



UNIVERSITÀ  
DEGLI STUDI DI BARI  
ALDO MORO

PROPONENTE

**ASP BOVE S.r.l.**  
Via Padre Pio n.8  
70020 Cassano delle Murge (BA)



PROGETTO

**(CO<sub>2</sub>)<sub>2</sub> - PROGETTO DI MANDORLETO SPERIMENTALE A  
MECCANIZZAZIONE INTEGRALE E A GESTIONE DI  
PRECISIONE CONSOCIATO CON IMPIANTO FOTOVOLTAICO**

LOCALIZZAZIONE

**SANTERAMO IN  
COLLE (BA)**  
Strada Provinciale n.176

DATI CATASTALI

Foglio 107  
Particelle 11, 83, 50, 51, 52, 101, 102, 103, 241, 242, 84, 118, 1, 245, 284, 60, 45, 61,  
62, 63, 30, 6, 7, 360

Opere di connessione

Foglio 103  
Particelle 544, 545, 546, 547 (ex p.lle 308, 310), 328, 473, 474, 80  
Foglio 19 (Comune di Matera)  
Particella 13

ITER AUTORIZZATIVO

Provvedimento Autorizzatorio Unico Regionale

**PAUR**

ELABORATO

RELAZIONE EDIFICO\_Dati di OUTPUT

CODICE A.U.R.

FCMWLY7

ID

201900250\_PAUR\_09.C.05-01

DATA

MAGGIO 2020

PROGETTISTA

Ing. Antonio Terlizzi

**MATE System srl**

Via Papa Pio XII, 8 - 70020 Cassano delle Murge - Bari Italy



FIRME



**ASP BOVE S.R.L.**  
Sede Legale: Via Padre Pio, 8  
70020 Cassano delle Murge (Ba)  
Partita IVA/C.F.: 08384850726  
Numero REA: 823343

	N.	DATA	DESCRIZIONE	REDATTO	VERIFICATO	APPROVATO
REVISIONE	00	12/02/2020	1° Emissione	A. TERLIZZI	D. GALIANI	A. TERLIZZI
	01	20/05/2020	1° Revisione	A. TERLIZZI	D. GALIANI	A. TERLIZZI



**● SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

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

<b>Massa eccitata</b>	: <i>Sommatoria delle masse efficaci, estesa a tutti i modi considerati ed espressa come forza peso</i>
<b>Massa totale</b>	: <i>Massa sismica di tutti i piani espressa come forza peso</i>
<b>Rapporto</b>	: <i>Rapporto tra Massa eccitata e Massa totale. Deve essere secondo la norma non inferiore a 0,85</i>
<b>Modo</b>	: <i>Numero del modo di vibrazione</i>
<b>Fattore Modale</b>	: <i>Coefficiente di partecipazione modale</i>
<b>Fmod/Fmax</b>	: <i>Influenza percentuale del modo attuale rispetto a quello di massimo effetto</i>
<b>Massa Mod. Eff.</b>	: <i>Massa modale efficace</i>
<b>Mmod/Mmax</b>	: <i>Percentuale di massa eccitata per il singolo modo</i>
<b>Piano</b>	: <i>Numero del piano sismico</i>
<b>FX</b>	: <i>Forza di piano agente con direzione parallela alla direzione X del sistema di riferimento globale e applicata nell'origine delle coordinate</i>
<b>FY</b>	: <i>Forza di piano agente con direzione parallela alla direzione Y del sistema di riferimento globale e applicata nell'origine delle coordinate</i>
<b>Mt</b>	: <i>Momento torcente di piano rispetto all'asse Z del sistema di riferimento globale</i>
<b>Mom.Ecc. 5%</b>	: <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>

---

## EDIFICIO DI STAZIONE

---

### • SPECIFICHE CAMPI TABELLE DI STAMPA TRAVI

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

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

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

<b>Origine</b>	: I° punto di inserimento dello shell
<b>Asse 1</b>	: Asse X nel s.r.l., definito dal punto origine e dal II° punto di inserimento, nel verso di quest'ultimo
<b>Piano12</b>	: Piano XY nel s.r.l., definito dai punti origine, II° e III° di inserimento
<b>Asse 2</b>	: 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°
<b>Asse 3</b>	: 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:

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

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

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

---

## EDIFICIO DI STAZIONE

---

**My**                    *locale*  
: *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*

---

## EDIFICIO DI STAZIONE

---

### • SPECIFICHE CAMPI TABELLE DI STAMPA TRAVI

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

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

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

<b>Origine</b>	: I° punto di inserimento dello shell
<b>Asse 1</b>	: Asse X nel s.r.l., definito dal punto origine e dal II° punto di inserimento, nel verso di quest'ultimo
<b>Piano12</b>	: Piano XY nel s.r.l., definito dai punti origine, II° e III° di inserimento
<b>Asse 2</b>	: 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°
<b>Asse 3</b>	: 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:

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

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

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

---

## EDIFICIO DI STAZIONE

---

**My**                    *locale*  
: *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**

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



## EDIFICIO DI STAZIONE

### SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

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

#### - Tabulato BARICENTRI MASSE E RIGIDENZE

<b>PIANO</b>	: Numero del piano sismico
<b>QUOTA</b>	: Altezza del piano dallo spiccatto di fondazione
<b>PESO</b>	: Peso sismico di piano (peso proprio, carichi permanenti e aliquota dei sovraccarichi variabili)
<b>XG</b>	: Ascissa del baricentro delle masse rispetto all'origine del sistema di riferimento globale
<b>YG</b>	: Ordinata del baricentro delle masse rispetto all'origine del sistema di riferimento globale
<b>XR</b>	: Ascissa del baricentro delle rigidzze rispetto all'origine del sistema di riferimento globale
<b>YR</b>	: Ordinata del baricentro delle rigidzze rispetto all'origine del sistema di riferimento globale
<b>DX</b>	: Scostamento in ascissa del baricentro delle rigidzze rispetto a quello delle masse ( $XR - XG$ )
<b>DY</b>	: Scostamento in ordinata del baricentro delle rigidzze rispetto a quello delle masse ( $YR - YG$ )
<b>Lpianta</b>	: Dimensione in pianta del piano nella direzione ortogonale al primo sisma
<b>Bpianta</b>	: Dimensione in pianta del piano nella direzione ortogonale al secondo sisma
<b>RigFleX</b>	: 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.
<b>RigFleY</b>	: Rigidezza flessionale di piano nella direzione secondo sisma
<b>RigTors</b>	: Rigidezza torsionale di piano
<b>r/l<sub>s</sub></b>	: Rapporto di piano per determinare se una struttura è deformabile torsionalmente (vedi DM 2008/2018 7.4.3.1)

#### - Tabulato VARIAZIONI MASSE E RIGIDENZE DI PIANO

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

solo per le analisi sismiche dinamiche ad impalcati rigidi, sarà presente anche il seguente risultato:

<b>Tagliante (t) SRSS</b>	: Tagliante sismico al piano nella direzione X/Y mediato su tutti i modi di vibrare
---------------------------	---

#### - Tabulato REGOLARITA' STRUTTURALE

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

---

## EDIFICIO DI STAZIONE

---

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

**SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

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

<b>Filo Iniz./Fin.</b>	: Sulla prima riga numero del filo del nodo iniziale, sulla seconda quello del nodo finale
<b>Cotg <math>\Theta</math></b>	: Cotangente Angolo del puntone compresso
<b>Quota</b>	: Sulla prima riga quota del nodo iniziale, sulla seconda quota del nodo finale
<b>SgmT</b>	: Solo per le travi di fondazione: Pressione di contatto sul terreno in Kg/cm <sup>2</sup> calcolata con i valori caratteristici delle azioni assumendo i coefficienti gamma pari ad uno.
<b>AmpC</b>	: Solo per le travi di elevazione: Coefficiente di amplificazione dei carichi statici per tenere in conto della verifica locale dell'asta a sisma verticale.
<b>N/Nc</b>	: Solo per i pilastri: Percentuale della resistenza massima a compressione della sezione di solo calcestruzzo.
<b>Tratto</b>	: 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
<b>Sez B/H</b>	: 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
<b>Concio</b>	: Numero del concio
<b>Co Nr</b>	: 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
<b>GamRd</b>	: Solo per le travi di fondazione: Coefficiente di sovrarresistenza.
<b>M Exd</b>	: Momento ultimo di calcolo asse vettore X (per le travi incrementato dalla traslazione del diagramma del momento flettente)
<b>M Eyd</b>	: Momento ultimo di calcolo asse vettore Y
<b>N Ed</b>	: Sforzo normale ultimo di calcolo
<b>x / d</b>	: Rapporto fra la posizione dell'asse neutro e l'altezza utile della sezione moltiplicato per 100
<b>ef% ec% (*100)</b>	: 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%)
<b>Area</b>	: 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
<b>Co Nr</b>	: Numero della combinazione e in sequenza sollecitazioni ultime di calcolo che forniscono la minore sicurezza per le azioni taglianti e torcenti
<b>V Exd</b>	: Taglio ultimo di calcolo in direzione X
<b>V Eyd</b>	: Taglio ultimo di calcolo in direzione Y
<b>T sdu</b>	: Momento torcente ultimo di calcolo
<b>V Rxd</b>	: Taglio resistente ultimo delle staffe in direzione X
<b>V Ryd</b>	: Taglio resistente ultimo delle staffe in direzione Y
<b>T Rd</b>	: Momento torcente resistente ultimo delle staffe
<b>T Rld</b>	: Momento torcente resistente ultimo dell'armatura longitudinale
<b>Coe Cls</b>	: 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
<b>Coe Staf</b>	: 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
<b>Alon</b>	: 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)
<b>Staffe</b>	: Passo staffe e lunghezza del tratto da armare
<b>Multipl Ultimo</b>	: Solo per le stampe di riverifica: Moltiplicatore dei carichi che porta a collasso la sezione. Il percorso dei carichi seguito e' a sforzo normale costante. Le deformazioni riportate sono determinate dalle sollecitazioni di calcolo amplificate del moltiplicatore in parola.

**• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

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

<b>Filo</b>	: Sulla prima riga numero del filo del nodo iniziale, sulla seconda quello del nodo finale
<b>Quota</b>	: Sulla prima riga quota del nodo iniziale, sulla seconda quota del nodo finale
<b>Tratto</b>	: 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
<b>Com Cari</b>	: 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
<b>Fessu</b>	: Fessura limite e fessura di calcolo espressa in mm; se la trave non risulta fessurata l'ampiezza di calcolo sarà nulla
<b>Dist mm</b>	: Distanza fra le fessure
<b>Concio</b>	: Numero del concio in cui si è avuta la massima fessura
<b>Combin</b>	: Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima fessura
<b>Mf X</b>	: Momento flettente asse vettore X
<b>Mf Y</b>	: Momento flettente asse vettore Y
<b>N</b>	: Sforzo normale
<b>Frecce</b>	: Freccia limite e freccia massima di calcolo
<b>Combin</b>	: Numero della combinazione che ha prodotto la freccia massima
<b>Com Cari</b>	: 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
<b><math>\sigma_{lim}</math></b>	: Valore della tensione limite in Kg/cm <sup>2</sup>
<b><math>\sigma_{cal}</math></b>	: Valore della tensione di calcolo in Kg/cm <sup>2</sup>
<b>Concio</b>	: Numero del concio in cui si è avuta la massima tensione
<b>Combin</b>	: Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima tensione
<b>Mf X</b>	: Momento flettente asse vettore X
<b>Mf Y</b>	: Momento flettente asse vettore Y
<b>N</b>	: Sforzo normale

**• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

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

**Nodo3D** : Numero del nodo spaziale oggetto di verifica  
**Filo** : Numero del filo del nodo spaziale  
**Quota** : Quota del nodo spaziale

**Dir Locale X**

**Trave rif.** : Numero della trave collegata al nodo 3d nella direzione X presa a riferimento per la formula

**AlfaBl** : Valore risultante dalla formula di Norma

**Bpil** : Larghezza del pilastro nella direzione locale X

**Fimax** : Diametro massimo utilizzabile sul nodo per il telaio X, arrotondato all'intero piu' vicino

**Fi** : Diametro utilizzato nel disegno ferri

**Status** : *PASSANTE*: se i ferri sono passanti si ritiene la verifica non necessaria  
*OK*: diametro è minore del diametro massimo ammissibile  
*PIEGA*: diametro è maggiore del diametro massimo (in questo caso i ferri vengono piegati dentro il nodo per garantire l'ancoraggio)

**Dir Locale Y**

**Trave rif.** : Numero della trave collegata al nodo 3d nella direzione Y presa a riferimento per la formula

**AlfaBl** : Valore risultante dalla formula di Norma

**Bpil** : Larghezza del pilastro nella direzione locale Y

**Fimax** : Diametro massimo utilizzabile sul nodo per il telaio Y, arrotondato all'intero piu' vicino

**Fi** : Diametro utilizzato nel disegno ferri

**Status** : *PASSANTE*: se i ferri sono passanti si ritiene la verifica non necessaria  
*OK*: diametro è minore del diametro massimo ammissibile  
*PIEGA*: diametro è maggiore del diametro massimo (in questo caso i ferri vengono piegati dentro il nodo per garantire l'ancoraggio)

---

## EDIFICIO DI STAZIONE

---

### • SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa della verifica degli elementi bidimensionali allo stato limite ultimo.

<b>Quota N.ro:</b>	: Quota a cui si trova l'elemento
<b>Perim. N.ro</b>	: Numero identificativo del macroelemento il cui perimetro è stato definito prima di eseguire la verifica
<b>Nodo 3d N.ro</b>	: Numero del nodo relativo alla suddivisione del macroelemento in microelementi
<b>Nx</b>	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse x del sistema locale (il sistema di riferimento locale è quello delle armature)
<b>Ny</b>	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse y del sistema locale
<b>Txy</b>	: Sforzo tagliante sul piano dell'elemento con direzione y e agente sulla faccia di normale x del sistema locale (ovvero anche, per la simmetria delle tensioni tangenziali, sforzo tagliante sul piano dell'elemento con direzione x e agente sulla faccia di normale y del sistema locale)
<b>Mx</b>	: Momento flettente agente sulla sezione di normale x del sistema locale. Per le verifiche è accoppiato allo sforzo normale Nx. Questo momento è incrementato per tenere in conto il valore del momento torcente Mxy
<b>My</b>	: Momento flettente agente sulla sezione di normale y del sistema locale. Per le verifiche è accoppiato allo sforzo normale Ny. Questo momento è incrementato per tenere in conto il valore del momento torcente Mxy
<b>Mxy</b>	: Momento torcente con asse vettore x e agente sulla sezione di normale x (ovvero anche, per la simmetria delle tensioni tangenziali momento torcente con asse vettore y e agente sulla sezione di normale y)
<b><math>\epsilon_{cx}</math> *10000</b>	: Deformazione del calcestruzzo nella faccia di normale x *10000 (Es. 0.35% = 35)
<b><math>\epsilon_{cy}</math> *10000</b>	: Deformazione del calcestruzzo nella faccia di normale y *10000 (Es. 0.35% = 35)
<b><math>\epsilon_{fx}</math> *10000</b>	: Deformazione dell'acciaio nella faccia di normale x *10000 (Es. 1% = 100)
<b><math>\epsilon_{fy}</math> *10000</b>	: Deformazione dell'acciaio nella faccia di normale y *10000 (Es. 1% = 100)
<b>Ax superiore</b>	: Area totale armatura superiore diretta lungo x. Area totale è l'area della presso-flessione più l'area per il taglio riportata dopo)
<b>Ay superiore</b>	: Area totale armatura superiore diretta lungo y
<b>Ax inferiore</b>	: Area totale armatura inferiore diretta lungo x
<b>Ay inferiore</b>	: Area totale armatura inferiore diretta lungo y
<b>Atag</b>	: Area per il taglio su ciascuna faccia per le due direzioni
<b><math>\sigma_t</math></b>	: Tensione massima di contatto con il terreno
<b>Eta</b>	: Abbassamento verticale del nodo in esame
<b>Fpunz</b>	: Forza di punzonamento determinata amplificando il massimo valore della forza punzonante (ottenuta dall'involuppo fra le varie combinazioni di carico agenti) per un coefficiente beta raccomandato nell'eurocodice 2 (figura 6.21). Per le piastre di fondazione la forza di punzonamento è stata ridotta dell'effetto favorevole della pressione del suolo
<b>FpunzLi</b>	: Resistenza al punzonamento ottenuta dall'applicazione della formula (6.47) dell'eurocodice 2, utilizzando il perimetro di base definito nelle figure 6.13 e 6.15
<b>Apunz</b>	: Armatura di punzonamento calcolata dalla formula (6.52) dell'eurocodice 2
<b>VEd</b>	: Azione di taglio-punzonamento secondo la formula (6.53) dell'eurocodice 2
<b>VRd,max</b>	: Resistenza di taglio-punzonamento secondo la formula (6.53) dell'eurocodice 2

Nel caso di stampa di verifiche degli elementi con le armature effettivamente disposte sul disegno ferri le colonne delle  $\epsilon$  vengono sostituite con:

<b>Molt.</b>	: Moltiplicatore delle sollecitazioni che porta a rottura la sezione, rispettivamente nelle direzioni X e Y
<b>x/d</b>	: Posizione adimensionalizzata dell'asse neutro rispettivamente nelle direzioni X e Y

**• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa delle verifiche agli stati limite di esercizio degli elementi bidimensionali.

<b>Quota</b>	: Quota a cui si trova l'elemento
<b>Perim.</b>	: Numero identificativo del macro-elemento il cui perimetro è stato definito prima di eseguire la verifica
<b>Nodo</b>	: Numero del nodo relativo alla suddivisione del macro-elemento in microelementi
<b>Comb Cari</b>	: 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
<b>Fes lim</b>	: Fessura limite espressa in mm
<b>Fess.</b>	: Fessura di calcolo espressa in mm; se sull'elemento non si aprono fessure tutta la riga sarà nulla
<b>Dist mm</b>	: Distanza fra le fessure
<b>Combin</b>	: Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima fessura
<b>Mf X</b>	: Momento flettente agente sulla sezione di normale x del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale è quello delle armature)
<b>N X</b>	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse x del sistema locale
<b>Mf Y</b>	: Momento flettente agente sulla sezione di normale y del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale è quello delle armature)
<b>N Y</b>	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse y del sistema locale
<b>Cos teta</b>	: Coseno dell'angolo teta tra l'armatura in direzione X e la direzione della tensione principale di trazione
<b>Sin teta</b>	: Seno dell'angolo teta
<b>Combina Carico</b>	: Indicatore della matrice di combinazione; la prima riga individua la matrice delle combinazioni rare per la verifica della tensione sul cls, 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 cls
<b>s lim</b>	: Valore della tensione limite in Kg/cm <sup>2</sup>
<b>s cal</b>	: Valore della tensione di calcolo in Kg/cm <sup>2</sup> sulla faccia di normale x
<b>Combin</b>	: Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima tensione
<b>Mf X</b>	: Momento flettente agente sulla sezione di normale x del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale è quello delle armature)
<b>N X</b>	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse x del sistema locale
<b>s cal</b>	: Valore della tensione di calcolo in Kg/cm <sup>2</sup> sulla faccia di normale y
<b>Combin</b>	: Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima tensione
<b>Mf Y</b>	: Momento flettente agente sulla sezione di normale y del sistema locale
<b>N Y</b>	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse y del sistema locale

**SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa della verifica degli elementi bidimensionali allo stato limite ultimo.

<b>Gruppo Quote</b>	: Numero identificativo del gruppo di quote definito prima di eseguire la verifica
<b>Generatrice</b>	: Numero identificativo della generatrice definita prima di eseguire la verifica
<b>Nodo 3d N.ro</b>	: Numero del nodo relativo alla suddivisione del macroelemento in microelementi
<b>Nx</b>	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse x del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale ha l'asse x nella direzione del setto e l'asse y verticale)
<b>Ny</b>	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse y del sistema locale
<b>Txy</b>	: Sforzo tagliante sul piano dell'elemento con direzione y e agente sulla faccia di normale x del sistema locale.(Ovvero anche, per la simmetria delle tensioni tangenziali, sforzo tagliante sul piano dell'elemento con direzione x e agente sulla faccia di normale y del sistema locale)
<b>Mx</b>	: Momento flettente agente sulla sezione di normale x del sistema locale. Per le verifiche è accoppiato allo sforzo normale Nx. Questo momento è incrementato per tenere in conto il valore del momento torcente Mxy
<b>My</b>	: Momento flettente agente sulla sezione di normale y del sistema locale. Per le verifiche è accoppiato allo sforzo normale Ny. Questo momento è incrementato per tenere in conto il valore del momento torcente Mxy
<b>Mxy</b>	: Momento torcente con asse vettore x e agente sulla sezione di normale x (ovvero anche, per la simmetria delle tensioni tangenziali, momento torcente con asse vettore y e agente sulla sezione di normale y)
<b><math>\epsilon_{cx}</math> * 10000</b>	: Deformazione del calcestruzzo nella faccia di normale x $\times$ 10000 (Es. 0.35% = 35)
<b><math>\epsilon_{cy}</math> * 10000</b>	: Deformazione del calcestruzzo nella faccia di normale y $\times$ 10000 (Es. 0.35% = 35)
<b><math>\epsilon_{fx}</math> * 10000</b>	: Deformazione dell'acciaio nella faccia di normale x $\times$ 10000 (Es. 1% = 100)
<b><math>\epsilon_{fy}</math> * 10000</b>	: Deformazione dell'acciaio nella faccia di normale y $\times$ 10000 (Es. 1% = 100)
<b>Ax superiore</b>	: Area totale armatura superiore diretta lungo x. (Area totale è l'area della presso-flessione più l'area per il taglio riportata dopo)
<b>Ay superiore</b>	: Area totale armatura superiore diretta lungo y
<b>Ax inferiore</b>	: Area totale armatura inferiore diretta lungo x
<b>Ay inferiore</b>	: Area totale armatura inferiore diretta lungo y
<b>Atag</b>	: Area per il taglio su ciascuna faccia per le due direzioni
<b><math>\sigma_t</math></b>	: Tensione massima di contatto con il terreno
<b>Eta</b>	: Abbassamento verticale del nodo in esame

Nel caso di stampa di riverifiche degli elementi con le armature effettivamente disposte sul disegno ferri le colonne delle  $\epsilon$  vengono sostituite con:

<b>Molt.</b>	: Moltiplicatore delle sollecitazioni che porta a rottura la sezione, rispettivamente nelle direzioni X e Y
--------------	---



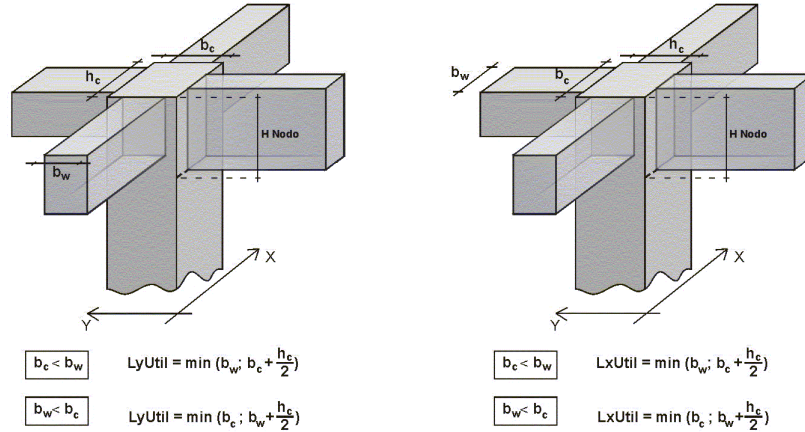
**• SPECIFICHE CAMPI TABELLA DI STAMPA**

Si riporta di seguito la spiegazione delle sigle usate nella tabella di stampa delle verifiche agli stati limite di esercizio degli elementi bidimensionali.

