



COMUNE di SAN MANGO D'AQUINO

Provincia di Catanzaro

Progetto esecutivo

Sistemazione e messa in sicurezza viabilità interna e spazi pubblici attrezzati

	Elaborato	
Tav. R.05	Tabulati di calcolo	

Committente

Comune di San Mango d'Aquino

Impresa Appaltatrice

Progettisti

Progettisti

Dott. Ing. Francesco COSTANZO

Dott. Ing. Basilio MAZZEI

Dott. Arch. Marcello MAZZA

Direttore dei lavori

Dott. Ing. Francesco COSTANZO

Dott. Ing. Basilio MAZZEI

Dott. Arch. Marcello MAZZA

Geom. Pasquale COSTANZO

Responsabile del Procedimento

Geom. Franco TORCHIA

Coordinatore della Sicurezza

Geom. Pasquale COSTANZO

Data

ottobre 2015

Aggiornamento

Aggiornamento

- 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</i>
FY	: <i>Forza di piano agente con direzione parallela alla direzione Y del sistema di riferimento globale</i>
Mt	: <i>Momento torcente di piano rispetto all'asse Z del sistema di riferimento globale ottenuto dal trasporto delle forze di piano, agenti sul baricentro delle masse, sul baricentro delle rigidità</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	: <i>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</i>
Filo in.	: <i>Filo iniziale</i>
Filo fin.	: <i>Filo finale</i>

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

Alt.	: <i>Altezza dell'estremità dell'asta dallo spiccatto di fondazione</i>
Tx	: <i>Taglio lungo la direzione dell'asse 'X' del sistema di riferimento locale di asta (principale d'inerzia)</i>
Ty	: <i>Taglio lungo la direzione dell'asse 'Y' del sistema di riferimento locale di asta</i>
N	: <i>Sforzo assiale</i>
Mx	: <i>Momento agente con asse vettore parallelo all'asse 'X' del sistema di riferimento locale di asta</i>

My	: <i>Momento agente con asse vettore parallelo all'asse 'Y' del sistema di riferimento locale di asta</i>
Mt	: <i>Momento torcente dell'asta (agente con asse vettore parallelo all'asse 'Z' locale)</i>

• **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>I° punto di inserimento dello shell</i>
Asse 1	: <i>Asse X nel s.r.l., definito dal punto origine e dal II° punto di inserimento, nel verso di quest'ultimo</i>
Piano 12	: <i>Piano XY nel s.r.l., definito dai punti origine, II° e III° di inserimento</i>
Asse 2	: <i>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°</i>
Asse 3	: <i>Asse Z nel s.r.l., ortogonale al piano 12, in modo da formare una terna destra con gli assi 1 e 2</i>

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

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

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

• **SPECIFICHE CAMPI TABELLE DI STAMPA TRAVI**

Tratto	: <i>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</i>
Filo in.	: <i>Filo iniziale</i>
Filo fin.	: <i>Filo finale</i>

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

Alt.	: <i>Altezza dell'estremità dell'asta dallo spiccatto di fondazione</i>
Tx	: <i>Taglio lungo la direzione dell'asse 'X' del sistema di riferimento locale di asta (principale d'inerzia)</i>

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**

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.
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.
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 RIGIDEZZE

PIANO	: Numero del piano sismico
QUOTA	: Altezza del piano dallo spiccatto 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 rigidezze rispetto all'origine del sistema di riferimento globale
YR	: Ordinata del baricentro delle rigidezze rispetto all'origine del sistema di riferimento globale
DX	: Scostamento in ascissa del baricentro delle rigidezze rispetto a quello delle masse ($XR - XG$)
DY	: Scostamento in ordinata del baricentro delle rigidezze 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/l	: Rapporto di piano per determinare se una struttura è deformabile torsionalmente (vedi DM 2008 7.4.3.1)

- Tabulato VARIAZIONI MASSE E RIGIDEZZE DI PIANO

PIANO	: Numero del piano sismico
QUOTA	: Altezza del piano dallo spiccatto di fondazione
PESO	: Peso sismico di piano (peso proprio, carichi permanenti e aliquota dei sovraccarichi variabili)
Variaz%	: 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 rigidezza 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)

- 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 Verifica	: Esito del controllo sulla variazione del rapporto resistenza/capacità (DM 2008, 7.2.2 punto g)

□ **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
Cotg Θ	: 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 in direzione X
V Ryd	: Taglio resistente ultimo in direzione Y
T Rd	: Momento torcente resistente ultimo.
	<i>Le sollecitazioni di taglio e torsione resistente possono essere riferiti al calcestruzzo o alle staffe in base a quale materiale ha il coefficiente di impegno maggiore</i>
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 M_y in questo dato viene stampata anche l'armatura flessionale dei lati verticali)
Staffe	: Passo staffe e lunghezza del tratto da armare
Moltip Ultimo	: Solo per le stampe di riverifica: <i>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.</i>

• 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 Y 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 la formula del DM 2008 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

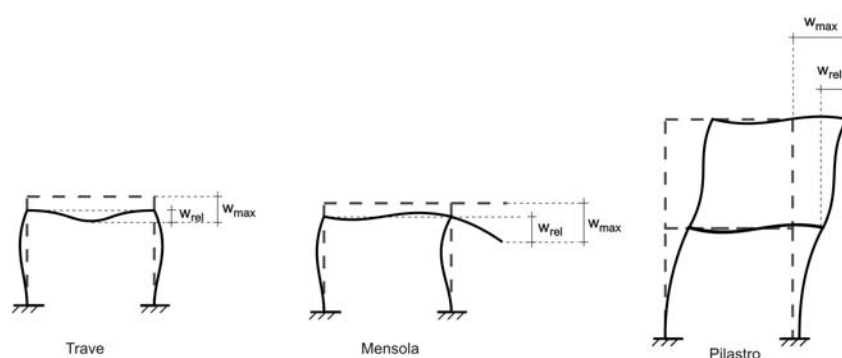
Per le strutture dissipative, nei pilastri, sono stati tenuti in conto i fattori di sovraresistenza riportati nella Tab. 7.5.1 delle NTC 2008.

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 flessio-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 → σ_n	: Tensione normale dovuta a sforzo normale
MxV.Rd → σM_x	: Tensione normale dovuta a momento M_x
MyV.Rd → σM_y	: Tensione normale dovuta a momento M_y
VxplRd → τ_x	: Tensione tangenziale dovuta a taglio T_x
VyplRd → τ_y	: Tensione tangenziale dovuta a taglio T_y
T Rd → τM_t	: Tensione tangenziale da momento torcente
fy rid → Rapp. Fless	: Rapporto di verifica per la flessione composta secondo le formule del DM 2008 [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 % → Rapp.Taglio	: Rapporto di verifica per il taglio o la torsione secondo le formule del DM 2008 [4.4.8], [4.4.9] avendo sovrapposto gli effetti con la [4.4.10] nel caso di taglio e torsione agenti contemporaneamente
clas. → KcC	: Coefficiente di instabilità di colonna ($K_{crit,c}$) determinato dalle formule del DM 2008 [4.4.15]
lmd → KcM	: Coefficiente di instabilità di trave ($K_{crit,m}$) determinato dalle formule del DM 2008 [4.4.12]
R%pf → 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 → 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

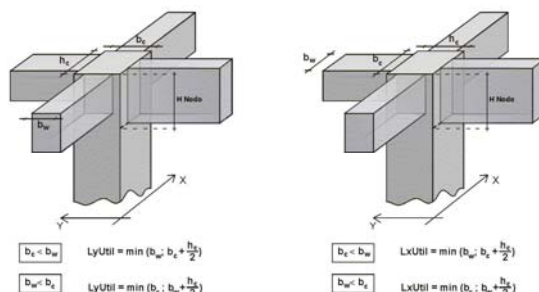
Si riporta appresso la spiegazione delle sigle usate nelle tabelle di verifica aste in cls per gli stati limiti di esercizio.

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 di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa delle verifiche dei nodi trave-pilastro in calcestruzzo armato non confinati.



Filo N.ro	: Numero del filo fisso del pilastro a cui appartiene il nodo
Quota (m)	: Quota in metri del nodo verificato
Nodo3d N.ro	: Numerazione spaziale del nodo verificato
Posiz. Pilastro	: Posizione del pilastro rispetto al nodo; SUP indica che il nodo verificato e' l'estremo inferiore di un pilastro; INF indica che il nodo verificato e' l'estremo superiore del pilastro
Sez.	: Numero di archivio della sezione del pilastro a cui appartiene il nodo
Rotaz	: Rotazione di input del pilastro a cui appartiene il nodo
HNodo	: Altezza del nodo in calcestruzzo su cui sono state effettuate le verifiche calcolata in funzione dell'intersezione tra il pilastro e le travi convergenti
fck	: Resistenza caratteristica cilindrica del calcestruzzo
fy	: Resistenza caratteristica allo snervamento dell'acciaio delle armature
LyUtil	: Larghezza utile del nodo lungo la direzione Y locale del pilastro
AfX	: Area complessiva dei bracci in direzione X locale del pilastro
LxUtil	: Larghezza utile del nodo lungo la direzione X locale del pilastro
AfY	: Area complessiva dei bracci in direzione Y locale del pilastro
Vjbd (X/Y)	: Taglio agente sul nodo nella direzione X/Y locale del pilastro. Dato presente solo per le verifiche in

alta duttilità.

VjbR (X/Y) : Resistenza biella compressa del nodo nella direzione X/Y locale del pilastro. Dato presente solo per le verifiche in alta duttilità.

STATUS : Esito della verifica del nodo.

- NON VER: si supera la resistenza della biella compressa

- ELASTICO: il nodo rimane in campo non fessurato

- FESSURATO: il nodo verifica ma risulta fessurato

Dato presente solo per le verifiche in alta duttilità.

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	38,837	0,16178	5,0		0,482	0,437	0,437			1	0,125176	-0,018258	0,001488
2	55,779	0,11264	5,0		0,424	0,483	0,483			1	0,001044	0,116142	0,000264
3	64,395	0,09757	5,0		0,395	0,497	0,497			1	0,060808	-0,208563	0,016932

FATTORI E FORZE DI PIANO MODALI S.L.D.									
SISMA DIREZIONE: 0°									
Massa eccitata (t): 70.17					Massa totale (t): 70.17			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	8,345	100,00	69,64	99,24	1	33,60	-0,03	56,22	12,87
2	0,005	0,06	0,00	0,00	1	0,00	-0,02	0,00	
3	0,733	8,79	0,54	0,77	1	0,21	0,04	-16,76	

FATTORI E FORZE DI PIANO MODALI S.L.V.									
SISMA DIREZIONE: 0°									
Massa eccitata (t): 70.17					Massa totale (t): 70.17			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	8,345	100,00	69,64	99,24	1	30,45	-0,02	50,95	11,66
2	0,005	0,06	0,00	0,00	1	0,00	-0,02	0,00	
3	0,733	8,79	0,54	0,77	1	0,27	0,05	-21,08	

FATTORI E FORZE DI PIANO MODALI S.L.D.									
SISMA DIREZIONE: 90°									
Massa eccitata (t): 70.17					Massa totale (t): 70.17			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	0,007	0,08	0,00	0,00	1	-0,03	0,00	-0,05	38,80
2	8,376	100,00	70,16	99,98	1	-0,02	29,74	4,26	
3	0,130	1,55	0,02	0,02	1	0,04	0,01	-2,97	

FATTORI E FORZE DI PIANO MODALI S.L.V.									
SISMA DIREZIONE: 90°									
Massa eccitata (t): 70.17					Massa totale (t): 70.17			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	0,007	0,08	0,00	0,00	1	-0,02	0,00	-0,04	35,16
2	8,376	100,00	70,16	99,98	1	-0,02	33,91	4,86	
3	0,130	1,55	0,02	0,02	1	0,05	0,01	-3,73	

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)
	8	0,00	0,00	1,87	0,00	-0,70	0,00	-0,08	15	0,00	0,00	0,95	0,00	-0,90	0,00	0,13
	8	0,00	0,00	-0,92	0,00	2,87	0,00	0,06	9	0,00	0,00	0,87	0,00	0,83	0,00	-0,02
	9	0,00	0,00	-1,67	0,00	2,44	0,00	0,02	10	0,00	0,00	0,81	0,00	1,62	0,00	0,00
	10	0,00	0,00	-1,19	0,00	1,74	0,00	0,01	11	0,00	0,00	0,90	0,00	1,66	0,00	-0,01
	11	0,00	0,00	-0,97	0,00	1,71	0,00	0,01	12	0,00	0,00	1,12	0,00	1,70	0,00	-0,01
	12	0,00	0,00	-0,89	0,00	1,66	0,00	0,00	13	0,00	0,00	1,63	0,00	2,48	0,00	-0,01
	13	0,00	0,00	-1,00	0,00	0,74	0,00	0,01	14	0,00	0,00	0,59	0,00	2,89	0,00	-0,03
	14	0,00	0,00	-2,21	0,00	1,06	0,00	-0,04	21	0,00	0,00	-0,72	0,00	1,08	0,00	0,09
	9	0,00	0,00	0,63	0,00	-0,59	0,00	-0,02	16	0,00	0,00	-0,80	0,00	-1,03	0,00	0,03
	10	0,00	0,00	0,35	0,00	-0,34	0,00	-0,01	17	0,00	0,00	-0,45	0,00	-0,56	0,00	0,02
	11	0,00	0,00	0,07	0,00	-0,06	0,00	-0,02	18	0,00	0,00	-0,07	0,00	-0,10	0,00	0,02
	12	0,00	0,00	-0,21	0,00	0,22	0,00	-0,01	19	0,00	0,00	0,30	0,00	0,35	0,00	0,02
	13	0,00	0,00	-0,52	0,00	0,51	0,00	-0,01	20	0,00	0,00	0,68	0,00	0,84	0,00	0,03
	15	0,00	0,00	0,48	0,00	3,75	0,00	0,07	16	0,00	0,00	2,46	0,00	1,60	0,00	-0,03
	16	0,00	0,00	-1,59	0,00	3,10	0,00	0,02	17	0,00	0,00	1,81	0,00	2,70	0,00	0,00
	17	0,00	0,00	-1,30	0,00	2,26	0,00	0,01	18	0,00	0,00	1,49	0,00	2,50	0,00	-0,01
	18	0,00	0,00	-1,42	0,00	2,46	0,00	0,01	19	0,00	0,00	1,37	0,00	2,31	0,00	-0,01
	19	0,00	0,00	-1,71	0,00	2,65	0,00	0,01	20	0,00	0,00	1,62	0,00	3,03	0,00	-0,02
	20	0,00	0,00	-2,33	0,00	1,71	0,00	0,02	21	0,00	0,00	0,21	0,00	3,83	0,00	-0,05
	8	4,20	-0,63	0,68	-1,05	0,83	-1,80	-0,47	8	3,50	0,63	-0,68	1,05	-1,13	1,53	0,47
	9	4,20	-1,66	-0,31	0,28	0,39	-2,86	-0,03	9	0,00	1,66	0,31	-0,28	0,81	-3,62	0,03
	10	4,20	-1,66	-0,19	0,08	0,27	-2,83	-0,03	10	0,00	1,66	0,19	-0,08	0,48	-3,64	0,03
	11	4,20	-1,66	-0,03	0,01	0,04	-2,84	-0,03	11	0,00	1,66	0,03	-0,01	0,08	-3,64	0,03
	12	4,20	-1,66	0,12	-0,05	-0,17	-2,83	-0,03	12	0,00	1,66	-0,12	0,05	-0,30	-3,65	0,03

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)
13	4,20	-1,64	0,28	-0,19	-0,40	-2,82	-0,03	13	0,00	1,64	-0,28	0,19	-0,70	-3,59	0,03	0,03
14	4,20	-0,38	-2,57	1,54	-0,84	-1,81	-1,03	14	3,50	0,38	2,57	-1,54	1,96	1,64	1,03	1,03
15	3,30	-2,01	-0,45	-1,23	0,55	-2,19	-0,04	15	0,00	2,01	0,45	1,23	0,81	-3,83	0,04	0,04
16	3,30	-3,07	-0,65	-0,14	0,64	-3,87	-0,04	16	0,00	3,07	0,65	0,14	1,31	-5,33	0,04	0,04
17	3,30	-3,12	-0,36	-0,10	0,35	-3,91	-0,04	17	0,00	3,12	0,36	0,10	0,73	-5,44	0,04	0,04
18	3,30	-3,11	-0,06	-0,01	0,06	-3,91	-0,04	18	0,00	3,11	0,06	0,01	0,12	-5,42	0,04	0,04
19	3,30	-3,11	0,23	0,06	-0,22	-3,91	-0,04	19	0,00	3,11	-0,23	-0,06	-0,47	-5,43	0,04	0,04
20	3,30	-3,08	0,53	0,10	-0,52	-3,89	-0,04	20	0,00	3,08	-0,53	-0,10	-1,08	-5,36	0,04	0,04
21	3,30	-2,06	0,51	0,61	-0,49	-2,26	-0,04	21	0,00	2,06	-0,51	-0,61	-1,04	-3,92	0,04	0,04
8	3,50	0,67	0,20	1,42	-0,19	0,47	0,00	15	3,30	-0,67	-0,20	-1,42	-0,24	0,94	0,00	0,00
8	4,20	-0,22	-0,95	-0,49	1,81	-0,49	0,00	9	4,20	0,22	0,95	0,49	1,55	-0,29	0,00	0,00
9	4,20	0,00	-0,85	0,00	1,48	0,00	0,00	10	4,20	0,00	0,85	0,00	1,49	0,00	0,00	0,00
10	4,20	0,00	-0,86	0,00	1,51	0,00	0,00	11	4,20	0,00	0,86	0,00	1,51	0,00	0,00	0,00
11	4,20	0,00	-0,85	0,00	1,50	0,00	0,00	12	4,20	0,00	0,85	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
12	4,20	0,00	-0,85	0,00	1,50	0,00	0,00	13	4,20	0,00	0,85	0,00	1,50	0,00	0,00	0,00
13	4,20	0,00	-0,90	0,00	1,48	0,00	0,00	14	4,20	0,00	0,90	0,00	1,69	0,00	0,00	0,00
15	3,30	0,00	-1,27	0,00	2,35	0,00	0,00	16	3,30	0,00	1,27	0,00	2,11	0,00	0,00	0,00
16	3,30	0,00	-1,23	0,00	2,16	0,00	0,00	17	3,30	0,00	1,23	0,00	2,16	0,00	0,00	0,00
17	3,30	0,00	-1,23	0,00	2,17	0,00	0,00	18	3,30	0,00	1,23	0,00	2,16	0,00	0,00	0,00
18	3,30	0,00	-1,23	0,00	2,16	0,00	0,00	19	3,30	0,00	1,23	0,00	2,17	0,00	0,00	0,00
19	3,30	0,00	-1,23	0,00	2,16	0,00	0,00	20	3,30	0,00	1,23	0,00	2,16	0,00	0,00	0,00
20	3,30	0,00	-1,28	0,00	2,14	0,00	0,00	21	3,30	0,00	1,28	0,00	2,38	0,00	0,00	0,00
14	3,50	0,95	-0,26	-3,66	0,21	0,85	0,00	21	3,30	-0,95	0,26	3,66	0,34	1,15	0,00	0,00
22	3,00	0,28	-0,31	1,36	0,00	0,15	0,04	15	3,30	-0,28	0,31	-1,36	0,42	0,22	-0,04	-0,04
8	4,20	0,00	-0,14	0,93	0,42	-0,03	0,00	1	4,65	0,00	0,14	-0,93	0,00	0,01	0,00	0,00
9	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	2	4,65	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
10	4,20	0,02	-0,02	0,15	0,07	0,04	0,00	3	4,65	-0,02	0,02	-0,15	0,00	0,03	0,00	0,00
11	4,20	0,02	0,00	0,03	0,01	0,04	0,00	4	4,65	-0,02	0,00	-0,03	0,00	0,03	0,00	0,00
12	4,20	0,02	0,01	-0,10	-0,04	0,04	0,00	5	4,65	-0,02	-0,01	0,10	0,00	0,03	0,00	0,00
13	4,20	0,02	0,03	-0,22	-0,10	0,04	0,00	6	4,65	-0,02	-0,03	0,22	0,00	0,03	0,00	0,00
14	4,20	0,03	0,01	-0,10	-0,05	0,05	-0,01	7	4,65	-0,03	-0,01	0,10	0,00	0,04	0,01	0,01
16	3,30	0,16	-0,40	0,51	0,48	0,19	-0,01	9	4,20	-0,16	0,40	-0,51	0,44	0,17	0,01	0,01
17	3,30	0,16	-0,22	0,26	0,26	0,19	-0,01	10	4,20	-0,16	0,22	-0,26	0,23	0,17	0,01	0,01
18	3,30	0,16	-0,04	0,06	0,04	0,19	-0,01	11	4,20	-0,16	0,04	-0,06	0,04	0,17	0,01	0,01
19	3,30	0,16	0,14	-0,18	-0,17	0,19	-0,01	12	4,20	-0,16	-0,14	0,18	-0,15	0,17	0,01	0,01
20	3,30	0,16	0,32	-0,38	-0,38	0,19	-0,01	13	4,20	-0,16	-0,32	0,38	-0,34	0,17	0,01	0,01
23	3,00	0,21	-0,23	0,98	0,00	0,11	0,03	16	3,30	-0,21	0,23	-0,98	0,30	0,16	-0,03	-0,03
24	3,00	0,21	-0,12	0,54	0,00	0,11	0,03	17	3,30	-0,21	0,12	-0,54	0,17	0,16	-0,03	-0,03
25	3,00	0,21	-0,02	0,10	0,00	0,11	0,03	18	3,30	-0,21	0,02	-0,10	0,03	0,16	-0,03	-0,03
26	3,00	0,21	0,08	-0,35	0,00	0,11	0,03	19	3,30	-0,21	-0,08	0,35	-0,11	0,16	-0,03	-0,03
27	3,00	0,21	0,18	-0,79	0,00	0,11	0,03	20	3,30	-0,21	-0,18	0,79	-0,24	0,16	-0,03	-0,03
28	3,00	0,28	0,29	-1,25	0,00	0,15	0,04	21	3,30	-0,28	-0,29	1,25	-0,39	0,22	-0,04	-0,04
15	3,30	0,13	-0,12	0,47	0,19	0,19	0,00	8	4,20	-0,13	0,12	-0,47	0,09	0,12	0,00	0,00
21	3,30	0,22	0,17	-2,04	-0,29	0,26	-0,01	14	4,20	-0,22	-0,17	2,04	-0,10	0,24	0,01	0,01
8	3,50	-1,29	-0,76	-1,00	1,06	-1,16	0,19	8	0,00	1,29	0,76	1,00	1,34	-2,92	-0,19	-0,19
14	3,50	-1,33	1,09	1,63	-1,69	-1,29	0,11	14	0,00	1,33	-1,09	-1,63	-1,77	-2,93	-0,11	-0,11

