche ricavate da travi in legno lamellare incollato. Non vi sono indicazioni sulla natura dell'adesivo utilizzato e sulla specie legnosa. Gli elementi sono contrassegnati da 1 a 6 a cura del Committente.

(*) secondo le dichiarazioni del Committente.

Comp. AV
Revis. AT

Il presente rapporto di prova è composto da n. 5 fogli.

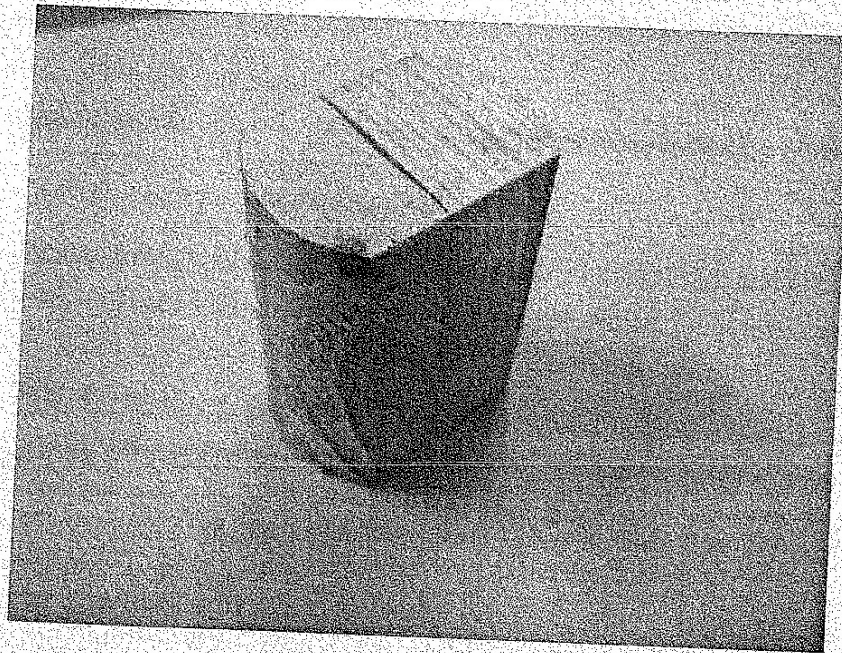
Foglio
n. 1 di 5

Riferimenti normativi.

La prova è stata eseguita secondo modalità interna basata sulle prescrizioni dell'appendice D della norma UNI EN 14080:2013 del 12/09/2013 "Strutture di legno - Legno lamellare incollato e legno massiccio incollato - Requisiti".

Descrizione delle provette.

Dal campione in esame sono state ricavate, tramite lavorazione meccanica, n. 10 provette con dimensioni nominali della zona incollata pari a 50 mm x 25 mm.



Fotografia di una provetta.

Apparecchiatura di prova.

Per l'esecuzione della prova è stata utilizzata la seguente apparecchiatura:

- pressa universale 10000 kg Istituto Giordano (codice di identificazione interno FT161), con cella di carico AEP Transducers, modello "TC4", fondo scala 25000 N (codice di identificazione interno FT490);
- calibro digitale Wurth, campo di misura 0-150 mm (codice di identificazione interno LG023);
- camera climatica Mectel, modello "Eurocel" (codice di identificazione interno TDL001).

Modalità della prova.

Le provette sono state preliminarmente condizionate in camera climatica alla temperatura di (23 ± 1) °C ed umidità relativa al (65 ± 1) % per almeno 48 h.

Successivamente le provette sono state poste a prova di taglio ad una velocità di 5 mm/min, in modo da ottenere una rottura dopo almeno 20 s, come indicato al paragrafo D.5 della norma stessa.

I valori della resistenza a taglio "f_v", espressi in N/mm², sono stati ottenuti applicando la seguente formula:

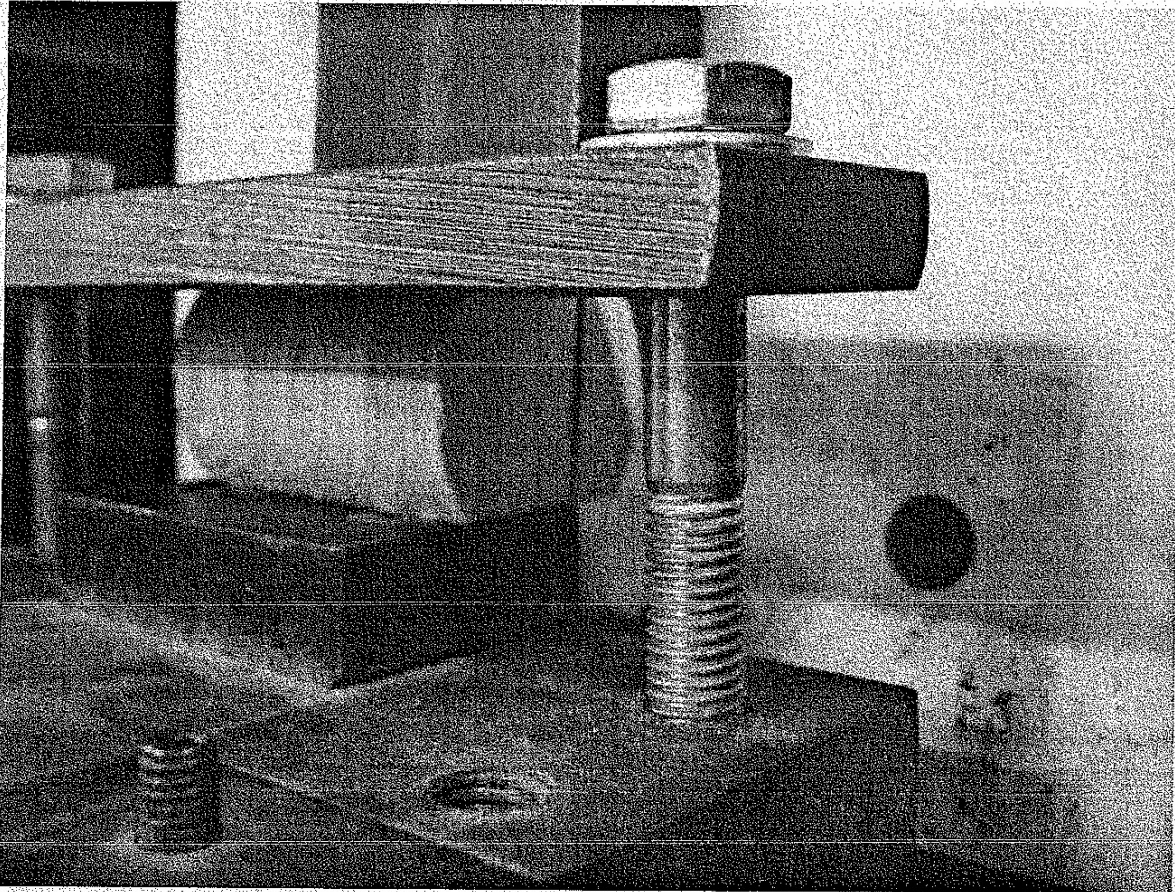
$$f_v = k_v \frac{F_u}{t \cdot b}$$

dove: F_u = carico di rottura della provetta, espresso in N;

k_v = coefficiente di correzione = $0,78 + 0,0044 t$;

t = spessore della zona di taglio (direzione parallela alla fibratura), espresso in mm;

b = larghezza della zona di taglio, espressa in mm.



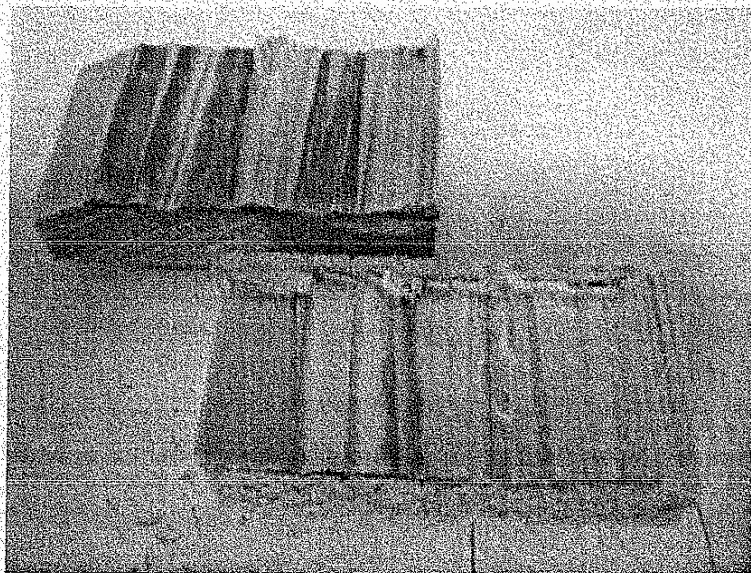
Fotografia di una provetta durante la prova.

Condizioni ambientali al momento della prova.

Temperatura ambiente media	$(23 \pm 2) ^\circ\text{C}$
Umidità relativa media	$(50 \pm 10) \%$

Risultati della prova.

Contrassegno provetta	Carico di rottura "Fu" [N]	Larghezza "b" [mm]	Spessore "t" [mm]	Resistenza al taglio "fv" [N/mm ²]	Rottura coesiva [%]
1	8266	51,06	24,40	5,90	100
2	4128	50,99	26,73	2,70	90
3	3402	50,85	29,94	1,99	90
4	4686	51,18	26,78	3,04	90
5	3375	51,01	26,81	2,20	90
6	4910	50,97	26,90	3,19	90
2bis	3567	50,86	26,87	2,32	95
1bis	2147	50,95	24,38	1,54	90
3bis	4912	51,15	26,96	3,17	85
4bis	6332	51,15	26,79	4,11	90
Media	4573	51,02	26,66	3,02	91

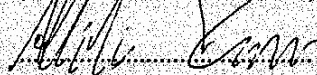


Fotografia di una provetta dopo la prova.

Il Responsabile
Tecnico di Prova
(Dott. Alessandro Trevisani)



Il Responsabile del Laboratorio di
Tecnologia del Legno/Condizionamenti
(Dott. Alessandro Trevisani)



L'Amministratore Delegato
(Dott. Arch. Sara Lorenza Giordano)


 Firmato digitalmente da GIORDANO SARA LORENZA