<b>Gr.Q</b>	: Numero identificativo del gruppo di quote definito prima di eseguire la verifica
<b>Gen</b>	: Numero identificativo della generatrice definita prima di eseguire la verifica
<b>Nodo</b>	: Numero del nodo relativo alla suddivisione del macro-elemento in microelementi
<b>Comb. Cari</b>	: 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
<b>Fes lim</b>	: Fessura limite espressa in mm
<b>Fess.</b>	: Fessura di calcolo espressa in mm; se sull'elemento non si aprono fessure tutta la riga sarà nulla
<b>Dist mm</b>	: Distanza fra le fessure
<b>Combin</b>	: Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima fessura
<b>Mf X</b>	: Momento flettente agente sulla sezione di normale $x$ del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale è quello delle armature)
<b>N X</b>	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse $x$ del sistema locale
<b>Mf Y</b>	: Momento flettente agente sulla sezione di normale $y$ del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale è quello delle armature)
<b>N Y</b>	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse $y$ del sistema locale
<b>Cos teta</b>	: Coseno dell'angolo $teta$ tra l'armatura in direzione $X$ e la direzione della tensione principale di trazione
<b>Sin teta</b>	: Seno dell'angolo $teta$
<b>Combina Carico</b>	: Indicatore della matrice di combinazione; la prima riga individua la matrice delle combinazioni rare per la verifica della tensione sul cls, 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 cls
<b>s lim</b>	: Valore della tensione limite in Kg/cm <sup>2</sup>
<b>s cal</b>	: Valore della tensione di calcolo in Kg/cm <sup>2</sup> sulla faccia di normale $x$
<b>Combin</b>	: Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima tensione
<b>Mf X</b>	: Momento flettente agente sulla sezione di normale $x$ del sistema locale. (Il sistema di riferimento locale è quello delle armature)
<b>N X</b>	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse $x$ del sistema locale
<b>s cal</b>	: Valore della tensione di calcolo in Kg/cm <sup>2</sup> sulla faccia di normale $y$
<b>Combin</b>	: Numero della combinazione ed in sequenza sollecitazioni per cui si è avuta la massima tensione
<b>Mf Y</b>	: Momento flettente agente sulla sezione di normale $y$ del sistema locale
<b>N Y</b>	: Sforzo sul piano dell'elemento bidimensionale diretto come l'asse $y$ del sistema locale

**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.



- 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
- Int.** : Flag di nodo interno (SI=Interno X ed Y ; X=Solo Dir.X; Y=Solo Dir.Y; SP=Spigolo; NO=Esterno X o Y)
- 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
- Njbd (X/Y)** : Sforzo Normale associato al Taglio sul nodo nella direzione X/Y locale del pilastro.
- Vjbd (X/Y)** : Taglio agente sul nodo nella direzione X/Y locale del pilastro.
- VjbR (X/Y)** : Resistenza biella compressa del nodo nella direzione X/Y locale del pilastro.
- STATUS** : Esito della verifica del nodo.
  - **NON VER**: si supera la resistenza della biella compressa; non è verificata la formula [7.4.8]
  - **ELASTICO**: il nodo verifica e rimane in campo non fessurato; le armature sono progettate con la

*formula [7.4.10]*

*- FESSURATO: il nodo verifica e risulta fessurato; le armature sono progettate con la formula [7.4.11] per i nodi interni e con la formula [7.4.12] per i nodi esterni*

## EDIFICIO DI STAZIONE

### 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	24,504	0,25641	5,0		0,264	0,216	0,216			1	0,000000	0,000000	0,000000
										2	0,000000	0,001739	0,000000
										3	-0,000157	0,106401	-0,000070
2	28,861	0,21770	5,0		0,264	0,216	0,216			1	0,000000	0,000000	0,000000
										2	0,000148	-0,000462	0,000066
										3	0,045472	-0,144237	0,020210
3	32,138	0,19551	5,0		0,264	0,216	0,216			1	0,000000	0,000000	0,000000
										2	0,000420	0,000000	0,000000
										3	0,105917	0,000000	0,000000
4	168,680	0,03725	5,0		0,135	0,213	0,213			1	0,000000	0,514259	0,000000
										2	0,000000	0,000000	0,000000
										3	0,000000	0,000000	0,000000
5	477,097	0,01317	5,0		0,113	0,213	0,213			1	0,000000	0,000000	0,000000
										2	-0,000002	0,104839	-0,000001
										3	-0,000001	-0,001754	0,000000
6	520,049	0,01208	5,0		0,112	0,213	0,213			1	0,514259	0,000000	0,000000
										2	0,000000	0,000000	0,000000
										3	0,000000	0,000000	0,000000
7	1073,054	0,00586	5,0		0,106	0,213	0,213			1	0,000000	0,000000	0,000000
										2	0,043985	-0,139779	0,019549
										3	-0,000153	0,000485	-0,000068
8	1106,754	0,00568	5,0		0,106	0,213	0,213			1	0,000000	0,000000	0,000000
										2	0,104847	0,000000	0,000000
										3	-0,000424	0,000000	0,000000
9	1649,760	0,00381	5,0		0,104	0,213	0,213			1	0,822196	-1,747167	0,274065
										2	0,000000	0,000000	0,000000
										3	0,000000	0,000000	0,000000

### FATTORI E FORZE DI PIANO MODALI S.L.D.

SISMA DIREZIONE : 0°

Massa eccitata (t): 183.88      Massa totale (t): 183.88      Rapporto: .99

Modo N.ro	Fattore Modale	Fmod/Fmax (%)	Massa Mod Eff. (t)	Mmod/Mtot %	Piano N.ro	FX (t)	FY (t)	Mt (t*m)	Mom.Ecc. 5% (t*m)
1	0,000	0,00	0,00	0,00	1	0,00	0,00	0,00	0,04
					2	0,00	0,00	0,00	1,88
					3	0,00	0,00	0,00	7,36
2	0,000	0,00	0,00	0,00	1	0,00	0,00	0,00	
					2	0,00	0,00	0,00	
					3	0,00	0,00	0,00	
3	9,479	99,79	89,86	48,87	1	0,00	0,00	0,00	
					2	0,10	0,00	0,00	
					3	23,61	0,00	0,00	
4	0,000	0,00	0,00	0,00	1	0,00	0,00	0,00	
					2	0,00	0,00	0,00	
					3	0,00	0,00	0,00	
5	0,000	0,00	0,00	0,00	1	0,00	0,00	0,00	
					2	0,00	0,00	0,00	
					3	0,00	0,00	0,00	
6	1,945	20,47	3,78	2,06	1	0,42	0,00	0,00	
					2	0,00	0,00	0,00	
					3	0,00	0,00	0,00	
7	0,000	0,00	0,00	0,00	1	0,00	0,00	0,00	
					2	0,00	0,00	0,00	
					3	0,00	0,00	0,00	
8	9,500	100,00	90,24	49,08	1	0,00	0,00	0,00	
					2	9,58	0,00	0,00	
					3	-0,04	0,00	0,00	
9	0,000	0,00	0,00	0,00	1	0,00	0,00	0,00	
					2	0,00	0,00	0,00	
					3	0,00	0,00	0,00	

### FATTORI E FORZE DI PIANO MODALI S.L.V.

SISMA DIREZIONE : 0°

Massa eccitata (t): 183.88      Massa totale (t): 183.88      Rapporto: .99

Modo N.ro	Fattore Modale	Fmod/Fmax (%)	Massa Mod Eff. (t)	Mmod/Mtot %	Piano N.ro	FX (t)	FY (t)	Mt (t*m)	Mom.Ecc. 5% (t*m)
1	0,000	0,00	0,00	0,00	1	0,00	0,00	0,00	0,03
					2	0,00	0,00	0,00	1,54
					3	0,00	0,00	0,00	6,02
2	0,000	0,00	0,00	0,00	1	0,00	0,00	0,00	

## EDIFICIO DI STAZIONE

### FATTORI E FORZE DI PIANO MODALI S.L.V.

SISMA DIREZIONE: 0°

Massa eccitata (t): 183.88      Massa totale (t): 183.88      Rapporto: 99

Modo N.ro	Fattore Modale	Fmod/Fmax (%)	Massa Mod Eff. (t)	Mmod/Mtot %	Piano N.ro	FX (t)	FY (t)	Mt (t*m)	Mom.Ecc. 5% (t*m)
3	9,479	99,79	89,86	48,87	2	0,00	0,00	0,00	
					3	0,00	0,00	0,00	
					1	0,00	0,00	0,00	
4	0,000	0,00	0,00	0,00	2	0,08	0,00	0,00	
					3	19,32	0,00	0,00	
					1	0,00	0,00	0,00	
5	0,000	0,00	0,00	0,00	2	0,00	0,00	0,00	
					3	0,00	0,00	0,00	
					1	0,00	0,00	0,00	
6	1,945	20,47	3,78	2,06	2	0,00	0,00	0,00	
					3	0,00	0,00	0,00	
					1	0,80	0,00	0,00	
7	0,000	0,00	0,00	0,00	2	0,00	0,00	0,00	
					3	0,00	0,00	0,00	
					1	0,00	0,00	0,00	
8	9,500	100,00	90,24	49,08	2	0,00	0,00	0,00	
					3	19,26	0,00	0,00	
					1	0,00	0,00	0,00	
9	0,000	0,00	0,00	0,00	3	-0,08	0,00	0,00	
					2	0,00	0,00	0,00	
					1	0,00	0,00	0,00	

### FATTORI E FORZE DI PIANO MODALI S.L.D.

SISMA DIREZIONE: 90°

Massa eccitata (t): 183.88      Massa totale (t): 183.88      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	9,598	100,00	92,12	50,10	1	0,00	0,00	0,00	0,12
					2	0,00	0,40	0,00	5,97
					3	0,00	23,90	-0,60	23,39
2	0,033	0,35	0,00	0,00	1	0,00	0,00	0,00	
					2	0,00	0,00	0,00	
					3	0,00	0,00	0,43	
3	0,000	0,00	0,00	0,00	1	0,00	0,00	0,00	
					2	0,00	0,00	0,00	
					3	0,00	0,00	0,00	
4	1,945	20,26	3,78	2,06	1	0,00	0,51	0,00	
					2	0,00	0,00	0,00	
					3	0,00	0,00	0,00	
5	9,380	97,73	87,98	47,85	1	0,00	0,00	0,00	
					2	0,00	10,07	0,00	
					3	0,00	-0,17	0,00	
6	0,000	0,00	0,00	0,00	1	0,00	0,00	0,00	
					2	0,00	0,00	0,00	
					3	0,00	0,00	0,00	
7	0,000	0,00	0,00	0,00	1	0,00	0,00	0,00	
					2	0,00	0,00	0,00	
					3	0,00	0,00	0,00	
8	0,000	0,00	0,00	0,00	1	0,00	0,00	0,00	
					2	0,00	0,00	0,00	
					3	0,00	0,00	0,00	
9	0,000	0,00	0,00	0,00	1	0,00	0,00	0,00	
					2	0,00	0,00	0,00	
					3	0,00	0,00	0,00	

### FATTORI E FORZE DI PIANO MODALI S.L.V.

SISMA DIREZIONE: 90°

Massa eccitata (t): 183.88      Massa totale (t): 183.88      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	9,598	100,00	92,12	50,10	1	0,00	0,00	0,00	0,10
					2	0,00	0,33	0,00	4,89
					3	0,00	19,59	-0,49	19,17

# EDIFICIO DI STAZIONE

## FATTORI E FORZE DI PIANO MODALI S.L.V.

SISMA DIREZIONE : 90°

Massa eccitata (t): 183.88

Massa totale (t): 183.88

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)
2	0,033	0,35	0,00	0,00	1	0,00	0,00	0,00	
					2	0,00	0,00	0,00	
					3	0,00	0,00	0,35	
3	0,000	0,00	0,00	0,00	1	0,00	0,00	0,00	
					2	0,00	0,00	0,00	
					3	0,00	0,00	0,00	
4	1,945	20,26	3,78	2,06	1	0,00	0,81	0,00	
					2	0,00	0,00	0,00	
					3	0,00	0,00	0,00	
5	9,380	97,73	87,98	47,85	1	0,00	0,00	0,00	
					2	0,00	19,03	0,00	
					3	0,00	-0,31	0,00	
6	0,000	0,00	0,00	0,00	1	0,00	0,00	0,00	
					2	0,00	0,00	0,00	
					3	0,00	0,00	0,00	
7	0,000	0,00	0,00	0,00	1	0,00	0,00	0,00	
					2	0,00	0,00	0,00	
					3	0,00	0,00	0,00	
8	0,000	0,00	0,00	0,00	1	0,00	0,00	0,00	
					2	0,00	0,00	0,00	
					3	0,00	0,00	0,00	
9	0,000	0,00	0,00	0,00	1	0,00	0,00	0,00	
					2	0,00	0,00	0,00	
					3	0,00	0,00	0,00	

## CARATTERISTICHE MEDIATE: SISMA 0°: ASTE

Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)
1	1,00	0,00	0,28	0,00	0,19	0,00	-0,02	19	1,00	0,00	0,34	0,00	0,00	0,24	0,00	0,02
2	1,00	0,00	-0,60	0,00	0,63	0,00	0,00	22	1,00	0,00	0,68	0,00	0,00	0,13	0,00	0,00
3	1,00	0,00	-0,61	0,00	0,49	0,00	0,00	25	1,00	0,00	-0,37	0,00	0,00	0,12	0,00	0,00
5	1,00	0,00	0,28	0,00	0,19	0,00	0,02	28	1,00	0,00	0,34	0,00	0,00	0,24	0,00	-0,02
6	1,00	0,00	-0,60	0,00	0,63	0,00	0,00	31	1,00	0,00	0,68	0,00	0,00	0,13	0,00	0,00
7	1,00	0,00	-0,61	0,00	0,49	0,00	0,00	34	1,00	0,00	-0,37	0,00	0,00	0,12	0,00	0,00
1	1,00	0,00	0,57	0,00	-0,22	0,00	-0,08	37	1,00	0,00	0,03	0,00	0,00	-0,08	0,00	0,09
4	1,00	0,00	-0,57	0,00	0,22	0,00	-0,08	40	1,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,08	0,00	0,09
1	1,50	-1,68	-0,04	-0,06	0,00	-0,77	0,00	1	1,00	1,68	0,04	0,06	0,06	0,02	-0,07	0,00
2	1,50	-2,11	0,00	-0,19	0,00	-0,85	0,00	2	1,00	2,11	0,00	0,19	0,00	0,00	-0,20	0,00
3	1,50	-2,12	0,00	0,18	0,00	-0,86	0,00	3	1,00	2,12	0,00	-0,18	0,00	0,00	-0,20	0,00
4	1,50	-1,68	0,04	0,07	0,00	-0,78	0,00	4	1,00	1,68	-0,04	-0,07	-0,02	-0,07	0,00	0,00
5	1,50	-1,68	0,04	-0,06	0,00	-0,77	0,00	5	1,00	1,68	-0,04	0,06	0,06	-0,02	-0,07	0,00
6	1,50	-2,11	0,00	-0,19	0,00	-0,85	0,00	6	1,00	2,11	0,00	0,19	0,00	0,00	-0,20	0,00
7	1,50	-2,12	0,00	0,18	0,00	-0,86	0,00	7	1,00	2,12	0,00	-0,18	0,00	0,00	-0,20	0,00
8	1,50	-1,68	-0,04	0,07	0,00	-0,78	0,00	8	1,00	1,68	0,04	-0,07	0,02	-0,07	0,00	0,00
1	4,50	2,16	0,00	1,34	0,00	2,51	0,00	1	1,50	-2,16	0,00	-1,34	0,00	0,00	2,89	0,00
2	4,50	2,67	0,00	-0,52	0,00	3,30	0,00	2	1,50	-2,67	0,00	0,52	0,00	0,00	3,36	0,00
3	4,50	2,67	0,00	0,54	0,00	3,31	0,00	3	1,50	-2,67	0,00	-0,54	0,00	0,00	3,36	0,00
4	4,50	2,17	0,00	-1,36	0,00	2,52	0,00	4	1,50	-2,17	0,00	1,36	0,00	0,00	2,90	0,00
5	4,50	2,16	0,00	1,34	0,00	2,51	0,00	5	1,50	-2,16	0,00	-1,34	0,00	0,00	2,89	0,00
6	4,50	2,67	0,00	-0,52	0,00	3,30	0,00	6	1,50	-2,67	0,00	0,52	0,00	0,00	3,36	0,00
7	4,50	2,67	0,00	0,54	0,00	3,31	0,00	7	1,50	-2,67	0,00	-0,54	0,00	0,00	3,36	0,00
8	4,50	2,17	0,00	-1,36	0,00	2,52	0,00	8	1,50	-2,17	0,00	1,36	0,00	0,00	2,90	0,00
5	4,50	0,00	1,34	0,00	-3,39	0,00	0,00	6	4,50	0,00	-1,34	0,00	0,00	-2,53	0,00	0,00
6	4,50	0,00	0,82	0,00	-1,79	0,00	0,00	7	4,50	0,00	-0,82	0,00	0,00	-1,78	0,00	0,00
7	4,50	0,00	1,36	0,00	-2,53	0,00	0,00	8	4,50	0,00	-1,36	0,00	0,00	-3,40	0,00	0,00
5	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
8	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	4	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
7	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	3	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
1	4,50	0,00	1,34	0,00	-3,39	0,00	0,00	2	4,50	0,00	-1,34	0,00	0,00	-2,53	0,00	0,00
6	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	2	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
2	4,50	0,00	0,82	0,00	-1,79	0,00	0,00	3	4,50	0,00	-0,82	0,00	0,00	-1,78	0,00	0,00
3	4,50	0,00	1,36	0,00	-2,53	0,00	0,00	4	4,50	0,00	-1,36	0,00	0,00	-3,40	0,00	0,00
19	1,00	0,00	0,07	0,00	0,21	0,00	0,00	20	1,00	0,00	0,54	0,00	0,00	0,17	0,00	0,00
20	1,00	0,00	0,14	0,00	0,18	0,00	0,00	21	1,00	0,00	0,49	0,00	0,00	0,21	0,00	0,00
21	1,00	0,00	0,37	0,00	0,12	0,00	0,00	2	1,00	0,00	0,61	0,00	0,00	0,49	0,00	0,00
22	1,00	0,00	0,41	0,00	0,26	0,00	0,00	23	1,00	0,00	0,43	0,00	0,00	0,23	0,00	0,00
23	1,00	0,00	-0,43	0,00	0,23	0,00	0,00	24	1,00	0,00	-0,41	0,00	0,00	0,26	0,00	0,00
24	1,00	0,00	-0,69	0,00	0,13	0,00	0,00	3	1,00	0,00	0,60	0,00	0,00	0,63	0,00	0,00
25	1,00	0,00	-0,49	0,00	0,21	0,00	0,00	26	1,00	0,00	-0,14	0,00	0,00	0,18	0,00	0,00
26	1,00	0,00	-0,54	0,00	0,17	0,00	0,00	27	1,00	0,00	-0,07	0,00	0,00	0,20	0,00	0,00
27	1,00	0,00	-0,34	0,00	0,24	0,00	-0,02	4	1,00	0,00	-0,28	0,00	0,00	0,20	0,00	0,02
28	1,00	0,00	0,07	0,00	0,21	0,00	0,00	29	1,00	0,00	0,54	0,00	0,00	0,17	0,00	0,00
29	1,00	0,00	0,14	0,00	0,18	0,00	0,00	30	1,00	0,00	0,49	0,00	0,00	0,21	0,00	0,00
30	1,00	0,00	0,37	0,00	0,12	0,00	0,00	6	1,00	0,00	0,61	0,00	0,00	0,49	0,00	0,00
31	1,00	0,00	0,41	0,00	0,26	0,00	0,00	32	1,00	0,00	0,43	0,00	0,00	0,23	0,00	0,00

# EDIFICIO DI STAZIONE

## CARATTERISTICHE MEDIANE: SISMA 0°: ASTE

Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	In.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)	Fin.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)
32	1,00	0,00	-0,43	0,00	0,00	0,23	0,00	0,00	33	1,00	0,00	-0,41	0,00	0,26	0,00	0,00
33	1,00	0,00	-0,69	0,00	0,00	0,13	0,00	0,00	7	1,00	0,00	0,60	0,00	0,63	0,00	0,00
34	1,00	0,00	-0,49	0,00	0,00	0,21	0,00	0,00	35	1,00	0,00	-0,14	0,00	0,18	0,00	0,00
35	1,00	0,00	-0,54	0,00	0,00	0,17	0,00	0,00	36	1,00	0,00	-0,07	0,00	0,20	0,00	0,00
36	1,00	0,00	-0,34	0,00	0,00	0,24	0,00	0,02	8	1,00	0,00	-0,28	0,00	0,20	0,00	-0,02
37	1,00	0,00	0,30	0,00	0,00	0,00	0,00	0,02	38	1,00	0,00	0,27	0,00	-0,02	0,00	0,03
38	1,00	0,00	0,27	0,00	0,00	0,02	0,00	0,03	39	1,00	0,00	0,30	0,00	0,00	0,00	0,02
39	1,00	0,00	0,03	0,00	0,00	0,08	0,00	0,09	5	1,00	0,00	0,57	0,00	0,22	0,00	-0,08
40	1,00	0,00	-0,31	0,00	0,00	0,00	0,00	0,02	41	1,00	0,00	-0,27	0,00	0,02	0,00	0,03
41	1,00	0,00	-0,27	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,03	42	1,00	0,00	-0,31	0,00	0,00	0,00	0,02
42	1,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	-0,08	0,00	0,09	8	1,00	0,00	-0,57	0,00	-0,22	0,00	-0,08

## CARATTERISTICHE MEDIANE: SISMA 0°: SHELL

Shell	Nodo	S11	S22	S12	M11	M22	M12	Nodo	S11	S22	S12	M11	M22	M12
Nro	N.ro	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	N.ro	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq
1	33	0,00	0,00	0,00	0,02	0,01	0,01	34	0,00	0,00	0,00	0,02	0,01	0,01
	1	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	2	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01
2	5	0,00	0,01	0,02	0,00	0,02	0,01	39	0,00	0,01	0,03	0,00	0,00	0,01
	4	0,00	0,01	0,01	0,00	0,02	0,01	38	0,00	0,01	0,03	0,01	0,03	0,01
3	7	0,00	0,01	0,02	0,00	0,02	0,01	42	0,00	0,01	0,03	0,00	0,00	0,01
	3	0,00	0,01	0,01	0,00	0,02	0,01	37	0,00	0,01	0,03	0,01	0,03	0,01
4	7	0,00	0,01	0,01	0,00	0,02	0,00	5	0,00	0,01	0,01	0,00	0,02	0,00
	3	0,00	0,01	0,01	0,01	0,03	0,00	4	0,00	0,01	0,01	0,01	0,03	0,00
5	8	0,00	0,01	0,01	0,00	0,02	0,00	6	0,00	0,01	0,01	0,00	0,02	0,00
	1	0,00	0,01	0,01	0,01	0,03	0,00	2	0,00	0,01	0,01	0,01	0,03	0,00
6	17	1,33	2,87	0,42	0,02	0,10	0,04	48	0,21	2,73	4,08	0,01	0,03	0,04
	9	1,33	2,87	3,96	0,14	0,70	0,04	45	0,21	2,73	0,34	0,02	0,10	0,04
7	18	0,08	2,74	2,27	0,00	0,00	0,00	54	0,51	0,22	6,50	0,00	0,00	0,00
	10	0,08	2,74	4,63	0,00	0,01	0,00	51	0,51	0,22	0,47	0,01	0,07	0,00
8	19	0,04	2,54	2,06	0,00	0,00	0,00	60	0,49	0,07	5,85	0,00	0,00	0,00
	11	0,04	2,54	4,72	0,00	0,01	0,00	57	0,49	0,07	0,94	0,01	0,04	0,00
9	21	1,33	2,87	0,42	0,02	0,10	0,04	66	0,21	2,73	4,08	0,01	0,03	0,04
	13	1,33	2,87	3,96	0,14	0,70	0,04	63	0,21	2,73	0,34	0,02	0,10	0,04
10	22	0,08	2,74	2,27	0,00	0,00	0,00	72	0,51	0,22	6,50	0,00	0,00	0,00
	14	0,08	2,74	4,63	0,00	0,01	0,00	69	0,51	0,22	0,47	0,01	0,07	0,00
11	23	0,04	2,54	2,06	0,00	0,00	0,00	78	0,49	0,07	5,85	0,00	0,00	0,00
	15	0,04	2,54	4,72	0,00	0,01	0,00	75	0,49	0,07	0,94	0,01	0,04	0,00
12	17	0,07	0,21	0,36	5,06	25,30	1,56	84	0,00	0,17	0,60	1,28	6,39	1,56
	9	0,07	0,21	0,20	2,09	10,46	1,56	81	0,00	0,17	0,44	0,72	3,62	1,56
13	20	0,07	0,22	0,36	5,08	25,40	1,57	90	0,00	0,17	0,60	1,28	6,41	1,57
	12	0,07	0,22	0,20	2,10	10,50	1,57	87	0,00	0,17	0,44	0,73	3,63	1,57
14	35	0,00	0,00	0,00	0,01	0,03	0,01	36	0,00	0,00	0,00	0,01	0,03	0,01
	33	0,00	0,00	0,00	0,03	0,03	0,01	34	0,00	0,00	0,00	0,03	0,03	0,01
15	37	0,00	0,00	0,00	0,03	0,03	0,01	38	0,00	0,00	0,00	0,03	0,03	0,01
	35	0,00	0,00	0,00	0,01	0,03	0,01	36	0,00	0,00	0,00	0,01	0,03	0,01
16	3	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	4	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01
	37	0,00	0,00	0,00	0,02	0,01	0,01	38	0,00	0,00	0,00	0,02	0,01	0,01
17	39	0,00	0,01	0,04	0,00	0,00	0,01	40	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,01
	38	0,00	0,01	0,04	0,01	0,03	0,01	36	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,01
18	40	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,01	41	0,00	0,01	0,04	0,00	0,00	0,01
	36	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,01	34	0,00	0,01	0,04	0,01	0,03	0,01
19	41	0,00	0,01	0,03	0,00	0,00	0,01	6	0,00	0,01	0,02	0,00	0,02	0,01
	34	0,00	0,01	0,03	0,01	0,03	0,01	2	0,00	0,01	0,01	0,00	0,02	0,01
20	42	0,00	0,01	0,04	0,00	0,00	0,01	43	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,01
	37	0,00	0,01	0,04	0,01	0,03	0,01	35	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,01
21	43	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	0,01	44	0,00	0,01	0,04	0,00	0,00	0,01
	35	0,00	0,00	0,05	0,00	0,00	0,01	33	0,00	0,01	0,04	0,01	0,03	0,01
22	44	0,00	0,01	0,03	0,00	0,00	0,01	8	0,00	0,01	0,02	0,00	0,02	0,01
	33	0,00	0,01	0,03	0,01	0,03	0,01	1	0,00	0,01	0,01	0,00	0,02	0,01
23	48	0,34	1,42	0,22	0,01	0,03	0,00	49	0,13	0,93	0,63	0,00	0,01	0,00
	45	0,34	1,42	0,20	0,02	0,10	0,00	46	0,13	0,93	0,64	0,02	0,11	0,00
24	49	0,07	1,09	2,02	0,00	0,01	0,01	50	0,51	1,13	0,46	0,00	0,00	0,01
	46	0,07	1,09	0,65	0,02	0,11	0,01	47	0,51	1,13	1,03	0,01	0,03	0,01
25	50	0,48	0,09	5,84	0,00	0,00	0,00	18	0,04	2,53	2,06	0,00	0,00	0,00
	47	0,48	0,09	0,92	0,01	0,03	0,00	10	0,04	2,53	4,68	0,00	0,01	0,00
26	54	0,53	1,40	1,22	0,00	0,00	0,01	55	0,02	1,36	2,77	0,00	0,00	0,01
	51	0,53	1,40	0,58	0,01	0,07	0,01	52	0,02	1,36	1,09	0,00	0,00	0,01
27	55	0,02	1,37	2,78	0,00	0,00	0,01	56	0,53	1,41	1,22	0,00	0,00	0,01
	52	0,02	1,37	1,09	0,00	0,00	0,01	53	0,53	1,41	0,59	0,01	0,07	0,01
28	56	0,52	0,21	6,52	0,00	0,00	0,00	19	0,08	2,75	2,28	0,00	0,00	0,00
	53	0,52	0,21	0,48	0,01	0,07	0,00	11	0,08	2,75	4,65	0,00	0,01	0,00
29	60	0,51	1,13	0,44	0,00	0,00	0,01	61	0,07	1,08	2,01	0,00	0,01	0,01
	57	0,51	1,13	1,05	0,01	0,04	0,01	58	0,07	1,08	0,63	0,02	0,11	0,01
30	61	0,13	0,91	0,61	0,00	0,01	0,00	62	0,33	1,40	0,22	0,01	0,03	0,00
	58	0,13	0,91	0,63	0,02	0,11	0,00	59	0,33	1,40	0,20	0,02	0,11	0,00
31	62	0,22	2,75	4,07	0,01	0,03	0,04	20	1,35	2,91	0,40	0,02	0,11	0,04
	59	0,22	2,75	0,34	0,02	0,11	0,04	12	1,35	2,91	3,97	0,14	0,71	0,04
32	66	0,34	1,42	0,22	0,01	0,03	0,00	67	0,13	0,93	0,63	0,00	0,01	0,00
	63	0,34	1,42	0,20	0,02	0,10	0,00	64	0,13	0,93	0,64	0,02	0,11	0,00