CARATTERISTICHE MEDIANE: 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)
	8	0,00	0,00	-2,27	0,00	3,00	0,00	0,21	15	0,00	0,00	2,29	0,00	2,98	0,00	-0,21
	8	0,00	0,00	2,78	0,00	-0,20	0,00	-0,17	9	0,00	0,00	2,30	0,00	0,45	0,00	0,05
	9	0,00	0,00	1,67	0,00	-0,64	0,00	-0,04	10	0,00	0,00	1,98	0,00	1,17	0,00	-0,04
	10	0,00	0,00	1,90	0,00	-1,15	0,00	-0,04	11	0,00	0,00	1,90	0,00	1,13	0,00	-0,04
	11	0,00	0,00	1,92	0,00	-1,12	0,00	-0,04	12	0,00	0,00	1,94	0,00	1,16	0,00	-0,04
	12	0,00	0,00	1,95	0,00	-1,16	0,00	-0,04	13	0,00	0,00	1,86	0,00	1,01	0,00	-0,04
	13	0,00	0,00	2,27	0,00	-0,92	0,00	0,01	14	0,00	0,00	2,05	0,00	0,05	0,00	-0,12
	14	0,00	0,00	-3,97	0,00	4,93	0,00	-0,13	21	0,00	0,00	3,95	0,00	4,22	0,00	0,13
	9	0,00	0,00	-3,14	0,00	2,63	0,00	0,02	16	0,00	0,00	3,29	0,00	4,68	0,00	-0,02
	10	0,00	0,00	-3,21	0,00	2,77	0,00	-0,01	17	0,00	0,00	3,36	0,00	4,68	0,00	0,01
	11	0,00	0,00	-3,19	0,00	2,76	0,00	0,00	18	0,00	0,00	3,34	0,00	4,67	0,00	0,00
	12	0,00	0,00	-3,24	0,00	2,79	0,00	0,00	19	0,00	0,00	3,38	0,00	4,73	0,00	0,00
	13	0,00	0,00	-3,35	0,00	2,90	0,00	0,00	20	0,00	0,00	3,49	0,00	4,84	0,00	0,00
	15	0,00	0,00	-2,78	0,00	0,24	0,00	-0,14	16	0,00	0,00	-2,37	0,00	-0,54	0,00	0,01
	16	0,00	0,00	-1,77	0,00	0,73	0,00	-0,05	17	0,00	0,00	-2,05	0,00	-1,21	0,00	-0,05
	17	0,00	0,00	-1,98	0,00	1,19	0,00	-0,05	18	0,00	0,00	-1,98	0,00	-1,18	0,00	-0,06
	18	0,00	0,00	-1,99	0,00	1,15	0,00	-0,05	19	0,00	0,00	-2,02	0,00	-1,20	0,00	-0,05
	19	0,00	0,00	-2,01	0,00	1,19	0,00	-0,05	20	0,00	0,00	-1,96	0,00	-1,12	0,00	-0,05
	20	0,00	0,00	-2,32	0,00	1,03	0,00	-0,03	21	0,00	0,00	-2,02	0,00	-0,09	0,00	-0,08
	8	4,20	0,08	-2,17	-0,15	-2,44	0,16	0,12	8	3,50	-0,08	2,17	0,15	3,39	-0,13	-0,12
	9	4,20	0,05	1,43	-0,84	-1,80	0,10	0,00	9	0,00	-0,05	-1,43	0,84	-3,76	0,08	0,00
	10	4,20	-0,01	1,60	-0,67	-2,25	-0,02	0,00	10	0,00	0,01	-1,60	0,67	-4,01	-0,02	0,00
	11	4,20	0,00	1,60	-0,63	-2,23	-0,01	0,00	11	0,00	0,00	-1,60	0,63	-3,99	-0,01	0,00
	12	4,20	0,00	1,62	-0,65	-2,27	0,00	0,00	12	0,00	0,00	-1,62	0,65	-4,04	0,00	0,00
	13	4,20	-0,01	1,66	-0,78	-2,32	-0,03	0,00	13	0,00	0,01	-1,66	0,78	-4,14	-0,02	0,00
	14	4,20	-0,06	-9,35	1,80	-2,99	-0,06	-0,02	14	3,50	0,06	9,35	-1,80	7,07	0,03	0,02
	15	3,30	-0,20	2,14	0,49	-2,47	-0,14	0,00	15	0,00	0,20	-2,14	-0,49	-3,95	-0,45	0,00
	16	3,30	-0,07	2,94	0,85	-2,90	-0,11	0,00	16	0,00	0,07	-2,94	-0,85	-5,92	-0,09	0,00
	17	3,30	0,02	2,96	0,67	-2,89	0,03	0,00	17	0,00	-0,02	-2,96	-0,67	-5,99	0,04	0,00
	18	3,30	0,01	2,95	0,63	-2,88	0,02	0,00	18	0,00	-0,01	-2,95	-0,63	-5,98	0,02	0,00
	19	3,30	0,01	2,99	0,65	-2,92	0,01	0,00	19	0,00	-0,01	-2,99	-0,65	-6,05	0,02	0,00
	20	3,30	0,03	3,05	0,79	-2,97	0,06	0,00	20	0,00	-0,03	-3,05	-0,79	-6,18	0,04	0,00
	21	3,30	0,11	2,78	-1,93	-2,76	0,07	0,00	21	0,00	-0,11	-2,78	1,93	-5,59	0,27	0,00
	8	3,50	-0,07	-0,78	-4,45	0,75	-0,09	0,00	15	3,30	0,07	0,78	4,45	0,90	-0,06	0,00
	8	4,20	0,09	0,09	0,08	-0,16	0,14	0,00	9	4,20	-0,09	-0,09	-0,08	-0,14	0,17	0,00
	9	4,20	0,00	-0,01	0,00	0,04	0,00	0,00	10	4,20	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00
	10	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	11	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	11	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	12	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	12	4,20	0,00	0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00	13	4,20	0,00	-0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00
	13	4,20	0,00	-0,03	0,00	0,04	0,00	-0,01	14	4,20	0,00	0,03	0,00	0,07	0,00	0,01
	15	3,30	0,00	-0,10	0,00	0,19	0,00	0,00	16	3,30	0,00	0,10	0,00	0,15	0,00	0,00
	16	3,30	0,00	0,02	0,00	-0,04	0,00	0,00	17	3,30	0,00	-0,02	0,00	-0,02	0,00	0,00
	17	3,30	0,00	0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00	18	3,30	0,00	-0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00
	18	3,30	0,00	0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00	19	3,30	0,00	-0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00
	19	3,30	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	20	3,30	0,00	0,01	0,00	0,02	0,00	0,00
	20	3,30	0,00	0,05	0,00	-0,07	0,00	0,00	21	3,30	0,00	-0,05	0,00	-0,09	0,00	0,00
	14	3,50	0,02	-1,15	-13,31	0,98	0,02	0,00	21	3,30	-0,02	1,15	13,31	1,44	0,02	0,00

CARATTERISTICHE MEDIE: 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)
22	3,00	0,01	0,97	-4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	15	3,30	-0,01	-0,97	4,20	-1,29	0,00	0,00
8	4,20	-0,01	0,42	-2,80	-1,28	-0,01	0,00	0,00	1	4,65	0,01	-0,42	2,80	0,00	-0,01	0,00
9	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	2	4,65	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
10	4,20	0,00	0,19	-1,28	-0,58	0,00	0,00	0,00	3	4,65	0,00	-0,19	1,28	0,00	0,00	0,00
11	4,20	0,00	0,19	-1,29	-0,59	0,00	0,00	0,00	4	4,65	0,00	-0,19	1,29	0,00	0,00	0,00
12	4,20	0,00	0,20	-1,30	-0,59	0,00	0,00	0,00	5	4,65	0,00	-0,20	1,30	0,00	0,00	0,00
13	4,20	0,00	0,20	-1,31	-0,60	0,00	0,00	0,00	6	4,65	0,00	-0,20	1,31	0,00	0,00	0,00
14	4,20	0,00	0,06	-0,40	-0,18	0,00	0,00	0,00	7	4,65	0,00	-0,06	0,40	0,00	0,00	0,00
16	3,30	0,00	1,84	-2,42	-2,19	0,00	0,00	0,00	9	4,20	0,00	-1,84	2,42	-2,02	0,00	0,00
17	3,30	0,00	1,80	-2,45	-2,17	0,00	0,00	0,00	10	4,20	0,00	-1,80	2,45	-1,94	0,00	0,00
18	3,30	0,00	1,80	-2,58	-2,17	0,00	0,00	0,00	11	4,20	0,00	-1,80	2,58	-1,93	0,00	0,00
19	3,30	0,00	1,82	-2,56	-2,19	0,00	0,00	0,00	12	4,20	0,00	-1,82	2,56	-1,96	0,00	0,00
20	3,30	0,00	1,85	-2,44	-2,23	0,00	0,00	0,00	13	4,20	0,00	-1,85	2,44	-2,00	0,00	0,00
23	3,00	-0,01	1,04	-4,49	0,00	0,00	0,00	0,00	16	3,30	0,01	-1,04	4,49	-1,38	0,00	0,00
24	3,00	0,00	1,05	-4,54	0,00	0,00	0,00	0,00	17	3,30	0,00	-1,05	4,54	-1,40	0,00	0,00
25	3,00	0,00	1,06	-4,57	0,00	0,00	0,00	0,00	18	3,30	0,00	-1,06	4,57	-1,41	0,00	0,00
26	3,00	0,00	1,07	-4,62	0,00	0,00	0,00	0,00	19	3,30	0,00	-1,07	4,62	-1,42	0,00	0,00
27	3,00	0,00	1,08	-4,67	0,00	0,00	0,00	0,00	20	3,30	0,00	-1,08	4,67	-1,44	0,00	0,00
28	3,00	-0,01	1,08	-4,68	0,00	0,00	0,00	0,00	21	3,30	0,01	-1,08	4,68	-1,44	0,00	0,00
15	3,30	-0,01	0,51	-0,60	-0,73	-0,01	0,00	0,00	8	4,20	0,01	-0,51	0,60	-0,43	-0,02	0,00
21	3,30	0,00	0,79	-6,32	-1,26	0,00	0,00	0,00	14	4,20	0,00	-0,79	6,32	-0,54	0,00	0,00
8	3,50	0,16	2,33	-0,50	-3,38	0,09	0,01	0,00	8	0,00	-0,16	-2,33	0,50	-3,99	0,41	-0,01
14	3,50	-0,08	4,00	1,92	-6,33	-0,01	0,00	0,00	14	0,00	0,08	-4,00	-1,92	-6,34	-0,23	0,00

CARATT. PESO PROPRIO: 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	8	0,00	0,00	-1,60	0,00	-0,54	0,00	-0,04	15	0,00	0,00	-2,32	0,00	-0,20	0,00	0,02
	8	0,00	0,00	-2,30	0,00	-0,11	0,00	0,02	9	0,00	0,00	-2,65	0,00	-1,11	0,00	-0,01
	9	0,00	0,00	-2,13	0,00	1,22	0,00	-0,01	10	0,00	0,00	-2,10	0,00	-1,19	0,00	0,02
	10	0,00	0,00	-2,08	0,00	1,20	0,00	0,01	11	0,00	0,00	-2,09	0,00	-1,22	0,00	0,01
	11	0,00	0,00	-2,10	0,00	1,22	0,00	0,01	12	0,00	0,00	-2,08	0,00	-1,19	0,00	0,00
	12	0,00	0,00	-2,10	0,00	1,20	0,00	0,01	13	0,00	0,00	-2,10	0,00	-1,17	0,00	-0,01
	13	0,00	0,00	-2,63	0,00	1,07	0,00	-0,01	14	0,00	0,00	-2,32	0,00	0,09	0,00	0,02
	14	0,00	0,00	-1,76	0,00	-0,36	0,00	0,05	21	0,00	0,00	-2,17	0,00	-0,07	0,00	-0,03
	9	0,00	0,00	-1,42	0,00	0,66	0,00	0,03	16	0,00	0,00	-1,22	0,00	-0,45	0,00	-0,03
	10	0,00	0,00	-1,28	0,00	0,43	0,00	0,00	17	0,00	0,00	-0,96	0,00	-0,17	0,00	0,00
	11	0,00	0,00	-1,28	0,00	0,43	0,00	0,00	18	0,00	0,00	-0,96	0,00	-0,17	0,00	0,00
	12	0,00	0,00	-1,29	0,00	0,44	0,00	0,00	19	0,00	0,00	-0,95	0,00	-0,15	0,00	0,00
	13	0,00	0,00	-1,22	0,00	0,21	0,00	-0,03	20	0,00	0,00	-1,37	0,00	-0,36	0,00	0,03
	15	0,00	0,00	-0,77	0,00	-0,02	0,00	-0,02	16	0,00	0,00	-0,68	0,00	-0,49	0,00	0,01
	16	0,00	0,00	-1,78	0,00	0,55	0,00	-0,01	17	0,00	0,00	-1,75	0,00	-0,79	0,00	0,01
	17	0,00	0,00	-1,56	0,00	0,84	0,00	0,00	18	0,00	0,00	-1,64	0,00	-0,98	0,00	0,00
	18	0,00	0,00	-1,65	0,00	0,98	0,00	0,00	19	0,00	0,00	-1,56	0,00	-0,83	0,00	0,00
	19	0,00	0,00	-1,75	0,00	0,78	0,00	0,01	20	0,00	0,00	-1,84	0,00	-0,63	0,00	-0,01
	20	0,00	0,00	-0,73	0,00	0,57	0,00	0,01	21	0,00	0,00	-0,74	0,00	0,03	0,00	-0,01
	2	8	4,20	0,01	1,36	1,93	-0,35	0,10	-0,02	8	3,50	-0,01	-1,36	-2,13	-0,25	-0,10
9		4,20	-0,03	0,77	4,45	-2,13	-0,08	0,00	9	0,00	0,03	-0,77	-6,20	-0,87	-0,05	0,00
10		4,20	0,00	0,43	3,71	-1,07	0,00	0,00	10	0,00	0,00	-0,43	-5,47	-0,58	-0,01	0,00
11		4,20	0,00	0,43	3,72	-1,08	0,00	0,00	11	0,00	0,00	-0,43	-5,47	-0,59	0,00	0,00
12		4,20	0,00	0,43	3,71	-1,08	-0,01	0,00	12	0,00	0,00	-0,43	-5,47	-0,60	-0,01	0,00
13		4,20	0,03	0,33	4,19	-0,93	0,08	0,00	13	0,00	-0,03	-0,33	-5,94	-0,35	0,05	0,00
14		4,20	-0,02	0,78	2,08	-0,42	-0,09	0,06	14	3,50	0,02	-0,78	-2,28	0,08	0,08	-0,06
15		3,30	-0,01	-0,37	1,75	0,28	0,09	0,00	15	0,00	0,01	0,37	-3,10	0,84	-0,12	0,00
16		3,30	-0,11	-0,47	2,33	0,70	-0,14	0,00	16	0,00	0,11	0,47	-3,68	0,70	-0,19	0,00
17		3,30	-0,01	-0,23	2,92	0,37	-0,02	0,00	17	0,00	0,01	0,23	-4,27	0,31	-0,02	0,00
18		3,30	0,00	-0,22	2,90	0,36	0,00	0,00	18	0,00	0,00	0,22	-4,25	0,30	0,00	0,00
19		3,30	0,02	-0,21	2,92	0,35	0,02	0,00	19	0,00	-0,02	0,21	-4,27	0,29	0,02	0,00
20		3,30	0,11	-0,38	2,59	0,51	0,13	0,00	20	0,00	-0,11	0,38	-3,94	0,64	0,19	0,00
21		3,30	0,01	-0,30	1,56	0,23	-0,09	0,00	21	0,00	-0,01	0,30	-2,91	0,67	0,11	0,00
8		3,50	0,04	0,35	1,52	-0,18	0,02	0,00	15	3,30	-0,04	0,12	-1,56	-0,07	0,05	0,00
8		4,20	-0,01	0,32	0,01	-0,06	-0,02	-0,01	9	4,20	0,01	0,47	-0,01	0,33	0,00	0,01
9		4,20	0,00	0,40	0,00	-0,25	0,00	0,00	10	4,20	0,00	0,39	0,00	0,23	0,00	0,00
10		4,20	0,00	0,39	0,00	-0,23	0,00	0,00	11	4,20	0,00	0,40	0,00	0,23	0,00	0,00
11		4,20	0,00	0,40	0,00	-0,23	0,00	0,00	12	4,20	0,00	0,40	0,00	0,23	0,00	0,00
12		4,20	0,00	0,38	0,00	-0,22	0,00	0,00	13	4,20	0,00	0,41	0,00	0,26	0,00	0,00
13	4,20	0,00	0,48	0,00	-0,34	0,00	0,00	14	4,20	0,00	0,31	0,00	0,05	0,00	0,00	
15	3,30	0,00	0,31	0,00	-0,05	0,00	0,00	16	3,30	0,00	0,49	0,00	0,37	0,00	0,00	
16	3,30	0,00	0,38	0,00	-0,21	0,00	0,00	17	3,30	0,00	0,41	0,00	0,26	0,00	0,00	
17	3,30	0,00	0,40	0,00	-0,24	0,00	0,00	18	3,30	0,00	0,39	0,00	0,23	0,00	0,00	
18	3,30	0,00	0,39	0,00	-0,23	0,00	0,00	19	3,30	0,00	0,40	0,00	0,24	0,00	0,00	
19	3,30	0,00	0,41	0,00	-0,27	0,00	0,00	20	3,30	0,00	0,38	0,00	0,21	0,00	0,00	
20	3,30	0,00	0,48	0,00	-0,36	0,00	0,00	21	3,30	0,00	0,31	0,00	0,06	0,00	0,00	
3	14	3,50	-0,06	0,32	0,78	-0,15	-0,05	0,00	21	3,30	0,06	0,15	-0,82	-0,02	-0,07	0,00
	22	3,00	0,01	0,02	-0,10	0,00	0,01	0,00	15	3,30	-0,01	0,41	0,20	0,26	0,01	0,00
	8	4,20	0,00	0,72	1,93	-0,69	0,00	0,00	1	4,65	0,00	0,27	-1,78	0,00	0,00	0,00
	9	4,20	0,00	1,85	0,28	-2,80	0,00	0,00	2	4,65	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	10	4,20	0,00	1,28	4,08	-1,07	0,00	0,00	3	4,65	0,00	0,57	-3,80	0,00	0,00	0,00
	11	4,20	0,00	1,28	4,08	-1,07	0,00	0,00	4	4,65	0,00	0,57	-3,80	0,00	0,00	0,00
	12	4,20	0,00	1,28	4,07	-1,08	0,00	0,00	5	4,65	0,00	0,57	-3,80	0,00	0,00	0,00
	13	4,20	0,00	1,28	4,06	-1,08	0,00	0,00	6	4,65	0,00	0,57	-3,78	0,00	0,00	0,00
	14	4,20	0,00	0,70	2,08	-0,62	0,00	0,00	7	4,65	0,00	0,29	-1,93	0,00	0,00	0,00
	16	3,30	0,00	0,21	-0,11	0,10	0,00	0,00	9	4,20	0,00	1,06	0,65	0,86	-0,01	0,00
	17	3,30	0,00	0,48	0,91	-0,13	0,00	0,00	10	4,20	0,00	0,79	-0,36	0,48	0,00	0,00
	18	3,30	0,00	0,49	0,90	-0,14	0,00	0,00	11	4,20	0,00	0,78	-0,36	0,48	0,00	0,00
	19	3,30	0,00	0,49	0,88	-0,14	0,00	0,00	12	4,20	0,00	0,78	-0,34	0,47	0,00	0,00
	20	3,30	0,00	0,42	0,11	-0,06	0,00	0,00	13	4,20	0,00	0,85	0,44	0,56	0,01	0,00
	23	3,00	0,00	0,17	-0,73	0,00	0,00	0,00	16	3,30	0,00	0,64	0,92	0,31	0,00	0,00
	24	3,00	0,00	0,15	-0,66	0,00	0,00	0,00	17	3,30	0,00	0,65	0,84	0,34	0,00	0,00
	25	3,00	0,00	0,15	-0,67	0,00	0,00	0,00	18	3,30	0,00	0,65	0,85	0,33	0,00	0,00
	26	3,00	0,00	0,16	-0,68	0,00	0,00	0,00	19	3,30	0,00	0,65	0,86	0,33	0,00	0,00
	27	3,00	0,00	0,16	-0,69	0,00	0,00	0,00	20	3,30	0,00	0,65	0,87	0,33	0,00	0,00
	28	3,00	-0,01	0,04	-0,18	0,00	-0,01	0,00	21	3,30	0,01	0,39	0,28	0,23	-0,01	0,00
4	15	3,30	0,01	0,22	0,57	0,04	0,01	0,00	8	4,20	-0,01	0,46	-0,28	0,24	0,01	0,00
	21	3,30	-0,01	0,25	0,12	-0,01	-0,01	0,00	14	4,20	0,01	0,43	0,17	0,23	-0,01	0,00
	8	3,50	-0,03	-0,18	2,48	0,38	0,10	0,01	8	0,00	0,03	0,18	-3,90	0,19	-0,19	-0,01
	14	3,50	0,04	-0,02	2,66	0,11	-0,09	-0,01	14	0,00	-0,04	0,02	-4,08	-0,04	0,21	0,01