# EDIFICIO DI STAZIONE

## CARATTERISTICHE MEDIATE: SISMA 90°: ASTE

Tra tto	Filo In.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)	Filo Fin.	Alt. (m)	Tx (t)	Ty (t)	N (t)	Mx (t*m)	My (t*m)	Mt (t*m)
34	1,00	0,00	-0,57	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,01	35	1,00	0,00	-0,60	0,00	0,02	0,00	-0,06
35	1,00	0,00	-0,57	0,00	0,00	-0,04	0,00	-0,07	36	1,00	0,00	-0,74	0,00	-0,05	0,00	0,01
36	1,00	0,00	0,31	0,00	0,00	-0,31	0,00	-0,24	8	1,00	0,00	-1,84	0,00	-0,95	0,00	0,19
37	1,00	0,00	-0,15	0,00	0,00	0,29	0,00	0,03	38	1,00	0,00	0,56	0,00	0,19	0,00	-0,03
38	1,00	0,00	-0,56	0,00	0,00	0,19	0,00	0,03	39	1,00	0,00	0,15	0,00	0,29	0,00	-0,03
39	1,00	0,00	-1,35	0,00	0,00	0,50	0,00	0,12	5	1,00	0,00	0,12	0,00	0,41	0,00	-0,12
40	1,00	0,00	-0,15	0,00	0,00	0,29	0,00	-0,03	41	1,00	0,00	0,56	0,00	0,19	0,00	0,03
41	1,00	0,00	-0,56	0,00	0,00	0,19	0,00	-0,03	42	1,00	0,00	0,15	0,00	0,29	0,00	0,03
42	1,00	0,00	-1,35	0,00	0,00	0,50	0,00	-0,12	8	1,00	0,00	0,12	0,00	0,41	0,00	0,12

## CARATTERISTICHE MEDIATE: SISMA 90°: SHELL

Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
1	33	0,00	0,00	0,00	0,33	0,04	0,02	34	0,00	0,00	0,00	0,33	0,04	0,02
	1	0,00	0,00	0,00	0,01	0,05	0,05	2	0,00	0,00	0,00	0,01	0,05	0,05
2	5	0,01	0,02	0,10	0,06	0,30	0,03	39	0,01	0,01	0,03	0,01	0,06	0,03
	4	0,01	0,02	0,12	0,06	0,30	0,03	38	0,01	0,01	0,04	0,02	0,12	0,03
3	7	0,01	0,02	0,10	0,06	0,30	0,03	42	0,01	0,01	0,03	0,01	0,06	0,03
	3	0,01	0,02	0,12	0,06	0,30	0,03	37	0,01	0,01	0,04	0,02	0,12	0,03
4	7	0,01	0,04	0,10	0,06	0,29	0,01	5	0,01	0,04	0,10	0,06	0,29	0,01
	3	0,01	0,04	0,12	0,05	0,26	0,01	4	0,01	0,04	0,12	0,05	0,26	0,01
5	8	0,01	0,04	0,10	0,06	0,29	0,01	6	0,01	0,04	0,10	0,06	0,29	0,01
	1	0,01	0,04	0,12	0,05	0,26	0,01	2	0,01	0,04	0,12	0,05	0,26	0,01
6	17	0,31	0,86	1,92	6,33	31,63	2,04	48	0,02	0,57	3,75	1,60	8,02	2,04
	9	0,31	0,86	0,92	2,03	10,14	2,03	45	0,02	0,57	2,75	0,97	4,87	2,03
7	18	0,13	0,56	1,01	5,33	26,64	1,88	54	0,02	0,16	0,97	1,35	6,73	1,88
	10	0,13	0,56	0,55	1,46	7,28	1,88	51	0,02	0,16	0,51	0,85	4,26	1,88
8	19	0,12	0,43	0,41	5,33	26,64	1,83	60	0,02	0,11	0,84	1,37	6,85	1,83
	11	0,12	0,43	0,48	1,46	7,30	1,83	57	0,02	0,11	0,91	0,84	4,19	1,83
9	21	0,31	0,86	1,92	6,33	31,63	2,04	66	0,02	0,57	3,75	1,60	8,02	2,04
	13	0,31	0,86	0,92	2,03	10,14	2,03	63	0,02	0,57	2,75	0,97	4,87	2,03
10	22	0,13	0,56	1,01	5,33	26,64	1,88	72	0,02	0,16	0,97	1,35	6,73	1,88
	14	0,13	0,56	0,55	1,46	7,28	1,88	69	0,02	0,16	0,51	0,85	4,26	1,88
11	23	0,12	0,43	0,41	5,33	26,64	1,83	78	0,02	0,11	0,84	1,37	6,85	1,83
	15	0,12	0,43	0,48	1,46	7,30	1,83	75	0,02	0,11	0,91	0,84	4,19	1,83
12	17	2,11	4,66	2,00	0,03	0,15	0,22	84	0,45	3,68	8,94	0,01	0,06	0,22
	9	2,11	4,66	4,27	0,64	3,19	0,22	81	0,45	3,68	2,77	0,11	0,57	0,22
13	20	2,10	4,64	1,99	0,05	0,26	0,21	90	0,44	3,65	8,91	0,02	0,09	0,21
	12	2,10	4,64	4,25	0,65	3,23	0,21	87	0,44	3,65	2,77	0,11	0,56	0,21
14	35	0,00	0,00	0,00	0,29	0,05	0,01	36	0,00	0,00	0,00	0,29	0,05	0,01
	33	0,00	0,00	0,00	0,35	0,11	0,03	34	0,00	0,00	0,00	0,35	0,11	0,03
15	37	0,00	0,00	0,00	0,35	0,11	0,03	38	0,00	0,00	0,00	0,35	0,11	0,03
	35	0,00	0,00	0,00	0,29	0,05	0,01	36	0,00	0,00	0,00	0,29	0,05	0,01
16	3	0,00	0,00	0,00	0,01	0,05	0,05	4	0,00	0,00	0,00	0,01	0,05	0,05
	37	0,00	0,00	0,00	0,33	0,04	0,02	38	0,00	0,00	0,00	0,33	0,04	0,02
17	39	0,00	0,02	0,06	0,01	0,06	0,00	40	0,00	0,02	0,01	0,01	0,03	0,00
	38	0,00	0,02	0,06	0,02	0,12	0,00	36	0,00	0,02	0,01	0,04	0,22	0,00
18	40	0,00	0,02	0,01	0,01	0,03	0,00	41	0,00	0,02	0,06	0,01	0,06	0,00
	36	0,00	0,02	0,01	0,04	0,22	0,00	34	0,00	0,02	0,06	0,02	0,12	0,00
19	41	0,01	0,01	0,03	0,01	0,06	0,03	6	0,01	0,02	0,10	0,06	0,30	0,03
	34	0,01	0,01	0,04	0,02	0,12	0,03	2	0,01	0,02	0,12	0,06	0,30	0,03
20	42	0,00	0,02	0,06	0,01	0,06	0,00	43	0,00	0,02	0,01	0,01	0,03	0,00
	37	0,00	0,02	0,06	0,02	0,12	0,00	35	0,00	0,02	0,01	0,04	0,22	0,00
21	43	0,00	0,02	0,01	0,01	0,03	0,00	44	0,00	0,02	0,06	0,01	0,06	0,00
	35	0,00	0,02	0,01	0,04	0,22	0,00	33	0,00	0,02	0,06	0,02	0,12	0,00
22	44	0,01	0,01	0,03	0,01	0,06	0,03	8	0,01	0,02	0,10	0,06	0,30	0,03
	33	0,01	0,01	0,04	0,02	0,12	0,03	1	0,01	0,02	0,12	0,06	0,30	0,03
23	48	0,04	0,01	2,38	1,60	8,02	0,40	49	0,02	0,28	1,83	0,69	3,45	0,40
	45	0,04	0,01	2,23	0,97	4,87	0,40	46	0,02	0,28	1,68	0,35	1,75	0,40
24	49	0,01	0,14	1,55	0,69	3,45	0,36	50	0,03	0,20	0,83	1,37	6,86	0,36
	46	0,01	0,14	1,67	0,35	1,75	0,36	47	0,03	0,20	0,94	0,84	4,18	0,36
25	50	0,02	0,11	0,85	1,37	6,86	1,82	18	0,12	0,42	0,40	5,33	26,64	1,82
	47	0,02	0,11	0,89	0,84	4,18	1,82	10	0,12	0,42	0,44	1,46	7,28	1,82
26	54	0,01	0,11	0,63	1,35	6,73	0,35	55	0,00	0,17	0,18	0,62	3,10	0,35
	51	0,01	0,11	0,43	0,85	4,26	0,35	52	0,00	0,17	0,02	0,30	1,48	0,35
27	55	0,00	0,16	0,19	0,62	3,10	0,35	56	0,01	0,12	0,64	1,35	6,73	0,35
	52	0,00	0,16	0,01	0,30	1,48	0,35	53	0,01	0,12	0,45	0,85	4,26	0,35
28	56	0,02	0,16	0,96	1,35	6,73	1,88	19	0,13	0,55	1,01	5,33	26,64	1,88
	53	0,02	0,16	0,53	0,85	4,26	1,88	11	0,13	0,55	0,59	1,46	7,30	1,88
29	60	0,02	0,19	0,85	1,37	6,85	0,36	61	0,01	0,15	1,55	0,68	3,42	0,36
	57	0,02	0,19	0,96	0,84	4,19	0,36	58	0,01	0,15	1,67	0,35	1,73	0,36
30	61	0,02	0,27	1,84	0,68	3,42	0,40	62	0,04	0,01	2,38	1,59	7,96	0,40
	58	0,02	0,27	1,68	0,35	1,73	0,40	59	0,04	0,01	2,23	0,97	4,87	0,40
31	62	0,02	0,55	3,72	1,59	7,96	2,04	20	0,30	0,85	1,90	6,29	31,44	2,04
	59	0,02	0,55	2,75	0,97	4,87	2,04	12	0,30	0,85	0,93	2,02	10,09	2,04
32	66	0,04	0,01	2,38	1,60	8,02	0,40	67	0,02	0,28	1,83	0,69	3,45	0,40
	63	0,04	0,01	2,23	0,97	4,87	0,40	64	0,02	0,28	1,68	0,35	1,75	0,40
33	67	0,01	0,14	1,55	0,69	3,45	0,36	68	0,03	0,20	0,83	1,37	6,86	0,36

## EDIFICIO DI STAZIONE

### CARATTERISTICHE MEDIE: SISMA 90°: SHELL

Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
34	64	0,01	0,14	1,67	0,35	1,75	0,36	65	0,03	0,20	0,94	0,84	4,18	0,36
	68	0,02	0,11	0,85	1,37	6,86	1,82	22	0,12	0,42	0,40	5,33	26,64	1,82
	65	0,02	0,11	0,89	0,84	4,18	1,82	14	0,12	0,42	0,44	1,46	7,28	1,82
35	72	0,01	0,11	0,63	1,35	6,73	0,35	73	0,00	0,17	0,18	0,62	3,10	0,35
	69	0,01	0,11	0,43	0,85	4,26	0,35	70	0,00	0,17	0,02	0,30	1,48	0,35
36	73	0,00	0,16	0,19	0,62	3,10	0,35	74	0,01	0,12	0,64	1,35	6,73	0,35
	70	0,00	0,16	0,01	0,30	1,48	0,35	71	0,01	0,12	0,45	0,85	4,26	0,35
37	74	0,02	0,16	0,96	1,35	6,73	1,88	23	0,13	0,55	1,01	5,33	26,64	1,88
	71	0,02	0,16	0,53	0,85	4,26	1,88	15	0,13	0,55	0,59	1,46	7,30	1,88
38	78	0,02	0,19	0,85	1,37	6,85	0,36	79	0,01	0,15	1,55	0,68	3,42	0,36
	75	0,02	0,19	0,96	0,84	4,19	0,36	76	0,01	0,15	1,67	0,35	1,73	0,36
39	79	0,02	0,27	1,84	0,68	3,42	0,40	80	0,04	0,01	2,38	1,59	7,96	0,40
	76	0,02	0,27	1,68	0,35	1,73	0,40	77	0,04	0,01	2,23	0,97	4,87	0,40
40	80	0,02	0,55	3,72	1,59	7,96	2,04	24	0,30	0,85	1,90	6,29	31,44	2,04
	77	0,02	0,55	2,75	0,97	4,87	2,04	16	0,30	0,85	0,93	2,02	10,09	2,04
41	84	0,46	1,54	2,44	0,01	0,06	0,06	85	0,00	0,77	3,76	0,00	0,00	0,06
	81	0,46	1,54	2,61	0,11	0,57	0,06	82	0,00	0,77	3,94	0,00	0,00	0,06
42	85	0,00	0,77	3,76	0,00	0,00	0,06	86	0,46	1,54	2,44	0,01	0,06	0,06
	82	0,00	0,77	3,94	0,00	0,00	0,06	83	0,46	1,54	2,61	0,11	0,57	0,06
43	86	0,45	3,68	8,94	0,01	0,06	0,22	21	2,11	4,66	2,00	0,03	0,15	0,22
	83	0,45	3,68	2,77	0,11	0,57	0,22	13	2,11	4,66	4,27	0,64	3,19	0,22
44	90	0,46	1,53	2,44	0,02	0,09	0,06	91	0,00	0,76	3,76	0,00	0,00	0,06
	87	0,46	1,53	2,60	0,11	0,56	0,06	88	0,00	0,76	3,93	0,00	0,00	0,06
45	91	0,00	0,76	3,76	0,00	0,00	0,06	92	0,46	1,53	2,44	0,02	0,09	0,06
	88	0,00	0,76	3,93	0,00	0,00	0,06	89	0,46	1,53	2,60	0,11	0,56	0,06
46	92	0,44	3,65	8,91	0,02	0,09	0,21	24	2,10	4,64	1,99	0,05	0,26	0,21
	89	0,44	3,65	2,77	0,11	0,56	0,21	16	2,10	4,64	4,25	0,65	3,23	0,21

### 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	1,00	0,00	-1,95	0,00	0,43	0,00	-0,01	19	1,00	0,00	-1,72	0,00	-0,29	0,00	0,01
	2	1,00	0,00	-2,21	0,00	0,68	0,00	-0,01	22	1,00	0,00	-1,39	0,00	-0,21	0,00	0,01
	3	1,00	0,00	-2,25	0,00	0,69	0,00	-0,01	25	1,00	0,00	-1,46	0,00	-0,22	0,00	0,01
	5	1,00	0,00	-1,95	0,00	0,43	0,00	0,01	28	1,00	0,00	-1,72	0,00	-0,29	0,00	-0,01
	6	1,00	0,00	-2,21	0,00	0,68	0,00	0,01	31	1,00	0,00	-1,39	0,00	-0,21	0,00	-0,01
	7	1,00	0,00	-2,25	0,00	0,69	0,00	0,01	34	1,00	0,00	-1,46	0,00	-0,22	0,00	-0,01
	1	1,00	0,00	-1,88	0,00	0,44	0,00	0,02	37	1,00	0,00	-1,52	0,00	-0,24	0,00	-0,02
	4	1,00	0,00	-1,88	0,00	0,44	0,00	-0,02	40	1,00	0,00	-1,52	0,00	-0,24	0,00	0,02
	1	1,50	-0,27	0,28	0,86	-0,10	-0,09	0,00	1	1,00	0,27	-0,28	-0,97	-0,04	-0,04	0,00
	2	1,50	0,08	0,14	1,32	-0,04	0,02	0,00	2	1,00	-0,08	-0,14	-1,43	-0,03	0,02	0,00
	3	1,50	-0,07	0,14	1,32	-0,04	-0,02	0,00	3	1,00	0,07	-0,14	-1,43	-0,03	-0,02	0,00
	4	1,50	0,26	0,28	0,86	-0,10	0,09	0,00	4	1,00	-0,26	-0,28	-0,97	-0,04	0,04	0,00
	5	1,50	-0,27	-0,28	0,86	0,10	-0,09	0,00	5	1,00	0,27	0,28	-0,97	0,04	-0,04	0,00
	6	1,50	0,08	-0,14	1,32	0,04	0,02	0,00	6	1,00	-0,08	0,14	-1,43	0,03	0,02	0,00
	7	1,50	-0,07	-0,14	1,32	0,04	-0,02	0,00	7	1,00	0,07	0,14	-1,43	0,03	-0,02	0,00
	8	1,50	0,26	-0,28	0,86	0,10	0,09	0,00	8	1,00	-0,26	0,28	-0,97	0,04	0,04	0,00
	1	4,50	0,13	-0,21	1,49	0,34	0,22	0,00	1	1,50	-0,13	0,21	-2,06	0,18	0,11	0,00
	2	4,50	-0,03	-0,21	2,54	0,34	-0,05	0,00	2	1,50	0,03	0,21	-3,10	0,20	-0,03	0,00
	3	4,50	0,03	-0,21	2,52	0,34	0,05	0,00	3	1,50	-0,03	0,21	-3,09	0,20	0,02	0,00
	4	4,50	-0,13	-0,21	1,49	0,34	-0,22	0,00	4	1,50	0,13	0,21	-2,05	0,18	-0,11	0,00
	5	4,50	0,13	0,21	1,49	-0,34	0,22	0,00	5	1,50	-0,13	-0,21	-2,06	-0,18	0,11	0,00
	6	4,50	-0,03	0,21	2,54	-0,34	-0,05	0,00	6	1,50	0,03	-0,21	-3,10	-0,20	-0,03	0,00
	7	4,50	0,03	0,21	2,52	-0,34	0,05	0,00	7	1,50	-0,03	-0,21	-3,09	-0,20	0,02	0,00
	8	4,50	-0,13	0,21	1,49	-0,34	-0,22	0,00	8	1,50	0,13	-0,21	-2,05	-0,18	-0,11	0,00
	5	4,50	0,00	0,71	0,00	-0,20	0,00	0,00	6	4,50	0,00	0,94	0,00	0,70	0,00	0,00
	6	4,50	0,00	0,82	0,00	-0,65	0,00	0,00	7	4,50	0,00	0,81	0,00	0,64	0,00	0,00
	7	4,50	0,00	0,93	0,00	-0,68	0,00	0,00	8	4,50	0,00	0,70	0,00	0,19	0,00	0,00
	5	4,50	0,00	0,67	0,00	-0,34	0,00	0,00	1	4,50	0,00	0,67	0,00	0,34	0,00	0,00
	8	4,50	0,00	0,67	0,00	-0,34	0,00	0,00	4	4,50	0,00	0,67	0,00	0,34	0,00	0,00
	7	4,50	0,00	0,67	0,00	-0,34	0,00	0,00	3	4,50	0,00	0,67	0,00	0,34	0,00	0,00
	1	4,50	0,00	0,71	0,00	-0,20	0,00	0,00	2	4,50	0,00	0,94	0,00	0,70	0,00	0,00
	6	4,50	0,00	0,67	0,00	-0,34	0,00	0,00	2	4,50	0,00	0,67	0,00	0,34	0,00	0,00
	2	4,50	0,00	0,82	0,00	-0,65	0,00	0,00	3	4,50	0,00	0,81	0,00	0,64	0,00	0,00
	3	4,50	0,00	0,93	0,00	-0,68	0,00	0,00	4	4,50	0,00	0,70	0,00	0,19	0,00	0,00
	19	1,00	0,00	-1,81	0,00	0,29	0,00	0,00	20	1,00	0,00	-1,85	0,00	-0,31	0,00	0,00
	20	1,00	0,00	-1,82	0,00	0,29	0,00	0,01	21	1,00	0,00	-1,87	0,00	-0,32	0,00	0,00
	21	1,00	0,00	-1,48	0,00	0,23	0,00	0,01	2	1,00	0,00	-2,26	0,00	-0,70	0,00	-0,01
	22	1,00	0,00	-1,81	0,00	0,29	0,00	0,00	23	1,00	0,00	-1,76	0,00	-0,26	0,00	0,01
	23	1,00	0,00	-1,76	0,00	0,26	0,00	0,01	24	1,00	0,00	-1,81	0,00	-0,29	0,00	0,00
	24	1,00	0,00	-1,39	0,00	0,21	0,00	0,01	3	1,00	0,00	-2,20	0,00	-0,67	0,00	-0,01
	25	1,00	0,00	-1,85	0,00	0,31	0,00	0,00	26	1,00	0,00	-1,80	0,00	-0,28	0,00	0,01
	26	1,00	0,00	-1,83	0,00	0,30	0,00	0,00	27	1,00	0,00	-1,79	0,00	-0,28	0,00	0,00
	27	1,00	0,00	-1,70	0,00	0,29	0,00	0,01	4	1,00	0,00	-1,94	0,00	-0,42	0,00	-0,01
	28	1,00	0,00	-1,81	0,00	0,29	0,00	0,00	29	1,00	0,00	-1,85	0,00	-0,31	0,00	0,00
	29	1,00	0,00	-1,82	0,00	0,29	0,00	-0,01	30	1,00	0,00	-1,87	0,00	-0,32	0,00	0,00
	30	1,00	0,00	-1,48	0,00	0,23	0,00	-0,01	6	1,00	0,00	-2,26	0,00	-0,70	0,00	0,01
	31	1,00	0,00	-1,81	0,00	0,29	0,00	0,00	32	1,00	0,00	-1,76	0,00	-0,26	0,00	-0,01
	32	1,00	0,00	-1,76	0,00	0,26	0,00	-0,01	33	1,00	0,00	-1,81	0,00	-0,29	0,00	0,00
	33	1,00	0,00	-1,39	0,00	0,21	0,00	-0,01	7	1,00	0,00	-2,20	0,00	-0,67	0,00	0,01
	34	1,00	0,00	-1,85	0,00	0,31	0,00	0,00	35	1,00	0,00	-1,80	0,00	-0,28	0,00	-0,01

## EDIFICIO DI STAZIONE

### CARATT. PESO PROPRIO: ASTE

Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	In.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)	Fin.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)
35	1,00	0,00	-1,83	0,00	0,00	0,30	0,00	0,00	36	1,00	0,00	-1,79	0,00	-0,28	0,00	0,00
36	1,00	0,00	-1,70	0,00	0,00	0,29	0,00	-0,01	8	1,00	0,00	-1,94	0,00	-0,42	0,00	0,01
37	1,00	0,00	-1,69	0,00	0,00	0,24	0,00	0,00	38	1,00	0,00	-1,69	0,00	-0,25	0,00	-0,01
38	1,00	0,00	-1,69	0,00	0,00	0,25	0,00	-0,01	39	1,00	0,00	-1,69	0,00	-0,24	0,00	0,00
39	1,00	0,00	-1,52	0,00	0,00	0,24	0,00	-0,02	5	1,00	0,00	-1,88	0,00	-0,44	0,00	0,02
40	1,00	0,00	-1,69	0,00	0,00	0,24	0,00	0,00	41	1,00	0,00	-1,69	0,00	-0,25	0,00	0,01
41	1,00	0,00	-1,69	0,00	0,00	0,25	0,00	0,01	42	1,00	0,00	-1,69	0,00	-0,24	0,00	0,00
42	1,00	0,00	-1,52	0,00	0,00	0,24	0,00	0,02	8	1,00	0,00	-1,88	0,00	-0,44	0,00	-0,02