CARATT. SOVRACCARICO PERMAN.: 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)
8	0,00	0,00	0,00	-0,25	0,00	-0,23	0,00	-0,01	15	0,00	0,00	-0,63	0,00	-0,19	0,00	0,01
8	0,00	0,00	0,00	-0,58	0,00	-0,03	0,00	0,01	9	0,00	0,00	-0,84	0,00	-0,47	0,00	-0,01
9	0,00	0,00	0,00	-0,74	0,00	0,48	0,00	0,00	10	0,00	0,00	-0,70	0,00	-0,40	0,00	0,01
10	0,00	0,00	0,00	-0,71	0,00	0,41	0,00	0,00	11	0,00	0,00	-0,70	0,00	-0,40	0,00	0,00
11	0,00	0,00	0,00	-0,70	0,00	0,40	0,00	0,00	12	0,00	0,00	-0,70	0,00	-0,40	0,00	0,00
12	0,00	0,00	0,00	-0,69	0,00	0,41	0,00	0,00	13	0,00	0,00	-0,72	0,00	-0,46	0,00	0,00
13	0,00	0,00	0,00	-0,82	0,00	0,46	0,00	0,00	14	0,00	0,00	-0,56	0,00	0,03	0,00	0,00
14	0,00	0,00	0,00	-0,33	0,00	-0,14	0,00	0,01	21	0,00	0,00	-0,55	0,00	-0,11	0,00	-0,01
9	0,00	0,00	0,00	-0,50	0,00	0,42	0,00	0,01	16	0,00	0,00	-0,31	0,00	-0,25	0,00	-0,01
10	0,00	0,00	0,00	-0,40	0,00	0,21	0,00	0,00	17	0,00	0,00	-0,31	0,00	-0,15	0,00	0,00
11	0,00	0,00	0,00	-0,41	0,00	0,21	0,00	0,00	18	0,00	0,00	-0,30	0,00	-0,14	0,00	0,00
12	0,00	0,00	0,00	-0,42	0,00	0,22	0,00	0,00	19	0,00	0,00	-0,29	0,00	-0,13	0,00	0,00
13	0,00	0,00	0,00	-0,39	0,00	0,15	0,00	-0,01	20	0,00	0,00	-0,40	0,00	-0,18	0,00	0,01
15	0,00	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	0,00	16	0,00	0,00	-0,11	0,00	-0,19	0,00	0,01
16	0,00	0,00	0,00	-0,48	0,00	0,18	0,00	0,00	17	0,00	0,00	-0,46	0,00	-0,21	0,00	0,00
17	0,00	0,00	0,00	-0,42	0,00	0,23	0,00	0,00	18	0,00	0,00	-0,44	0,00	-0,26	0,00	0,00
18	0,00	0,00	0,00	-0,44	0,00	0,26	0,00	0,00	19	0,00	0,00	-0,43	0,00	-0,23	0,00	0,00
19	0,00	0,00	0,00	-0,47	0,00	0,21	0,00	0,01	20	0,00	0,00	-0,52	0,00	-0,22	0,00	0,00
20	0,00	0,00	0,00	-0,15	0,00	0,23	0,00	0,00	21	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,00	0,00
8	4,20	-0,01	0,85	0,86	-0,15	0,00	0,00	0,00	8	3,50	0,01	-0,85	-0,86	-0,23	0,00	0,00
9	4,20	0,00	0,46	2,08	-1,28	0,00	0,00	0,00	9	0,00	0,00	-0,46	-2,08	-0,51	0,00	0,00
10	4,20	0,00	0,21	1,81	-0,58	-0,01	0,00	0,00	10	0,00	0,00	-0,21	-1,81	-0,25	-0,01	0,00
11	4,20	0,00	0,21	1,81	-0,58	0,00	0,00	0,00	11	0,00	0,00	-0,21	-1,81	-0,26	0,00	0,00
12	4,20	0,00	0,22	1,81	-0,59	0,00	0,00	0,00	12	0,00	0,00	-0,22	-1,81	-0,27	0,00	0,00
13	4,20	0,00	0,19	1,92	-0,54	0,00	0,00	0,00	13	0,00	0,00	-0,19	-1,92	-0,20	-0,01	0,00
14	4,20	0,01	0,62	0,91	-0,19	0,00	0,01	0,00	14	3,50	-0,01	-0,62	-0,91	-0,08	0,00	-0,01
15	3,30	-0,01	-0,19	0,66	0,19	-0,01	0,00	0,00	15	0,00	0,01	0,19	-0,66	0,37	-0,01	0,00
16	3,30	-0,02	-0,23	0,90	0,37	-0,02	0,00	0,00	16	0,00	0,02	0,23	-0,90	0,33	-0,03	0,00
17	3,30	0,00	-0,14	1,19	0,21	-0,01	0,00	0,00	17	0,00	0,00	0,14	-1,19	0,20	0,00	0,00
18	3,30	0,00	-0,13	1,18	0,21	0,00	0,00	0,00	18	0,00	0,00	0,13	-1,18	0,19	0,00	0,00
19	3,30	0,01	-0,13	1,19	0,20	0,01	0,00	0,00	19	0,00	-0,01	0,13	-1,19	0,18	0,01	0,00
20	3,30	0,02	-0,17	1,07	0,24	0,02	0,00	0,00	20	0,00	-0,02	0,17	-1,07	0,27	0,04	0,00
21	3,30	0,01	-0,14	0,60	0,15	0,01	0,00	0,00	21	0,00	-0,01	0,14	-0,60	0,27	0,01	0,00
8	3,50	0,00	0,06	0,98	-0,06	0,00	0,00	0,00	15	3,30	0,00	-0,06	-0,98	-0,07	0,01	0,00
8	4,20	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	9	4,20	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00
9	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	10	4,20	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00
10	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	11	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
11	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	12	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
12	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	13	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
13	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	14	4,20	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00
15	3,30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	16	3,30	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00
16	3,30	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	17	3,30	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00
17	3,30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	18	3,30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
18	3,30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	19	3,30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
19	3,30	0,00	0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	20	3,30	0,00	-0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00
20	3,30	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	21	3,30	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00
14	3,50	-0,01	0,04	0,66	-0,04	-0,01	0,00	0,00	21	3,30	0,01	-0,04	-0,66	-0,04	-0,01	0,00
22	3,00	0,00	0,01	-0,06	0,00	0,00	0,00	0,00	15	3,30	0,00	0,24	0,11	0,15	0,00	0,00
8	4,20	0,00	0,41	1,19	-0,37	0,00	0,00	0,00	1	4,65	0,00	0,16	-1,10	0,00	0,00	0,00
9	4,20	0,00	1,15	0,17	-1,74	0,00	0,00	0,00	2	4,65	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
10	4,20	0,00	0,79	2,53	-0,67	0,00	0,00	0,00	3	4,65	0,00	0,35	-2,36	0,00	0,00	0,00
11	4,20	0,00	0,79	2,53	-0,67	0,00	0,00	0,00	4	4,65	0,00	0,35	-2,36	0,00	0,00	0,00
12	4,20	0,00	0,80	2,53	-0,67	0,00	0,00	0,00	5	4,65	0,00	0,35	-2,36	0,00	0,00	0,00
13	4,20	0,00	0,80	2,52	-0,67	0,00	0,00	0,00	6	4,65	0,00	0,35	-2,35	0,00	0,00	0,00
14	4,20	0,00	0,41	1,21	-0,36	0,00	0,00	0,00	7	4,65	0,00	0,17	-1,13	0,00	0,00	0,00
16	3,30	0,00	0,14	0,09	0,06	0,00	0,00	0,00	9	4,20	0,00	0,65	0,25	0,53	0,00	0,00
17	3,30	0,00	0,28	0,46	-0,06	0,00	0,00	0,00	10	4,20	0,00	0,51	-0,13	0,32	0,00	0,00
18	3,30	0,00	0,28	0,45	-0,06	0,00	0,00	0,00	11	4,20	0,00	0,50	-0,12	0,31	0,00	0,00
19	3,30	0,00	0,29	0,45	-0,07	0,00	0,00	0,00	12	4,20	0,00	0,50	-0,11	0,31	0,00	0,00
20	3,30	0,00	0,27	0,21	-0,04	0,00	0,00	0,00	13	4,20	0,00	0,52	0,13	0,33	0,00	0,00
23	3,00	0,00	0,10	-0,41	0,00	0,00	0,00	0,00	16	3,30	0,00	0,41	0,53	0,21	0,00	0,00
24	3,00	0,00	0,09	-0,37	0,00	0,00	0,00	0,00	17	3,30	0,00	0,42	0,48	0,22	0,00	0,00
25	3,00	0,00	0,09	-0,38	0,00	0,00	0,00	0,00	18	3,30	0,00	0,41	0,50	0,22	0,00	0,00
26	3,00	0,00	0,09	-0,39	0,00	0,00	0,00	0,00	19	3,30	0,00	0,41	0,51	0,21	0,00	0,00
27	3,00	0,00	0,09	-0,40	0,00	0,00	0,00	0,00	20	3,30	0,00	0,41	0,52	0,21	0,00	0,00
28	3,00	0,00	0,03	-0,13	0,00	0,00	0,00	0,00	21	3,30	0,00	0,22	0,18	0,13	0,00	0,00
15	3,30	0,00	0,14	0,34	0,00	0,00	0,00	0,00	8	4,20	0,00	0,25	-0,17	0,13	0,00	0,00
21	3,30	0,00	0,15	0,17	-0,03	0,00	0,00	0,00	14	4,20	0,00	0,24	0,00	0,12	0,00	0,00
8	3,50	-0,01	-0,12	0,83	0,20	0,01	0,00	0,00	8	0,00	0,01	0,12	-0,83	0,19	-0,04	0,00
14	3,50	0,01	-0,05	0,89	0,07	0,00	0,00	0,00	14	0,00	-0,01	0,05	-0,89	0,07	0,04	0,00

CARATT. Var.Abitazioni: 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)
	8	0,00	0,00	-0,20	0,00	-0,18	0,00	-0,01	15	0,00	0,00	-0,47	0,00	-0,16	0,00	0,01
	8	0,00	0,00	-0,55	0,00	-0,03	0,00	0,01	9	0,00	0,00	-0,81	0,00	-0,44	0,00	-0,01
	9	0,00	0,00	-0,72	0,00	0,45	0,00	0,00	10	0,00	0,00	-0,72	0,00	-0,44	0,00	0,01
	10	0,00	0,00	-0,73	0,00	0,44	0,00	0,00	11	0,00	0,00	-0,72	0,00	-0,42	0,00	0,00
	11	0,00	0,00	-0,72	0,00	0,42	0,00	0,00	12	0,00	0,00	-0,72	0,00	-0,42	0,00	0,00
	12	0,00	0,00	-0,70	0,00	0,43	0,00	0,00	13	0,00	0,00	-0,69	0,00	-0,44	0,00	0,00
	13	0,00	0,00	-0,77	0,00	0,44	0,00	0,00	14	0,00	0,00	-0,50	0,00	0,04	0,00	0,01
	14	0,00	0,00	-0,26	0,00	-0,11	0,00	0,00	21	0,00	0,00	-0,41	0,00	-0,09	0,00	0,00
	9	0,00	0,00	-0,47	0,00	0,46	0,00	0,00	16	0,00	0,00	-0,22	0,00	-0,26	0,00	0,00
	10	0,00	0,00	-0,36	0,00	0,17	0,00	0,00	17	0,00	0,00	-0,35	0,00	-0,21	0,00	0,00
	11	0,00	0,00	-0,37	0,00	0,18	0,00	0,00	18	0,00	0,00	-0,34	0,00	-0,19	0,00	0,00
	12	0,00	0,00	-0,39	0,00	0,19	0,00	0,00	19	0,00	0,00	-0,32	0,00	-0,17	0,00	0,00
	13	0,00	0,00	-0,37	0,00	0,20	0,00	0,00	20	0,00	0,00	-0,30	0,00	-0,16	0,00	0,00
	15	0,00	0,00	-0,27	0,00	-0,02	0,00	0,00	16	0,00	0,00	-0,41	0,00	-0,23	0,00	0,01
	16	0,00	0,00	-0,37	0,00	0,22	0,00	0,01	17	0,00	0,00	-0,41	0,00	-0,26	0,00	0,00
	17	0,00	0,00	-0,42	0,00	0,25	0,00	0,00	18	0,00	0,00	-0,42	0,00	-0,24	0,00	0,00
	18	0,00	0,00	-0,42	0,00	0,24	0,00	0,00	19	0,00	0,00	-0,43	0,00	-0,26	0,00	0,00
	19	0,00	0,00	-0,42	0,00	0,26	0,00	0,00	20	0,00	0,00	-0,41	0,00	-0,26	0,00	0,00
	20	0,00	0,00	-0,46	0,00	0,25	0,00	0,01	21	0,00	0,00	-0,32	0,00	0,02	0,00	0,00
	8	4,20	-0,01	0,86	0,81	-0,14	0,00	-0,01	8	3,50	0,01	-0,86	-0,81	-0,23	0,00	0,01
	9	4,20	0,00	0,47	1,99	-1,30	0,00	0,00	9	0,00	0,00	-0,47	-1,99	-0,53	0,00	0,00
	10	4,20	0,00	0,19	1,82	-0,55	-0,01	0,00	10	0,00	0,19	-0,19	-1,82	-0,20	0,00	0,00

CARATT. Var.Abitazioni: 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)
11	4,20	0,00	0,20	1,82	-0,56	0,00	0,00	0,00	11	0,00	0,00	-0,20	-1,82	-0,21	0,00	0,00
12	4,20	0,00	0,20	1,81	-0,57	-0,01	0,00	0,00	12	0,00	0,00	-0,20	-1,81	-0,23	-0,01	0,00
13	4,20	-0,01	0,20	1,82	-0,57	-0,01	0,00	0,00	13	0,00	0,01	-0,20	-1,82	-0,23	-0,02	0,00
14	4,20	0,00	0,77	0,81	-0,20	0,00	0,00	0,00	14	3,50	0,00	-0,77	-0,81	-0,14	0,00	0,00
15	3,30	-0,01	-0,15	0,74	0,16	0,00	0,00	0,00	15	0,00	0,01	0,15	-0,74	0,29	-0,02	0,00
16	3,30	0,01	-0,22	1,00	0,37	0,01	0,00	0,00	16	0,00	-0,01	0,22	-1,00	0,30	0,01	0,00
17	3,30	0,00	-0,17	1,17	0,25	0,01	0,00	0,00	17	0,00	0,00	0,17	-1,17	0,27	0,01	0,00
18	3,30	0,00	-0,16	1,17	0,24	0,00	0,00	0,00	18	0,00	0,00	0,16	-1,17	0,25	0,00	0,00
19	3,30	0,00	-0,15	1,17	0,23	0,00	0,00	0,00	19	0,00	0,00	0,15	-1,17	0,23	0,00	0,00
20	3,30	0,00	-0,15	1,17	0,22	0,00	0,00	0,00	20	0,00	0,00	0,15	-1,17	0,22	0,00	0,00
21	3,30	0,01	-0,10	0,74	0,10	0,01	0,00	0,00	21	0,00	-0,01	0,10	-0,74	0,20	0,03	0,00
8	3,50	0,01	0,04	0,97	-0,04	0,00	0,00	0,00	15	3,30	-0,01	-0,04	-0,97	-0,05	0,01	0,00
8	4,20	0,00	0,00	-0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00	9	4,20	0,00	0,00	0,01	-0,01	0,00	0,00
9	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	10	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
10	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	11	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
11	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	12	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
12	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	13	4,20	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00
13	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	14	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
15	3,30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	16	3,30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
16	3,30	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	17	3,30	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00
17	3,30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	18	3,30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
18	3,30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	19	3,30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
19	3,30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	20	3,30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
20	3,30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	21	3,30	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00
14	3,50	-0,01	0,02	0,83	-0,02	0,00	0,00	0,00	21	3,30	0,01	-0,02	-0,83	-0,03	-0,01	0,00
22	3,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	15	3,30	0,00	0,25	0,05	0,17	0,00	0,00
8	4,20	0,00	0,40	1,27	-0,33	0,00	0,00	0,00	1	4,65	0,00	0,18	-1,18	0,00	0,00	0,00
9	4,20	0,00	1,15	0,17	-1,74	0,00	0,00	0,00	2	4,65	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
10	4,20	0,00	0,79	2,55	-0,66	0,00	0,00	0,00	3	4,65	0,00	0,36	-2,38	0,00	0,00	0,00
11	4,20	0,00	0,79	2,54	-0,66	0,00	0,00	0,00	4	4,65	0,00	0,36	-2,37	0,00	0,00	0,00
12	4,20	0,00	0,79	2,54	-0,66	0,00	0,00	0,00	5	4,65	0,00	0,36	-2,37	0,00	0,00	0,00
13	4,20	0,00	0,79	2,53	-0,67	0,00	0,00	0,00	6	4,65	0,00	0,35	-2,36	0,00	0,00	0,00
14	4,20	0,00	0,40	1,22	-0,36	0,00	0,00	0,00	7	4,65	0,00	0,17	-1,13	0,00	0,00	0,00
16	3,30	0,00	0,14	0,33	0,06	0,00	0,00	0,00	9	4,20	0,00	0,65	0,01	0,53	0,00	0,00
17	3,30	0,00	0,26	0,49	-0,03	0,00	0,00	0,00	10	4,20	0,00	0,53	-0,15	0,34	0,00	0,00
18	3,30	0,00	0,26	0,47	-0,04	0,00	0,00	0,00	11	4,20	0,00	0,52	-0,14	0,33	0,00	0,00
19	3,30	0,00	0,27	0,47	-0,05	0,00	0,00	0,00	12	4,20	0,00	0,52	-0,13	0,33	0,00	0,00
20	3,30	0,00	0,28	0,44	-0,05	0,00	0,00	0,00	13	4,20	0,00	0,51	-0,10	0,32	0,00	0,00
23	3,00	0,00	0,08	-0,36	0,00	0,00	0,00	0,00	16	3,30	0,00	0,42	0,47	0,22	0,00	0,00
24	3,00	0,00	0,07	-0,32	0,00	0,00	0,00	0,00	17	3,30	0,00	0,43	0,43	0,24	0,00	0,00
25	3,00	0,00	0,08	-0,33	0,00	0,00	0,00	0,00	18	3,30	0,00	0,42	0,45	0,23	0,00	0,00
26	3,00	0,00	0,08	-0,35	0,00	0,00	0,00	0,00	19	3,30	0,00	0,42	0,46	0,23	0,00	0,00
27	3,00	0,00	0,08	-0,37	0,00	0,00	0,00	0,00	20	3,30	0,00	0,42	0,48	0,22	0,00	0,00
28	3,00	0,00	0,02	-0,09	0,00	0,00	0,00	0,00	21	3,30	0,00	0,23	0,15	0,14	0,00	0,00
15	3,30	0,00	0,16	0,44	-0,02	0,00	0,00	0,00	8	4,20	0,00	0,24	-0,27	0,11	0,00	0,00
21	3,30	0,00	0,17	0,40	-0,04	0,00	0,00	0,00	14	4,20	0,00	0,23	-0,23	0,10	0,00	0,00
8	3,50	-0,01	-0,11	0,76	0,18	0,01	0,00	0,00	8	0,00	0,01	0,11	-0,76	0,16	-0,04	0,00
14	3,50	0,01	-0,05	0,76	0,10	-0,01	0,00	0,00	14	0,00	-0,01	0,05	-0,76	0,06	0,03	0,00

CARATT. Var.Neve h<=1000: 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	8	0,00	0,00	-0,16	0,00	-0,14	0,00	-0,01	15	0,00	0,00	-0,36	0,00	-0,12	0,00	0,00
	8	0,00	0,00	-0,42	0,00	-0,02	0,00	0,01	9	0,00	0,00	-0,61	0,00	-0,34	0,00	0,00
	9	0,00	0,00	-0,55	0,00	0,34	0,00	0,00	10	0,00	0,00	-0,55	0,00	-0,33	0,00	0,00
	10	0,00	0,00	-0,56	0,00	0,33	0,00	0,00	11	0,00	0,00	-0,55	0,00	-0,32	0,00	0,00
	11	0,00	0,00	-0,55	0,00	0,32	0,00	0,00	12	0,00	0,00	-0,55	0,00	-0,32	0,00	0,00
	12	0,00	0,00	-0,54	0,00	0,33	0,00	0,00	13	0,00	0,00	-0,52	0,00	-0,33	0,00	0,00
	13	0,00	0,00	-0,58	0,00	0,34	0,00	0,00	14	0,00	0,00	-0,38	0,00	0,03	0,00	0,00
	14	0,00	0,00	-0,20	0,00	-0,08	0,00	0,00	21	0,00	0,00	-0,31	0,00	-0,07	0,00	0,00
	9	0,00	0,00	-0,35	0,00	0,35	0,00	0,00	16	0,00	0,00	-0,17	0,00	-0,20	0,00	0,00
	10	0,00	0,00	-0,28	0,00	0,13	0,00	0,00	17	0,00	0,00	-0,26	0,00	-0,16	0,00	0,00
	11	0,00	0,00	-0,28	0,00	0,14	0,00	0,00	18	0,00	0,00	-0,26	0,00	-0,14	0,00	0,00
	12	0,00	0,00	-0,29	0,00	0,14	0,00	0,00	19	0,00	0,00	-0,25	0,00	-0,13	0,00	0,00
	13	0,00	0,00	-0,28	0,00	0,15	0,00	0,00	20	0,00	0,00	-0,22	0,00	-0,12	0,00	0,00
	15	0,00	0,00	-0,20	0,00	-0,02	0,00	0,00	16	0,00	0,00	-0,31	0,00	-0,17	0,00	0,01
	16	0,00	0,00	-0,28	0,00	0,17	0,00	0,01	17	0,00	0,00	-0,31	0,00	-0,20	0,00	0,00
	17	0,00	0,00	-0,32	0,00	0,19	0,00	0,00	18	0,00	0,00	-0,32	0,00	-0,19	0,00	0,00
	18	0,00	0,00	-0,32	0,00	0,18	0,00	0,00	19	0,00	0,00	-0,33	0,00	-0,20	0,00	0,00
	19	0,00	0,00	-0,32	0,00	0,20	0,00	0,00	20	0,00	0,00	-0,31	0,00	-0,20	0,00	0,00
	20	0,00	0,00	-0,35	0,00	0,19	0,00	0,00	21	0,00	0,00	-0,25	0,00	0,01	0,00	0,00
	2	8	4,20	0,00	0,65	0,61	-0,11	0,00	0,00	8	3,50	0,00	-0,65	-0,61	-0,18	0,00
9		4,20	0,00	0,36	1,51	-0,99	0,00	0,00	9	0,00	0,00	-0,36	-1,51	-0,40	0,00	0,00
10		4,20	0,00	0,15	1,38	-0,42	0,00	0,00	10	0,00	0,00	-0,15	-1,38	-0,15	0,00	0,00
11		4,20	0,00	0,15	1,38	-0,42	0,00	0,00	11	0,00	0,00	-0,15	-1,38	-0,16	0,00	0,00
12		4,20	0,00	0,15	1,38	-0,43	0,00	0,00	12	0,00	0,00	-0,15	-1,38	-0,17	0,00	0,00
13		4,20	0,00	0,16	1,38	-0,43	-0,01	0,00	13	0,00	0,00	-0,16	-1,38	-0,18	-0,01	0,00
14		4,20	0,00	0,59	0,62	-0,15	0,00	0,00	14	3,50	0,00	-0,59	-0,62	-0,11	0,00	0,00
15		3,30	-0,01	-0,11	0,56	0,12	0,00	0,00	15	0,00	0,01	0,11	-0,56	0,22	-0,02	0,00
16		3,30	0,00	-0,17	0,76	0,28	0,00	0,00	16	0,00	0,00	0,17	-0,76	0,23	0,01	0,00
17		3,30	0,00	-0,13	0,89	0,19	0,00	0,00	17	0,00	0,00	0,13	-0,89	0,21	0,01	0,00
18		3,30	0,00	-0,12	0,89	0,18	0,00	0,00	18	0,00	0,00	0,12	-0,89	0,19	0,00	0,00
19		3,30	0,00	-0,12	0,89	0,17	0,00	0,00	19	0,00	0,00	0,12	-0,89	0,18	0,00	0,00
3	20	3,30	0,00	-0,11	0,89	0,17	0,00	0,00	20	0,00	0,00	0,11	-0,89	0,16	0,00	0,00
	21	3,30	0,01	-0,08	0,56	0,08	0,00	0,00	21	0,00	-0,01	-0,08	-0,56	0,15	0,03	0,00
	8	3,50	0,00	0,03	0,73	-0,03	0,00	0,00	15	3,30	0,00	-0,03	-0,73	-0,04	0,01	0,00
	8	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	9	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	9	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	10	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	10	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	11	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	11	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	12	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	12	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	13	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	13	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	14	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	15	3,30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	16	3,30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	16	3,30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	17	3,30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	17	3,30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	18	3,30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
18	3,30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	19	3,30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
19	3,30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	20	3,30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	

CARATT. Var.Neve h<=1000: 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)
20	3,30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	21	3,30	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00
14	3,50	0,00	0,02	0,63	-0,01	0,00	0,00	0,00	21	3,30	0,00	-0,02	-0,63	-0,02	0,00	0,00
22	3,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	15	3,30	0,00	0,19	0,04	0,13	0,00	0,00
8	4,20	0,00	0,30	0,96	-0,25	0,00	0,00	0,00	1	4,65	0,00	0,13	-0,90	0,00	0,00	0,00
9	4,20	0,00	0,87	0,13	-1,32	0,00	0,00	0,00	2	4,65	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
10	4,20	0,00	0,60	1,94	-0,50	0,00	0,00	0,00	3	4,65	0,00	0,27	-1,81	0,00	0,00	0,00
11	4,20	0,00	0,60	1,93	-0,50	0,00	0,00	0,00	4	4,65	0,00	0,27	-1,80	0,00	0,00	0,00
12	4,20	0,00	0,60	1,93	-0,51	0,00	0,00	0,00	5	4,65	0,00	0,27	-1,80	0,00	0,00	0,00
13	4,20	0,00	0,60	1,93	-0,51	0,00	0,00	0,00	6	4,65	0,00	0,27	-1,79	0,00	0,00	0,00
14	4,20	0,00	0,31	0,92	-0,27	0,00	0,00	0,00	7	4,65	0,00	0,13	-0,86	0,00	0,00	0,00
16	3,30	0,00	0,10	0,25	0,05	0,00	0,00	0,00	9	4,20	0,00	0,50	0,01	0,40	0,00	0,00
17	3,30	0,00	0,20	0,37	-0,02	0,00	0,00	0,00	10	4,20	0,00	0,40	-0,11	0,26	0,00	0,00
18	3,30	0,00	0,20	0,36	-0,03	0,00	0,00	0,00	11	4,20	0,00	0,40	-0,10	0,25	0,00	0,00
19	3,30	0,00	0,21	0,35	-0,03	0,00	0,00	0,00	12	4,20	0,00	0,39	-0,10	0,25	0,00	0,00
20	3,30	0,00	0,21	0,33	-0,04	0,00	0,00	0,00	13	4,20	0,00	0,39	-0,07	0,24	0,00	0,00
23	3,00	0,00	0,06	-0,27	0,00	0,00	0,00	0,00	16	3,30	0,00	0,32	0,36	0,17	0,00	0,00
24	3,00	0,00	0,06	-0,24	0,00	0,00	0,00	0,00	17	3,30	0,00	0,33	0,33	0,18	0,00	0,00
25	3,00	0,00	0,06	-0,25	0,00	0,00	0,00	0,00	18	3,30	0,00	0,32	0,34	0,18	0,00	0,00
26	3,00	0,00	0,06	-0,27	0,00	0,00	0,00	0,00	19	3,30	0,00	0,32	0,35	0,17	0,00	0,00
27	3,00	0,00	0,06	-0,28	0,00	0,00	0,00	0,00	20	3,30	0,00	0,32	0,37	0,17	0,00	0,00
28	3,00	0,00	0,02	-0,07	0,00	0,00	0,00	0,00	21	3,30	0,00	0,17	0,11	0,11	0,00	0,00
15	3,30	0,00	0,12	0,33	-0,02	0,00	0,00	0,00	8	4,20	0,00	0,18	-0,20	0,09	0,00	0,00
21	3,30	0,00	0,13	0,30	-0,03	0,00	0,00	0,00	14	4,20	0,00	0,17	-0,18	0,08	0,00	0,00
8	3,50	-0,01	-0,08	0,58	0,14	0,00	0,00	0,00	8	0,00	0,01	0,08	-0,58	0,12	-0,03	0,00
14	3,50	0,01	-0,04	0,57	0,07	0,00	0,00	0,00	14	0,00	-0,01	0,04	-0,57	0,05	0,02	0,00

CARATT. Corr. Tors. dir. 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)
	8	0,00	0,00	0,15	0,00	-0,20	0,00	-0,02	15	0,00	0,00	-0,15	0,00	-0,20	0,00	0,02
	8	0,00	0,00	-0,18	0,00	0,03	0,00	0,01	9	0,00	0,00	-0,11	0,00	0,01	0,00	-0,01
	9	0,00	0,00	-0,07	0,00	0,03	0,00	0,00	10	0,00	0,00	-0,05	0,00	-0,02	0,00	0,00
	10	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,04	0,00	0,00	11	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,00	0,00
	11	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,02	0,00	0,00	12	0,00	0,00	0,03	0,00	0,03	0,00	0,00
	12	0,00	0,00	0,03	0,00	-0,01	0,00	0,00	13	0,00	0,00	0,07	0,00	0,05	0,00	0,00
	13	0,00	0,00	0,08	0,00	-0,02	0,00	0,00	14	0,00	0,00	0,12	0,00	0,02	0,00	-0,01
	14	0,00	0,00	-0,22	0,00	0,27	0,00	-0,01	21	0,00	0,00	0,22	0,00	0,24	0,00	0,01
	9	0,00	0,00	0,14	0,00	-0,12	0,00	0,00	16	0,00	0,00	-0,15	0,00	-0,21	0,00	0,00
	10	0,00	0,00	0,08	0,00	-0,07	0,00	0,00	17	0,00	0,00	-0,08	0,00	-0,11	0,00	0,00
	11	0,00	0,00	0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00	18	0,00	0,00	-0,01	0,00	-0,02	0,00	0,00
	12	0,00	0,00	-0,05	0,00	0,05	0,00	0,00	19	0,00	0,00	0,06	0,00	0,08	0,00	0,00
	13	0,00	0,00	-0,12	0,00	0,11	0,00	0,00	20	0,00	0,00	0,13	0,00	0,17	0,00	0,00
	15	0,00	0,00	0,18	0,00	-0,03	0,00	0,01	16	0,00	0,00	0,11	0,00	0,00	0,00	0,00
	16	0,00	0,00	0,07	0,00	-0,03	0,00	0,00	17	0,00	0,00	0,05	0,00	0,02	0,00	0,00
	17	0,00	0,00	0,05	0,00	-0,04	0,00	0,00	18	0,00	0,00	0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00
	18	0,00	0,00	0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00	19	0,00	0,00	-0,03	0,00	-0,03	0,00	0,00
	19	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,01	0,00	0,00	20	0,00	0,00	-0,07	0,00	-0,05	0,00	0,00
	20	0,00	0,00	-0,09	0,00	0,02	0,00	0,00	21	0,00	0,00	-0,11	0,00	-0,02	0,00	-0,01
		8	4,20	-0,01	0,14	0,00	0,16	-0,02	-0,01	8	3,50	0,01	-0,14	0,00	-0,23	0,02
9		4,20	-0,02	-0,06	0,04	0,08	-0,03	-0,01	9	0,00	0,02	0,06	-0,04	0,17	-0,03	0,01
10		4,20	-0,01	-0,04	0,02	0,06	-0,02	-0,01	10	0,00	0,01	0,04	-0,02	0,10	-0,02	0,01
11		4,20	-0,01	-0,01	0,00	0,01	-0,02	-0,01	11	0,00	0,01	0,01	0,00	0,02	-0,03	0,01
12		4,20	-0,01	0,03	-0,01	-0,04	-0,02	-0,01	12	0,00	0,01	-0,03	0,01	-0,07	-0,02	0,01
13		4,20	-0,01	0,06	-0,03	-0,08	-0,02	-0,01	13	0,00	0,01	-0,06	0,03	-0,15	-0,03	0,01
14		4,20	-0,01	-0,51	0,10	-0,17	-0,02	-0,01	14	3,50	0,01	0,51	-0,10	0,39	0,01	0,01
15		3,30	0,02	-0,14	-0,03	0,17	0,02	-0,01	15	0,00	-0,02	0,14	0,03	0,27	0,04	0,01
16		3,30	0,02	-0,13	-0,04	0,13	0,02	-0,01	16	0,00	-0,02	0,13	0,04	0,27	0,03	0,01
17		3,30	0,01	-0,07	-0,02	0,07	0,01	-0,01	17	0,00	-0,01	0,07	0,02	0,15	0,02	0,01
18		3,30	0,01	-0,01	0,00	0,01	0,01	-0,01	18	0,00	-0,01	0,01	0,00	0,02	0,02	0,01
19		3,30	0,01	0,05	0,01	-0,05	0,01	-0,01	19	0,00	-0,01	-0,05	-0,01	-0,10	0,02	0,01
20		3,30	0,01	0,11	0,03	-0,11	0,02	-0,01	20	0,00	-0,01	-0,11	-0,03	-0,22	0,02	0,01
21		3,30	0,01	0,16	-0,11	-0,16	0,01	-0,01	21	0,00	-0,01	-0,16	0,11	-0,31	0,03	0,01
8		3,50	0,01	0,05	0,30	-0,05	0,01	0,00	15	3,30	-0,01	-0,05	-0,30	-0,06	0,01	0,00
8		4,20	-0,01	-0,01	-0,01	0,03	-0,01	0,00	9	4,20	0,01	0,01	0,01	0,02	-0,01	0,00
9		4,20	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	10	4,20	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00
10		4,20	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	11	4,20	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00
11		4,20	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	12	4,20	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00
12		4,20	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	13	4,20	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00
13	4,20	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	14	4,20	0,00	0,01	0,00	0,02	0,00	0,00	
15	3,30	0,00	0,01	0,00	-0,02	0,00	0,00	16	3,30	0,00	-0,01	0,00	-0,02	0,00	0,00	
16	3,30	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	17	3,30	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	
17	3,30	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	18	3,30	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	
18	3,30	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	19	3,30	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	
19	3,30	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	20	3,30	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	
20	3,30	0,00	0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00	21	3,30	0,00	-0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00	
14	3,50	0,00	-0,06	-0,73	0,06	0,00	0,00	21	3,30	0,00	0,06	0,73	0,08	0,00	0,00	
22	3,00	0,00	-0,06	0,28	0,00	0,00	0,00	15	3,30	0,00	0,06	-0,28	0,08	0,00	0,00	
8	4,20	0,00	-0,03	0,18	0,08	0,00	0,00	1	4,65	0,00	0,03	-0,18	0,00	0,00	0,00	
9	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	2	4,65	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
10	4,20	0,00	0,00	0,03	0,01	0,00	0,00	3	4,65	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,00	
11	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	4	4,65	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	
12	4,20	0,00	0,00	-0,02	-0,01	0,00	0,00	5	4,65	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	
13	4,20	0,00	0,01	-0,05	-0,02	0,00	0,00	6	4,65	0,00	-0,01	0,05	0,00	0,00	0,00	
14	4,20	0,00	0,00	-0,02	-0,01	0,00	0,00	7	4,65	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	
16	3,30	0,00	-0,08	0,11	0,10	0,00	0,00	9	4,20	0,00	0,08	-0,11	0,09	0,00	0,00	
17	3,30	0,00	-0,04	0,05	0,05	0,00	0,00	10	4,20	0,00	0,04	-0,05	0,05	0,00	0,00	
18	3,30	0,00	-0,01	0,01	0,01	0,00	0,00	11	4,20	0,00	0,01	-0,01	0,01	0,00	0,00	
19	3,30	0,00	0,03	-0,04	-0,04	0,00	0,00	12	4,20	0,00	-0,03	0,04	-0,03	0,00	0,00	
20	3,30	0,00	0,07	-0,09	-0,08	0,00	0,00	13	4,20	0,00	-0,07	0,09	-0,07	0,00	0,00	
23	3,00	0,00	-0,05	0,20	0,00	0,00	0,00	16	3,30	0,00	0,05	-0,20	0,06	0,00	0,00	
24	3,00	0,00	-0,03	0,11	0,00	0,00	0,00	17	3,30	0,00	0,03	-0,11	0,03	0,00	0,00	
25	3,00	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	18	3,30	0,00	0,00	-0,02	0,01	0,00	0,00	
26	3,00	0,00	0,02	-0,08	0,00	0,00	0,00	19	3,30	0,00	-0,02	0,08	-0,02	0,00	0,00	
27	3,00	0,00	0,04	-0,17	0,00	0,00	0,00	20	3,30	0,00	-0,04	0,17	-0,05	0,00	0,00	
28	3,00	0,00	0,06	-0,26	0,00	0,00	0,00	21	3,30	0,00	-0,06	0,26	-0,08	0,00	0,00	
15	3,30	0,00	-0,03	0,04	0,05	0,00	0,00	8	4,20	0,00	0,03	-0,04	0,03	0,00	0,00	
21	3,30	0,00	0,04	-0,34	-0,07	0,00	0,00	14	4,20	0,00	-0,04	0,34	-0,03	0,00	0,00	

CARATT. Corr. Tors. dir. 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)
8	3,50	-0,02	-0,16	0,03	0,23	-0,01	-0,01	8	0,00	0,02	0,16	-0,03	0,27	-0,05	0,01	0,01
14	3,50	-0,01	0,22	0,11	-0,35	-0,01	-0,01	14	0,00	0,01	-0,22	-0,11	-0,35	-0,03	0,01	0,01