### TENS. PESO PROPRIO: SHELL

Shell	Nodo	S11	S22	S12	M11	M22	M12	Nodo	S11	S22	S12	M11	M22	M12
N.ro	N.ro	kg/cm <sup>2</sup>	kg/cm <sup>2</sup>	kg/cm <sup>2</sup>	kg/cm <sup>2</sup>	kg/cm <sup>2</sup>	kg/cm <sup>2</sup>	N.ro	kg/cm <sup>2</sup>	kg/cm <sup>2</sup>	kg/cm <sup>2</sup>	kg/cm <sup>2</sup>	kg/cm <sup>2</sup>	kg/cm <sup>2</sup>
1	33	0,00	0,00	0,00	-0,41	-0,20	0,12	34	0,00	0,00	0,00	-0,41	-0,20	-0,12
	1	0,00	0,00	0,00	0,02	0,11	0,12	2	0,00	0,00	0,00	0,02	0,11	-0,12
2	5	-0,02	-0,06	0,08	-0,01	-0,03	0,09	39	-0,04	-0,16	0,01	-0,01	-0,03	0,09
	4	-0,02	-0,06	0,16	0,00	0,01	-0,09	38	-0,04	-0,16	0,10	0,12	0,59	-0,09
3	7	-0,02	-0,06	0,08	0,01	0,03	-0,09	42	-0,04	-0,16	0,01	0,01	0,03	-0,09
	3	-0,02	-0,06	0,16	0,00	-0,01	0,09	37	-0,04	-0,16	0,10	-0,12	-0,59	0,09
4	7	-0,03	-0,09	0,01	-0,06	-0,30	0,00	5	-0,03	-0,09	-0,01	-0,06	-0,30	0,00
	3	-0,03	-0,09	0,01	0,05	0,24	0,00	4	-0,03	-0,09	-0,01	0,05	0,24	0,00
5	8	-0,03	-0,09	0,01	0,06	0,30	0,00	6	-0,03	-0,09	-0,01	0,06	0,30	0,00
	1	-0,03	-0,09	0,01	-0,05	-0,24	0,00	2	-0,03	-0,09	-0,01	-0,05	-0,24	0,00
6	17	-0,30	-1,15	0,42	0,72	3,60	-0,21	48	-0,17	-0,54	-0,03	-0,18	-0,90	-0,21
	9	-0,30	-1,15	0,70	-0,49	-2,45	0,21	45	-0,17	-0,54	0,25	-0,09	-0,46	0,21
7	18	-0,29	-1,29	0,45	0,30	1,49	-0,10	54	-0,13	-0,50	0,82	-0,08	-0,38	-0,10
	10	-0,29	-1,29	0,04	-0,28	-1,42	0,10	51	-0,13	-0,50	0,42	-0,14	-0,69	0,10
8	19	-0,28	-1,22	0,66	0,30	1,49	-0,10	60	-0,14	-0,51	0,97	-0,08	-0,41	-0,10
	11	-0,28	-1,22	0,40	-0,29	-1,43	0,10	57	-0,14	-0,51	0,71	-0,14	-0,68	0,10
9	21	-0,30	-1,15	0,42	-0,72	-3,60	0,21	66	-0,17	-0,54	-0,03	0,18	0,90	0,21
	13	-0,30	-1,15	0,70	0,49	2,45	-0,21	63	-0,17	-0,54	0,25	0,09	0,46	-0,21
10	22	-0,29	-1,29	0,45	-0,30	-1,49	0,10	72	-0,13	-0,50	0,82	0,08	0,38	0,10
	14	-0,29	-1,29	0,04	0,28	1,42	-0,10	69	-0,13	-0,50	0,42	0,14	0,69	-0,10
11	23	-0,28	-1,22	0,66	-0,30	-1,49	0,10	78	-0,14	-0,51	0,97	0,08	0,41	0,10
	15	-0,28	-1,22	0,40	0,29	1,43	-0,10	75	-0,14	-0,51	0,71	0,14	0,68	-0,10
12	17	-0,31	-1,16	0,52	-0,69	-3,43	0,22	84	-0,18	-0,52	0,21	0,17	0,87	0,22
	9	-0,31	-1,16	0,76	0,45	2,25	-0,22	81	-0,18	-0,52	0,44	0,09	0,44	-0,22
13	20	-0,31	-1,16	0,53	0,67	3,36	-0,22	90	-0,18	-0,52	0,21	-0,17	-0,85	-0,22
	12	-0,31	-1,16	0,76	-0,44	-2,21	0,22	87	-0,18	-0,52	0,45	-0,09	-0,45	0,22
14	35	0,00	0,00	0,00	-0,35	-0,07	-0,01	36	0,00	0,00	0,00	-0,35	-0,07	0,01
	33	0,00	0,00	0,00	-0,39	-0,11	-0,01	34	0,00	0,00	0,00	-0,39	-0,11	0,01
15	37	0,00	0,00	0,00	-0,39	-0,11	0,01	38	0,00	0,00	0,00	-0,39	-0,11	-0,01
	35	0,00	0,00	0,00	-0,35	-0,07	0,01	36	0,00	0,00	0,00	-0,35	-0,07	-0,01
16	3	0,00	0,00	0,00	0,02	0,11	-0,12	4	0,00	0,00	0,00	0,02	0,11	0,12
	37	0,00	0,00	0,00	-0,41	-0,20	-0,12	38	0,00	0,00	0,00	-0,41	-0,20	0,12
17	39	-0,04	-0,17	0,07	-0,01	-0,03	0,00	40	-0,03	-0,14	-0,01	0,00	0,01	0,00
	38	-0,04	-0,17	0,07	0,12	0,59	0,00	36	-0,03	-0,14	-0,01	0,10	0,52	0,00
18	40	-0,03	-0,14	0,01	0,00	0,01	0,00	41	-0,04	-0,17	-0,07	-0,01	-0,03	0,00
	36	-0,03	-0,14	0,01	0,10	0,52	0,00	34	-0,04	-0,17	-0,07	0,12	0,59	0,00
19	41	-0,04	-0,16	-0,01	-0,01	-0,03	-0,09	6	-0,02	-0,06	-0,08	-0,01	-0,03	-0,09
	34	-0,04	-0,16	-0,10	0,12	0,59	0,09	2	-0,02	-0,06	-0,16	0,00	0,01	0,09
20	42	-0,04	-0,17	0,07	0,01	0,03	0,00	43	-0,03	-0,14	-0,01	0,00	-0,01	0,00
	37	-0,04	-0,17	0,07	-0,12	-0,59	0,00	35	-0,03	-0,14	-0,01	-0,10	-0,52	0,00
21	43	-0,03	-0,14	0,01	0,00	-0,01	0,00	44	-0,04	-0,17	-0,07	0,01	0,03	0,00
	35	-0,03	-0,14	0,01	-0,10	-0,52	0,00	33	-0,04	-0,17	-0,07	-0,12	-0,59	0,00
22	44	-0,04	-0,16	-0,01	0,01	0,03	0,09	8	-0,02	-0,06	-0,08	0,01	0,03	0,09
	33	-0,04	-0,16	-0,10	-0,12	-0,59	-0,09	1	-0,02	-0,06	-0,16	0,00	-0,01	-0,09
23	48	-0,19	-0,97	0,19	-0,18	-0,90	0,04	49	-0,15	-0,77	-0,21	0,06	0,30	0,04
	45	-0,19	-0,97	0,17	-0,09	-0,46	-0,04	46	-0,15	-0,77	-0,23	-0,23	-1,15	-0,04
24	49	-0,15	-0,88	-0,43	0,06	0,30	-0,02	50	-0,15	-0,88	-0,70	-0,08	-0,41	-0,02
	46	-0,15	-0,88	-0,23	-0,23	-1,15	0,02	47	-0,15	-0,88	-0,50	-0,14	-0,68	0,02
25	50	-0,14	-0,51	-0,96	-0,08	-0,41	0,09	18	-0,28	-1,22	-0,66	0,30	1,49	0,09
	47	-0,14	-0,51	-0,72	-0,14	-0,68	-0,09	10	-0,28	-1,22	-0,42	-0,28	-1,42	-0,09
26	54	-0,13	-0,86	0,42	-0,08	-0,38	0,01	55	-0,14	-0,87	0,23	0,04	0,18	0,01
	51	-0,13	-0,86	0,20	-0,14	-0,69	-0,01	52	-0,14	-0,87	0,01	-0,21	-1,07	-0,01
27	55	-0,14	-0,87	-0,22	0,04	0,18	-0,01	56	-0,14	-0,87	-0,42	-0,08	-0,38	-0,01
	52	-0,14	-0,87	-0,01	-0,21	-1,07	0,01	53	-0,14	-0,87	-0,20	-0,14	-0,69	0,01
28	56	-0,13	-0,51	-0,81	-0,08	-0,38	0,10	19	-0,29	-1,28	-0,44	0,30	1,49	0,10
	53	-0,13	-0,51	-0,42	-0,14	-0,69	-0,10	11	-0,29	-1,28	-0,05	-0,29	-1,43	-0,10
29	60	-0,15	-0,87	0,69	-0,08	-0,41	0,02	61	-0,15	-0,89	0,43	0,06	0,30	0,02
	57	-0,15	-0,87	0,49	-0,14	-0,68	-0,02	58	-0,15	-0,89	0,23	-0,23	-1,14	-0,02
30	61	-0,15	-0,78	0,21	0,06	0,30	-0,04	62	-0,19	-0,97	-0,18	-0,18	-0,90	-0,04
	58	-0,15	-0,78	0,23	-0,23	-1,14	0,04	59	-0,19	-0,97	-0,16	-0,09	-0,46	0,04
31	62	-0,18	-0,54	0,03	-0,18	-0,90	0,21	20	-0,30	-1,15	-0,42	0,72	3,61	0,21
	59	-0,18	-0,54	-0,24	-0,09	-0,46	-0,21	12	-0,30	-1,15	-0,68	-0,49	-2,46	-0,21
32	66	-0,19	-0,97	0,19	0,18	0,90	-0,04	67	-0,15	-0,77	-0,21	-0,06	-0,30	-0,04
	63	-0,19	-0,97	0,17	0,09	0,46	0,04	64	-0,15	-0,77	-0,23	0,23	1,15	0,04
33	67	-0,15	-0,88	-0,43	-0,06	-0,30	0,02	68	-0,15	-0,88	-0,70	0,08	0,41	0,02
	64	-0,15	-0,88	-0,23	0,23	1,15	-0,02	65	-0,15	-0,88	-0,50	0,14	0,68	-0,02

## EDIFICIO DI STAZIONE

### TENS. PESO PROPRIO: SHELL

Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
34	68	-0,14	-0,51	-0,96	0,08	0,41	-0,09	22	-0,28	-1,22	-0,66	-0,30	-1,49	-0,09
	65	-0,14	-0,51	-0,72	0,14	0,68	0,09	14	-0,28	-1,22	-0,42	0,28	1,42	0,09
35	72	-0,13	-0,86	0,42	0,08	0,38	-0,01	73	-0,14	-0,87	0,23	-0,04	-0,18	-0,01
	69	-0,13	-0,86	0,20	0,14	0,69	0,01	70	-0,14	-0,87	0,01	0,21	1,07	0,01
36	73	-0,14	-0,87	-0,22	-0,04	-0,18	0,01	74	-0,14	-0,87	-0,42	0,08	0,38	0,01
	70	-0,14	-0,87	-0,01	0,21	1,07	-0,01	71	-0,14	-0,87	-0,20	0,14	0,69	-0,01
37	74	-0,13	-0,51	-0,81	0,08	0,38	-0,10	23	-0,29	-1,28	-0,44	-0,30	-1,49	-0,10
	71	-0,13	-0,51	-0,42	0,14	0,69	0,10	15	-0,29	-1,28	-0,05	0,29	1,43	0,10
38	78	-0,15	-0,87	0,69	0,08	0,41	-0,02	79	-0,15	-0,89	0,43	-0,06	-0,30	-0,02
	75	-0,15	-0,87	0,49	0,14	0,68	0,02	76	-0,15	-0,89	0,23	0,23	1,14	0,02
39	79	-0,15	-0,78	0,21	-0,06	-0,30	0,04	80	-0,19	-0,97	-0,18	0,18	0,90	0,04
	76	-0,15	-0,78	0,23	0,23	1,14	-0,04	77	-0,19	-0,97	-0,16	0,09	0,46	-0,04
40	80	-0,18	-0,54	0,03	0,18	0,90	-0,21	24	-0,30	-1,15	-0,42	-0,72	-3,61	-0,21
	77	-0,18	-0,54	-0,24	0,09	0,46	0,21	16	-0,30	-1,15	-0,68	0,49	2,46	0,21
41	84	-0,18	-0,93	0,41	0,17	0,87	-0,05	85	-0,16	-0,82	0,05	-0,08	-0,40	-0,05
	81	-0,18	-0,93	0,35	0,09	0,44	0,05	82	-0,16	-0,82	-0,01	0,24	1,18	0,05
42	85	-0,16	-0,82	-0,05	-0,08	-0,40	0,05	86	-0,18	-0,93	-0,41	0,17	0,87	0,05
	82	-0,16	-0,82	0,01	0,24	1,18	-0,05	83	-0,18	-0,93	-0,35	0,09	0,44	-0,05
43	86	-0,18	-0,52	-0,21	0,17	0,87	-0,22	21	-0,31	-1,16	-0,52	-0,69	-3,43	-0,22
	83	-0,18	-0,52	-0,44	0,09	0,44	0,22	13	-0,31	-1,16	-0,76	0,45	2,25	0,22
44	90	-0,18	-0,93	0,41	-0,17	-0,85	0,04	91	-0,16	-0,82	0,05	0,08	0,39	0,04
	87	-0,18	-0,93	0,35	-0,09	-0,45	-0,04	88	-0,16	-0,82	-0,01	-0,24	-1,18	-0,04
45	91	-0,16	-0,82	-0,05	0,08	0,39	-0,04	92	-0,18	-0,93	-0,41	-0,17	-0,85	-0,04
	88	-0,16	-0,82	0,01	-0,24	-1,18	0,04	89	-0,18	-0,93	-0,35	-0,09	-0,45	0,04
46	92	-0,18	-0,52	-0,21	-0,17	-0,85	0,22	24	-0,31	-1,16	-0,53	0,67	3,36	0,22
	89	-0,18	-0,52	-0,45	-0,09	-0,45	-0,22	16	-0,31	-1,16	-0,76	-0,44	-2,21	-0,22

### 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)
	1	1,00	0,00	-1,55	0,00	0,48	0,00	0,04	19	1,00	0,00	-0,70	0,00	0,03	0,00	-0,04
	2	1,00	0,00	-2,53	0,00	1,31	0,00	-0,02	22	1,00	0,00	0,05	0,00	0,18	0,00	0,02
	3	1,00	0,00	-2,54	0,00	1,33	0,00	-0,02	25	1,00	0,00	0,03	0,00	0,19	0,00	0,02
	5	1,00	0,00	-1,55	0,00	0,48	0,00	-0,04	28	1,00	0,00	-0,70	0,00	0,03	0,00	0,04
	6	1,00	0,00	-2,53	0,00	1,31	0,00	0,02	31	1,00	0,00	0,05	0,00	0,18	0,00	-0,02
	7	1,00	0,00	-2,54	0,00	1,33	0,00	0,02	34	1,00	0,00	0,03	0,00	0,19	0,00	-0,02
	1	1,00	0,00	-1,72	0,00	0,68	0,00	-0,02	37	1,00	0,00	-0,37	0,00	0,07	0,00	0,02
	4	1,00	0,00	-1,72	0,00	0,68	0,00	0,02	40	1,00	0,00	-0,37	0,00	0,07	0,00	-0,02
	1	1,50	-0,32	0,51	1,75	-0,17	-0,11	0,00	1	1,00	0,32	-0,51	-1,75	-0,08	-0,05	0,00
	2	1,50	0,25	0,39	3,21	-0,17	0,07	0,00	2	1,00	-0,25	-0,39	-3,21	-0,02	0,06	0,00
	3	1,50	-0,24	0,39	3,20	-0,17	-0,06	0,00	3	1,00	0,24	-0,39	-3,20	-0,02	-0,05	0,00
	4	1,50	0,31	0,51	1,74	-0,17	0,10	0,00	4	1,00	-0,31	-0,51	-1,74	-0,08	0,05	0,00
	5	1,50	-0,32	-0,51	1,75	0,17	-0,11	0,00	5	1,00	0,32	0,51	-1,75	0,08	-0,05	0,00
	6	1,50	0,25	-0,39	3,21	0,17	0,07	0,00	6	1,00	-0,25	0,39	-3,21	0,02	0,06	0,00
	7	1,50	-0,24	-0,39	3,20	0,17	-0,06	0,00	7	1,00	0,24	0,39	-3,20	0,02	-0,05	0,00
	8	1,50	0,31	-0,51	1,74	0,17	0,10	0,00	8	1,00	-0,31	0,51	-1,74	0,08	0,05	0,00
	1	4,50	0,55	-0,87	6,71	1,38	0,87	0,00	1	1,50	-0,55	0,87	-6,71	0,80	0,50	0,00
	2	4,50	-0,11	-0,86	11,04	1,36	-0,19	0,00	2	1,50	0,11	0,86	-11,04	0,78	-0,10	0,00
	3	4,50	0,10	-0,86	10,98	1,36	0,17	0,00	3	1,50	-0,10	0,86	-10,98	0,78	0,09	0,00
	4	4,50	-0,54	-0,87	6,67	1,38	-0,85	0,00	4	1,50	0,54	0,87	-6,67	0,80	-0,49	0,00
	5	4,50	0,55	0,87	6,71	-1,38	0,87	0,00	5	1,50	-0,55	-0,87	-6,71	-0,80	0,50	0,00
	6	4,50	-0,11	0,86	11,04	-1,36	-0,19	0,00	6	1,50	0,11	-0,86	-11,04	-0,78	-0,10	0,00
	7	4,50	0,10	0,86	10,98	-1,36	0,17	0,00	7	1,50	-0,10	-0,86	-10,98	-0,78	0,09	0,00
	8	4,50	-0,54	0,87	6,67	-1,38	-0,85	0,00	8	1,50	0,54	-0,87	-6,67	-0,80	-0,49	0,00
	5	4,50	0,00	2,88	0,00	-0,92	0,00	0,00	6	4,50	0,00	3,72	0,00	2,76	0,00	0,00
	6	4,50	0,00	3,27	0,00	-2,58	0,00	0,00	7	4,50	0,00	3,25	0,00	2,55	0,00	0,00
	7	4,50	0,00	3,68	0,00	-2,70	0,00	0,00	8	4,50	0,00	2,85	0,00	0,90	0,00	0,00
	5	4,50	0,00	2,93	0,00	-1,51	0,00	0,00	1	4,50	0,00	2,93	0,00	1,51	0,00	0,00
	8	4,50	0,00	2,93	0,00	-1,51	0,00	0,00	4	4,50	0,00	2,93	0,00	1,51	0,00	0,00
	7	4,50	0,00	2,93	0,00	-1,52	0,00	0,00	3	4,50	0,00	2,93	0,00	1,52	0,00	0,00
	1	4,50	0,00	2,88	0,00	-0,92	0,00	0,00	2	4,50	0,00	3,72	0,00	2,76	0,00	0,00
	6	4,50	0,00	2,93	0,00	-1,52	0,00	0,00	2	4,50	0,00	2,93	0,00	1,52	0,00	0,00
	2	4,50	0,00	3,27	0,00	-2,58	0,00	0,00	3	4,50	0,00	3,25	0,00	2,55	0,00	0,00
	3	4,50	0,00	3,68	0,00	-2,70	0,00	0,00	4	4,50	0,00	2,85	0,00	0,90	0,00	0,00
	19	1,00	0,00	-1,10	0,00	-0,01	0,00	0,00	20	1,00	0,00	-1,14	0,00	-0,01	0,00	0,00
	20	1,00	0,00	-1,08	0,00	-0,03	0,00	0,02	21	1,00	0,00	-1,25	0,00	-0,05	0,00	-0,01
	21	1,00	0,00	0,01	0,00	-0,20	0,00	0,02	2	1,00	0,00	-2,55	0,00	-1,34	0,00	-0,02
	22	1,00	0,00	-1,27	0,00	0,04	0,00	-0,01	23	1,00	0,00	-1,11	0,00	0,05	0,00	0,02
	23	1,00	0,00	-1,11	0,00	-0,05	0,00	0,02	24	1,00	0,00	-1,26	0,00	-0,04	0,00	-0,01
	24	1,00	0,00	0,04	0,00	-0,18	0,00	0,02	3	1,00	0,00	-2,52	0,00	-1,30	0,00	-0,02
	25	1,00	0,00	-1,24	0,00	0,05	0,00	-0,01	26	1,00	0,00	-1,07	0,00	0,04	0,00	0,02
	26	1,00	0,00	-1,13	0,00	0,00	0,00	0,00	27	1,00	0,00	-1,09	0,00	0,01	0,00	0,00
	27	1,00	0,00	-0,70	0,00	-0,03	0,00	-0,04	4	1,00	0,00	-1,54	0,00	-0,47	0,00	0,04
	28	1,00	0,00	-1,10	0,00	-0,01	0,00	0,00	29	1,00	0,00	-1,14	0,00	-0,01	0,00	0,00
	29	1,00	0,00	-1,08	0,00	-0,03	0,00	-0,02	30	1,00	0,00	-1,25	0,00	-0,05	0,00	0,01
	30	1,00	0,00	0,01	0,00	-0,20	0,00	-0,02	6	1,00	0,00	-2,55	0,00	-1,34	0,00	0,02
	31	1,00	0,00	-1,27	0,00	0,04	0,00	0,01	32	1,00	0,00	-1,11	0,00	0,05	0,00	-0,02
	32	1,00	0,00	-1,11	0,00	-0,05	0,00	-0,02	33	1,00	0,00	-1,26	0,00	-0,04	0,00	0,01
	33	1,00	0,00	0,04	0,00	-0,18	0,00	-0,02	7	1,00	0,00	-2,52	0,00	-1,30	0,00	0,02
	34	1,00	0,00	-1,24	0,00	0,05	0,00	0,01	35	1,00	0,00	-1,07	0,00	0,04	0,00	-0,02
	35	1,00	0,00	-1,13	0,00	0,00	0,00	0,00	36	1,00	0,00	-1,09	0,00	0,01	0,00	0,00

# EDIFICIO DI STAZIONE

## 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)
36	1,00	0,00	-0,70	0,00	0,00	-0,03	0,00	0,04	8	1,00	0,00	-1,54	0,00	-0,47	0,00	-0,04
37	1,00	0,00	-1,02	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,01	38	1,00	0,00	-0,98	0,00	0,04	0,00	-0,01
38	1,00	0,00	-0,98	0,00	0,00	-0,04	0,00	-0,01	39	1,00	0,00	-1,02	0,00	0,02	0,00	0,01
39	1,00	0,00	-0,37	0,00	0,00	-0,07	0,00	0,02	5	1,00	0,00	-1,72	0,00	-0,68	0,00	-0,02
40	1,00	0,00	-1,02	0,00	0,00	-0,02	0,00	-0,01	41	1,00	0,00	-0,98	0,00	0,04	0,00	0,01
41	1,00	0,00	-0,98	0,00	0,00	-0,04	0,00	0,01	42	1,00	0,00	-1,02	0,00	0,02	0,00	-0,01
42	1,00	0,00	-0,37	0,00	0,00	-0,07	0,00	-0,02	8	1,00	0,00	-1,72	0,00	-0,68	0,00	0,02