CARATT. Corr. Tors. dir. 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)
	8	0,00	0,00	0,47	0,00	-0,60	0,00	-0,05	15	0,00	0,00	-0,46	0,00	-0,60	0,00	0,05
	8	0,00	0,00	-0,55	0,00	0,10	0,00	0,04	9	0,00	0,00	-0,33	0,00	0,02	0,00	-0,02
	9	0,00	0,00	-0,22	0,00	0,10	0,00	0,01	10	0,00	0,00	-0,15	0,00	-0,05	0,00	0,00
	10	0,00	0,00	-0,14	0,00	0,13	0,00	0,01	11	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,03	0,00	0,00
	11	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,05	0,00	0,01	12	0,00	0,00	0,10	0,00	0,10	0,00	-0,01
	12	0,00	0,00	0,09	0,00	-0,02	0,00	0,00	13	0,00	0,00	0,20	0,00	0,15	0,00	-0,01
	13	0,00	0,00	0,26	0,00	-0,05	0,00	0,01	14	0,00	0,00	0,35	0,00	0,07	0,00	-0,02
	14	0,00	0,00	-0,67	0,00	0,83	0,00	-0,02	21	0,00	0,00	0,66	0,00	0,71	0,00	0,02
	9	0,00	0,00	0,43	0,00	-0,36	0,00	-0,01	16	0,00	0,00	-0,45	0,00	-0,63	0,00	0,01
	10	0,00	0,00	0,24	0,00	-0,21	0,00	0,00	17	0,00	0,00	-0,25	0,00	-0,35	0,00	0,00
	11	0,00	0,00	0,04	0,00	-0,03	0,00	-0,01	18	0,00	0,00	-0,04	0,00	-0,05	0,00	0,01
	12	0,00	0,00	-0,16	0,00	0,14	0,00	0,00	19	0,00	0,00	0,17	0,00	0,23	0,00	0,00
	13	0,00	0,00	-0,37	0,00	0,32	0,00	-0,01	20	0,00	0,00	0,38	0,00	0,53	0,00	0,01
	15	0,00	0,00	0,55	0,00	-0,10	0,00	0,03	16	0,00	0,00	0,34	0,00	0,00	0,00	-0,01
	16	0,00	0,00	0,23	0,00	-0,10	0,00	0,01	17	0,00	0,00	0,16	0,00	0,06	0,00	0,00
	17	0,00	0,00	0,14	0,00	-0,12	0,00	0,01	18	0,00	0,00	0,02	0,00	-0,02	0,00	-0,01
	18	0,00	0,00	0,02	0,00	-0,04	0,00	0,01	19	0,00	0,00	-0,10	0,00	-0,09	0,00	-0,01
	19	0,00	0,00	-0,10	0,00	0,03	0,00	0,00	20	0,00	0,00	-0,21	0,00	-0,15	0,00	-0,01
	20	0,00	0,00	-0,27	0,00	0,07	0,00	0,00	21	0,00	0,00	-0,34	0,00	-0,06	0,00	-0,02
	8	4,20	-0,04	0,44	0,01	0,49	-0,07	-0,04	8	3,50	0,04	-0,44	-0,01	-0,68	0,05	0,04
	9	4,20	-0,05	-0,19	0,12	0,24	-0,08	-0,02	9	0,00	0,05	0,19	-0,12	0,51	-0,09	0,02
	10	4,20	-0,03	-0,12	0,05	0,17	-0,06	-0,02	10	0,00	0,03	0,12	-0,05	0,30	-0,07	0,02
	11	4,20	-0,04	-0,02	0,01	0,03	-0,06	-0,02	11	0,00	0,04	0,02	-0,01	0,05	-0,08	0,02
	12	4,20	-0,03	0,08	-0,03	-0,11	-0,06	-0,02	12	0,00	0,03	-0,08	0,03	-0,20	-0,07	0,02
	13	4,20	-0,04	0,18	-0,09	-0,25	-0,07	-0,02	13	0,00	0,04	-0,18	0,09	-0,45	-0,08	0,02
	14	4,20	-0,03	-1,55	0,31	-0,51	-0,05	-0,03	14	3,50	0,03	1,55	-0,31	1,18	0,04	0,03
	15	3,30	0,06	-0,43	-0,09	0,50	0,06	-0,02	15	0,00	-0,06	0,43	0,09	0,80	0,13	0,02
	16	3,30	0,05	-0,40	-0,12	0,39	0,07	-0,02	16	0,00	-0,05	0,40	0,12	0,80	0,08	0,02
	17	3,30	0,03	-0,22	-0,05	0,21	0,04	-0,02	17	0,00	-0,03	0,22	0,05	0,44	0,05	0,02
	18	3,30	0,03	-0,03	-0,01	0,03	0,04	-0,02	18	0,00	-0,03	0,03	0,01	0,07	0,06	0,02
	19	3,30	0,03	0,15	0,03	-0,14	0,04	-0,02	19	0,00	-0,03	-0,15	-0,03	-0,30	0,05	0,02
	20	3,30	0,04	0,33	0,09	-0,32	0,05	-0,02	20	0,00	-0,04	-0,33	-0,09	-0,67	0,06	0,02
	21	3,30	0,04	0,47	-0,32	-0,47	0,04	-0,02	21	0,00	-0,04	-0,47	0,32	-0,94	0,09	0,02
	8	3,50	0,02	0,16	0,90	-0,15	0,02	0,00	15	3,30	-0,02	-0,16	-0,90	-0,18	0,02	0,00
	8	4,20	-0,02	-0,04	-0,04	0,08	-0,04	0,00	9	4,20	0,02	0,04	0,04	0,06	-0,04	0,00
	9	4,20	0,00	-0,02	0,00	0,02	0,00	0,00	10	4,20	0,00	0,02	0,00	0,03	0,00	0,00
	10	4,20	0,00	-0,02	0,00	0,03	0,00	0,00	11	4,20	0,00	0,02	0,00	0,03	0,00	0,00
	11	4,20	0,00	-0,02	0,00	0,03	0,00	0,00	12	4,20	0,00	0,02	0,00	0,03	0,00	0,00
	12	4,20	0,00	-0,02	0,00	0,03	0,00	0,00	13	4,20	0,00	0,02	0,00	0,03	0,00	0,00
	13	4,20	0,00	-0,03	0,00	0,04	0,00	0,00	14	4,20	0,00	0,03	0,00	0,05	0,00	0,00
	15	3,30	0,00	0,04	0,00	-0,07	0,00	0,00	16	3,30	0,00	-0,04	0,00	-0,06	0,00	0,00
	16	3,30	0,00	0,01	0,00	-0,02	0,00	0,00	17	3,30	0,00	-0,01	0,00	-0,02	0,00	0,00
	17	3,30	0,00	0,01	0,00	-0,02	0,00	0,00	18	3,30	0,00	-0,01	0,00	-0,02	0,00	0,00
	18	3,30	0,00	0,01	0,00	-0,02	0,00	0,00	19	3,30	0,00	-0,01	0,00	-0,02	0,00	0,00
	19	3,30	0,00	0,01	0,00	-0,02	0,00	0,00	20	3,30	0,00	-0,01	0,00	-0,02	0,00	0,00
	20	3,30	0,00	0,02	0,00	-0,04	0,00	0,00	21	3,30	0,00	-0,02	0,00	-0,04	0,00	0,00
	14	3,50	0,01	-0,19	-2,21	0,17	0,01	0,00	21	3,30	-0,01	0,19	2,21	0,24	0,01	0,00
	22	3,00	0,00	-0,19	0,83	0,00	0,00	0,00	15	3,30	0,00	0,19	-0,83	0,26	0,00	0,00
	8	4,20	0,00	-0,08	0,55	0,25	0,00	0,00	1	4,65	0,00	0,08	-0,55	0,00	0,00	0,00
	9	4,20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	2	4,65	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	10	4,20	0,00	-0,01	0,09	0,04	0,00	0,00	3	4,65	0,00	0,01	-0,09	0,00	0,00	0,00
	11	4,20	0,00	0,00	0,01	0,01	0,00	0,00	4	4,65	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00
	12	4,20	0,00	0,01	-0,06	-0,03	0,00	0,00	5	4,65	0,00	-0,01	0,06	0,00	0,00	0,00
	13	4,20	0,00	0,02	-0,14	-0,07	0,00	0,00	6	4,65	0,00	-0,02	0,14	0,00	0,00	0,00
	14	4,20	0,00	0,01	-0,07	-0,03	0,00	0,00	7	4,65	0,00	-0,01	0,07	0,00	0,00	0,00
	16	3,30	0,00	-0,25	0,33	0,30	0,00	0,00	9	4,20	0,00	0,25	-0,33	0,27	0,00	0,00
	17	3,30	0,00	-0,13	0,17	0,16	0,00	0,00	10	4,20	0,00	0,13	-0,17	0,14	0,00	0,00
	18	3,30	0,00	-0,02	0,03	0,02	0,00	0,00	11	4,20	0,00	0,02	-0,03	0,02	0,00	0,00
	19	3,30	0,00	0,09	-0,12	-0,11	0,00	0,00	12	4,20	0,00	-0,09	0,12	-0,10	0,00	0,00
	20	3,30	0,00	0,20	-0,26	-0,24	0,00	0,00	13	4,20	0,00	-0,20	0,26	-0,22	0,00	0,00
	23	3,00	0,00	-0,14	0,61	0,00	0,00	0,00	16	3,30	0,00	0,14	-0,61	0,19	0,00	0,00
	24	3,00	0,00	-0,08	0,33	0,00	0,00	0,00	17	3,30	0,00	0,08	-0,33	0,10	0,00	0,00
	25	3,00	0,00	-0,01	0,05	0,00	0,00	0,00	18	3,30	0,00	0,01	-0,05	0,02	0,00	0,00
	26	3,00	0,00	0,05	-0,23	0,00	0,00	0,00	19	3,30	0,00	-0,05	0,23	-0,07	0,00	0,00
	27	3,00	0,00	0,12	-0,51	0,00	0,00	0,00	20	3,30	0,00	-0,12	0,51	-0,16	0,00	0,00
	28	3,00	0,00	0,18	-0,78	0,00	0,00	0,00	21	3,30	0,00	-0,18	0,78	-0,24	0,00	0,00
	15	3,30	0,00	-0,10	0,11	0,15	0,00	0,00	8	4,20	0,00	0,10	-0,11	0,09	0,00	0,00
	21	3,30	0,00	0,13	-1,03	-0,21	0,00	0,00	14	4,20	0,00	-0,13	1,03	-0,09	0,00	0,00
	8	3,50	-0,06	-0,47	0,09	0,68	-0,04	-0,02	8	0,00	0,06	0,47	-0,09	0,81	-0,14	0,02
	14	3,50	-0,04	0,67	0,32	-1,06	-0,03	-0,02	14	0,00	0,04	-0,67	-0,32	-1,07	-0,10	0,02

SPOSTAMENTI SISMICI RELATIVI											
I D E N T I F I C A T I V O					I N V I L U P P O S . L . D .			I N V I L U P P O S . L . O .			
Filo N.ro	Quota inf. (m)	Quota sup. (m)	Nodo inf. N.ro	Nodo sup. N.ro	Sis ma Nro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Sis ma Nro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Stringa di Controllo Verifica
9	0,00	4,20	3	16	1	3,369	21,000				VERIFICATO
10	0,00	4,20	4	17	1	3,306	21,000				VERIFICATO
11	0,00	4,20	5	18	1	3,257	21,000				VERIFICATO
12	0,00	4,20	6	19	1	3,273	21,000				VERIFICATO
13	0,00	4,20	7	20	1	3,326	21,000				VERIFICATO
14	0,00	4,20	8	21	1	3,393	21,000				VERIFICATO
15	0,00	3,30	2	22	1	3,273	16,500				VERIFICATO
16	0,00	3,30	10	23	1	3,192	16,500				VERIFICATO
17	0,00	3,30	11	24	1	3,125	16,500				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	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Sisma N.ro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	
18	0,00	3,30	12	25	1	3,103	16,500				VERIFICATO
19	0,00	3,30	13	26	1	3,110	16,500				VERIFICATO
20	0,00	3,30	14	27	1	3,154	16,500				VERIFICATO
21	0,00	3,30	9	28	1	3,224	16,500				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)	Rig.Tors. (t*m)	r / Is
1	3,83	70,17	12,21	4,21	12,17	5,26	-0,03	1,06	7,60	22,92	10934	22258	1443336	1,16

VARIAZIONI MASSE E RIGIDENZE DI PIANO

				DIREZIONE X					DIREZIONE Y				
Piano N.ro	Quota (m)	Peso (t)	Variaz. (%)	Tagliante (mm)	Spost. (mm)	Klat. (t/m)	Variaz (%)	Teta	Tagliante (t)	Spost. (t/m)	Klat. (t/m)	Variaz (%)	Teta
1	3,83	70,17	0,0	30,45	2,78	10934	0,0	0,014	33,91	1,52	22258	0,0	0,009

PERCENTUALI TAGLI PILASTRI E SETTI

RAPPORTO DELLE RIGIDENZE IN DIREZIONE X				RAPPORTO DELLE RIGIDENZE IN DIREZIONE Y			
Piano N.r	RigidezzaPilastri	Rigidezza Setti	Rigid.Elem.Second	RigidezzaPilastri	Rigidezza 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	1,00	0,00	0,00	1,00	0,00	0,00	

REGOLARITA' STRUTTURALE

PIANO N.ro	QUOTA (m)	Res X t	Res Y t	SISMA 1				SISMA 2				Flag Verifica
				Dom X t	Dom Y t	Res/Dom	Var.R/D	Dom X t	Dom Y t	Res/Dom	Var.R/D	
1	3.83	142.31	317.58	30.45	-0.06	4.67	0.00	-0.06	33.91	9.37	0.00	VERIF

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

Filo Iniz. Fin. Ctg0	Quota Iniz. Final	Tras. Alt	Sez. Bas	Co. Nr	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE								VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE													
					GamRd	M Exd (t*m)	N Ed (t)	x/d	sf% 100	sc% 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		
8	0,00	25	1	31	1,10	-5,1	0,0	19	6	1	7,0	7,0	35	0,0	-5,6	0,0	31,4	45,0	20,2	0,0	7	12	0,0	13	66	8
15	0,00	50	3	31	1,10	-4,9	0,0	19	5	1	7,0	7,0	31	0,0	5,5	0,0	31,4	45,0	20,2	0,0	7	12	0,0	13	77	8
2.5		70	5	31	1,10	4,7	0,0	19	5	1	7,0	7,0	39	0,0	6,3	0,0	31,4	45,0	20,2	0,0	8	14	0,0	13	66	8
8	0,00	25	1	5	1,10	-4,7	0,0	19	5	1	7,0	7,0	31	0,0	-7,1	0,0	31,4	45,0	20,2	0,0	9	15	0,0	13	66	8
9	0,00	50	3	40	1,10	-5,0	0,0	19	6	1	7,0	7,0	3	0,0	4,5	0,0	31,4	45,0	20,2	0,0	6	10	0,0	13	219	8
2.5		70	5	4	1,10	3,2	0,0	19	4	1	7,0	7,0	3	0,0	6,8	0,0	31,4	45,0	20,2	0,0	9	15	0,0	13	66	8
9	0,00	25	1	15	1,10	4,8	0,0	19	5	1	7,0	7,0	6	0,0	-6,0	0,0	31,4	45,0	20,2	0,0	8	13	0,0	13	66	8
10	0,00	50	3	40	1,10	-1,8	0,0	19	2	0	7,0	7,0	6	0,0	-3,7	0,0	31,4	45,0	20,2	0,0	5	8	0,0	13	219	8
2.5		70	5	24	1,10	3,9	0,0	19	4	1	7,0	7,0	3	0,0	5,4	0,0	31,4	45,0	20,2	0,0	7	12	0,0	13	66	8
10	0,00	25	1	15	1,10	4,1	0,0	19	5	1	7,0	7,0	6	0,0	-5,5	0,0	31,4	45,0	20,2	0,0	7	12	0,0	13	66	8
11	0,00	50	3	7	1,10	-1,6	0,0	19	2	0	7,0	7,0	2	0,0	-3,2	0,0	31,4	45,0	20,2	0,0	4	7	0,0	13	219	8
2.5		70	5	21	1,10	4,0	0,0	19	4	1	7,0	7,0	39	0,0	5,4	0,0	31,4	45,0	20,2	0,0	7	12	0,0	13	66	8
11	0,00	25	1	15	1,10	4,0	0,0	19	4	1	7,0	7,0	29	0,0	-5,4	0,0	31,4	45,0	20,2	0,0	7	12	0,0	13	66	8
12	0,00	50	3	7	1,10	-1,6	0,0	19	2	0	7,0	7,0	2	0,0	-3,2	0,0	31,4	45,0	20,2	0,0	4	7	0,0	13	220	8
2.5		70	5	21	1,10	4,0	0,0	19	4	1	7,0	7,0	6	0,0	5,4	0,0	31,4	45,0	20,2	0,0	7	12	0,0	13	66	8
12	0,00	25	1	14	1,10	4,0	0,0	19	4	1	7,0	7,0	4	0,0	-5,5	0,0	31,4	45,0	20,2	0,0	7	12	0,0	13	66	8
13	0,00	50	3	30	1,10	-1,6	0,0	19	2	0	7,0	7,0	6	0,0	3,6	0,0	31,4	45,0	20,2	0,0	5	8	0,0	13	219	8
2.5		70	5	21	1,10	4,9	0,0	19	5	1	7,0	7,0	7	0,0	5,9	0,0	31,4	45,0	20,2	0,0	8	13	0,0	13	66	8
13	0,00	25	1	4	1,10	3,1	0,0	19	3	1	7,0	7,0	29	0,0	-6,7	0,0	31,4	45,0	20,2	0,0	9	15	0,0	13	66	8
14	0,00	50	3	5	1,10	-5,0	0,0	19	5	1	7,0	7,0	3	0,0	-4,6	0,0	31,4	45,0	20,2	0,0	6	10	0,0	13	219	8
2.5		70	5	14	1,10	-4,7	0,0	19	5	1	7,0	7,0	37	0,0	5,9	0,0	31,4	45,0	20,2	0,0	8	13	0,0	13	66	8
14	0,00	25	1	37	1,10	-7,3	0,0	19	8	2	7,0	7,0	25	0,0	-8,1	0,0	31,4	45,0	20,2	0,0	11	17	0,0	13	66	8
21	0,00	50	3	37	1,10	-6,9	0,0	19	8	2	7,0	7,0	37	0,0	7,2	0,0	31,4	45,0	20,2	0,0	9	16	0,0	13	77	8
2.5		70	5	37	1,10	6,1	0,0	19	7	2	7,0	7,0	30	0,0	8,1	0,0	31,4	45,0	20,2	0,0	11	18	0,0	13	66	8
9	0,00	25	1	35	1,10	4,7	0,0	19	5	1	7,0	7,0	35	0,0	-6,2	0,0	31,4	45,0	20,2	0,0	8	13	0,0	13	66	8
16	0,00	50	3	31	1,10	6,4	0,0	19	7	2	7,0	7,0	35	0,0	-5,6	0,0	31,4	45,0	20,2	0,0	7	12	0,0	13	77	8
2.5		70	5	31	1,10	7,0	0,0	19	8	2	7,0	7,0	31	0,0	5,9	0,0	31,4	45,0	20,2	0,0	8	13	0,0	13	66	8
10	0,00	25	1	35	1,10	4,1	0,0	19	5	1	7,0	7,0	27	0,0	-5,5	0,0	31,4	45,0	20,2	0,0	7	12	0,0	13	66	8
17	0,00	50	3	31	1,10	5,6	0,0	19	6	2	7,0	7,0	35	0,0	-5,1	0,0	31,4	45,0	20,2	0,0	7	11	0,0	13	77	8
2.5		70	5	31	1,10	6,1	0,0	19	7	2	7,0	7,0	31	0,0	5,4	0,0	31,4	45,0	20,2	0,0	7	12	0,0	13	66	8
11	0,00	25	1	35	1,10	3,8	0,0	19	4	1	7,0	7,0	25	0,0	-5,2	0,0	31,4	45,0	20,2	0,0	7	11	0,0	13	66	8
18	0,00	50	3	31	1,10	5,1	0,0	19	6	1	7,0	7,0	25	0,0	-4,6	0,0	31,4	45,0	20,2	0,0	6	10	0,0	13	77	8
2.5		70	5	31	1,10	5,6	0,0	19	6	2	7,0	7,0	29	0,0	5,0	0,0	31,4	45,0	20,2	0,0	7	11	0,0	13	66	8
12	0,00	25	1	25	1,10	4,0	0,0	19	4	1	7,0	7,0	25	0,0	-5,7	0,0	31,4	45,0	20,2	0,0	7	12	0,0	13	66	8
19	0,00	50	3	37	1,10	5,4	0,0	19	6	2	7,0	7,0	25	0,0	-5,0	0,0	31,4	45,0	20,2	0,0	6	11	0,0	13	77	8
2.5		70	5	37	1,10	5,9	0,0	19	7	2	7,0	7,0	29	0,0	5,0	0,0	31,4	45,0	20,2	0,0	7	11	0,0	13	66	8
13	0,00	25	1	25	1,10	4,2	0,0	19	5	1	7,0	7,0	25	0,0	-6,0	0,0	31,4	45,0	20,2	0,0	8	13	0,0	13	66	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	Co n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE										VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE											
					Co Nr	Gamma	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 Cis	Coe Sta	ALon cmq	staffe Pas Lun	Fi	
20	0,00		50 3	37	1,10	6,2	0,0	19	7	2	7,0	7,0	37	0,0	5,5	0,0	31,4	45,0	20,2	0,0	7	12	0,0	13	77	8
2.5			70 5	37	1,10	6,8	0,0	19	8	2	7,0	7,0	37	0,0	6,3	0,0	31,4	45,0	20,2	0,0	8	14	0,0	13	66	8
15	0,00		25 1	19	1,10	-5,0	0,0	19	5	1	7,0	7,0	35	0,0	-4,8	0,0	31,4	45,0	20,2	0,0	6	10	0,0	13	66	8
16	0,00		50 3	19	1,10	-5,0	0,0	19	5	1	7,0	7,0	17	0,0	3,6	0,0	31,4	45,0	20,2	0,0	5	8	0,0	13	219	8
2.5			70 5	19	1,10	2,7	0,0	19	3	1	7,0	7,0	19	0,0	4,5	0,0	31,4	45,0	20,2	0,0	6	10	0,0	13	66	8
16	0,00		25 1	12	1,10	4,5	0,0	19	5	1	7,0	7,0	27	0,0	-5,1	0,0	31,4	45,0	20,2	0,0	7	11	0,0	13	66	8
17	0,00		50 3	19	1,10	-2,7	0,0	19	3	1	7,0	7,0	17	0,0	3,7	0,0	31,4	45,0	20,2	0,0	5	8	0,0	13	219	8
2.5			70 5	19	1,10	4,5	0,0	19	5	1	7,0	7,0	17	0,0	5,0	0,0	31,4	45,0	20,2	0,0	7	11	0,0	13	66	8
17	0,00		25 1	12	1,10	4,1	0,0	19	5	1	7,0	7,0	25	0,0	-4,5	0,0	31,4	45,0	20,2	0,0	6	10	0,0	13	66	8
18	0,00		50 3	24	1,10	1,8	0,0	19	2	1	7,0	7,0	17	0,0	3,2	0,0	31,4	45,0	20,2	0,0	4	7	0,0	13	219	8
2.5			70 5	18	1,10	4,5	0,0	19	5	1	7,0	7,0	17	0,0	4,5	0,0	31,4	45,0	20,2	0,0	6	10	0,0	13	66	8
18	0,00		25 1	12	1,10	4,4	0,0	19	5	1	7,0	7,0	25	0,0	-4,8	0,0	31,4	45,0	20,2	0,0	6	10	0,0	13	66	8
19	0,00		50 3	14	1,10	1,8	0,0	19	2	1	7,0	7,0	9	0,0	-3,2	0,0	31,4	45,0	20,2	0,0	4	7	0,0	13	219	8
2.5			70 5	18	1,10	4,1	0,0	19	5	1	7,0	7,0	33	0,0	4,6	0,0	31,4	45,0	20,2	0,0	6	10	0,0	13	66	8
19	0,00		25 1	9	1,10	4,4	0,0	19	5	1	7,0	7,0	9	0,0	-5,0	0,0	31,4	45,0	20,2	0,0	7	11	0,0	13	66	8
20	0,00		50 3	14	1,10	-2,6	0,0	19	3	1	7,0	7,0	9	0,0	-3,7	0,0	31,4	45,0	20,2	0,0	5	8	0,0	13	219	8
2.5			70 5	18	1,10	4,7	0,0	19	5	1	7,0	7,0	34	0,0	5,4	0,0	31,4	45,0	20,2	0,0	7	12	0,0	13	66	8
20	0,00		25 1	9	1,10	3,2	0,0	19	3	1	7,0	7,0	9	0,0	-4,5	0,0	31,4	45,0	20,2	0,0	6	10	0,0	13	66	8
21	0,00		50 3	9	1,10	-4,6	0,0	19	5	1	7,0	7,0	9	0,0	-3,8	0,0	31,4	45,0	20,2	0,0	5	8	0,0	13	219	8
2.5			70 5	9	1,10	-4,5	0,0	19	5	1	7,0	7,0	25	0,0	3,3	0,0	31,4	45,0	20,2	0,0	4	7	0,0	13	66	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	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		
8	3,50		1 1	31	-1,2	0,3	-8,6	51	2	3	4,0	4,0	15	0,7	1,0	0,0	18,1	18,1	1,8	0,0	9	3	0,0	6	30	8		
15	3,30		30 3	35	-0,5	0,2	3,0	12	4	1	4,0	4,0	31	0,3	1,4	0,0	11,1	11,1	2,4	0,0	9	12	0,0	21	150	8		
2.5	1,00		30 5	35	-1,0	0,3	3,0	19	7	2	4,0	4,0	15	0,7	0,6	0,0	18,1	18,1	1,8	0,0	7	2	0,0	6	30	8		
8	4,20		1 1	19	-2,0	0,5	-0,5	27	10	4	4,0	4,0	19	0,3	1,3	0,0	17,3	17,3	1,8	0,0	9	3	0,0	6	30	8		
9	4,20		30 3	15	1,0	-0,3	0,5	24	5	2	4,0	4,0	9	-0,2	-1,3	0,0	11,1	11,1	2,4	0,0	8	12	0,0	21	292	8		
2.5	1,00		30 5	15	-2,0	0,4	0,5	25	10	4	4,0	4,0	15	-0,3	-1,5	0,0	17,3	17,3	1,8	0,0	10	3	0,0	6	30	8		
9	4,20		1 1	21	-1,7	0,0	0,0	26	9	4	4,0	4,0	17	0,0	1,2	0,0	17,3	17,3	1,8	0,0	7	3	0,0	6	30	8		
10	4,20		30 3	19	0,6	0,0	0,0	26	3	1	4,0	4,0	9	0,0	-1,1	0,0	11,1	11,1	2,4	0,0	6	10	0,0	21	292	8		
2.5	1,00		30 5	9	-1,8	0,0	0,0	26	9	4	4,0	4,0	9	0,0	-1,2	0,0	17,3	17,3	1,8	0,0	7	3	0,0	6	30	8		
10	4,20		1 1	21	-1,8	0,0	0,0	26	9	4	4,0	4,0	17	0,0	1,3	0,0	17,3	17,3	1,8	0,0	7	3	0,0	6	30	8		
11	4,20		30 3	9	0,6	0,0	0,0	26	3	1	4,0	4,0	9	0,0	-1,1	0,0	11,1	11,1	2,4	0,0	6	10	0,0	21	292	8		
2.5	1,00		30 5	9	-1,8	0,0	0,0	26	9	4	4,0	4,0	9	0,0	-1,2	0,0	17,3	17,3	1,8	0,0	7	3	0,0	6	30	8		
11	4,20		1 1	21	-1,8	0,0	0,0	26	9	4	4,0	4,0	17	0,0	1,2	0,0	17,3	17,3	1,8	0,0	7	3	0,0	6	30	8		
12	4,20		30 3	21	0,6	0,0	0,0	26	3	1	4,0	4,0	9	0,0	-1,1	0,0	11,1	11,1	2,4	0,0	6	10	0,0	21	292	8		
2.5	1,00		30 5	9	-1,8	0,0	0,0	26	9	4	4,0	4,0	9	0,0	-1,2	0,0	17,3	17,3	1,8	0,0	7	3	0,0	6	30	8		
12	4,20		1 1	19	-1,7	0,0	0,0	26	9	4	4,0	4,0	17	0,0	1,2	0,0	17,3	17,3	1,8	0,0	7	3	0,0	6	30	8		
13	4,20		30 3	15	0,6	0,0	0,0	26	3	1	4,0	4,0	9	0,0	-1,1	0,0	11,1	11,1	2,4	0,0	6	10	0,0	21	292	8		
2.5	1,00		30 5	15	-1,8	0,0	0,0	26	9	4	4,0	4,0	9	0,0	-1,2	0,0	17,3	17,3	1,8	0,0	7	3	0,0	6	30	8		
13	4,20		1 1	21	-1,9	0,0	0,0	26	9	4	4,0	4,0	19	0,0	1,4	0,0	17,3	17,3	1,8	0,0	8	3	0,0	6	30	8		
14	4,20		30 3	21	0,9	0,0	0,0	26	4	2	4,0	4,0	21	0,0	1,3	0,0	11,1	11,1	2,4	0,0	7	12	0,0	21	292	8		
2.5	1,00		30 5	9	-1,8	0,0	0,0	26	9	4	4,0	4,0	9	0,0	-1,2	0,0	17,3	17,3	1,8	0,0	7	3	0,0	6	30	8		
15	3,30		1 1	24	-2,5	0,0	0,0	26	13	5	4,0	4,0	18	0,0	1,6	0,0	17,3	17,3	1,8	0,0	9	4	0,0	6	30	8		
16	3,30		30 3	12	1,1	0,0	0,0	26	6	2	4,0	4,0	9	0,0	-1,7	0,0	11,1	11,1	2,4	0,0	9	15	0,0	21	292	8		
2.5	1,00		30 5	12	-2,6	0,0	0,0	26	13	6	4,0	4,0	8	-0,2	-1,5	0,0	17,3	17,3	1,8	0,0	10	3	0,0	6	30	8		
16	3,30		1 1	18	-2,4	0,0	0,0	26	12	5	4,0	4,0	17	0,0	1,6	0,0	17,3	17,3	1,8	0,0	9	4	0,0	6	30	8		
17	3,30		30 3	14	0,9	0,0	0,0	26	4	2	4,0	4,0	9	0,0	-1,6	0,0	11,1	11,1	2,4	0,0	8	14	0,0	21	292	8		
2.5	1,00		30 5	14	-2,5	0,0	0,0	26	12	5	4,0	4,0	9	0,0	-1,6	0,0	17,3	17,3	1,8	0,0	9	4	0,0	6	30	8		
17	3,30		1 1	18	-2,4	0,0	0,0	26	12	5	4,0	4,0	17	0,0	1,6	0,0	17,3	17,3	1,8	0,0	9	4	0,0	6	30	8		
18	3,30		30 3	18	0,9	0,0	0,0	26	4	2	4,0	4,0	10	0,0	-1,6	0,0	11,1	11,1	2,4	0,0	8	14	0,0	21	292	8		
2.5	1,00		30 5	14	-2,4	0,0	0,0	26	12	5	4,0	4,0	9	0,0	-1,6	0,0	17,3	17,3	1,8	0,0	9	4	0,0	6	30	8		
18	3,30		1 1	18	-2,4	0,0	0,0	26	12	5	4,0	4,0	17	0,0	1,6	0,0	17,3	17,3	1,8	0,0	9	4	0,0	6	30	8		
19	3,30		30 3	18	0,9	0,0	0,0	26	4	2	4,0	4,0	9	0,0	-1,5	0,0	11,1	11,1	2,4	0,0	8	14	0,0	21	292	8		
2.5	1,00		30 5	14	-2,4	0,0	0,0	26	12	5	4,0	4,0	9	0,0	-1,6	0,0	17,3	17,3	1,8	0,0	9	4	0,0	6	30	8		
19	3,30		1 1	24	-2,5	0,0	0,0	26	12	5	4,0	4,0	17	0,0	1,6	0,0	17,3	17,3	1,8	0,0	9	4	0,0	6	30	8		
20	3,30		30 3	24	0,9	0,0	0,0	26	4	2	4,0	4,0	17	0,0	1,6	0,0	11,1	11,1	2,4	0,0	9	14	0,0	21	292	8		
2.5	1,00		30 5	12	-2,4	0,0	0,0	26	12	5	4,0	4,0	9	0,0	-1,6	0,0	17,3	17,3	1,8	0,0	9	4	0,0	6	30	8		
20	3,30		1 1	18	-2,5	0,0	0,0	26	13	6	4,0	4,0	8	0,2	1,6	0,0	17,3	17,3	1,8	0,0	10	4	0,0	6	30	8		
21	3,30		30 3	18	1,1	0,0	0,0	26	6	2	4,0	4,0	17	0,0	1,7	0,0	11,1	11,1	2,4	0,0	9	15	0,0	21	292	8		
2.5	1,00		30 5	14	-2,5	0,0	0,0	26	12	5	4,0	4,0	10	0,0	-1,6	0,0	17,3	17,3	1,8	0,0	9	4	0,0	6	30	8		
14	3,50		1 1	25	1,0	0,2	15,1	18	14	2	4,0	4,0	37	-0,4	1,8	0,0	17,8	17,8	1,8	0,0	12	4	0,0	6	30	8		
21	3,30		30 3	25	-1,0	-0,2	15,1	13	14	2	4,0	4,0	37	-0,4	1,7	0,0	11,1	11,1	2,4	0,0	11	15	0,0	21	150	8		
2.5	1,00		30 5	25	-1,7	-0,3	15,1	8	18	2	4,0	4,0	25	0,3	-1,5	0,0	17,8	17,8	1,8	0,0	10	3	0,0	6	30	8		

C.D.S.

Fin. Ctg0	Final N/Nc	a t	Bas Alt	n c	Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ /d	sf% 100	sc% 100	Area cmq 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
8	3,50		4	1	31	9,6	-0,5	-3,1	11	6	7,1	5,9	5	0,7	9,3	0,0	34,9	37,3	4,2	0,0	26	14	0,0	12 22 8
8	4,20		30	3	19	-2,3	1,9	-4,1	5	4	6,6	6,4	0	0,0	0,0	0,0	24,5	39,2	6,2	0,0	0	0	0,0	19 0 8
2.5	0,02		60	5	19	-2,4	2,0	-4,0	6	4	7,0	6,0	5	0,7	9,3	0,0	34,9	37,3	4,2	0,0	26	14	0,0	12 22 8
9	0,00		4	1	19	3,8	-3,7	-8,3	10	7	7,1	5,9	19	1,7	2,2	0,0	35,6	38,1	4,2	0,0	10	4	0,0	12 60 8
9	4,20		30	3	7	-3,3	-0,3	-14,4	1	2	7,1	5,9	15	-1,7	0,5	0,0	24,5	39,2	6,2	0,0	6	7	0,0	19 242 8
2.5	0,04		60	5	19	-4,9	2,9	-6,5	10	7	7,3	5,8	19	1,7	2,2	0,0	35,6	38,1	4,2	0,0	10	4	0,0	12 88 8
10	0,00		4	1	19	2,8	-3,7	-7,5	10	6	7,0	6,1	17	1,7	1,4	0,0	35,5	37,9	4,2	0,0	8	4	0,0	12 60 8
10	4,20		30	3	15	-0,9	1,1	-7,4	1	2	7,0	6,0	9	-1,7	0,9	0,0	35,5	37,9	4,2	0,0	7	6	0,0	19 247 8
2.5	0,03		60	5	19	-2,9	2,9	-5,7	8	5	7,2	5,8	17	1,7	1,4	0,0	35,5	37,9	4,2	0,0	8	4	0,0	12 83 8
11	0,00		4	1	19	2,2	-3,7	-7,6	9	6	7,0	6,0	9	-1,7	1,1	0,0	35,5	37,9	4,2	0,0	7	4	0,0	12 60 8
11	4,20		30	3	15	-0,7	1,1	-7,3	1	2	7,0	6,0	9	-1,7	1,1	0,0	35,5	37,9	4,2	0,0	7	6	0,0	19 247 8
2.5	0,03		60	5	15	-2,6	2,9	-5,9	8	5	7,2	5,8	9	-1,7	1,1	0,0	35,5	37,9	4,2	0,0	7	4	0,0	12 83 8
12	0,00		4	1	9	2,6	3,7	-7,5	10	6	7,0	6,0	9	-1,7	1,4	0,0	35,4	37,9	4,2	0,0	8	4	0,0	12 60 8
12	4,20		30	3	21	-0,8	-1,1	-7,4	1	2	7,0	6,0	9	-1,7	1,4	0,0	35,4	37,9	4,2	0,0	8	6	0,0	19 247 8
2.5	0,03		60	5	9	-2,8	-2,9	-5,8	8	5	7,2	5,8	9	-1,7	1,4	0,0	35,4	37,9	4,2	0,0	8	4	0,0	12 83 8
13	0,00		4	1	9	2,8	3,6	-7,9	9	6	6,9	6,2	9	-1,6	1,5	0,0	35,5	37,9	4,2	0,0	8	4	0,0	12 60 8
13	4,20		30	3	21	-1,1	-1,0	-8,2	1	2	7,0	6,1	9	-1,6	1,5	0,0	35,5	37,9	4,2	0,0	8	6	0,0	19 247 8
2.5	0,04		60	5	9	-2,9	-2,8	-6,2	8	5	7,2	5,9	9	-1,6	1,5	0,0	35,5	37,9	4,2	0,0	8	4	0,0	12 83 8
14	3,50		4	1	37	13,3	0,5	-0,8	16	8	6,6	6,4	21	0,4	8,0	1,1	48,6	51,9	5,8	1,1	16	15	4,5	8 22 8
14	4,20		30	3	25	-7,1	-0,7	-6,0	8	5	6,9	6,1	0	0,0	0,0	0,0	26,0	41,7	6,6	0,0	0	0	0,0	10 0 8
1.39	0,02		60	5	9	-2,7	-1,9	-5,5	6	4	7,1	5,9	21	0,4	8,0	1,1	48,6	51,9	5,8	1,1	16	15	4,5	8 22 8
15	0,00		4	1	15	-3,8	3,8	-2,5	12	7	7,1	5,9	13	-2,0	-1,7	0,0	34,9	37,2	4,2	0,0	10	5	0,0	12 60 8
15	3,30		30	3	15	-1,4	1,4	-2,0	4	3	7,0	6,1	10	-2,1	-0,4	0,0	24,5	39,2	6,2	0,0	7	8	0,0	19 177 8
2.5	0,02		60	5	15	2,1	-2,0	-1,2	7	4	7,1	5,9	13	-2,0	-1,7	0,0	34,9	37,2	4,2	0,0	10	5	0,0	12 63 8
16	0,00		4	1	15	-4,7	5,5	-4,4	17	10	7,0	6,0	9	-3,2	-0,8	0,0	35,1	37,5	4,2	0,0	11	8	0,0	12 60 8
16	3,30		30	3	15	-1,6	1,7	-3,9	5	3	6,8	6,2	10	-3,2	-0,5	0,0	24,5	39,2	6,2	0,0	10	13	0,0	19 173 8
2.5	0,02		60	5	15	2,9	-3,9	-3,1	12	7	7,1	5,9	9	-3,2	-0,8	0,0	35,1	37,5	4,2	0,0	11	8	0,0	12 67 8
17	0,00		4	1	15	-3,4	5,4	-5,5	16	9	7,0	6,0	9	-3,1	0,0	0,0	38,7	62,1	9,8	0,0	8	8	0,0	12 60 8
17	3,30		30	3	15	-1,2	1,7	-4,9	4	3	6,4	6,6	9	-3,1	0,0	0,0	24,5	39,2	6,2	0,0	8	12	0,0	19 173 8
2.5	0,03		60	5	15	2,0	-3,9	-4,1	11	6	7,1	6,0	9	-3,1	0,0	0,0	38,7	62,1	9,8	0,0	8	8	0,0	12 67 8
18	0,00		4	1	14	-2,4	5,5	-5,6	15	9	7,0	6,0	10	-3,1	0,4	0,0	35,3	37,7	4,2	0,0	9	8	0,0	12 60 8
18	3,30		30	3	14	-0,8	1,7	-5,0	4	3	6,4	6,6	9	-3,1	0,4	0,0	24,5	39,2	6,2	0,0	9	12	0,0	19 173 8
2.5	0,03		60	5	14	1,5	-3,9	-4,2	11	6	7,1	6,0	10	-3,1	0,4	0,0	35,3	37,7	4,2	0,0	9	8	0,0	12 67 8
19	0,00		4	1	21	-3,0	-5,4	-5,5	15	9	7,0	6,0	12	-3,1	0,6	0,0	35,3	37,7	4,2	0,0	10	8	0,0	12 60 8
19	3,30		30	3	21	-1,1	-1,7	-5,0	4	3	6,4	6,6	9	-3,1	0,8	0,0	24,5	39,2	6,2	0,0	10	12	0,0	19 173 8
2.5	0,03		60	5	21	1,8	3,9	-4,2	11	6	7,1	6,0	12	-3,1	0,6	0,0	35,3	37,7	4,2	0,0	10	8	0,0	12 67 8
20	0,00		4	1	21	-4,3	-5,5	-5,0	17	10	7,0	6,1	17	3,2	-0,2	0,0	35,3	37,7	4,2	0,0	9	8	0,0	12 60 8
20	3,30		30	3	21	-1,6	-1,7	-4,4	4	3	6,6	6,4	17	3,2	-0,2	0,0	24,5	39,2	6,2	0,0	9	13	0,0	19 172 8
2.5	0,02		60	5	21	2,4	4,0	-3,6	12	7	7,0	6,0	17	3,2	-0,2	0,0	35,3	37,7	4,2	0,0	9	8	0,0	12 68 8
21	0,00		4	1	21	-4,3	-3,9	-3,9	13	8	7,0	6,0	21	2,0	-2,1	0,0	35,0	37,3	4,2	0,0	11	5	0,0	12 60 8
21	3,30		30	3	21	-1,8	-1,5	-3,4	4	3	6,8	6,2	14	-2,1	-1,1	0,0	24,5	39,2	6,2	0,0	8	8	0,0	19 173 8
2.5	0,02		60	5	21	2,0	2,1	-2,6	6	4	7,1	6,0	21	2,0	-2,1	0,0	35,0	37,3	4,2	0,0	11	5	0,0	12 67 8
8	0,00		4	1	31	-9,7	1,7	-5,3	13	8	6,5	6,5	31	-0,7	-3,4	0,0	35,0	37,4	4,2	0,0	10	5	0,0	12 60 8
8	3,50		30	3	15	-0,8	1,6	-3,6	4	2	6,3	6,7	31	-0,7	-3,4	0,0	35,0	37,4	4,2	0,0	10	8	0,0	19 185 8
2.5	0,02		60	5	31	9,7	-0,4	-3,8	11	5	7,0	6,0	31	-0,7	-3,4	0,0	35,0	37,4	4,2	0,0	10	5	0,0	12 72 8
14	0,00		4	1	37	-12,1	-1,5	-2,4	17	9	5,8	7,2	37	0,6	-5,2	0,0	35,5	37,9	4,2	0,0	15	8	0,0	12 60 8
14	3,50		30	3	21	-0,8	-1,5	-2,2	4	2	5,9	7,1	25	-0,5	5,0	0,0	35,5	37,9	4,2	0,0	14	12	0,0	19 190 8
2.5	0,03		60	5	37	12,1	0,3	-1,0	15	7	6,8	6,2	37	0,6	-5,2	0,0	35,5	37,9	4,2	0,0	15	8	0,0	12 66 8