## TENS. SOVRACCARICO PERMAN.: SHELL

Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
1	33	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	34	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	1	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	2	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
2	5	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	39	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	4	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	38	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
3	7	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	3	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	37	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
4	7	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	5	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	3	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	4	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
5	8	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	6	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	1	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	2	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
6	17	-0,45	-1,67	1,41	1,27	6,34	-0,26	48	0,01	0,66	0,64	-0,33	-1,64	-0,26
	9	-0,45	-1,67	1,02	-0,91	-4,53	0,26	45	0,01	0,66	0,25	0,06	0,31	0,26
7	18	-0,66	-2,60	1,79	1,13	5,66	-0,35	54	0,11	1,24	2,85	-0,29	-1,44	-0,35
	10	-0,66	-2,60	0,12	-0,52	-2,60	0,35	51	0,11	1,24	1,19	0,09	0,46	0,35
8	19	-0,64	-2,46	2,71	1,14	5,68	-0,34	60	0,09	1,24	3,71	-0,29	-1,47	-0,34
	11	-0,64	-2,46	1,32	-0,52	-2,61	0,34	57	0,09	1,24	2,32	0,10	0,48	0,34
9	21	-0,45	-1,67	1,41	-1,27	-6,34	0,26	66	0,01	0,66	0,64	0,33	1,64	0,26
	13	-0,45	-1,67	1,02	0,91	4,53	-0,26	63	0,01	0,66	0,25	-0,06	-0,31	-0,26
10	22	-0,66	-2,60	1,79	-1,13	-5,66	0,35	72	0,11	1,24	2,85	0,29	1,44	0,35
	14	-0,66	-2,60	0,12	0,52	2,60	-0,35	69	0,11	1,24	1,19	-0,09	-0,46	-0,35
11	23	-0,64	-2,46	2,71	-1,14	-5,68	0,34	78	0,09	1,24	3,71	0,29	1,47	0,34
	15	-0,64	-2,46	1,32	0,52	2,61	-0,34	75	0,09	1,24	2,32	-0,10	-0,48	-0,34
12	17	-0,55	-1,82	1,85	-0,78	-3,92	0,18	84	-0,01	0,86	1,45	0,20	1,00	0,18
	9	-0,55	-1,82	1,57	0,56	2,82	-0,18	81	-0,01	0,86	1,16	-0,01	-0,07	-0,18
13	20	-0,55	-1,82	1,85	0,77	3,83	-0,18	90	-0,01	0,85	1,45	-0,20	-0,98	-0,18
	12	-0,55	-1,82	1,58	-0,55	-2,75	0,18	87	-0,01	0,85	1,17	0,01	0,06	0,18
14	35	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	36	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	33	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	34	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
15	37	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	38	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	35	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	36	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
16	3	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	4	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	37	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	38	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
17	39	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	38	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	36	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
18	40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	41	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	36	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	34	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
19	41	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	6	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	34	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	2	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
20	42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	37	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	35	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
21	43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	44	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	35	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	33	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
22	44	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	8	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	33	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
23	48	-0,03	-0,52	0,29	-0,33	-1,64	0,09	49	0,04	-0,18	-0,62	0,14	0,72	0,09
	45	-0,03	-0,52	-0,03	0,06	0,31	-0,09	46	0,04	-0,18	-0,94	-0,19	-0,96	-0,09
24	49	0,03	-0,44	-1,90	0,14	0,72	-0,06	50	0,04	-0,38	-2,54	-0,29	-1,47	-0,06
	46	0,03	-0,44	-0,97	-0,19	-0,96	0,06	47	0,04	-0,38	-1,61	0,09	0,47	0,06
25	50	0,10	1,25	-3,70	-0,29	-1,47	0,33	18	-0,64	-2,45	-2,71	1,13	5,66	0,33
	47	0,10	1,25	-2,35	0,09	0,47	-0,33	10	-0,64	-2,45	-1,36	-0,52	-2,60	-0,33
26	54	0,08	-0,37	1,41	-0,29	-1,44	0,06	55	0,07	-0,41	0,95	0,13	0,67	0,06
	51	0,08	-0,37	0,50	0,09	0,46	-0,06	52	0,07	-0,41	0,04	-0,19	-0,93	-0,06
27	55	0,08	-0,40	-0,92	0,13	0,67	-0,06	56	0,08	-0,38	-1,40	-0,29	-1,45	-0,06
	52	0,08	-0,40	-0,03	-0,19	-0,93	0,06	53	0,08	-0,38	-0,50	0,09	0,46	0,06
28	56	0,10	1,23	-2,81	-0,29	-1,45	0,35	19	-0,66	-2,58	-1,78	1,14	5,68	0,35
	53	0,10	1,23	-1,18	0,09	0,46	-0,35	11	-0,66	-2,58	-0,15	-0,52	-2,61	-0,35
29	60	0,05	-0,37	2,53	-0,29	-1,47	0,06	61	0,03	-0,45	1,91	0,14	0,72	0,06
	57	0,05	-0,37	1,60	0,10	0,48	-0,06	58	0,03	-0,45	0,98	-0,19	-0,96	-0,06
30	61	0,04	-0,19	0,63	0,14	0,72	-0,09	62	-0,02	-0,51	-0,27	-0,33	-1,64	-0,09
	58	0,04	-0,19	0,95	-0,19	-0,96	0,09	59	-0,02	-0,51	0,05	0,06	0,31	0,09
31	62	0,01	0,65	-0,62	-0,33	-1,64	0,26	20	-0,45	-1,66	-1,39	1,27	6,37	0,26
	59	0,01	0,65	-0,23	0,06	0,31	-0,26	12	-0,45	-1,66	-1,00	-0,91	-4,55	-0,26
32	66	-0,03	-0,52	0,29	0,33	1,64	-0,09	67	0,04	-0,18	-0,62	-0,14	-0,72	-0,09
	63	-0,03	-0,52	-0,03	-0,06	-0,31	0,09	64	0,04	-0,18	-0,94	0,19	0,96	0,09
33	67	0,03	-0,44	-1,90	-0,14	-0,72	0,06	68	0,04	-0,38	-2,54	0,29	1,47	0,06
	64	0,03	-0,44	-0,97	0,19	0,96	-0,06	65	0,04	-0,38	-1,61	-0,09	-0,47	-0,06
34	68	0,10	1,25	-3,70	0,29	1,47	-0,33	22	-0,64	-2,45	-2,71	-1,13	-5,66	-0,33

# EDIFICIO DI STAZIONE

## TENS. SOVRACCARICO PERMAN.: SHELL

Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
35	65	0,10	1,25	-2,35	-0,09	-0,47	0,33	14	-0,64	-2,45	-1,36	0,52	2,60	0,33
	72	0,08	-0,37	1,41	0,29	1,44	-0,06	73	0,07	-0,41	0,95	-0,13	-0,67	-0,06
	69	0,08	-0,37	0,50	-0,09	-0,46	0,06	70	0,07	-0,41	0,04	0,19	0,93	0,06
36	73	0,08	-0,40	-0,92	-0,13	-0,67	0,06	74	0,08	-0,38	-1,40	0,29	1,45	0,06
	70	0,08	-0,40	-0,03	0,19	0,93	-0,06	71	0,08	-0,38	-0,50	-0,09	-0,46	-0,06
37	74	0,10	1,23	-2,81	0,29	1,45	-0,35	23	-0,66	-2,58	-1,78	-1,14	-5,68	-0,35
	71	0,10	1,23	-1,18	-0,09	-0,46	0,35	15	-0,66	-2,58	-0,15	0,52	2,61	0,35
38	78	0,05	-0,37	2,53	0,29	1,47	-0,06	79	0,03	-0,45	1,91	-0,14	-0,72	-0,06
	75	0,05	-0,37	1,60	-0,10	-0,48	0,06	76	0,03	-0,45	0,98	0,19	0,96	0,06
39	79	0,04	-0,19	0,63	-0,14	-0,72	0,09	80	-0,02	-0,51	-0,27	0,33	1,64	0,09
	76	0,04	-0,19	0,95	0,19	0,96	-0,09	77	-0,02	-0,51	0,05	-0,06	-0,31	-0,09
40	80	0,01	0,65	-0,62	0,33	1,64	-0,26	24	-0,45	-1,66	-1,39	-1,27	-6,37	-0,26
	77	0,01	0,65	-0,23	-0,06	-0,31	0,26	16	-0,45	-1,66	-1,00	0,91	4,55	0,26
41	84	-0,01	-0,43	1,25	0,20	1,00	-0,05	85	0,02	-0,28	0,45	-0,09	-0,46	-0,05
	81	-0,01	-0,43	0,81	-0,01	-0,07	0,05	82	0,02	-0,28	0,01	0,16	0,79	0,05
42	85	0,02	-0,28	-0,45	-0,09	-0,46	0,05	86	-0,01	-0,43	-1,25	0,20	1,00	0,05
	82	0,02	-0,28	-0,01	0,16	0,79	-0,05	83	-0,01	-0,43	-0,81	-0,01	-0,07	-0,05
43	86	-0,01	0,86	-1,45	0,20	1,00	-0,18	21	-0,55	-1,82	-1,85	-0,78	-3,92	-0,18
	83	-0,01	0,86	-1,16	-0,01	-0,07	0,18	13	-0,55	-1,82	-1,57	0,56	2,82	0,18
44	90	-0,01	-0,43	1,25	-0,20	-0,98	0,05	91	0,02	-0,28	0,44	0,09	0,45	0,05
	87	-0,01	-0,43	0,81	0,01	0,06	-0,05	88	0,02	-0,28	0,01	-0,16	-0,79	-0,05
45	91	0,02	-0,28	-0,44	0,09	0,45	-0,05	92	-0,01	-0,43	-1,25	-0,20	-0,98	-0,05
	88	0,02	-0,28	-0,01	-0,16	-0,79	0,05	89	-0,01	-0,43	-0,81	0,01	0,06	0,05
46	92	-0,01	0,85	-1,45	-0,20	-0,98	0,18	24	-0,55	-1,82	-1,85	0,77	3,83	0,18
	89	-0,01	0,85	-1,17	0,01	0,06	-0,18	16	-0,55	-1,82	-1,58	-0,55	-2,75	-0,18

## 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)
1	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	19	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
2	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	22	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
3	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	25	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
5	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	28	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
6	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	31	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
7	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	34	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
1	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	37	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
4	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	40	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
1	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
2	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	2	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
3	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	3	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
4	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	4	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
5	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	5	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
6	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	6	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
7	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	7	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
8	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	8	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
1	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
2	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	2	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
3	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	3	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
4	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	4	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
5	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	5	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
6	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	6	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
7	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	7	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
8	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	8	1,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
5	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	6	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
6	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	7	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
7	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	8	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
5	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
8	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	4	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
7	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	3	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
1	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	2	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
6	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	2	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
2	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	3	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
3	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	4	4,50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
19	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	20	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
20	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	21	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
21	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	2	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
22	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	23	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
23	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	24	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
24	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	3	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
25	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	26	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
26	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	27	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
27	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	4	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
28	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	29	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
29	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	30	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
30	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	6	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
31	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	32	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
32	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	33	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
33	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	7	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
34	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	35	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
35	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	36	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
36	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	8	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

## EDIFICIO DI STAZIONE

### CARATT. Var.Abitazioni: ASTE

Tra	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt	Filo	Alt.	Tx	Ty	N	Mx	My	Mt
tto	In.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)	Fin.	(m)	(t)	(t)	(t)	(t*m)	(t*m)	(t*m)
37	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	38	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
38	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	39	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
39	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	5	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
40	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	41	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
41	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	42	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
42	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	8	1,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

### TENS. Var.Abitazioni: SHELL

Shell	Nodo	S11	S22	S12	M11	M22	M12	Nodo	S11	S22	S12	M11	M22	M12
Nro	N.ro	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	N.ro	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq	kg/cmq
1	33	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	34	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	1	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	2	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
2	5	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	39	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	4	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	38	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
3	7	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	3	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	37	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
4	7	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	5	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	3	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	4	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
5	8	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	6	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	1	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	2	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
6	17	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	48	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	9	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	45	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
7	18	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	51	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
8	19	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	11	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	57	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
9	21	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	66	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	13	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	63	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
10	22	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	72	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	14	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	69	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
11	23	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	78	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
12	17	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	84	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	9	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	81	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
13	20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	12	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	87	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
14	35	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	36	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	33	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	34	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
15	37	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	38	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	35	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	36	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
16	3	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	4	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	37	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	38	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
17	39	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	38	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	36	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
18	40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	41	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	36	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	34	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
19	41	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	6	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	34	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	2	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
20	42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	37	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	35	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
21	43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	44	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	35	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	33	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
22	44	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	8	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	33	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
23	48	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	49	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	45	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
24	49	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	46	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
25	50	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	18	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	47	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	10	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
26	54	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	51	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	52	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
27	55	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	56	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	52	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	53	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
28	56	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	19	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	53	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	11	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
29	60	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	61	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	57	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	58	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
30	61	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	62	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	58	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	59	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
31	62	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	20	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	59	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	12	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
32	66	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	67	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	63	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	64	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
33	67	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	68	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	64	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	65	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
34	68	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	22	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	65	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	14	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

## EDIFICIO DI STAZIONE

### TENS. Var.Abitazioni: SHELL

Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
35	72	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	69	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	70	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
36	73	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	70	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	71	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
37	74	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	23	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	71	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	15	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
38	78	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	79	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	75	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	76	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
39	79	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	76	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	77	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
40	80	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	24	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	77	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	16	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
41	84	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	85	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	81	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	82	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
42	85	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	86	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	82	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	83	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
43	86	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	21	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	83	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	13	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
44	90	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	91	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	87	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	88	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
45	91	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	92	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	88	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	89	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
46	92	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	24	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	89	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	16	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00

### 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)
	1	1,00	0,00	-0,04	0,00	0,02	0,00	-0,01	19	1,00	0,00	0,02	0,00	0,02	0,00	0,01
	2	1,00	0,00	-0,03	0,00	0,03	0,00	0,00	22	1,00	0,00	0,02	0,00	0,01	0,00	0,00
	3	1,00	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,00	0,01	25	1,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	-0,01
	5	1,00	0,00	0,04	0,00	-0,02	0,00	-0,01	28	1,00	0,00	-0,02	0,00	-0,02	0,00	0,01
	6	1,00	0,00	0,03	0,00	-0,03	0,00	0,00	31	1,00	0,00	-0,02	0,00	-0,01	0,00	0,00
	7	1,00	0,00	0,01	0,00	-0,01	0,00	0,01	34	1,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	-0,01
	1	1,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	37	1,00	0,00	-0,02	0,00	-0,02	0,00	0,00
	4	1,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00	40	1,00	0,00	0,03	0,00	0,02	0,00	0,00
	1	1,50	0,05	0,13	-0,01	-0,06	0,02	0,00	1	1,00	-0,05	-0,13	0,01	0,00	0,00	0,00
	2	1,50	0,05	0,03	0,02	-0,02	0,02	0,00	2	1,00	-0,05	-0,03	-0,02	0,00	0,00	0,00
	3	1,50	0,05	-0,03	-0,02	0,02	0,02	0,00	3	1,00	-0,05	0,03	0,02	0,00	0,00	0,00
	4	1,50	0,05	-0,13	0,01	0,06	0,02	0,00	4	1,00	-0,05	0,13	-0,01	0,00	0,00	0,00
	5	1,50	-0,05	0,13	0,01	-0,06	-0,02	0,00	5	1,00	0,05	-0,13	-0,01	0,00	0,00	0,00
	6	1,50	-0,05	0,03	-0,02	-0,02	-0,02	0,00	6	1,00	0,05	-0,03	0,02	0,00	0,00	0,00
	7	1,50	-0,05	-0,03	0,02	0,02	-0,02	0,00	7	1,00	0,05	0,03	-0,02	0,00	0,00	0,00
	8	1,50	-0,05	-0,13	-0,01	0,06	-0,02	0,00	8	1,00	0,05	0,13	0,01	0,00	0,00	0,00
	1	4,50	-0,07	-0,15	0,07	0,15	-0,08	-0,01	1	1,50	0,07	0,15	-0,07	0,23	-0,09	0,01
	2	4,50	-0,08	-0,05	0,05	0,05	-0,10	-0,01	2	1,50	0,08	0,05	-0,05	0,08	-0,10	0,01
	3	4,50	-0,08	0,05	-0,05	-0,05	-0,10	-0,01	3	1,50	0,08	-0,05	0,05	-0,08	-0,10	0,01
	4	4,50	-0,07	0,15	-0,06	-0,15	-0,08	-0,01	4	1,50	0,07	-0,15	0,06	-0,23	-0,09	0,01
	5	4,50	0,07	-0,15	-0,07	0,15	0,08	-0,01	5	1,50	-0,07	0,15	0,07	0,23	0,09	0,01
	6	4,50	0,08	-0,05	-0,05	0,05	0,10	-0,01	6	1,50	-0,08	0,05	0,05	0,08	0,10	0,01
	7	4,50	0,08	0,05	0,05	-0,05	0,10	-0,01	7	1,50	-0,08	-0,05	-0,05	-0,08	0,10	0,01
	8	4,50	0,07	0,15	0,06	-0,15	0,08	-0,01	8	1,50	-0,07	-0,15	-0,06	-0,23	0,09	0,01
	5	4,50	0,00	0,04	0,00	-0,10	0,00	0,00	6	4,50	0,00	-0,04	0,00	-0,08	0,00	0,00
	6	4,50	0,00	0,03	0,00	-0,05	0,00	0,00	7	4,50	0,00	-0,03	0,00	-0,05	0,00	0,00
	7	4,50	0,00	0,04	0,00	-0,08	0,00	0,00	8	4,50	0,00	-0,04	0,00	-0,10	0,00	0,00
	5	4,50	0,00	-0,11	0,00	0,21	0,00	0,00	1	4,50	0,00	0,11	0,00	0,21	0,00	0,00
	8	4,50	0,00	0,10	0,00	-0,20	0,00	0,00	4	4,50	0,00	-0,10	0,00	-0,20	0,00	0,00
	7	4,50	0,00	0,04	0,00	-0,07	0,00	0,00	3	4,50	0,00	-0,04	0,00	-0,07	0,00	0,00
	1	4,50	0,00	-0,04	0,00	0,10	0,00	0,00	2	4,50	0,00	0,04	0,00	0,08	0,00	0,00
	6	4,50	0,00	-0,03	0,00	0,07	0,00	0,00	2	4,50	0,00	0,03	0,00	0,07	0,00	0,00
	2	4,50	0,00	-0,03	0,00	0,05	0,00	0,00	3	4,50	0,00	0,03	0,00	0,05	0,00	0,00
	3	4,50	0,00	-0,04	0,00	0,08	0,00	0,00	4	4,50	0,00	0,04	0,00	0,10	0,00	0,00
	19	1,00	0,00	-0,02	0,00	0,01	0,00	0,00	20	1,00	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00
	20	1,00	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	21	1,00	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00
	21	1,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,00	0,01	2	1,00	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	-0,01
	22	1,00	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	23	1,00	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00
	23	1,00	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	24	1,00	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00
	24	1,00	0,00	-0,02	0,00	0,01	0,00	0,00	3	1,00	0,00	0,03	0,00	0,03	0,00	0,00
	25	1,00	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	26	1,00	0,00	0,01	0,00	0,01	0,00	0,00
	26	1,00	0,00	-0,01	0,00	0,01	0,00	0,00	27	1,00	0,00	0,02	0,00	0,01	0,00	0,00
	27	1,00	0,00	-0,02	0,00	0,02	0,00	-0,01	4	1,00	0,00	0,04	0,00	0,02	0,00	0,01
	28	1,00	0,00	0,02	0,00	-0,01	0,00	0,00	29	1,00	0,00	-0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00
	29	1,00	0,00	0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00	30	1,00	0,00	-0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00
	30	1,00	0,00	0,02	0,00	0,00	0,00	0,01	6	1,00	0,00	-0,01	0,00	-0,01	0,00	-0,01
	31	1,00	0,00	0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00	32	1,00	0,00	-0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00
	32	1,00	0,00	0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00	33	1,00	0,00	-0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00
	33	1,00	0,00	0,02	0,00	-0,01	0,00	0,00	7	1,00	0,00	-0,03	0,00	-0,03	0,00	0,00
	34	1,00	0,00	0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00	35	1,00	0,00	-0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00
	35	1,00	0,00	0,01	0,00	-0,01	0,00	0,00	36	1,00	0,00	-0,02	0,00	-0,01	0,00	0,00
	36	1,00	0,00	0,02	0,00	-0,02	0,00	-0,01	8	1,00	0,00	-0,04	0,00	-0,02	0,00	0,01
	37	1,00	0,00	0,02	0,00	-0,01	0,00	0,00	38	1,00	0,00	-0,02	0,00	-0,01	0,00	0,00



# EDIFICIO DI STAZIONE

## 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)
38	1,00	0,00	0,02	0,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	39	1,00	0,00	-0,02	0,00	-0,01	0,00	0,00
39	1,00	0,00	0,02	0,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	5	1,00	0,00	-0,01	0,00	0,00	0,00	0,00
40	1,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	41	1,00	0,00	0,02	0,00	0,01	0,00	0,00
41	1,00	0,00	-0,02	0,00	0,00	0,01	0,00	0,00	42	1,00	0,00	0,02	0,00	0,01	0,00	0,00
42	1,00	0,00	-0,03	0,00	0,00	0,02	0,00	0,00	8	1,00	0,00	0,01	0,00	0,00	0,00	0,00

## TENS. Corr. Tors. dir. 0: SHELL

Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cm <sup>2</sup>	S22 kg/cm <sup>2</sup>	S12 kg/cm <sup>2</sup>	M11 kg/cm <sup>2</sup>	M22 kg/cm <sup>2</sup>	M12 kg/cm <sup>2</sup>	Nodo N.ro	S11 kg/cm <sup>2</sup>	S22 kg/cm <sup>2</sup>	S12 kg/cm <sup>2</sup>	M11 kg/cm <sup>2</sup>	M22 kg/cm <sup>2</sup>	M12 kg/cm <sup>2</sup>
1	33	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	34	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	1	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	2	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
2	5	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	39	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	4	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	38	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
3	7	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	3	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	37	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
4	7	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	5	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	3	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	4	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
5	8	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	6	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	1	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	2	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
6	17	0,05	0,12	0,06	0,39	1,96	-0,13	48	0,01	-0,10	0,23	-0,10	-0,48	-0,13
	9	0,05	0,12	-0,09	-0,15	-0,73	0,11	45	0,01	-0,10	0,07	0,06	0,28	0,11
7	18	0,00	-0,09	0,12	0,11	0,54	-0,04	54	0,02	0,01	0,26	-0,02	-0,12	-0,04
	10	0,00	-0,09	-0,10	-0,03	-0,15	0,03	51	0,02	0,01	0,04	0,02	0,08	0,03
8	19	0,00	-0,07	0,10	-0,11	-0,55	0,03	60	0,02	0,00	0,23	0,03	0,16	0,03
	11	0,00	-0,07	-0,10	0,03	0,15	-0,05	57	0,02	0,00	0,02	-0,02	-0,09	-0,05
9	21	-0,05	-0,12	-0,06	0,39	1,96	-0,13	66	-0,01	0,10	-0,23	-0,10	-0,48	-0,13
	13	-0,05	-0,12	0,09	-0,15	-0,73	0,11	63	-0,01	0,10	-0,07	0,06	0,28	0,11
10	22	0,00	0,09	-0,12	0,11	0,54	-0,04	72	-0,02	-0,01	-0,26	-0,02	-0,12	-0,04
	14	0,00	0,09	0,10	-0,03	-0,15	0,03	69	-0,02	-0,01	-0,04	0,02	0,08	0,03
11	23	0,00	0,07	-0,10	-0,11	-0,55	0,03	78	-0,02	0,00	-0,23	0,03	0,16	0,03
	15	0,00	0,07	0,10	0,03	0,15	-0,05	75	-0,02	0,00	-0,02	-0,02	-0,09	-0,05
12	17	-0,12	-0,26	-0,06	0,15	0,73	-0,06	84	-0,02	0,23	-0,38	-0,03	-0,16	-0,06
	9	-0,12	-0,26	0,29	-0,04	-0,20	0,05	81	-0,02	0,23	-0,03	0,02	0,11	0,05
13	20	0,12	0,26	0,06	0,15	0,74	-0,06	90	0,02	-0,23	0,38	-0,03	-0,17	-0,06
	12	0,12	0,26	-0,29	-0,04	-0,20	0,05	87	0,02	-0,23	0,03	0,02	0,11	0,05
14	35	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	36	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	33	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	34	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
15	37	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	38	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	35	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	36	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
16	3	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	4	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	37	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	38	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
17	39	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	38	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	36	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
18	40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	41	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	36	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	34	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
19	41	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	6	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	34	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	2	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
20	42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	37	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	35	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
21	43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	44	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	35	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	33	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
22	44	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	8	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	33	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
23	48	0,01	0,05	0,07	-0,10	-0,48	0,02	49	0,00	-0,03	0,08	0,03	0,15	0,02
	45	0,01	0,05	0,07	0,06	0,28	-0,03	46	0,00	-0,03	0,08	-0,02	-0,08	-0,03
24	49	0,00	0,03	0,12	0,03	0,15	-0,02	50	-0,02	-0,04	0,06	-0,03	-0,16	-0,02
	46	0,00	0,03	0,08	-0,02	-0,08	0,00	47	-0,02	-0,04	0,02	0,02	0,09	0,00
25	50	-0,02	0,00	0,23	-0,03	-0,16	0,03	18	0,00	0,07	0,10	0,11	0,54	0,03
	47	-0,02	0,00	0,02	0,02	0,09	-0,04	10	0,00	0,07	-0,10	-0,03	-0,15	-0,04
26	54	0,02	0,04	0,09	-0,02	-0,12	0,00	55	0,00	-0,04	0,14	0,00	0,00	0,00
	51	0,02	0,04	0,04	0,02	0,08	-0,01	52	0,00	-0,04	0,09	0,00	0,00	-0,01
27	55	0,00	0,05	0,14	0,00	0,00	0,00	56	-0,02	-0,04	0,09	0,02	0,12	0,00
	52	0,00	0,05	0,09	0,00	0,00	-0,01	53	-0,02	-0,04	0,04	-0,02	-0,08	-0,01
28	56	-0,02	-0,01	0,27	0,02	0,12	-0,04	19	0,00	0,09	0,12	-0,11	-0,55	-0,04
	53	-0,02	-0,01	0,04	-0,02	-0,08	0,03	11	0,00	0,09	-0,10	0,03	0,15	0,03
29	60	0,02	0,04	0,06	0,03	0,16	-0,02	61	0,00	-0,03	0,12	-0,03	-0,15	-0,02
	57	0,02	0,04	0,02	-0,02	-0,09	0,00	58	0,00	-0,03	0,08	0,01	0,07	0,00
30	61	0,00	0,03	0,08	-0,03	-0,15	0,02	62	-0,01	-0,04	0,07	0,10	0,48	0,02
	58	0,00	0,03	0,08	0,01	0,07	-0,03	59	-0,01	-0,04	0,07	-0,06	-0,28	-0,03
31	62	-0,01	0,10	0,23	0,10	0,48	-0,13	20	-0,05	-0,12	0,06	-0,39	-1,97	-0,13
	59	-0,01	0,10	0,07	-0,06	-0,28	0,11	12	-0,05	-0,12	-0,09	0,15	0,73	0,11
32	66	-0,01	-0,05	-0,07	-0,10	-0,48	0,02	67	0,00	0,03	-0,08	0,03	0,15	0,02
	63	-0,01	-0,05	-0,07	0,06	0,28	-0,03	64	0,00	0,03	-0,08	-0,02	-0,08	-0,03
33	67	0,00	-0,03	-0,12	0,03	0,15	-0,02	68	0,02	0,04	-0,06	-0,03	-0,16	-0,02
	64	0,00	-0,03	-0,08	-0,02	-0,08	0,00	65	0,02	0,04	-0,02	0,02	0,09	0,00
34	68	0,02	0,00	-0,23	-0,03	-0,16	0,03	22	0,00	-0,07	-0,10	0,11	0,54	0,03
	65	0,02	0,00	-0,02	0,02	0,09	-0,04	14	0,00	-0,07	0,10	-0,03	-0,15	-0,04
35	72	-0,02	-0,04	-0,09	-0,02	-0,12	0,00	73	0,00	0,04	-0,14	0,00	0,00	0,00

EDIFICIO DI STAZIONE

TENS. Corr. Tors. dir. 0: SHELL

Table with columns: Shell Nro, Nodo N.ro, S11 kg/cmq, S22 kg/cmq, S12 kg/cmq, M11 kg/cmq, M22 kg/cmq, M12 kg/cmq, and repeated for a second set of nodes. Rows represent shell elements 36 through 46.

CARATT. Corr. Tors. dir. 90: ASTE

Table with columns: Tra tto, Filo In., Alt. (m), Tx (t), Ty (t), N (t), Mx (t\*m), My (t\*m), Mt (t\*m), and repeated for a second set of parameters. Rows represent beam elements 1 through 38.

# EDIFICIO DI STAZIONE

## 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)
39	1,00	0,00	0,08	0,00	0,00	-0,08	0,00	-0,01	5	1,00	0,00	-0,04	0,00	0,01	0,00	0,01
40	1,00	0,00	-0,05	0,00	0,00	0,04	0,00	0,00	41	1,00	0,00	0,06	0,00	0,03	0,00	0,00
41	1,00	0,00	-0,06	0,00	0,00	0,03	0,00	0,00	42	1,00	0,00	0,05	0,00	0,04	0,00	0,00
42	1,00	0,00	-0,08	0,00	0,00	0,08	0,00	-0,01	8	1,00	0,00	0,04	0,00	-0,01	0,00	0,01

## TENS. Corr. Tors. dir. 90: SHELL

Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
1	33	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	34	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	1	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	2	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
2	5	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	39	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	4	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	38	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
3	7	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	3	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	37	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
4	7	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	5	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
	3	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	4	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
5	8	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00	6	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
	1	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00	2	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
6	17	0,16	0,38	0,21	1,25	6,25	-0,40	48	0,02	-0,32	0,74	-0,31	-1,54	-0,40
	9	0,16	0,38	-0,29	-0,46	-2,32	0,35	45	0,02	-0,32	0,24	0,18	0,90	0,35
7	18	-0,01	-0,30	0,39	0,34	1,72	-0,14	54	0,05	0,04	0,84	-0,08	-0,39	-0,14
	10	-0,01	-0,30	-0,32	-0,09	-0,47	0,10	51	0,05	0,04	0,13	0,05	0,25	0,10
8	19	0,00	-0,23	0,33	-0,35	-1,75	0,10	60	0,05	0,00	0,73	0,10	0,51	0,10
	11	0,00	-0,23	-0,33	0,10	0,48	-0,14	57	0,05	0,00	0,06	-0,06	-0,30	-0,14
9	21	-0,16	-0,38	-0,21	1,25	6,25	-0,40	66	-0,02	0,32	-0,74	-0,31	-1,54	-0,40
	13	-0,16	-0,38	0,29	-0,46	-2,32	0,35	63	-0,02	0,32	-0,24	0,18	0,90	0,35
10	22	0,01	0,30	-0,39	0,34	1,72	-0,14	72	-0,05	-0,04	-0,84	-0,08	-0,39	-0,14
	14	0,01	0,30	0,32	-0,09	-0,47	0,10	69	-0,05	-0,04	-0,13	0,05	0,25	0,10
11	23	0,00	0,23	-0,33	-0,35	-1,75	0,10	78	-0,05	0,00	-0,73	0,10	0,51	0,10
	15	0,00	0,23	0,33	0,10	0,48	-0,14	75	-0,05	0,00	-0,06	-0,06	-0,30	-0,14
12	17	-0,38	-0,82	-0,18	0,47	2,33	-0,19	84	-0,08	0,72	-1,20	-0,10	-0,52	-0,19
	9	-0,38	-0,82	0,93	-0,13	-0,63	0,14	81	-0,08	0,72	-0,08	0,07	0,35	0,14
13	20	0,38	0,82	0,18	0,47	2,34	-0,19	90	0,08	-0,72	1,20	-0,11	-0,53	-0,19
	12	0,38	0,82	-0,94	-0,13	-0,63	0,15	87	0,08	-0,72	0,08	0,07	0,35	0,15
14	35	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	36	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	33	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	34	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
15	37	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	38	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	35	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	36	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
16	3	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	4	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	37	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	38	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
17	39	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	38	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	36	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
18	40	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	41	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	36	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	34	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
19	41	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	6	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
	34	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	2	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
20	42	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	37	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	35	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
21	43	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	44	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
	35	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	33	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00
22	44	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	8	0,00	0,00	0,00	0,00	0,01	0,00
	33	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	0,00	1	0,00	0,00	0,00	0,00	-0,01	0,00
23	48	0,04	0,14	0,22	-0,31	-1,54	0,05	49	-0,01	-0,11	0,26	0,09	0,47	0,05
	45	0,04	0,14	0,21	0,18	0,90	-0,09	46	-0,01	-0,11	0,25	-0,05	-0,24	-0,09
24	49	-0,01	0,10	0,38	0,09	0,47	-0,06	50	-0,05	-0,12	0,19	-0,10	-0,50	-0,06
	46	-0,01	0,10	0,25	-0,05	-0,24	0,01	47	-0,05	-0,12	0,06	0,06	0,30	0,01
25	50	-0,05	0,00	0,73	-0,10	-0,50	0,10	18	0,00	0,23	0,33	0,34	1,72	0,10
	47	-0,05	0,00	0,07	0,06	0,30	-0,14	10	0,00	0,23	-0,33	-0,09	-0,47	-0,14
26	54	0,05	0,14	0,30	-0,08	-0,39	-0,01	55	0,00	-0,14	0,46	0,00	0,00	-0,01
	51	0,05	0,14	0,11	0,05	0,25	-0,03	52	0,00	-0,14	0,27	0,00	0,00	-0,03
27	55	0,00	0,14	0,46	0,00	0,00	-0,01	56	-0,05	-0,14	0,30	0,08	0,40	-0,01
	52	0,00	0,14	0,27	0,00	0,00	-0,03	53	-0,05	-0,14	0,11	-0,05	-0,26	-0,03
28	56	-0,05	-0,04	0,84	0,08	0,40	-0,14	19	0,01	0,30	0,39	-0,35	-1,75	-0,14
	53	-0,05	-0,04	0,13	-0,05	-0,26	0,10	11	0,01	0,30	-0,32	0,10	0,48	0,10
29	60	0,05	0,12	0,18	0,10	0,51	-0,06	61	0,01	-0,10	0,38	-0,09	-0,47	-0,06
	57	0,05	0,12	0,05	-0,06	-0,30	0,01	58	0,01	-0,10	0,25	0,05	0,24	0,01
30	61	0,01	0,11	0,25	-0,09	-0,47	0,05	62	-0,04	-0,14	0,22	0,31	1,54	0,05
	58	0,01	0,11	0,25	0,05	0,24	-0,09	59	-0,04	-0,14	0,21	-0,18	-0,90	-0,09
31	62	-0,02	0,32	0,73	0,31	1,54	-0,40	20	-0,16	-0,38	0,20	-1,25	-6,26	-0,40
	59	-0,02	0,32	0,24	-0,18	-0,90	0,36	12	-0,16	-0,38	-0,30	0,46	2,32	0,36
32	66	-0,04	-0,14	-0,22	-0,31	-1,54	0,05	67	0,01	0,11	-0,26	0,09	0,47	0,05
	63	-0,04	-0,14	-0,21	0,18	0,90	-0,09	64	0,01	0,11	-0,25	-0,05	-0,24	-0,09
33	67	0,01	-0,10	-0,38	0,09	0,47	-0,06	68	0,05	0,12	-0,19	-0,10	-0,50	-0,06
	64	0,01	-0,10	-0,25	-0,05	-0,24	0,01	65	0,05	0,12	-0,06	0,06	0,30	0,01
34	68	0,05	0,00	-0,73	-0,10	-0,50	0,10	22	0,00	-0,23	-0,33	0,34	1,72	0,10
	65	0,05	0,00	-0,07	0,06	0,30	-0,14	14	0,00	-0,23	0,33	-0,09	-0,47	-0,14
35	72	-0,05	-0,14	-0,30	-0,08	-0,39	-0,01	73	0,00	0,14	-0,46	0,00	0,00	-0,01
	69	-0,05	-0,14	-0,11	0,05	0,25	-0,03	70	0,00	0,14	-0,27	0,00	0,00	-0,03

## EDIFICIO DI STAZIONE

### TENS. Corr. Tors. dir. 90: SHELL

Shell Nro	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq	Nodo N.ro	S11 kg/cmq	S22 kg/cmq	S12 kg/cmq	M11 kg/cmq	M22 kg/cmq	M12 kg/cmq
36	73	0,00	-0,14	-0,46	0,00	0,00	-0,01	74	0,05	0,14	-0,30	0,08	0,40	-0,01
	70	0,00	-0,14	-0,27	0,00	0,00	-0,03	71	0,05	0,14	-0,11	-0,05	-0,26	-0,03
37	74	0,05	0,04	-0,84	0,08	0,40	-0,14	23	-0,01	-0,30	-0,39	-0,35	-1,75	-0,14
	71	0,05	0,04	-0,13	-0,05	-0,26	0,10	15	-0,01	-0,30	0,32	0,10	0,48	0,10
38	78	-0,05	-0,12	-0,18	0,10	0,51	-0,06	79	-0,01	0,10	-0,38	-0,09	-0,47	-0,06
	75	-0,05	-0,12	-0,05	-0,06	-0,30	0,01	76	-0,01	0,10	-0,25	0,05	0,24	0,01
39	79	-0,01	-0,11	-0,25	-0,09	-0,47	0,05	80	0,04	0,14	-0,22	0,31	1,54	0,05
	76	-0,01	-0,11	-0,25	0,05	0,24	-0,09	77	0,04	0,14	-0,21	-0,18	-0,90	-0,09
40	80	0,02	-0,32	-0,73	0,31	1,54	-0,40	24	0,16	0,38	-0,20	-1,25	-6,26	-0,40
	77	0,02	-0,32	-0,24	-0,18	-0,90	0,36	16	0,16	0,38	0,30	0,46	2,32	0,36
41	84	-0,08	-0,26	-0,03	-0,10	-0,52	-0,01	85	0,00	0,13	-0,22	0,00	0,00	-0,01
	81	-0,08	-0,26	-0,09	0,07	0,35	-0,04	82	0,00	0,13	-0,28	0,00	0,00	-0,04
42	85	0,00	-0,13	-0,22	0,00	0,00	-0,01	86	0,08	0,26	-0,03	0,10	0,52	-0,01
	82	0,00	-0,13	-0,28	0,00	0,00	-0,04	83	0,08	0,26	-0,09	-0,07	-0,35	-0,04
43	86	0,08	-0,72	-1,20	0,10	0,52	-0,19	21	0,38	0,82	-0,18	-0,47	-2,33	-0,19
	83	0,08	-0,72	-0,08	-0,07	-0,35	0,14	13	0,38	0,82	0,93	0,13	0,63	0,14
44	90	0,08	0,26	0,03	-0,11	-0,53	-0,01	91	0,00	-0,13	0,22	0,00	0,00	-0,01
	87	0,08	0,26	0,09	0,07	0,35	-0,04	88	0,00	-0,13	0,28	0,00	0,00	-0,04
45	91	0,00	0,13	0,22	0,00	0,00	-0,01	92	-0,08	-0,26	0,03	0,11	0,53	-0,01
	88	0,00	0,13	0,28	0,00	0,00	-0,04	89	-0,08	-0,26	0,09	-0,07	-0,35	-0,04
46	92	-0,08	0,72	1,20	0,11	0,53	-0,19	24	-0,38	-0,82	0,18	-0,47	-2,34	-0,19
	89	-0,08	0,72	0,08	-0,07	-0,35	0,15	16	-0,38	-0,82	-0,94	0,13	0,63	0,15

### SPOSTAMENTI SISMICI RELATIVI

IDENTIFICATIVO					INVILUPPO S.L.D.				INVILUPPO S.L.O.				Stringa di Controllo Verifica
Filo N.ro	Quota inf. (m)	Quota sup. (m)	Nodo inf. N.ro	Nodo sup. N.ro	Sis ma Nro	Com bin Nro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Sis ma Nro	Com bin Nro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	
1	1,00	1,50	9	17	2	24	0,075	2,500					VERIFICATO
1	1,50	4,50	17	25	2	33	5,316	15,000					VERIFICATO
2	1,00	1,50	10	18	2	24	0,073	2,500					VERIFICATO
2	1,50	4,50	18	26	2	33	4,717	15,000					VERIFICATO
3	1,00	1,50	11	19	2	18	0,073	2,500					VERIFICATO
3	1,50	4,50	19	27	2	27	4,704	15,000					VERIFICATO
4	1,00	1,50	12	20	2	18	0,075	2,500					VERIFICATO
4	1,50	4,50	20	28	2	27	5,270	15,000					VERIFICATO
5	1,00	1,50	13	21	2	21	0,075	2,500					VERIFICATO
5	1,50	4,50	21	29	2	28	5,316	15,000					VERIFICATO
6	1,00	1,50	14	22	2	21	0,073	2,500					VERIFICATO
6	1,50	4,50	22	30	2	28	4,717	15,000					VERIFICATO
7	1,00	1,50	15	23	2	23	0,073	2,500					VERIFICATO
7	1,50	4,50	23	31	2	30	4,704	15,000					VERIFICATO
8	1,00	1,50	16	24	2	23	0,075	2,500					VERIFICATO
8	1,50	4,50	24	32	2	30	5,270	15,000					VERIFICATO
9	0,00	1,00	3	7	2	23	0,047	5,000					VERIFICATO
10	0,00	1,00	1	8	2	21	0,047	5,000					VERIFICATO
11	0,00	1,00	4	5	2	18	0,047	5,000					VERIFICATO
12	0,00	1,00	2	6	2	24	0,047	5,000					VERIFICATO
13	0,00	1,00	33	44	2	21	0,047	5,000					VERIFICATO
14	0,00	1,00	34	41	2	24	0,047	5,000					VERIFICATO
15	0,00	1,00	35	43	2	21	0,046	5,000					VERIFICATO
16	0,00	1,00	36	40	2	18	0,046	5,000					VERIFICATO
17	0,00	1,00	37	42	2	23	0,047	5,000					VERIFICATO
18	0,00	1,00	38	39	2	18	0,047	5,000					VERIFICATO
19	1,00	1,50	45	48	2	24	0,075	2,500					VERIFICATO
20	1,00	1,50	46	49	2	24	0,074	2,500					VERIFICATO
21	1,00	1,50	47	50	2	24	0,074	2,500					VERIFICATO
22	1,00	1,50	51	54	2	24	0,073	2,500					VERIFICATO
23	1,00	1,50	52	55	2	18	0,072	2,500					VERIFICATO
24	1,00	1,50	53	56	2	18	0,073	2,500					VERIFICATO
25	1,00	1,50	57	60	2	18	0,074	2,500					VERIFICATO
26	1,00	1,50	58	61	2	18	0,074	2,500					VERIFICATO
27	1,00	1,50	59	62	2	18	0,075	2,500					VERIFICATO
28	1,00	1,50	63	66	2	21	0,075	2,500					VERIFICATO
29	1,00	1,50	64	67	2	21	0,074	2,500					VERIFICATO
30	1,00	1,50	65	68	2	21	0,074	2,500					VERIFICATO

# EDIFICIO DI STAZIONE

## 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 Nro	Com bin Nro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	Sisma Nro	Com bin Nro	Spostam. Calcolo (mm)	Spostam. Limite (mm)	
31	1,00	1,50	69	72	2	21	0,073	2,500					VERIFICATO
32	1,00	1,50	70	73	2	23	0,072	2,500					VERIFICATO
33	1,00	1,50	71	74	2	23	0,073	2,500					VERIFICATO
34	1,00	1,50	75	78	2	23	0,074	2,500					VERIFICATO
35	1,00	1,50	76	79	2	23	0,074	2,500					VERIFICATO
36	1,00	1,50	77	80	2	23	0,075	2,500					VERIFICATO
37	1,00	1,50	81	84	2	24	0,075	2,500					VERIFICATO
38	1,00	1,50	82	85	2	21	0,075	2,500					VERIFICATO
39	1,00	1,50	83	86	2	21	0,075	2,500					VERIFICATO
40	1,00	1,50	87	90	2	18	0,075	2,500					VERIFICATO
41	1,00	1,50	88	91	2	18	0,075	2,500					VERIFICATO
42	1,00	1,50	89	92	2	23	0,075	2,500					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)	RigTors. (t*m)	(r/ls) <sup>2</sup>
1	1,00	3,78	6,37	3,00	6,38	3,00	0,00	0,00	1,00	5,05	104245	10967	3693719	10,06
2	1,50	90,97	7,15	2,25	7,15	2,25	0,00	0,00	4,50	14,30	11146201	1911943	302407616	0,94
3	4,50	89,14	7,16	2,25	7,16	2,25	0,01	0,00	4,50	14,30	9422	5548	208569	0,81

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

Filo Iniz. Fin. Ctgθ	Quota Iniz. Final	T r	Sez a Bas Alt	C o n c	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE										VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE												
					Co Nr	GamRd	M Exd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq sup inf	Co Nr	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls	Coe Sta	ALon cmq	staffe Pas Lun Fi			
1	1,00	1	26	1	24	1,10	2,1	0,0	18	3	1	7,0	7,0	33	0,0	-5,8	0,0	30,5	42,5	13,3	0,0	7	14	0,0	19	0	8
2	1,00	/	70	3	24	1,10	2,1	0,0	18	3	1	7,0	7,0	33	0,0	-5,4	0,0	30,5	42,5	13,3	0,0	7	13	0,0	19	121	8
2.5	4	50	5	28	1,10	0,7	0,0	18	1	0	7,0	7,0	0	0,0	0,0	0,0	30,5	42,5	13,3	0,0	0	0	0,0	19	0	8	
2	1,00	1	26	1	8	1,10	2,8	0,0	18	5	1	7,0	7,0	1	0,0	-6,7	0,0	30,5	42,5	13,3	0,0	8	16	0,0	19	0	8
3	1,00	/	70	3	8	1,10	2,8	0,0	18	5	1	7,0	7,0	1	0,0	-6,3	0,0	30,5	42,5	13,3	0,0	8	15	0,0	19	116	8
2.5	4	50	5	12	1,10	0,2	0,0	18	0	0	7,0	7,0	0	0,0	0,0	0,0	30,5	42,5	13,3	0,0	0	0	0,0	19	0	8	
3	1,00	1	26	1	8	1,10	2,7	0,0	18	4	1	7,0	7,0	1	0,0	-6,7	0,0	30,5	42,5	13,3	0,0	9	16	0,0	19	0	8
4	1,00	/	70	3	8	1,10	2,7	0,0	18	4	1	7,0	7,0	1	0,0	-6,4	0,0	30,5	42,5	13,3	0,0	8	15	0,0	19	120	8
2.5	4	50	5	12	1,10	0,2	0,0	18	0	0	7,0	7,0	0	0,0	0,0	0,0	30,5	42,5	13,3	0,0	0	0	0,0	19	0	8	
5	1,00	1	26	1	21	1,10	2,1	0,0	18	3	1	7,0	7,0	28	0,0	-5,8	0,0	30,5	42,5	13,3	0,0	7	14	0,0	19	0	8
6	1,00	/	70	3	21	1,10	2,1	0,0	18	3	1	7,0	7,0	28	0,0	-5,4	0,0	30,5	42,5	13,3	0,0	7	13	0,0	19	121	8
2.5	4	50	5	33	1,10	0,7	0,0	18	1	0	7,0	7,0	0	0,0	0,0	0,0	30,5	42,5	13,3	0,0	0	0	0,0	19	0	8	
6	1,00	1	26	1	5	1,10	2,8	0,0	18	5	1	7,0	7,0	1	0,0	-6,7	0,0	30,5	42,5	13,3	0,0	8	16	0,0	19	0	8
7	1,00	/	70	3	5	1,10	2,8	0,0	18	5	1	7,0	7,0	1	0,0	-6,3	0,0	30,5	42,5	13,3	0,0	8	15	0,0	19	116	8
2.5	4	50	5	17	1,10	0,2	0,0	18	0	0	7,0	7,0	0	0,0	0,0	0,0	30,5	42,5	13,3	0,0	0	0	0,0	19	0	8	
7	1,00	1	26	1	5	1,10	2,7	0,0	18	4	1	7,0	7,0	1	0,0	-6,7	0,0	30,5	42,5	13,3	0,0	9	16	0,0	19	0	8
8	1,00	/	70	3	5	1,10	2,7	0,0	18	4	1	7,0	7,0	1	0,0	-6,4	0,0	30,5	42,5	13,3	0,0	8	15	0,0	19	120	8
2.5	4	50	5	17	1,10	0,2	0,0	18	0	0	7,0	7,0	0	0,0	0,0	0,0	30,5	42,5	13,3	0,0	0	0	0,0	19	0	8	
1	1,00	1	26	1	27	1,10	1,6	0,0	18	3	1	7,0	7,0	1	0,0	-5,0	0,0	30,5	42,5	13,3	0,0	6	12	0,0	19	0	8
5	1,00	/	70	3	27	1,10	1,6	0,0	18	3	1	7,0	7,0	1	0,0	-4,6	0,0	30,5	42,5	13,3	0,0	6	11	0,0	19	113	8
2.5	4	50	5	24	1,10	0,8	0,0	18	1	0	7,0	7,0	0	0,0	0,0	0,0	30,5	42,5	13,3	0,0	0	0	0,0	19	0	8	
4	1,00	1	26	1	21	1,10	1,6	0,0	18	3	1	7,0	7,0	1	0,0	-5,0	0,0	30,5	42,5	13,3	0,0	6	12	0,0	19	0	8
8	1,00	/	70	3	21	1,10	1,6	0,0	18	3	1	7,0	7,0	1	0,0	-4,6	0,0	30,5	42,5	13,3	0,0	6	11	0,0	19	113	8
2.5	4	50	5	30	1,10	0,8	0,0	18	1	0	7,0	7,0	0	0,0	0,0	0,0	30,5	42,5	13,3	0,0	0	0	0,0	19	0	8	
1	1,00	2	26	1	8	1,10	0,5	0,0	18	1	0	7,0	7,0	1	0,0	-4,0	0,0	30,5	42,5	13,3	0,0	5	9	0,0	19	0	8
2	1,00	/	70	3	33	1,10	-0,8	0,0	18	1	0	7,0	7,0	1	0,0	4,1	0,0	30,5	42,5	13,3	0,0	5	10	0,0	19	121	8
2.5	4	50	5	12	1,10	0,5	0,0	18	1	0	7,0	7,0	0	0,0	0,0	0,0	30,5	42,5	13,3	0,0	0	0	0,0	19	0	8	
1	1,00	3	26	1	2	1,10	0,5	0,0	18	1	0	7,0	7,0	1	0,0	-4,0	0,0	30,5	42,5	13,3	0,0	5	9	0,0	19	0	8
2	1,00	/	70	3	33	1,10	-0,8	0,0	18	1	0	7,0	7,0	1	0,0	4,3	0,0	30,5	42,5	13,3	0,0	5	10	0,0	19	121	8
2.5	4	50	5	12	1,10	0,6	0,0	18	1	0	7,0	7,0	0	0,0	0,0	0,0	30,5	42,5	13,3	0,0	0	0	0,0	19	0	8	
1	1,00	4	26	1	2	1,10	0,2	0,0	18	0	0	7,0	7,0	17	0,0	-2,0	0,0	30,5	42,5	13,3	0,0	3	5	0,0	19	0	8
2	1,00	/	70	3	14	1,10	2,7	0,0	18	4	1	7,0	7,0	1	0,0	6,8	0,0	30,5	42,5	13,3	0,0	9	16	0,0	19	121	8
2.5	4	50	5	14	1,10	2,7	0,0	18	4	1	7,0	7,0	0	0,0	0,0	0,0	30,5	42,5	13,3	0,0	0	0	0,0	19	0	8	
2	1,00	2	26	1	2	1,10	0,6	0,0	18	1	0	7,0	7,0	1	0,0	-4,3	0,0	30,5	42,5	13,3	0,0	5	10	0,0	19	0	8
3	1,00	/	70	3	14	1,10	-0,8	0,0	18	1	0	7,0	7,0	1	0,0	-3,9	0,0	30,5	42,5	13,3	0,0	5	9	0,0	19	116	8
2.5	4	50	5	8	1,10	-0,5	0,0	18	1	0	7,0	7,0	0	0,0	0,0	0,0	30,5	42,5	13,3	0,0	0	0	0,0	19	0	8	















# EDIFICIO DI STAZIONE

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

Filo Iniz. Fin. Ctg0	Quota Iniz. Final t	Tra	Sez Bas Alt	Co n	VERIFICA A PRESSO-FLESSIONE							VERIFICA A TAGLIO E TORSIONE									
					Co mb	M Exd (t*m)	M Eyd (t*m)	N Ed (t)	x/ d	εf% 100	εc% 100	Area cmq b h	Co mb	V Exd (t)	V Eyd (t)	T Sdu (t*m)	V Rxd (t)	V Ryd (t)	TRd (t*m)	TRld (t*m)	Coe Cls