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

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
101	2	0	Permanente	0,60	1,30	110,8	96,9	64,6	11,5
		1	Media Durata	0,80	1,30	147,7	129,2	86,2	15,4
		2	Media Durata	0,80	1,30	147,7	129,2	86,2	15,4
		3	Media Durata	0,80	1,30	147,7	129,2	86,2	15,4
		4	Media Durata	0,80	1,30	147,7	129,2	86,2	15,4
		5	Media Durata	0,80	1,30	147,7	129,2	86,2	15,4
		6	Media Durata	0,80	1,30	147,7	129,2	86,2	15,4
		7	Media Durata	0,80	1,30	147,7	129,2	86,2	15,4
		8	Media Durata	0,80	1,30	147,7	129,2	86,2	15,4
		9	Istantaneo	1,10	1,30	203,1	177,7	118,5	21,2
		10	Istantaneo	1,10	1,30	203,1	177,7	118,5	21,2
		11	Istantaneo	1,10	1,30	203,1	177,7	118,5	21,2
		12	Istantaneo	1,10	1,30	203,1	177,7	118,5	21,2
		13	Istantaneo	1,10	1,30	203,1	177,7	118,5	21,2
		14	Istantaneo	1,10	1,30	203,1	177,7	118,5	21,2
		15	Istantaneo	1,10	1,30	203,1	177,7	118,5	21,2
		16	Istantaneo	1,10	1,30	203,1	177,7	118,5	21,2
		17	Istantaneo	1,10	1,30	203,1	177,7	118,5	21,2
		18	Istantaneo	1,10	1,30	203,1	177,7	118,5	21,2

Studio Tecnico Costanzo

SOFTWARE: C.D.S. - Full Light - Rel.2013 - Lic. Nro: 32937

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

Mat. N.ro	Clas Serv	Comb N.ro	Classe durata di riferimento	Kmod	Gamma	fmd kg/cm ²	fcd kg/cm ²	ftd kg/cm ²	fvd kg/cm ²
		19	Istantaneo	1,10	1,30	203,1	177,7	118,5	21,2
		20	Istantaneo	1,10	1,30	203,1	177,7	118,5	21,2
		21	Istantaneo	1,10	1,30	203,1	177,7	118,5	21,2
		22	Istantaneo	1,10	1,30	203,1	177,7	118,5	21,2
		23	Istantaneo	1,10	1,30	203,1	177,7	118,5	21,2
		24	Istantaneo	1,10	1,30	203,1	177,7	118,5	21,2
		25	Istantaneo	1,10	1,30	203,1	177,7	118,5	21,2
		26	Istantaneo	1,10	1,30	203,1	177,7	118,5	21,2
		27	Istantaneo	1,10	1,30	203,1	177,7	118,5	21,2
		28	Istantaneo	1,10	1,30	203,1	177,7	118,5	21,2
		29	Istantaneo	1,10	1,30	203,1	177,7	118,5	21,2
		30	Istantaneo	1,10	1,30	203,1	177,7	118,5	21,2
		31	Istantaneo	1,10	1,30	203,1	177,7	118,5	21,2
		32	Istantaneo	1,10	1,30	203,1	177,7	118,5	21,2
		33	Istantaneo	1,10	1,30	203,1	177,7	118,5	21,2
		34	Istantaneo	1,10	1,30	203,1	177,7	118,5	21,2
		35	Istantaneo	1,10	1,30	203,1	177,7	118,5	21,2
		36	Istantaneo	1,10	1,30	203,1	177,7	118,5	21,2
		37	Istantaneo	1,10	1,30	203,1	177,7	118,5	21,2
		38	Istantaneo	1,10	1,30	203,1	177,7	118,5	21,2
		39	Istantaneo	1,10	1,30	203,1	177,7	118,5	21,2
		40	Istantaneo	1,10	1,30	203,1	177,7	118,5	21,2

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 (kg/cmq)	τx	τy	τMt	Rapp. Fless	Rapp. Taglio	
Sez.N. 936	legno	22	3,00		15	-2992	0	158	288	-690	37	3	0	5	0	1	1	0,02	0,12	
		qn=	-841		15	-2902	-613	-41	288	-1082	37	3	7	1	0	2	1	0,04	0,14	
Asta: 48		15	3,30		15	-2818	-1425	-226	288	-1446	37	3	17	7	0	2	1	0,11	0,17	
Instab.:l=		133,4	β*=		93,4	-5197	-2158	-68	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,16	Ry=	0,13	Wmax/rel/lim=	2,08	0,03	6,67 mm
Sez.N. 936	legno	8	4,20		2	-7056	-2181	-3	0	2420	0	7	26	0	0	4	0	0,18	0,24	
		qn=	-848		2	-6805	181	-3	0	747	0	7	2	0	0	1	0	0,02	0,07	
Asta: 49		1	4,65		2	-6545	0	-2	0	-982	0	7	0	0	0	1	0	0,00	0,10	
Instab.:l=		303,4	β*=		212,3	-7056	-2181	-3	KcC=	0,91	KcM=	1,00	Rx=	0,24	Ry=	0,18	Wmax/rel/lim=	3,64	0,12	15,17 mm
Sez.N. 936	legno	9	4,20		2	-996	-10071	0	0	6639	0	1	121	0	0	10	0	0,82	0,65	
		qn=	-1654		2	-506	-2601	0	0	3374	0	1	31	0	0	5	0	0,21	0,33	
Asta: 50		2	4,65		0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0,00	0,00	
Instab.:l=		303,4	β*=		212,3	-996	-10071	0	KcC=	0,91	KcM=	1,00	Rx=	0,83	Ry=	0,58	Wmax/rel/lim=	14,52	12,93	30,34 mm
Sez.N. 936	legno	10	4,20		2	-14685	-3839	0	0	4585	0	15	46	0	0	7	0	0,32	0,45	
		qn=	-1654		2	-14195	565	0	0	1320	0	14	7	0	0	2	0	0,06	0,13	
Asta: 51		3	4,65		2	-13689	0	0	0	-2053	0	14	0	0	0	3	0	0,01	0,20	
Instab.:l=		303,4	β*=		212,3	-14685	-3839	0	KcC=	0,91	KcM=	1,00	Rx=	0,44	Ry=	0,34	Wmax/rel/lim=	4,38	0,17	15,17 mm
Sez.N. 936	legno	11	4,20		2	-14666	-3850	0	0	4589	0	15	46	0	0	7	0	0,33	0,45	
		qn=	-1654		2	-14176	560	0	0	1324	0	14	7	0	0	2	0	0,06	0,13	
Asta: 52		4	4,65		2	-13670	0	0	0	-2051	0	14	0	0	0	3	0	0,01	0,20	
Instab.:l=		303,4	β*=		212,3	-14666	-3850	0	KcC=	0,91	KcM=	1,00	Rx=	0,44	Ry=	0,34	Wmax/rel/lim=	4,32	0,17	15,17 mm
Sez.N. 936	legno	12	4,20		2	-14650	-3860	0	0	4593	0	15	46	0	0	7	0	0,33	0,45	
		qn=	-1654		2	-14160	556	0	0	1327	0	14	7	0	0	2	0	0,06	0,13	
Asta: 53		5	4,65		2	-13654	0	0	0	-2048	0	14	0	0	0	3	0	0,01	0,20	
Instab.:l=		303,4	β*=		212,3	-14650	-3860	0	KcC=	0,91	KcM=	1,00	Rx=	0,44	Ry=	0,34	Wmax/rel/lim=	4,35	0,17	15,17 mm
Sez.N. 936	legno	13	4,20		2	-14610	-3875	2	1	4597	0	15	47	0	0	7	0	0,33	0,45	
		qn=	-1654		2	-14121	547	0	1	1332	0	14	7	0	0	2	0	0,06	0,13	
Asta: 54		6	4,65		2	-13615	0	-2	1	-2042	0	14	0	0	0	3	0	0,01	0,20	
Instab.:l=		303,4	β*=		212,3	-14610	-3875	2	KcC=	0,91	KcM=	1,00	Rx=	0,44	Ry=	0,35	Wmax/rel/lim=	4,50	0,16	15,17 mm
Sez.N. 936	legno	14	4,20		2	-7184	-2123	-6	-4	2401	1	7	25	0	0	4	0	0,18	0,24	
		qn=	-848		2	-6933	211	-1	-4	728	1	7	3	0	0	1	0	0,02	0,07	
Asta: 55		7	4,65		2	-6673	0	5	-4	-1001	1	7	0	0	0	2	0	0,00	0,10	
Instab.:l=		303,4	β*=		212,3	-7184	-2123	-6	KcC=	0,91	KcM=	1,00	Rx=	0,23	Ry=	0,18	Wmax/rel/lim=	3,49	0,10	15,17 mm
Sez.N. 936	legno	16	3,30		35	2864	-2485	-64	-51	2629	3	3	30	2	0	4	0	0,18	0,19	
		qn=	-1509		31	-2547	117	6	43	-2939	-4	3	1	0	0	4	0	0,01	0,22	
Asta: 56		9	4,20		4	1096	-2728	61	-54	-3575	2	1	33	2	0	5	0	0,24	0,36	
Instab.:l=		217,7	β*=		152,4	1096	-2728	61	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,24	Ry=	0,18	Wmax/rel/lim=	1,76	0,15	10,88 mm
Sez.N. 936	legno	17	3,30		35	1188	-2620	-59	-49	2848	2	1	31	2	0	4	0	0,17	0,21	
		qn=	-1509		31	-3758	250	3	48	-2259	-2	4	3	0	0	3	0	0,02	0,17	
Asta: 57		10	4,20		4	-1136	-1648	20	-17	-2793	1	1	20	1	0	4	0	0,14	0,28	
Instab.:l=		217,7	β*=		152,4	-3289	-2911	-52	KcC=	0,96	KcM=	1,00	Rx=	0,20	Ry=	0,15	Wmax/rel/lim=	1,54	0,05	10,88 mm
Sez.N. 936	legno	18	3,30		35	1135	-2418	-58	-48	2681	2	1	29	2	0	4	0	0,16	0,20	
		qn=	-1509		31	-3665	239	3	48	-2070	-2	4	3	0	0	3	0	0,01	0,15	
Asta: 58		11	4,20		4	-1069	-1622	-1	0	-2766	0	1	19	0	0	4	0	0,13	0,27	

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.:=	217,7	β*:=	152,4		-3196	-2708	-52	KcC=	0,96	KcM=	1,00	Rx=	0,18	Ry=	0,14	Wmax/rel/lim=	1,43	0,05	10,88 mm
Sez.N. 936	19	3,30	25		1284	-2586	58	48	2820	-2	1	31	2	0	4	0	0,17	0,21	
legno	qn=	-1510	37		-3750	246	-2	-47	-2189	1	4	3	0	0	3	0	0,02	0,16	
Asta: 59	12	4,20	4		-1024	-1598	-19	17	-2742	-2	1	19	1	0	4	0	0,13	0,27	
Instab.:=	217,7	β*:=	152,4		-3281	-2838	51	KcC=	0,96	KcM=	1,00	Rx=	0,19	Ry=	0,14	Wmax/rel/lim=	1,52	0,05	10,88 mm
Sez.N. 936	20	3,30	25		2395	-2732	63	52	2937	-2	2	33	2	0	4	0	0,19	0,21	
legno	qn=	-1509	37		-2817	267	-4	-44	-2495	3	3	3	0	0	4	0	0,02	0,18	
Asta: 60	13	4,20	4		396	-1659	-61	54	-2806	-2	0	20	2	0	4	0	0,15	0,28	
Instab.:=	217,7	β*:=	152,4		-2348	-3161	45	KcC=	0,96	KcM=	1,00	Rx=	0,21	Ry=	0,15	Wmax/rel/lim=	1,77	0,06	10,88 mm
Sez.N. 936	23	3,00	35		6705	0	-39	-71	1547	-9	7	0	1	0	2	0	0,06	0,13	
legno	qn=	-1640	31		-4025	-932	-9	64	-1725	8	4	11	0	0	3	0	0,06	0,14	
Asta: 61	16	3,30	2		3023	-1207	4	-5	-2353	-1	3	14	0	0	4	0	0,13	0,23	
Instab.:=	133,4	β*:=	93,4		-3863	-2265	-51	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,16	Ry=	0,12	Wmax/rel/lim=	1,70	0,03	6,67 mm
Sez.N. 936	24	3,00	35		6188	0	-35	-63	1428	-8	6	0	1	0	2	0	0,06	0,12	
legno	qn=	-1640	31		-3776	-892	-9	60	-1667	8	4	11	0	0	3	0	0,05	0,13	
Asta: 62	17	3,30	2		2766	-1286	1	-2	-2412	0	3	15	0	0	4	0	0,14	0,24	
Instab.:=	133,4	β*:=	93,4		-3614	-2188	-47	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,15	Ry=	0,12	Wmax/rel/lim=	1,40	0,03	6,67 mm
Sez.N. 936	25	3,00	35		5804	0	-34	-62	1339	-8	6	0	1	0	2	0	0,05	0,11	
legno	qn=	-1640	31		-3340	-822	-9	62	-1567	8	3	10	0	0	2	0	0,05	0,13	
Asta: 63	18	3,30	2		2831	-1266	0	0	-2397	0	3	15	0	0	4	0	0,14	0,23	
Instab.:=	133,4	β*:=	93,4		-3178	-2054	-48	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,14	Ry=	0,11	Wmax/rel/lim=	1,32	0,03	6,67 mm
Sez.N. 936	26	3,00	25		6146	0	34	61	1418	8	6	0	1	0	2	0	0,06	0,11	
legno	qn=	-1640	37		-3622	-868	8	-59	-1632	-7	4	10	0	0	2	0	0,05	0,13	
Asta: 64	19	3,30	2		2902	-1245	-1	1	-2381	0	3	15	0	0	4	0	0,13	0,23	
Instab.:=	133,4	β*:=	93,4		-3461	-2141	46	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,15	Ry=	0,11	Wmax/rel/lim=	1,42	0,03	6,67 mm
Sez.N. 936	27	3,00	25		6664	0	37	67	1538	8	7	0	1	0	2	0	0,06	0,12	
legno	qn=	-1640	37		-4090	-942	9	-60	-1740	-8	4	11	0	0	3	0	0,06	0,14	
Asta: 65	20	3,30	2		2969	-1224	-3	4	-2366	1	3	15	0	0	4	0	0,13	0,23	
Instab.:=	133,4	β*:=	93,4		-3928	-2285	47	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,16	Ry=	0,12	Wmax/rel/lim=	1,71	0,03	6,67 mm
Sez.N. 936	28	3,00	9		3488	0	145	263	805	33	3	0	4	0	1	1	0,05	0,12	
legno	qn=	-841	21		-2725	-585	41	-287	-1042	-36	3	7	1	0	2	1	0,04	0,14	
Asta: 66	21	3,30	21		-2641	-1371	225	-287	-1406	-36	3	16	7	0	2	1	0,10	0,17	
Instab.:=	133,4	β*:=	93,4		-5407	-2223	68	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,17	Ry=	0,13	Wmax/rel/lim=	2,08	0,02	6,67 mm
Sez.N. 936	15	3,30	5		3091	-693	-49	-42	1384	8	3	8	1	0	2	0	0,10	0,15	
legno	qn=	-774	8		-6595	260	4	58	-897	-4	7	3	0	0	1	0	0,02	0,10	
Asta: 67	8	4,20	8		-6164	-1298	-63	58	-1904	-4	6	16	2	0	3	0	0,12	0,20	
Instab.:=	217,7	β*:=	152,4		-6164	-1298	-63	KcC=	0,96	KcM=	1,00	Rx=	0,16	Ry=	0,14	Wmax/rel/lim=	2,21	0,06	10,88 mm
Sez.N. 936	21	3,30	25		7649	-1635	62	54	1438	-1	8	20	2	0	2	0	0,17	0,11	
legno	qn=	-774	8		-5696	214	-1	-68	-819	5	6	3	0	0	1	0	0,02	0,10	
Asta: 68	14	4,20	8		-5264	-1260	77	-68	-1826	5	5	15	2	0	3	0	0,11	0,19	
Instab.:=	217,7	β*:=	152,4		7649	-1635	62	KcC=	1,00	KcM=	1,00	Rx=	0,17	Ry=	0,14	Wmax/rel/lim=	2,15	0,05	10,88 mm

STAMPA VERIFICHE S.L.E. FONDAZIONE																					
			FESSURAZIONE									FRECCHE		TENSIONI							
Filo In fi	Quota In Fi	Tra tto	Combi Caric	Fessu. lim	mm cal	dist mm	Con cio	bin	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)	Frecce mm limite calc	Com bin	Combinaz Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co nc	Comb	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)
8	0,00		Rara											Rara cls	150,0	14,5	2	5	-3,0	0,0	0,0
15	0,00		Freq	0,4	0,000	0	2	3	-2,2	0,0	0,0			Rara fer	3600	584	2	5	-3,0	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	2	1	-1,6	0,0	0,0			Perm cls	112,0	7,8	2	1	-1,6	0,0	0,0
8	0,00		Rara											Rara cls	150,0	17,5	2	5	-3,6	0,0	0,0
9	0,00		Freq	0,4	0,000	0	2	3	-2,7	0,0	0,0			Rara fer	3600	705	2	5	-3,6	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	2	1	-2,2	0,0	0,0			Perm cls	112,0	10,9	2	1	-2,2	0,0	0,0
9	0,00		Rara											Rara cls	150,0	15,9	1	8	3,2	0,0	0,0
10	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	4	2,4	0,0	0,0			Rara fer	3600	640	1	8	3,2	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	1,8	0,0	0,0			Perm cls	112,0	9,0	1	1	1,8	0,0	0,0
10	0,00		Rara											Rara cls	150,0	11,7	1	7	2,4	0,0	0,0
11	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	4	1,8	0,0	0,0			Rara fer	3600	471	1	7	2,4	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	1,7	0,0	0,0			Perm cls	112,0	8,6	5	1	1,7	0,0	0,0
11	0,00		Rara											Rara cls	150,0	11,6	5	7	2,3	0,0	0,0
12	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	1	1,8	0,0	0,0			Rara fer	3600	464	5	7	2,3	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	1,8	0,0	0,0			Perm cls	112,0	8,7	1	1	1,8	0,0	0,0
12	0,00		Rara											Rara cls	150,0	15,5	5	8	3,2	0,0	0,0
13	0,00		Freq	0,4	0,000	0	5	4	2,3	0,0	0,0			Rara fer	3600	624	5	8	3,2	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	1,8	0,0	0,0			Perm cls	112,0	8,7	5	1	1,8	0,0	0,0
13	0,00		Rara											Rara cls	150,0	17,3	4	5	-3,5	0,0	0,0
14	0,00		Freq	0,4	0,000	0	4	3	-2,7	0,0	0,0			Rara fer	3600	697	4	5	-3,5	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	3	1	-2,2	0,0	0,0			Perm cls	112,0	10,8	3	1	-2,2	0,0	0,0
14	0,00		Rara											Rara cls	150,0	14,1	3	5	-2,9	0,0	0,0
21	0,00		Freq	0,4	0,000	0	3	3	-2,1	0,0	0,0			Rara fer	3600	568	3	5	-2,9	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	3	1	-1,5	0,0	0,0			Perm cls	112,0	7,4	3	1	-1,5	0,0	0,0
9	0,00		Rara											Rara cls	150,0	8,9	1	7	1,8	0,0	0,0
16	0,00		Freq	0,4	0,000	0	1	1	1,3	0,0	0,0			Rara fer	3600	355	1	7	1,8	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	1,2	0,0	0,0			Perm cls	112,0	6,0	1	1	1,2	0,0	0,0