## STAMPA VERIFICHE S.L.E. FONDAZIONE

Filo In fi	Quota In Fi	Tra tto	Combi Caric	FESSURAZIONE							FRECCHE		TENSIONI									
				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)		
1	1,00	1	Rara												Rara cls	168,0	7,3	1	1	0,9	0,0	0,0
2	1,00	/	Freq	0,4	0,000	0	1	1	0,9	0,0	0,0			Rara fer	3600	261	1	1	0,9	0,0	0,0	
		4	Perm	0,3	0,000	0	1	1	0,9	0,0	0,0			Perm cls	126,0	7,3	1	1	0,9	0,0	0,0	
2	1,00	1	Rara												Rara cls	168,0	15,8	1	1	2,0	0,0	0,0
3	1,00	/	Freq	0,4	0,000	0	1	1	2,0	0,0	0,0			Rara fer	3600	567	1	1	2,0	0,0	0,0	
		4	Perm	0,3	0,000	0	1	1	2,0	0,0	0,0			Perm cls	126,0	15,8	1	1	2,0	0,0	0,0	
3	1,00	1	Rara												Rara cls	168,0	16,1	1	1	2,0	0,0	0,0
4	1,00	/	Freq	0,4	0,000	0	1	1	2,0	0,0	0,0			Rara fer	3600	579	1	1	2,0	0,0	0,0	
		4	Perm	0,3	0,000	0	1	1	2,0	0,0	0,0			Perm cls	126,0	16,1	1	1	2,0	0,0	0,0	
5	1,00	1	Rara												Rara cls	168,0	7,3	1	1	0,9	0,0	0,0
6	1,00	/	Freq	0,4	0,000	0	1	1	0,9	0,0	0,0			Rara fer	3600	261	1	1	0,9	0,0	0,0	
		4	Perm	0,3	0,000	0	1	1	0,9	0,0	0,0			Perm cls	126,0	7,3	1	1	0,9	0,0	0,0	
6	1,00	1	Rara												Rara cls	168,0	15,8	1	1	2,0	0,0	0,0
7	1,00	/	Freq	0,4	0,000	0	1	1	2,0	0,0	0,0			Rara fer	3600	567	1	1	2,0	0,0	0,0	
		4	Perm	0,3	0,000	0	1	1	2,0	0,0	0,0			Perm cls	126,0	15,8	1	1	2,0	0,0	0,0	
7	1,00	1	Rara												Rara cls	168,0	16,1	1	1	2,0	0,0	0,0
8	1,00	/	Freq	0,4	0,000	0	1	1	2,0	0,0	0,0			Rara fer	3600	579	1	1	2,0	0,0	0,0	
		4	Perm	0,3	0,000	0	1	1	2,0	0,0	0,0			Perm cls	126,0	16,1	1	1	2,0	0,0	0,0	
1	1,00	1	Rara												Rara cls	168,0	8,9	1	1	1,1	0,0	0,0
5	1,00	/	Freq	0,4	0,000	0	1	1	1,1	0,0	0,0			Rara fer	3600	319	1	1	1,1	0,0	0,0	
		4	Perm	0,3	0,000	0	1	1	1,1	0,0	0,0			Perm cls	126,0	8,9	1	1	1,1	0,0	0,0	
4	1,00	1	Rara												Rara cls	168,0	8,9	1	1	1,1	0,0	0,0
8	1,00	/	Freq	0,4	0,000	0	1	1	1,1	0,0	0,0			Rara fer	3600	320	1	1	1,1	0,0	0,0	
		4	Perm	0,3	0,000	0	1	1	1,1	0,0	0,0			Perm cls	126,0	8,9	1	1	1,1	0,0	0,0	
1	1,00	2	Rara												Rara cls	168,0	4,8	3	1	-0,6	0,0	0,0
2	1,00	/	Freq	0,4	0,000	0	3	1	-0,6	0,0	0,0			Rara fer	3600	170	3	1	-0,6	0,0	0,0	
		4	Perm	0,3	0,000	0	3	1	-0,6	0,0	0,0			Perm cls	126,0	4,8	3	1	-0,6	0,0	0,0	
1	1,00	3	Rara												Rara cls	168,0	4,8	3	1	-0,6	0,0	0,0
2	1,00	/	Freq	0,4	0,000	0	3	1	-0,6	0,0	0,0			Rara fer	3600	171	3	1	-0,6	0,0	0,0	
		4	Perm	0,3	0,000	0	3	1	-0,6	0,0	0,0			Perm cls	126,0	4,8	3	1	-0,6	0,0	0,0	
1	1,00	4	Rara												Rara cls	168,0	16,2	5	1	2,0	0,0	0,0
2	1,00	/	Freq	0,4	0,000	0	5	1	2,0	0,0	0,0			Rara fer	3600	583	5	1	2,0	0,0	0,0	
		4	Perm	0,3	0,000	0	5	1	2,0	0,0	0,0			Perm cls	126,0	16,2	5	1	2,0	0,0	0,0	
2	1,00	2	Rara												Rara cls	168,0	4,7	3	1	-0,6	0,0	0,0
3	1,00	/	Freq	0,4	0,000	0	3	1	-0,6	0,0	0,0			Rara fer	3600	170	3	1	-0,6	0,0	0,0	
		4	Perm	0,3	0,000	0	3	1	-0,6	0,0	0,0			Perm cls	126,0	4,7	3	1	-0,6	0,0	0,0	
2	1,00	3	Rara												Rara cls	168,0	4,7	3	1	-0,6	0,0	0,0
3	1,00	/	Freq	0,4	0,000	0	3	1	-0,6	0,0	0,0			Rara fer	3600	170	3	1	-0,6	0,0	0,0	
		4	Perm	0,3	0,000	0	3	1	-0,6	0,0	0,0			Perm cls	126,0	4,7	3	1	-0,6	0,0	0,0	
2	1,00	4	Rara												Rara cls	168,0	15,7	5	1	2,0	0,0	0,0
3	1,00	/	Freq	0,4	0,000	0	5	1	2,0	0,0	0,0			Rara fer	3600	564	5	1	2,0	0,0	0,0	
		4	Perm	0,3	0,000	0	5	1	2,0	0,0	0,0			Perm cls	126,0	15,7	5	1	2,0	0,0	0,0	
3	1,00	2	Rara												Rara cls	168,0	4,7	3	1	-0,6	0,0	0,0
4	1,00	/	Freq	0,4	0,000	0	3	1	-0,6	0,0	0,0			Rara fer	3600	170	3	1	-0,6	0,0	0,0	
		4	Perm	0,3	0,000	0	3	1	-0,6	0,0	0,0			Perm cls	126,0	4,7	3	1	-0,6	0,0	0,0	
3	1,00	3	Rara												Rara cls	168,0	4,7	3	1	-0,6	0,0	0,0
4	1,00	/	Freq	0,4	0,000	0	3	1	-0,6	0,0	0,0			Rara fer	3600	169	3	1	-0,6	0,0	0,0	
		4	Perm	0,3	0,000	0	3	1	-0,6	0,0	0,0			Perm cls	126,0	4,7	3	1	-0,6	0,0	0,0	
3	1,00	4	Rara												Rara cls	168,0	7,1	5	1	0,9	0,0	0,0
4	1,00	/	Freq	0,4	0,000	0	5	1	0,9	0,0	0,0			Rara fer	3600	255	5	1	0,9	0,0	0,0	
		4	Perm	0,3	0,000	0	5	1	0,9	0,0	0,0			Perm cls	126,0	7,1	5	1	0,9	0,0	0,0	
5	1,00	2	Rara												Rara cls	168,0	4,8	3	1	-0,6	0,0	0,0
6	1,00	/	Freq	0,4	0,000	0	3	1	-0,6	0,0	0,0			Rara fer	3600	170	3	1	-0,6	0,0	0,0	
		4	Perm	0,3	0,000	0	3	1	-0,6	0,0	0,0			Perm cls	126,0	4,8	3	1	-0,6	0,0	0,0	
5	1,00	3	Rara												Rara cls	168,0	4,8	3	1	-0,6	0,0	0,0
6	1,00	/	Freq	0,4	0,000	0	3	1	-0,6	0,0	0,0			Rara fer	3600	171	3	1	-0,6	0,0	0,0	

## EDIFICIO DI STAZIONE

### STAMPA VERIFICHE S.L.E. FONDAZIONE

Filo In fi		Quota In Fi		Tra tto		FESSURAZIONE						FRECCE		TENSIONI								
						Combi Caric	Fessu. lim cal	dist mm	Con cio	Com bin	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)	Frecce mm	Com bin	Combinaz Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co nc	Comb	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)
		4		Perm	0,3	0,000	0	3	1	-0,6	0,0	0,0			Perm cls	126,0	4,8	3	1	-0,6	0,0	0,0
5	1,00	4	Rara												Rara cls	168,0	16,2	5	1	2,0	0,0	0,0
6	1,00	/	Freq	0,4	0,000	0	5	1	2,0	0,0	0,0			Rara fer	3600	583	5	1	2,0	0,0	0,0	
		4	Perm	0,3	0,000	0	5	1	2,0	0,0	0,0			Perm cls	126,0	16,2	5	1	2,0	0,0	0,0	
6	1,00	2	Rara												Rara cls	168,0	4,7	3	1	-0,6	0,0	0,0
7	1,00	/	Freq	0,4	0,000	0	3	1	-0,6	0,0	0,0			Rara fer	3600	170	3	1	-0,6	0,0	0,0	
		4	Perm	0,3	0,000	0	3	1	-0,6	0,0	0,0			Perm cls	126,0	4,7	3	1	-0,6	0,0	0,0	
6	1,00	3	Rara												Rara cls	168,0	4,7	3	1	-0,6	0,0	0,0
7	1,00	/	Freq	0,4	0,000	0	3	1	-0,6	0,0	0,0			Rara fer	3600	170	3	1	-0,6	0,0	0,0	
		4	Perm	0,3	0,000	0	3	1	-0,6	0,0	0,0			Perm cls	126,0	4,7	3	1	-0,6	0,0	0,0	
6	1,00	4	Rara												Rara cls	168,0	15,7	5	1	2,0	0,0	0,0
7	1,00	/	Freq	0,4	0,000	0	5	1	2,0	0,0	0,0			Rara fer	3600	564	5	1	2,0	0,0	0,0	
		4	Perm	0,3	0,000	0	5	1	2,0	0,0	0,0			Perm cls	126,0	15,7	5	1	2,0	0,0	0,0	
7	1,00	2	Rara												Rara cls	168,0	4,7	3	1	-0,6	0,0	0,0
8	1,00	/	Freq	0,4	0,000	0	3	1	-0,6	0,0	0,0			Rara fer	3600	170	3	1	-0,6	0,0	0,0	
		4	Perm	0,3	0,000	0	3	1	-0,6	0,0	0,0			Perm cls	126,0	4,7	3	1	-0,6	0,0	0,0	
7	1,00	3	Rara												Rara cls	168,0	4,7	3	1	-0,6	0,0	0,0
8	1,00	/	Freq	0,4	0,000	0	3	1	-0,6	0,0	0,0			Rara fer	3600	169	3	1	-0,6	0,0	0,0	
		4	Perm	0,3	0,000	0	3	1	-0,6	0,0	0,0			Perm cls	126,0	4,7	3	1	-0,6	0,0	0,0	
7	1,00	4	Rara												Rara cls	168,0	7,1	5	1	0,9	0,0	0,0
8	1,00	/	Freq	0,4	0,000	0	5	1	0,9	0,0	0,0			Rara fer	3600	255	5	1	0,9	0,0	0,0	
		4	Perm	0,3	0,000	0	5	1	0,9	0,0	0,0			Perm cls	126,0	7,1	5	1	0,9	0,0	0,0	
1	1,00	2	Rara												Rara cls	168,0	4,3	3	1	-0,5	0,0	0,0
5	1,00	/	Freq	0,4	0,000	0	3	1	-0,5	0,0	0,0			Rara fer	3600	153	3	1	-0,5	0,0	0,0	
		4	Perm	0,3	0,000	0	3	1	-0,5	0,0	0,0			Perm cls	126,0	4,3	3	1	-0,5	0,0	0,0	
1	1,00	3	Rara												Rara cls	168,0	4,3	3	1	-0,5	0,0	0,0
5	1,00	/	Freq	0,4	0,000	0	3	1	-0,5	0,0	0,0			Rara fer	3600	153	3	1	-0,5	0,0	0,0	
		4	Perm	0,3	0,000	0	3	1	-0,5	0,0	0,0			Perm cls	126,0	4,3	3	1	-0,5	0,0	0,0	
1	1,00	4	Rara												Rara cls	168,0	8,9	5	1	1,1	0,0	0,0
5	1,00	/	Freq	0,4	0,000	0	5	1	1,1	0,0	0,0			Rara fer	3600	319	5	1	1,1	0,0	0,0	
		4	Perm	0,3	0,000	0	5	1	1,1	0,0	0,0			Perm cls	126,0	8,9	5	1	1,1	0,0	0,0	
4	1,00	2	Rara												Rara cls	168,0	4,3	3	1	-0,5	0,0	0,0
8	1,00	/	Freq	0,4	0,000	0	3	1	-0,5	0,0	0,0			Rara fer	3600	153	3	1	-0,5	0,0	0,0	
		4	Perm	0,3	0,000	0	3	1	-0,5	0,0	0,0			Perm cls	126,0	4,3	3	1	-0,5	0,0	0,0	
4	1,00	3	Rara												Rara cls	168,0	4,3	3	1	-0,5	0,0	0,0
8	1,00	/	Freq	0,4	0,000	0	3	1	-0,5	0,0	0,0			Rara fer	3600	153	3	1	-0,5	0,0	0,0	
		4	Perm	0,3	0,000	0	3	1	-0,5	0,0	0,0			Perm cls	126,0	4,3	3	1	-0,5	0,0	0,0	
4	1,00	4	Rara												Rara cls	168,0	8,9	5	1	1,1	0,0	0,0
8	1,00	/	Freq	0,4	0,000	0	5	1	1,1	0,0	0,0			Rara fer	3600	320	5	1	1,1	0,0	0,0	
		4	Perm	0,3	0,000	0	5	1	1,1	0,0	0,0			Perm cls	126,0	8,9	5	1	1,1	0,0	0,0	

### STAMPA VERIFICHE S.L.E. ELEVAZIONE

Filo In fi		Quota In Fi		Tra tto		FESSURAZIONE						FRECCE		TENSIONI								
						Combi Caric	Fessu. lim cal	dist mm	Con cio	Com bin	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)	N (t)	Frecce mm	Com bin	Combinaz Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co nc	Comb	Mf X (t*m)	Mf Y (t*m)
5	4,50		Rara												Rara cls	168,0	46,1	5	1	-3,5	0,0	0,0
6	4,50		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-3,5	0,0	0,0			Rara fer	3600	1353	5	1	-3,5	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-3,5	0,0	0,0			Perm cls	126,0	46,1	5	1	-3,5	0,0	0,0	
6	4,50		Rara												Rara cls	168,0	43,2	1	1	-3,2	0,0	0,0
7	4,50		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-3,2	0,0	0,0			Rara fer	3600	1266	1	1	-3,2	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-3,2	0,0	0,0			Perm cls	126,0	43,2	1	1	-3,2	0,0	0,0	
7	4,50		Rara												Rara cls	168,0	45,1	1	1	-3,4	0,0	0,0
8	4,50		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-3,4	0,0	0,0			Rara fer	3600	1325	1	1	-3,4	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-3,4	0,0	0,0			Perm cls	126,0	45,1	1	1	-3,4	0,0	0,0	
5	4,50		Rara												Rara cls	168,0	57,3	3	1	1,7	0,0	0,0
1	4,50		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-1,9	0,0	0,0			Rara fer	3600	1445	3	1	1,7	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-1,9	0,0	0,0			Perm cls	126,0	57,3	3	1	1,7	0,0	0,0	
8	4,50		Rara												Rara cls	168,0	57,3	3	1	1,7	0,0	0,0
4	4,50		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-1,9	0,0	0,0			Rara fer	3600	1445	3	1	1,7	0,0	0,0	
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-1,9	0,0	0,0			Perm cls	126,0	57,3	3	1	1,7	0,0	0,0	
7	4,50		Rara												Rara cls	168,0	57,0	3	1	1,6	0,0	0,0
3	4,50		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-1,9	0,0	0,0			Rara fer	3600	1438	3	1	1,6	0,0	0,0	

# EDIFICIO DI STAZIONE

## STAMPA VERIFICHE S.L.E. ELEVAZIONE

STAMPA VERIFICHE S.L.E. ELEVAZIONE																					
			FESSURAZIONE								FRECCHE			TENSIONI							
Filo In fi	Quota In Fi	Tra tto	Combi Caric	Fessu. mm lim	mm 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)
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-1,9	0,0	0,0			Perm cls	126,0	57,0	3	1	1,6	0,0	0,0
1	4,50		Rara											Rara cls	168,0	46,1	5	1	-3,5	0,0	0,0
2	4,50		Freq	0,4	0,000	0	5	1	-3,5	0,0	0,0			Rara fer	3600	1353	5	1	-3,5	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	5	1	-3,5	0,0	0,0			Perm cls	126,0	46,1	5	1	-3,5	0,0	0,0
6	4,50		Rara											Rara cls	168,0	57,0	3	1	1,6	0,0	0,0
2	4,50		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-1,9	0,0	0,0			Rara fer	3600	1438	3	1	1,6	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-1,9	0,0	0,0			Perm cls	126,0	57,0	3	1	1,6	0,0	0,0
2	4,50		Rara											Rara cls	168,0	43,2	1	1	-3,2	0,0	0,0
3	4,50		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-3,2	0,0	0,0			Rara fer	3600	1266	1	1	-3,2	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-3,2	0,0	0,0			Perm cls	126,0	43,2	1	1	-3,2	0,0	0,0
3	4,50		Rara											Rara cls	168,0	45,1	1	1	-3,4	0,0	0,0
4	4,50		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-3,4	0,0	0,0			Rara fer	3600	1325	1	1	-3,4	0,0	0,0
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-3,4	0,0	0,0			Perm cls	126,0	45,1	1	1	-3,4	0,0	0,0

## VERIFICA DIAMETRO MASSIMO - FORMULA 7.4.27

		Dir. Locale X							Dir. Locale Y					
Nodo 3D	Filo	Quota (m)	Trave di riferim.	AlfabL min.	Bpil (mm)	FiMax (mm)	Fi (mm)	STATUS	Trave di riferim.	AlfabL min.	Bpil (mm)	FiMax (mm)	Fi (mm)	STATUS
25	1	4,50	31	0,0530	300	16	16	OK	28	0,0530	300	16	16	OK
26	2	4,50	33		300		16	PASSANTE	32	0,0530	300	16	16	OK
27	3	4,50	34	0,0333	300	10	16	PIEGA	30	0,0530	300	16	16	OK
28	4	4,50	34	0,0530	300	16	16	OK	29	0,0530	300	16	16	OK
29	5	4,50	25	0,0530	300	16	16	OK	28	0,0530	300	16	16	OK
30	6	4,50	26		300		16	PASSANTE	32	0,0530	300	16	16	OK
31	7	4,50	27	0,0333	300	10	16	PIEGA	30	0,0530	300	16	16	OK
32	8	4,50	27	0,0530	300	16	16	OK	29	0,0530	300	16	16	OK

## PILASTRI

PILASTRI																					
			FESSURAZIONE								FRECCHE			TENSIONI							
Filo In fi	Quota In Fi	Tra tto	Combi Caric	Fessu. mm lim	mm 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)
1	1,00		Rara											Rara cls	150,0	15,6	1	1	-0,3	-0,2	-2,6
1	1,50		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-0,3	-0,2	-2,6			Rara fer	3600	103	1	1	-0,3	-0,2	-2,6
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,3	-0,2	-2,6			Perm cls	112,0	15,6	1	1	-0,3	-0,2	-2,6
2	1,00		Rara											Rara cls	150,0	10,3	1	1	-0,2	0,1	-4,5
2	1,50		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-0,2	0,1	-4,5			Rara fer	3600	76	1	1	-0,2	0,1	-4,5
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,2	0,1	-4,5			Perm cls	112,0	10,3	1	1	-0,2	0,1	-4,5
3	1,00		Rara											Rara cls	150,0	10,1	1	1	-0,2	-0,1	-4,5
3	1,50		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-0,2	-0,1	-4,5			Rara fer	3600	75	1	1	-0,2	-0,1	-4,5
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,2	-0,1	-4,5			Perm cls	112,0	10,1	1	1	-0,2	-0,1	-4,5
4	1,00		Rara											Rara cls	150,0	15,5	1	1	-0,3	0,2	-2,6
4	1,50		Freq	0,4	0,000	0	1	1	-0,3	0,2	-2,6			Rara fer	3600	102	1	1	-0,3	0,2	-2,6
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	-0,3	0,2	-2,6			Perm cls	112,0	15,5	1	1	-0,3	0,2	-2,6
5	1,00		Rara											Rara cls	150,0	15,6	1	1	0,3	-0,2	-2,6
5	1,50		Freq	0,4	0,000	0	1	1	0,3	-0,2	-2,6			Rara fer	3600	103	1	1	0,3	-0,2	-2,6
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	0,3	-0,2	-2,6			Perm cls	112,0	15,6	1	1	0,3	-0,2	-2,6
6	1,00		Rara											Rara cls	150,0	10,3	1	1	0,2	0,1	-4,5
6	1,50		Freq	0,4	0,000	0	1	1	0,2	0,1	-4,5			Rara fer	3600	76	1	1	0,2	0,1	-4,5
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	0,2	0,1	-4,5			Perm cls	112,0	10,3	1	1	0,2	0,1	-4,5
7	1,00		Rara											Rara cls	150,0	10,1	1	1	0,2	-0,1	-4,5
7	1,50		Freq	0,4	0,000	0	1	1	0,2	-0,1	-4,5			Rara fer	3600	75	1	1	0,2	-0,1	-4,5
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	0,2	-0,1	-4,5			Perm cls	112,0	10,1	1	1	0,2	-0,1	-4,5
8	1,00		Rara											Rara cls	150,0	15,5	1	1	0,3	0,2	-2,6
8	1,50		Freq	0,4	0,000	0	1	1	0,3	0,2	-2,6			Rara fer	3600	102	1	1	0,3	0,2	-2,6
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	0,3	0,2	-2,6			Perm cls	112,0	15,5	1	1	0,3	0,2	-2,6
1	1,50		Rara											Rara cls	150,0	99,3	1	1	1,7	1,1	-8,2
1	4,50		Freq	0,4	0,000	0	1	1	1,7	1,1	-8,2			Rara fer	3600	1122	1	1	1,7	1,1	-8,2
			Perm	0,3	0,106	332	1	1	1,7	1,1	-8,2			Perm cls	112,0	99,3	1	1	1,7	1,1	-8,2
2	1,50		Rara											Rara cls	150,0	63,3	1	1	1,7	-0,2	-13,6
2	4,50		Freq	0,4	0,000	0	1	1	1,7	-0,2	-13,6			Rara fer	3600	441	1	1	1,7	-0,2	-13,6
			Perm	0,3	0,000	0	1	1	1,7	-0,2	-13,6			Perm cls	112,0	63,3	1	1	1,7	-0,2	-13,6



# EDIFICIO DI STAZIONE

## S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 2

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	2	1	-88	-94	721	-20	38	-13	0	0	0	1	2,5	2,5	2,5	2,5	0,1	0,28	-0,3
1	2	37	-128	-524	373	-22	-86	6	0	0	0	1	2,5	2,5	2,5	2,5	0,0	0,27	-0,3
1	2	42	-85	-524	239	-1	-2	-3	0	0	0	0	2,5	2,5	2,5	2,5	0,0		-0,3
1	2	43	-103	-458	109	0	0	0	0	0	0	0	2,5	2,5	2,5	2,5	0,0		-0,3
1	2	44	-81	-524	239	8	-2	6	0	0	0	0	2,5	2,5	2,5	2,5	0,0		-0,3

## S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 3

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	3	3	-51	-120	344	12	56	1	0	0	0	1	2,5	2,5	2,5	2,5	0,0	0,28	-0,3
1	3	4	-51	-120	344	12	56	1	0	0	0	1	2,5	2,5	2,5	2,5	0,0	0,28	-0,3
1	3	5	-91	-316	302	-13	-62	-1	0	0	0	1	2,5	2,5	2,5	2,5	0,0		-0,3
1	3	7	-91	-316	302	-13	-63	-1	0	0	0	1	2,5	2,5	2,5	2,5	0,0		-0,3

## S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 4

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	4	1	-91	-332	344	-11	-56	-1	0	0	0	1	2,5	2,5	2,5	2,5	0,0	0,28	-0,3
1	4	2	-91	-332	344	-12	-56	-1	0	0	0	1	2,5	2,5	2,5	2,5	0,0	0,28	-0,3
1	4	6	-51	-120	302	13	64	1	0	0	0	1	2,5	2,5	2,5	2,5	0,0		-0,3
1	4	8	-51	-120	302	14	64	1	0	0	0	1	2,5	2,5	2,5	2,5	0,0		-0,3

## S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 5

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	5	9	391	-2042	18400	-1018	-3350	435	2	4	10	18	4,2	5,5	3,7	4,2	2,4		-1,0
1	5	12	413	-1993	18350	-1020	-3351	-437	2	4	10	18	4,2	5,4	3,7	4,2	2,3		-1,0
1	5	17	391	-2042	12284	1894	7699	-442	5	7	59	18	3,0	5,4	3,4	9,3	1,6		-1,1
1	5	18	-3188	-12818	9508	1079	5359	-9	2	6	14	17	3,0	4,1	3,0	5,3	1,2		-1,0
1	5	19	-3185	-12801	9531	1079	5366	8	2	12	14	55	3,0	3,9	3,0	4,8	1,2		-1,0
1	5	20	413	-1993	12142	1892	7681	445	6	7	60	18	3,0	5,4	3,4	9,2	1,6		-1,1
1	5	50	321	-585	22836	-378	-1531	132	1	3	9	17	3,8	4,4	3,8	4,8	2,9		-1,0
1	5	60	346	-556	22809	-379	-1531	-140	1	3	9	15	3,8	4,6	3,8	4,8	2,9		-1,0