STAMPA VERIFICHE S.L.E. FONDAZIONE																				
			FESSURAZIONE								FRECCHE		TENSIONI							
Filo In fi	Quota In Fi	Tra tto	Combi Caric	Fessu. mm lim cal	dist mm	Con cio	Com bin	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)	Frecce mm limite calc	Com bin	Combinaz Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co nc	Comb	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)
10 17	0,00 0,00		Rara Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	1 1	4 1	0,8 0,7	0,0 0,0			Rara cls Rara fer Perm cls	150,0 3600 112,0	4,8 193 3,4	1 1 1	7 7 1	1,0 1,0 0,7	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0
11 18	0,00 0,00		Rara Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	1 1	4 1	0,8 0,7	0,0 0,0			Rara cls Rara fer Perm cls	150,0 3600 112,0	4,9 195 3,4	1 1 1	7 7 1	1,0 1,0 0,7	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0
12 19	0,00 0,00		Rara Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	1 1	4 1	0,8 0,7	0,0 0,0			Rara cls Rara fer Perm cls	150,0 3600 112,0	5,0 201 3,5	1 1 1	7 7 1	1,0 1,0 0,7	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0
13 20	0,00 0,00		Rara Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	5 5	4 1	0,8 0,6	0,0 0,0			Rara cls Rara fer Perm cls	150,0 3600 112,0	5,6 223 2,9	5 5 1	8 8 1	1,1 1,1 0,6	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0
15 16	0,00 0,00		Rara Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	2 5	3 1	-1,3 0,8	0,0 0,0			Rara cls Rara fer Perm cls	150,0 3600 112,0	11,1 447 3,7	2 2 5	5 5 1	-2,3 -2,3 0,8	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0
16 17	0,00 0,00		Rara Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	1 3	4 1	1,4 -1,1	0,0 0,0			Rara cls Rara fer Perm cls	150,0 3600 112,0	10,7 428 5,4	1 1 3	8 8 1	2,2 2,2 -1,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0
17 18	0,00 0,00		Rara Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	5 5	1 1	1,4 1,3	0,0 0,0			Rara cls Rara fer Perm cls	150,0 3600 112,0	8,4 336 6,5	1 1 5	8 8 1	1,7 1,7 1,3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0
18 19	0,00 0,00		Rara Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	1 1	1 1	1,4 1,3	0,0 0,0			Rara cls Rara fer Perm cls	150,0 3600 112,0	8,4 336 6,5	5 5 1	8 8 1	1,7 1,7 1,3	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0
19 20	0,00 0,00		Rara Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	5 3	4 1	1,5 -1,1	0,0 0,0			Rara cls Rara fer Perm cls	150,0 3600 112,0	11,4 459 5,4	5 5 3	8 8 1	2,3 2,3 -1,1	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0
20 21	0,00 0,00		Rara Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	4 1	3 1	-1,3 0,9	0,0 0,0			Rara cls Rara fer Perm cls	150,0 3600 112,0	11,3 452 4,3	4 4 1	5 5 1	-2,3 -2,3 0,9	0,0 0,0 0,0	0,0 0,0 0,0

STAMPA VERIFICHE S.L.E. ELEVAZIONE																				
			FESSURAZIONE								FRECCHE		TENSIONI							
Filo In fi	Quota In Fi	Tra tto	Combi Caric	Fessu. mm lim cal	dist mm	Con cio	Com bin	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)	Frecce mm limite calc	Com bin	Combinaz Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co nc	Comb	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)
8 15	3,50 3,30		Rara Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	1 1	4 1	-0,4 -0,2	0,1 0,0	-0,8 -2,8		Rara cls Rara fer Perm cls	150,0 3600 112,0	21,2 636 8,4	1 1 1	8 8 1	-0,6 -0,6 -0,2	0,2 0,2 0,0	0,4 0,4 -2,8
8 9	4,20 4,20		Rara Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	5 5	4 1	-0,6 -0,3	0,0 0,0	0,2 0,0		Rara cls Rara fer Perm cls	150,0 3600 112,0	34,8 1032 12,2	5 5 1	8 8 1	-0,9 -0,9 -0,3	0,0 0,0 0,0	0,4 0,4 0,0
9 10	4,20 4,20		Rara Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	1 5	3 1	-0,5 -0,2	0,0 0,0	-0,5 0,0		Rara cls Rara fer Perm cls	150,0 3600 112,0	25,8 746 9,1	1 5 5	5 8 1	-0,7 -0,6 -0,2	0,0 0,0 0,0	-0,9 0,9 0,0
10 11	4,20 4,20		Rara Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	1 5	3 1	-0,3 -0,2	0,0 0,0	-0,6 0,0		Rara cls Rara fer Perm cls	150,0 3600 112,0	15,9 502 8,9	1 1 5	5 8 1	-0,4 -0,3 -0,2	0,0 0,0 0,0	-1,2 1,2 0,0
11 12	4,20 4,20		Rara Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	5 5	3 1	-0,3 -0,2	0,0 0,0	-0,6 0,0		Rara cls Rara fer Perm cls	150,0 3600 112,0	16,1 491 8,8	5 1 5	5 8 1	-0,4 -0,3 -0,2	0,0 0,0 0,0	-1,2 1,2 0,0
12 13	4,20 4,20		Rara Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	5 5	3 1	-0,5 -0,3	0,0 0,0	-0,5 0,0		Rara cls Rara fer Perm cls	150,0 3600 112,0	27,0 716 10,0	5 1 5	5 8 1	-0,7 -0,6 -0,3	0,0 0,0 0,0	-0,9 0,9 0,0
13 14	4,20 4,20		Rara Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	1 1	4 1	-0,7 -0,3	0,0 0,0	0,2 0,0		Rara cls Rara fer Perm cls	150,0 3600 112,0	35,4 1048 12,8	1 1 1	8 8 1	-1,0 -1,0 -0,3	0,0 0,0 0,0	0,4 0,4 0,0
15 16	3,30 3,30		Rara Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	5 5	4 1	-0,8 -0,4	0,1 0,0	0,6 0,0		Rara cls Rara fer Perm cls	150,0 3600 112,0	47,5 1511 14,0	5 5 1	8 8 1	-1,3 -1,3 -0,4	0,2 0,2 0,0	1,2 1,2 0,0
16 17	3,30 3,30		Rara Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	5 5	4 1	-0,5 -0,3	0,0 0,0	1,2 0,0		Rara cls Rara fer Perm cls	150,0 3600 112,0	32,3 1105 10,2	1 1 5	5 8 1	-0,8 -0,8 -0,3	0,0 0,1 0,0	-2,4 2,4 0,0
17 18	3,30 3,30		Rara Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	1 1	3 1	-0,4 -0,2	0,0 0,0	-1,5 0,0		Rara cls Rara fer Perm cls	150,0 3600 112,0	18,5 755 9,1	1 1 1	5 8 1	-0,5 -0,4 -0,2	0,0 0,0 0,0	-2,9 2,9 0,0
18 19	3,30 3,30		Rara Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	5 5	3 1	-0,4 -0,2	0,0 0,0	-1,5 0,0		Rara cls Rara fer Perm cls	150,0 3600 112,0	18,2 763 9,0	5 1 5	5 8 1	-0,5 -0,4 -0,2	0,0 0,0 0,0	-2,9 2,9 0,0
19 20	3,30 3,30		Rara Freq Perm	0,4 0,3	0,000 0,000	0 0	1 1	4 1	-0,5 -0,3	0,0 0,0	1,2 0,0		Rara cls Rara fer Perm cls	150,0 3600 112,0	31,9 1115 10,4	5 1 1	5 8 1	-0,8 -0,8 -0,3	0,0 0,1 0,0	-2,4 2,4 0,0

STAMPA VERIFICHE S.L.E. ELEVAZIONE																				
			FESSURAZIONE								FRECCHE		TENSIONI							
Filo In fi	Quota In Fi	Tra tto	Combi Caric	Fessu. mm lim cal	dist mm	Con cio	Com bin	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)	Frecce mm limite calc	Com bin	Combinaz Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co nc	Comb	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)
20	3,30		Rara										Rara cls	150,0	47,5	1	8	-1,3	0,2	1,2
21	3,30		Freq	0,4	0,000	0	1	4	-0,8	0,1	0,6		Rara fer	3600	1511	1	8	-1,3	0,2	1,2
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,4	0,0	0,0		Perm cls	112,0	13,9	1	1	-0,4	0,0	0,0
14	3,50		Rara										Rara cls	150,0	18,1	1	8	-0,5	-0,2	1,6
21	3,30		Freq	0,4	0,000	0	1	4	-0,3	-0,1	0,3		Rara fer	3600	720	1	8	-0,5	-0,2	1,6
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,2	-0,1	-1,7		Perm cls	112,0	6,9	1	1	-0,2	-0,1	-1,7

STAMPA VERIFICHE S.L.E. PILASTRI																				
			FESSURAZIONE								FRECCHE		TENSIONI							
Filo In fi	Quota In Fi	Tra tto	Combi Caric	Fessu. lim cal	dist mm	Con cio	Com bin	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)	Frecce limite calc	mm bin	Combinaz Carico	σ lim. Kg/cm ²	σ cal. Kg/cm ²	Co nc	Comb	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)
8	3,50		Rara										Rara cls	150,0	39,0	5	5	2,8	0,7	-5,2
8	4,20		Freq	0,4	0,000	0	5	3	1,6	0,4	-3,9		Rara fer	3600	480	5	5	2,8	0,7	-5,2
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	0,5	0,1	-3,2		Perm cls	112,0	5,7	5	1	0,5	0,1	-3,2
9	0,00		Rara										Rara cls	150,0	62,7	1	8	-4,9	-1,1	-8,9
9	4,20		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-4,1	-0,1	-7,5		Rara fer	3600	802	1	8	-4,9	-1,1	-8,9
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-3,8	-0,1	-7,1		Perm cls	112,0	32,8	1	1	-3,8	-0,1	-7,1
10	0,00		Rara										Rara cls	150,0	29,1	1	8	-2,4	-0,5	-7,6
10	4,20		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-1,9	0,0	-6,4		Rara fer	3600	261	1	8	-2,4	-0,5	-7,6
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-1,8	0,0	-6,1		Perm cls	112,0	15,0	1	1	-1,8	0,0	-6,1
11	0,00		Rara										Rara cls	150,0	20,8	1	7	-2,6	0,0	-8,2
11	4,20		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-1,9	0,0	-6,4		Rara fer	3600	188	1	7	-2,6	0,0	-8,2
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-1,8	0,0	-6,1		Perm cls	112,0	14,9	1	1	-1,8	0,0	-6,1
12	0,00		Rara										Rara cls	150,0	28,8	1	8	-2,4	0,5	-7,6
12	4,20		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-2,0	0,0	-6,4		Rara fer	3600	259	1	8	-2,4	0,5	-7,6
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-1,8	0,0	-6,1		Perm cls	112,0	15,2	1	1	-1,8	0,0	-6,1
13	0,00		Rara										Rara cls	150,0	37,8	1	8	-2,2	1,1	-8,3
13	4,20		Freq	0,4	0,000	0	1	4	-1,7	0,6	-6,8		Rara fer	3600	342	1	8	-2,2	1,1	-8,3
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-1,6	0,1	-6,7		Perm cls	112,0	14,4	1	1	-1,6	0,1	-6,7
14	3,50		Rara										Rara cls	150,0	31,0	5	5	2,2	-0,7	-5,4
14	4,20		Freq	0,4	0,000	0	5	3	1,1	-0,4	-4,1		Rara fer	3600	335	1	8	-1,5	0,7	-2,5
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,7	-0,1	-3,2		Perm cls	112,0	6,3	1	1	-0,7	-0,1	-3,2
15	0,00		Rara										Rara cls	150,0	65,1	5	8	-2,3	2,2	-4,2
15	3,30		Freq	0,4	0,000	0	5	4	-1,7	1,2	-3,8		Rara fer	3600	987	5	8	-2,3	2,2	-4,2
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-1,3	0,1	-4,0		Perm cls	112,0	13,3	5	1	-1,3	0,1	-4,0
16	0,00		Rara										Rara cls	150,0	58,1	5	8	-1,9	2,1	-5,9
16	3,30		Freq	0,4	0,000	0	5	4	-1,4	1,2	-5,0		Rara fer	3600	818	5	8	-1,9	2,1	-5,9
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	1,2	-0,1	-3,5		Perm cls	112,0	12,6	1	1	1,2	-0,1	-3,5
17	0,00		Rara										Rara cls	150,0	27,1	5	8	-1,1	1,0	-7,0
17	3,30		Freq	0,4	0,000	0	5	4	-0,8	0,5	-5,9		Rara fer	3600	229	5	8	-1,1	1,0	-7,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	0,7	0,0	-4,5		Perm cls	112,0	5,9	5	1	-0,6	0,0	-5,8
18	0,00		Rara										Rara cls	150,0	8,9	5	8	-1,1	0,0	-7,0
18	3,30		Freq	0,4	0,000	0	5	4	-0,7	0,0	-5,9		Rara fer	3600	70	5	8	-1,1	0,0	-7,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	0,6	0,0	-4,4		Perm cls	112,0	5,6	5	1	-0,6	0,0	-5,8
19	0,00		Rara										Rara cls	150,0	26,7	5	8	-1,0	-1,0	-7,0
19	3,30		Freq	0,4	0,000	0	5	4	-0,7	-0,5	-5,9		Rara fer	3600	226	5	8	-1,0	-1,0	-7,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	0,6	0,0	-4,5		Perm cls	112,0	5,7	5	1	-0,5	0,0	-5,8
20	0,00		Rara										Rara cls	150,0	55,9	5	8	-1,6	-2,1	-6,5
20	3,30		Freq	0,4	0,000	0	5	4	-1,2	-1,2	-5,5		Rara fer	3600	771	5	8	-1,6	-2,1	-6,5
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-1,0	-0,2	-5,4		Perm cls	112,0	11,0	5	1	-1,0	-0,2	-5,4
21	0,00		Rara										Rara cls	150,0	61,6	5	8	-2,0	-2,2	-4,0
21	3,30		Freq	0,4	0,000	0	5	4	-1,4	-1,2	-3,6		Rara fer	3600	955	5	8	-2,0	-2,2	-4,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-1,0	-0,1	-3,7		Perm cls	112,0	10,5	5	1	-1,0	-0,1	-3,7
8	0,00		Rara										Rara cls	150,0	32,1	5	8	0,1	1,7	-4,9
8	3,50		Freq	0,4	0,000	0	1	3	1,3	0,3	-3,9		Rara fer	3600	501	5	8	0,1	1,7	-4,9
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	0,6	0,1	-3,5		Perm cls	112,0	7,3	5	1	-0,4	0,3	-5,0
14	0,00		Rara										Rara cls	150,0	35,2	5	8	0,6	-1,7	-5,1
14	3,50		Freq	0,4	0,000	0	5	4	0,3	-1,0	-4,8		Rara fer	3600	484	5	8	0,6	-1,7	-5,1
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-0,1	-0,3	-5,2		Perm cls	112,0	5,3	5	1	-0,1	-0,3	-5,2

VERIFICHE NODI CLS																	
IDENTIFICATIVO			GEOMETRIA PILASTRO			MATERIALE		DIREZ.X locale		DIREZ.Y locale		DIREZ.X locale		DIREZ.Y locale		STATUS	
Filo N.ro	Quota (m)	Nodo3d N.ro	Posiz. Pilast	Sez. N.ro	Rotaz Grd	HNodo (cm)	fck kg/cm ²	fy kg/cm ²	LyUtil (cm)	AfX cm ²	LxUtil (cm)	AfY cm ²	Vjbd kg	Vjbr kg	Vjbd kg	Vjbr kg	STATUS
8	0,00	1	SUP.	4	0	70	250	4500	60	11,7	30	5,8					OK
15	0,00	2	SUP.	4	0	70	250	4500	60	11,7	30	5,8					OK
9	0,00	3	SUP.	4	0	70	250	4500			30	5,8					OK
10	0,00	4	SUP.	4	0	70	250	4500			30	5,8					OK
11	0,00	5	SUP.	4	0	70	250	4500			30	5,8					OK
12	0,00	6	SUP.	4	0	70	250	4500			30	5,8					OK
13	0,00	7	SUP.	4	0	70	250	4500			30	5,8					OK
14	0,00	8	SUP.	4	0	70	250	4500	60	11,7	30	5,8					OK
21	0,00	9	SUP.	4	0	70	250	4500	60	11,7	30	5,8					OK
16	0,00	10	SUP.	4	0	70	250	4500			30	5,8					OK
17	0,00	11	SUP.	4	0	70	250	4500			30	5,8					OK
18	0,00	12	SUP.	4	0	70	250	4500			30	5,8					OK

Studio Tecnico Costanzo

SOFTWARE: C.D.S. - Full Light - Rel.2013 - Lic. Nro: 32937

VERIFICHE NODI CLS																	
IDENTIFICATIVO				GEOMETRIA PILASTRO			MATERIALE		DIREZ.X locale		DIREZ.Y locale		DIREZ.X locale		DIREZ.Y locale		STATUS
Filo N.ro	Quota (m)	Nodo3d N.ro	Posiz. Pilast.	Sez. Nro	Rotaz Grd	HNodo (cm)	fck kg/cm ²	fy kg/cm ²	LyUtil (cm)	AfX cm ²	LxUtil (cm)	AfY cm ²	Vjbd kg	Vjbr kg	Vjbd kg	Vjbr kg	
19	0,00	13	SUP.	4	0	70	250	4500			30	5,8					OK
20	0,00	14	SUP.	4	0	70	250	4500			30	5,8					OK
8	4,20	15	INF.	4	0	30	250	4500	45	3,8	30	2,5					OK
9	4,20	16	INF.	4	0	30	250	4500	45	3,8	30	2,5					OK
10	4,20	17	INF.	4	0	30	250	4500	45	3,8	30	2,5					OK
11	4,20	18	INF.	4	0	30	250	4500	45	3,8	30	2,5					OK
12	4,20	19	INF.	4	0	30	250	4500	45	3,8	30	2,5					OK
13	4,20	20	INF.	4	0	30	250	4500	45	3,8	30	2,5					OK
14	4,20	21	INF.	4	0	30	250	4500	45	3,8	30	2,5					OK
15	3,30	22	INF.	4	0	30	250	4500	45	3,8	30	2,5					OK
16	3,30	23	INF.	4	0	30	250	4500	45	3,8	30	2,5					OK
17	3,30	24	INF.	4	0	30	250	4500	45	3,8	30	2,5					OK
18	3,30	25	INF.	4	0	30	250	4500	45	3,8	30	2,5					OK
19	3,30	26	INF.	4	0	30	250	4500	45	3,8	30	2,5					OK
20	3,30	27	INF.	4	0	30	250	4500	45	3,8	30	2,5					OK
21	3,30	28	INF.	4	0	30	250	4500	45	3,8	30	2,5					OK
8	3,50	43	INF.	4	0	30	250	4500	15	1,3	30	2,5					OK
14	3,50	44	INF.	4	0	30	250	4500	15	1,3	30	2,5					OK