## S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 6

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	6	13	391	-2042	18400	1018	3350	-435	2	4	10	18	3,7	4,2	4,2	5,4	2,4		-1,0
1	6	16	413	-1993	18350	1020	3351	437	2	4	10	18	3,7	4,2	4,2	5,5	2,3		-1,0
1	6	21	391	-2042	12284	-1894	-7699	442	5	7	59	18	3,4	9,3	3,0	5,4	1,6		-1,1
1	6	24	413	-1993	12142	-1892	-7681	-445	6	7	60	18	3,4	9,2	3,0	5,4	1,6		-1,1
1	6	68	321	-1679	22836	378	1532	-138	1	2	9	12	3,8	4,8	3,8	4,9	2,9		-1,0
1	6	72	583	357	21589	424	1501	155	1	2	11	15	3,6	4,1	3,6	4,6	2,8		-1,0
1	6	74	565	317	21499	424	1503	-155	1	2	11	15	3,6	4,1	3,6	4,6	2,7		-1,0
1	6	78	346	130	22809	379	-916	-88	1	1	9	9	3,8	4,8	3,8	4,9	2,9		-1,0

## S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 7

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	7	13	5106	7544	23047	-204	901	187	9	0	18	19	3,8	4,3	3,8	4,8	2,9		-1,0
1	7	17	4890	-5622	14043	87	3201	189	8	4	15	14	3,6	6,9	3,0	5,1	1,8		-1,1
1	7	21	5106	-5622	14043	52	3201	-194	9	4	15	18	3,6	6,8	3,0	4,3	1,8		-1,1
1	7	84	-39	172	24424	309	1275	-82	1	2	6	12	4,0	4,5	4,0	5,0	3,1		-0,9
1	7	86	-39	172	24424	309	1275	52	1	2	6	17	4,0	4,0	4,0	4,5	3,1		-0,9

## S.L.U. - AZIONI S.L.V. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 8

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	8	12	5068	7860	22996	207	294	185	9	5	18	18	3,8	5,1	3,8	4,3	2,9		-1,0
1	8	20	4935	-3910	14013	565	5243	-51	0	6	18	18	3,0	4,7	3,6	6,8	1,8		-1,1
1	8	24	4935	-3910	14013	565	5243	51	0	7	18	33	3,0	6,0	3,6	6,4	1,8		-1,1
1	8	90	-44	165	24371	-309	-1275	83	1	2	6	13	4,0	5,0	4,0	4,5	3,1		-0,9
1	8	92	-44	-250	24371	-309	-1313	-53	1	2	6	17	4,0	4,4	4,0	4,0	3,1		-0,9

## S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	1	2	-36	-107	664	18	41	12	0	0	0	1	2,5	2,5	2,5	2,5	0,1	0,27	-0,3
1	1	34	-84	-364	345	20	78	6	0	0	0	1	2,5	2,5	2,5	2,5	0,0	0,27	-0,3
1	1	38	-84	-364	345	18	76	-3	0	0	0	1	2,5	2,5	2,5	2,5	0,0	0,27	-0,3



# EDIFICIO DI STAZIONE

## S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	1	39	-84	-524	215	6	2	6	0	0	0	0	2,5	2,5	2,5	2,5	0,0		-0,3
1	1	40	-103	-458	89	0	2	0	0	0	0	0	2,5	2,5	2,5	2,5	0,0		-0,3
1	1	41	-110	-524	215	-8	2	-6	0	0	0	0	2,5	2,5	2,5	2,5	0,0		-0,3

## S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 2

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	2	1	-82	-107	664	-18	33	-12	0	0	0	1	2,5	2,5	2,5	2,5	0,1	0,27	-0,3
1	2	37	-128	-524	345	-22	-86	6	0	0	0	1	2,5	2,5	2,5	2,5	0,0	0,27	-0,3
1	2	42	-87	-524	215	-2	-2	-3	0	0	0	0	2,5	2,5	2,5	2,5	0,0		-0,3
1	2	43	-103	-458	89	0	0	0	0	0	0	0	2,5	2,5	2,5	2,5	0,0		-0,3
1	2	44	-84	-524	215	8	-2	6	0	0	0	0	2,5	2,5	2,5	2,5	0,0		-0,3

## S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 3

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	3	3	-56	-140	287	11	50	1	0	0	0	1	2,5	2,5	2,5	2,5	0,0	0,27	-0,3
1	3	4	-56	-140	287	11	50	1	0	0	0	1	2,5	2,5	2,5	2,5	0,0	0,27	-0,3
1	3	5	-88	-299	253	-12	-57	-1	0	0	0	1	2,5	2,5	2,5	2,5	0,0		-0,3
1	3	7	-88	-299	253	-12	-57	-1	0	0	0	1	2,5	2,5	2,5	2,5	0,0		-0,3

## S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 4

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	4	1	-88	-312	287	-10	-50	-1	0	0	0	0	2,5	2,5	2,5	2,5	0,0	0,27	-0,3
1	4	2	-88	-312	287	-10	-50	-1	0	0	0	0	2,5	2,5	2,5	2,5	0,0	0,27	-0,3
1	4	6	-56	-140	253	12	58	1	0	0	0	1	2,5	2,5	2,5	2,5	0,0		-0,3
1	4	8	-56	-140	253	12	58	1	0	0	0	1	2,5	2,5	2,5	2,5	0,0		-0,3

## S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 5

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	5	9	-3	-3004	16033	-905	-3015	378	2	4	17	14	4,2	5,5	3,7	4,2	2,4		-1,0
1	5	12	-76	-2958	15972	-884	-3017	-370	2	4	17	17	4,2	5,4	3,7	4,2	2,3		-1,0
1	5	17	-3	-3004	11141	1660	6759	-385	3	7	16	18	3,0	5,4	3,4	9,3	1,6		-1,0
1	5	18	-3122	-12562	8179	930	4614	-9	2	6	11	17	3,0	4,1	3,0	5,3	1,2		-1,0
1	5	19	-3119	-12545	8201	930	4621	7	2	6	11	15	3,0	3,9	3,0	4,8	1,2		-1,0
1	5	20	17	-2958	11014	1659	6746	387	3	7	16	18	3,0	5,4	3,4	9,2	1,6		-1,0
1	5	50	250	-658	20946	-319	-1319	112	1	3	7	18	3,8	4,4	3,8	4,8	2,9		-1,0
1	5	60	273	-630	20924	-320	-1320	-119	1	3	8	18	3,8	4,6	3,8	4,8	2,9		-1,0

## S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 6

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	6	13	-3	-3004	16033	905	3015	-378	2	4	17	15	3,7	4,2	4,2	5,4	2,4		-1,0
1	6	16	17	-2958	15972	908	3017	380	2	4	17	14	3,7	4,2	4,2	5,5	2,3		-1,0
1	6	21	-3	-3004	11141	-1660	-6759	385	3	7	16	18	3,4	9,3	3,0	5,4	1,6		-1,0
1	6	24	17	-2958	11014	-1659	-6746	-387	3	7	16	18	3,4	9,2	3,0	5,4	1,6		-1,0
1	6	68	250	-658	20946	319	1319	-112	1	3	7	18	3,8	4,8	3,8	4,9	2,9		-1,0
1	6	72	486	206	19301	365	1292	133	1	2	9	11	3,6	4,1	3,6	4,6	2,8		-1,0
1	6	74	470	168	19206	365	1294	-133	1	2	9	11	3,6	4,1	3,6	4,6	2,7		-1,0
1	6	78	273	-630	20924	320	1320	119	1	3	8	18	3,8	4,8	3,8	4,9	2,9		-1,0

## S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 7

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	7	13	3807	4972	20626	224	909	53	5	1	16	15	3,8	4,3	3,8	4,8	2,9		-1,0
1	7	17	3807	-4540	12865	-539	-4504	61	0	5	10	16	3,6	6,9	3,0	5,1	1,8		-1,0
1	7	21	3807	-4540	12865	-539	-4504	-61	0	5	10	18	3,6	6,8	3,0	4,3	1,8		-1,0
1	7	84	778	-69	21173	152	1078	34	0	2	5	17	4,0	4,5	4,0	5,0	3,1		-0,9
1	7	86	778	-69	21173	152	1078	-34	0	2	5	17	4,0	4,0	4,0	4,5	3,1		-0,9

## S.L.U. - AZIONI S.L.D. - VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 8

Gr.Q N.ro	Gen N.r	Nodo 3d N.ro	Nx Kg/m	Ny Kg/m	Txy Kg/m	Mx kgm/m	My kgm/m	Mxy kgm/m	εc x *10000	εc y	εf x *10000	εf y	Ax s.	Ay s.	Ax i.	Ay i.	Atag.	σt kg/cmq	eta mm
1	8	12	3774	4911	20590	-219	-890	51	5	1	15	15	3,8	5,1	3,8	4,3	2,9		-1,0
1	8	20	3774	-4565	12841	531	4493	-59	0	5	10	18	3,0	4,7	3,6	6,8	1,8		-1,0
1	8	24	3774	-4565	12841	531	4493	59	0	5	10	16	3,0	6,0	3,6	6,4	1,8		-1,0
1	8	90	769	-76	21130	-150	-1077	-33	0	2	5	17	4,0	5,0	4,0	4,5	3,1		-0,9
1	8	92	769	-76	21130	-150	-1077	33	0	2	5	17	4,0	4,4	4,0	4,0	3,1		-0,9

## S.L.E. - VERIFICA FESSURAZIONE VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 1

GrQ N.r	Gen N.r	Nodo N.ro	FESSURAZIONI										TENSIONI		DIREZIONE X			DIREZIONE Y						
			Comb. Cari	Fes lim	Fess mm	dis mm	Co mb	MfX (*m)	NX (t)	MfY (*m)	NY (t)	cos teta	sin teta	Combina Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (*m)	N (t)	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (*m)	N (t)	
1	1	2	Rara																					
			Freq	0,4	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,2	0,000	0,000	RaraCls	120,0	0,2	1	0,0	-0,1	0,2	1	0,0	-0,2	
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,0	-0,1	0,0	-0,2	0,000	0,000	RaraFer	3600	4	1	0,0	-0,1	2	1	0,0	-0,2	
														PermCls	90,0	0,2	1	0,0	-0,1	0,2	1	0,0	-0,2	



## EDIFICIO DI STAZIONE

### S.L.E. - VERIFICA FESSURAZIONE VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 5

			FESSURAZIONI										TENSIONI		DIREZIONE X			DIREZIONE Y					
GrQ N.r	Gen N.r	Nodo N.ro	Comb. Cari	Fes lim	Fess mm	dis mm	Co mb	MfX (t*m)	NX (t)	MfY (t*m)	NY (t)	cos teta	sin teta	Combina Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)
1	5	17	Rara	0,3	0,00	0	1	-0,3	-2,3	-1,1	-8,4	0,000	0,000	RaraCls	90,0	3,4	1	-0,3	-2,3	13,1	1	-1,1	-8,4
			Rara	0,4	0,00	0	1	0,4	-2,3	1,6	-8,5	0,000	0,000	RaraCls	120,0	4,9	1	0,4	-2,3	16,1	1	1,6	-8,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,4	-2,3	1,6	-8,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	94	1	0,4	-2,3	242	1	1,6	-8,5
1	5	18	Rara	0,3	0,00	0	1	0,4	-2,3	1,6	-8,5	0,000	0,000	PermCls	90,0	4,9	1	0,4	-2,3	16,1	1	1,6	-8,5
			Rara	0,4	0,00	0	1	0,2	-2,8	1,1	-11,3	0,000	0,000	RaraCls	120,0	2,4	1	0,2	-2,8	11,5	1	1,1	-11,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,2	-2,8	1,1	-11,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	23	1	0,2	-2,8	110	1	1,1	-11,3
1	5	19	Rara	0,3	0,00	0	1	0,2	-2,8	1,1	-11,3	0,000	0,000	PermCls	90,0	2,4	1	0,2	-2,8	11,5	1	1,1	-11,3
			Rara	0,4	0,00	0	1	0,2	-2,8	1,1	-11,3	0,000	0,000	RaraCls	120,0	2,4	1	0,2	-2,8	11,6	1	1,1	-11,3
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,2	-2,8	1,1	-11,3	0,000	0,000	RaraFer	3600	23	1	0,2	-2,8	110	1	1,1	-11,3
1	5	20	Rara	0,3	0,00	0	1	0,4	-2,3	1,6	-8,4	0,000	0,000	PermCls	90,0	2,4	1	0,2	-2,8	11,6	1	1,1	-11,3
			Rara	0,4	0,00	0	1	0,4	-2,3	1,6	-8,4	0,000	0,000	RaraCls	120,0	5,0	1	0,4	-2,3	16,2	1	1,6	-8,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,4	-2,3	1,6	-8,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	96	1	0,4	-2,3	246	1	1,6	-8,4
1	5	50	Rara	0,3	0,00	0	1	0,4	-2,3	1,6	-8,4	0,000	0,000	PermCls	90,0	5,0	1	0,4	-2,3	16,2	1	1,6	-8,4
			Rara	0,4	0,00	0	1	-0,1	-0,2	-0,3	-0,8	0,000	0,000	RaraCls	120,0	1,2	1	-0,1	-0,2	4,2	1	-0,3	-0,8
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-0,2	-0,3	-0,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	46	1	-0,1	-0,2	143	1	-0,3	-0,8
1	5	60	Rara	0,3	0,00	0	1	-0,1	-0,2	-0,3	-0,8	0,000	0,000	PermCls	90,0	1,2	1	-0,1	-0,2	4,2	1	-0,3	-0,8
			Rara	0,4	0,00	0	1	-0,1	-0,2	-0,3	-0,8	0,000	0,000	RaraCls	120,0	1,2	1	-0,1	-0,2	4,2	1	-0,3	-0,8
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-0,2	-0,3	-0,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	47	1	-0,1	-0,2	146	1	-0,3	-0,8

### S.L.E. - VERIFICA FESSURAZIONE VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 6

			FESSURAZIONI										TENSIONI		DIREZIONE X			DIREZIONE Y					
GrQ N.r	Gen N.r	Nodo N.ro	Comb. Cari	Fes lim	Fess mm	dis mm	Co mb	MfX (t*m)	NX (t)	MfY (t*m)	NY (t)	cos teta	sin teta	Combina Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)
1	6	13	Rara	0,3	0,00	0	1	0,3	-2,3	1,1	-8,5	0,000	0,000	RaraCls	120,0	3,4	1	0,3	-2,3	13,0	1	1,1	-8,5
			Rara	0,4	0,00	0	1	0,3	-2,3	1,1	-8,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	37	1	0,3	-2,3	153	1	1,1	-8,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,3	-2,3	1,1	-8,5	0,000	0,000	PermCls	90,0	3,4	1	0,3	-2,3	13,0	1	1,1	-8,5
1	6	16	Rara	0,3	0,00	0	1	0,3	-2,3	1,1	-8,5	0,000	0,000	RaraCls	120,0	3,4	1	0,3	-2,3	11,3	1	1,1	-8,4
			Rara	0,4	0,00	0	1	0,3	-2,3	1,1	-8,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	39	1	0,3	-2,3	107	1	1,1	-8,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,3	-2,3	1,1	-8,4	0,000	0,000	PermCls	90,0	3,4	1	0,3	-2,3	11,3	1	1,1	-8,4
1	6	21	Rara	0,3	0,00	0	1	-0,4	-2,3	-1,6	-8,5	0,000	0,000	RaraCls	120,0	4,9	1	-0,4	-2,3	16,1	1	-1,6	-8,5
			Rara	0,4	0,00	0	1	-0,4	-2,3	-1,6	-8,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	94	1	-0,4	-2,3	242	1	-1,6	-8,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,4	-2,3	-1,6	-8,5	0,000	0,000	PermCls	90,0	4,9	1	-0,4	-2,3	16,1	1	-1,6	-8,5
1	6	24	Rara	0,3	0,00	0	1	-0,4	-2,3	-1,6	-8,5	0,000	0,000	RaraCls	120,0	5,0	1	-0,4	-2,3	16,2	1	-1,6	-8,4
			Rara	0,4	0,00	0	1	-0,4	-2,3	-1,6	-8,4	0,000	0,000	RaraFer	3600	96	1	-0,4	-2,3	246	1	-1,6	-8,4
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,4	-2,3	-1,6	-8,4	0,000	0,000	PermCls	90,0	5,0	1	-0,4	-2,3	16,2	1	-1,6	-8,4
1	6	68	Rara	0,3	0,00	0	1	0,1	-0,2	0,3	-0,8	0,000	0,000	RaraCls	120,0	1,2	1	0,1	-0,2	4,2	1	0,3	-0,8
			Rara	0,4	0,00	0	1	0,1	-0,2	0,3	-0,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	46	1	0,1	-0,2	143	1	0,3	-0,8
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-0,2	0,3	-0,8	0,000	0,000	PermCls	90,0	1,2	1	0,1	-0,2	4,2	1	0,3	-0,8
1	6	72	Rara	0,3	0,00	0	1	0,1	-0,1	0,3	-0,7	0,000	0,000	RaraCls	120,0	1,3	1	0,1	-0,1	4,1	1	0,3	-0,7
			Rara	0,4	0,00	0	1	0,1	-0,1	0,3	-0,7	0,000	0,000	RaraFer	3600	57	1	0,1	-0,1	141	1	0,3	-0,7
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-0,1	0,3	-0,7	0,000	0,000	PermCls	90,0	1,3	1	0,1	-0,1	4,1	1	0,3	-0,7
1	6	74	Rara	0,3	0,00	0	1	0,1	-0,1	0,3	-0,7	0,000	0,000	RaraCls	120,0	1,3	1	0,1	-0,1	4,1	1	0,3	-0,7
			Rara	0,4	0,00	0	1	0,1	-0,1	0,3	-0,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	56	1	0,1	-0,1	139	1	0,3	-0,8
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-0,1	0,3	-0,8	0,000	0,000	PermCls	90,0	1,3	1	0,1	-0,1	4,1	1	0,3	-0,8
1	6	78	Rara	0,3	0,00	0	1	0,1	-0,2	0,3	-0,8	0,000	0,000	RaraCls	120,0	1,2	1	0,1	-0,2	4,2	1	0,3	-0,8
			Rara	0,4	0,00	0	1	0,1	-0,2	0,3	-0,8	0,000	0,000	RaraFer	3600	47	1	0,1	-0,2	146	1	0,3	-0,8
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-0,2	0,3	-0,8	0,000	0,000	PermCls	90,0	1,2	1	0,1	-0,2	4,2	1	0,3	-0,8

### S.L.E. - VERIFICA FESSURAZIONE VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 7

			FESSURAZIONI										TENSIONI		DIREZIONE X			DIREZIONE Y					
GrQ N.r	Gen N.r	Nodo N.ro	Comb. Cari	Fes lim	Fess mm	dis mm	Co mb	MfX (t*m)	NX (t)	MfY (t*m)	NY (t)	cos teta	sin teta	Combina Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)
1	7	13	Rara	0,3	0,00	0	1	0,2	-2,6	0,8	-8,9	0,000	0,000	RaraCls	120,0	2,3	1	0,2	-2,6	8,8	1	0,8	-8,9
			Rara	0,4	0,00	0	1	0,2	-2,6	0,8	-8,9	0,000	0,000	RaraFer	3600	22	1	0,2	-2,6	84	1	0,8	-8,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,2	-2,6	0,8	-8,9	0,000	0,000	PermCls	90,0	2,3	1	0,2	-2,6	8,8	1	0,8	-8,9
1	7	17	Rara	0,3	0,00	0	1	-0,3	-2,6	-1,2	-8,9	0,000	0,000	RaraCls	120,0	3,2	1	-0,3	-2,6	11,6	1	-1,2	-8,9
			Rara	0,4	0,00	0	1	-0,3	-2,6	-1,2	-8,9	0,000	0,000	RaraFer	3600	30	1	-0,3	-2,6	108	1	-1,2	-8,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,3	-2,6	-1,2	-8,9	0,000	0,000	PermCls	90,0	3,2	1	-0,3	-2,6	11,6	1	-1,2	-8,9
1	7	21	Rara	0,3	0,00	0	1	-0,3	-2,6	-1,2	-8,9	0,000	0,000	RaraCls	120,0	3,2	1	-0,3	-2,6	11,6	1	-1,2	-8,9
			Rara	0,4	0,00	0	1	-0,3	-2,6	-1,2	-8,9	0,000	0,000	RaraFer	3600	30	1	-0,3	-2,6	108	1	-1,2	-8,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,3	-2,6	-1,2	-8,9	0,000	0,000	PermCls	90,0	3,2	1	-0,3	-2,6	11,6	1	-1,2	-8,9
1	7	84	Rara	0,3	0,00	0	1	0,1	-0,6	0,3	-1,5	0,000	0,000	RaraCls	120,0	1,0	1	0,1	-0,6	3,9	1	0,3	-1,5
			Rara	0,4	0,00	0	1	0,1	-0,6	0,3	-1,5	0,000	0,000	RaraFer	3600	14	1	0,1	-0,6	83	1	0,3	-1,5
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,1	-0,6	0,3	-1,5	0,000	0,000	PermCls	90,0	1,0	1	0,1	-0,6				

## EDIFICIO DI STAZIONE

### S.L.E. - VERIFICA FESSURAZIONE VERIFICA SHELL C.A. - QUOTA: 1 ELEMENTO: 8

			FESSURAZIONI										TENSIONI		DIREZIONE X			DIREZIONE Y					
GrQ N.r	Gen N.r	Nodo N.ro	Comb. Cari	Fes lim	Fess mm	dis mm	Co mb	MfX (t*m)	NX (t)	MfY (t*m)	NY (t)	cos teta	sin teta	Combina Carico	σ lim. Kg/cmq	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)	σ cal. Kg/cmq	Co mb	Mf (t*m)	N (t)
1	8	90	Freq	0,4	0,00	0	1	0,3	-2,6	1,1	-8,9	0,000	0,000	RaraFer	3600	29	1	0,3	-2,6	146	1	1,1	-8,9
			Perm	0,3	0,00	0	1	0,3	-2,6	1,1	-8,9	0,000	0,000	PermCls	90,0	3,1	1	0,3	-2,6	13,1	1	1,1	-8,9
			Rara												RaraCls	120,0	1,0	1	-0,1	-0,6	3,8	1	-0,3
1	8	92	Freq	0,4	0,00	0	1	-0,1	-0,6	-0,3	-1,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	12	1	-0,1	-0,6	79	1	-0,3	-1,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-0,6	-0,3	-1,6	0,000	0,000	PermCls	90,0	1,0	1	-0,1	-0,6	3,8	1	-0,3	-1,6
			Rara												RaraCls	120,0	1,0	1	-0,1	-0,6	3,8	1	-0,3
			Freq	0,4	0,00	0	1	-0,1	-0,6	-0,3	-1,6	0,000	0,000	RaraFer	3600	12	1	-0,1	-0,6	79	1	-0,3	-1,6
			Perm	0,3	0,00	0	1	-0,1	-0,6	-0,3	-1,6	0,000	0,000	PermCls	90,0	1,0	1	-0,1	-0,6	3,8	1	-0,3	-1,6

### SOVRARESISTENZE PIASTRE

#### COEFFICIENTI DI AMPLIFICAZIONE SOLLECITAZIONI PER LE PIASTRE

Quota N.ro	Perimetro N.ro	Sisma X Canale Valore	Sisma Y Canale Valore	Sisma Z Canale Valore
0	1	6 1,10	7 1,10	

### SOVRARESISTENZE SHELL

#### COEFFICIENTI DI AMPLIFICAZIONE SOLLECITAZIONI PER GLI SHELL

GrupQuota N.ro	Generatr. N.ro	Sisma X Canale Valore	Sisma Y Canale Valore	Sisma Z Canale Valore
1	1	6 1,00	7 1,00	
1	2	6 1,00	7 1,00	
1	3	6 1,00	7 1,00	
1	4	6 1,00	7 1,00	
1	5	6 1,00	7 1,00	
1	6	6 1,00	7 1,00	
1	7	6 1,00	7 1,00	
1	8	6 1,00	7 1,00	

### RISULTATI VERIFICHE NODI CLS

IDENTIFICATIVO					GEOM.PILASTR			MATERIALE		DIR.X loc.		DIR.Y loc.		DIREZ. X locale			DIREZ. Y locale			STATUS
Filo N.ro	Quota (m)	Nodo 3D	Pos. Pila	In t.	Sez Nro	Rot Grd	HNod cm	fck kg/cmq	fy kg/cmq	LyUt cm	AfX cmq	LxUt cm	AfY cmq	Njbd kg	Vjbd kg	Vjbr kg	Njbd kg	Vjbd kg	Vjbr kg	
1	4,50	25	INF.	SP	1	0	50	250	4500	30	0,0	45	0,0	0	0	40025	0	0	60037	ELAST
2	4,50	26	INF.	X	1	0	50	250	4500	30	0,0	45	0,0	0	0	40025	0	0	60037	ELAST
3	4,50	27	INF.	X	1	0	50	250	4500	30	0,0	45	0,0	0	0	40025	0	0	60037	ELAST
4	4,50	28	INF.	SP	1	0	50	250	4500	30	0,0	45	0,0	0	0	40025	0	0	60037	ELAST
5	4,50	29	INF.	SP	1	0	50	250	4500	30	0,0	45	0,0	0	0	40025	0	0	60037	ELAST
6	4,50	30	INF.	X	1	0	50	250	4500	30	0,0	45	0,0	0	0	40025	0	0	60037	ELAST
7	4,50	31	INF.	X	1	0	50	250	4500	30	0,0	45	0,0	0	0	40025	0	0	60037	ELAST
8	4,50	32	INF.	SP	1	0	50	250	4500	30	0,0	45	0,0	0	0	40025	0	0	60037	ELAST