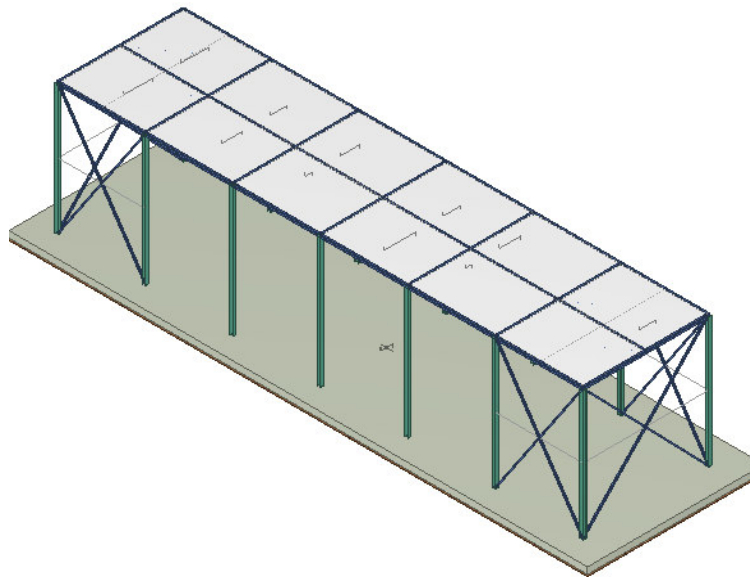


1 - DESCRIZIONE GENERALE DELL'OPERA

La presente relazione di calcolo definitiva riguarda l'intervento di sopraelevazione dell'esistente struttura in acciaio posta al termine della struttura prefabbricata e da essa separata con adeguato giunto tecnico. Viene riportata di seguito una vista assonometrica della struttura oggetto della presente relazione:

Vista Anteriore

La direzione di visualizzazione (bisettrice del cono ottico), relativamente al sistema di riferimento globale O, X, Y, Z , ha versore $(1;1;-1)$



2 - NORMATIVA DI RIFERIMENTO

Le fasi di analisi e verifica della struttura sono state condotte in accordo alle seguenti disposizioni normative, per quanto applicabili in relazione al criterio di calcolo adottato dal progettista, evidenziato nel prosieguo della presente relazione:

Legge 5 novembre 1971 n. 1086 (G. U. 21 dicembre 1971 n. 321)

"Norme per la disciplina delle opere di conglomerato cementizio armato, normale e precompresso ed a struttura metallica".

Legge 2 febbraio 1974 n. 64 (G. U. 21 marzo 1974 n. 76)

"Provvedimenti per le costruzioni con particolari prescrizioni per le zone sismiche".

Indicazioni progettive per le nuove costruzioni in zone sismiche a cura del Ministero per la Ricerca scientifica - Roma 1981.

D. M. Infrastrutture Trasporti 14 gennaio 2008 (G.U. 4 febbraio 2008 n. 29 - Suppl. Ord.)

"Norme tecniche per le Costruzioni".

Inoltre, in mancanza di specifiche indicazioni, ad integrazione della norma precedente e per quanto con esse non in contrasto, sono state utilizzate le indicazioni contenute nella:

Circolare 2 febbraio 2009 n. 617 del Ministero delle Infrastrutture e dei Trasporti (G.U. 26 febbraio 2009 n. 27 - Suppl. Ord.)

"Istruzioni per l'applicazione delle 'Norme Tecniche delle Costruzioni' di cui al D.M. 14 gennaio 2008".

Eurocodice 3 - *"Progettazione delle strutture in acciaio"* - ENV 1993-1-1.

3 - MATERIALI IMPIEGATI E RESISTENZE DI CALCOLO

Per la realizzazione dell'opera in oggetto saranno impiegati i seguenti materiali:

MATERIALI CALCESTRUZZO ARMATO

Caratteristiche calcestruzzo armato

N _{id}	γ _k [N/m ³]	α _{T, i} [1/°C]	E [N/mm ²]	G [N/mm ²]	C _{Erid} [%]	Stz	R _{ck} [N/mm ²]	R _{cm} [N/mm ²]	%R _{ck}	γ _c	f _{cd} [N/mm ²]	f _{ctd} [N/mm ²]	f _{ctm} [N/mm ²]	N	n Ac
Cls C25/30_B450C - (C25/30)															
002	25.000	0,000010	31.447	13.103	60	P	30,00	-	0,85	1,50	14,11	1,19	3,07	15	003

LEGENDA:

N _{id}	Numero identificativo del materiale, nella relativa tabella dei materiali.
γ _k	Peso specifico.
α _{T, i}	Coefficiente di dilatazione termica.
E	Modulo elastico normale.
G	Modulo elastico tangenziale.
C _{Erid}	Coefficiente di riduzione del Modulo elastico normale per Analisi Sismica [E _{sisma} = E·C _{Erid}].
Stz	Tipo di situazione: [F] = di Fatto (Esistente); [P] = di Progetto (Nuovo).
R _{ck}	Resistenza caratteristica cubica.
R _{cm}	Resistenza media cubica.
%R _{ck}	Percentuale di riduzione della R _{ck}
γ _c	Coefficiente parziale di sicurezza del materiale.
f _{cd}	Resistenza di calcolo a compressione.
f _{ctd}	Resistenza di calcolo a trazione.
f _{ctm}	Resistenza media a trazione per flessione.
n Ac	Identificativo, nella relativa tabella materiali, dell'acciaio utilizzato: [-] = parametro NON significativo per il materiale.

MATERIALI ACCIAIO

Caratteristiche acciaio

N _{id}	γ _k [N/m ³]	α _{T, i} [1/°C]	E [N/mm ²]	G [N/mm ²]	Stz	f _{yk,1} / f _{yk,2}	f _{tk,1} / f _{tk,2}	f _{yd,1} / f _{yd,2}	f _{td} [N/mm ²]	γ _s	γ _{M1}	γ _{M2}	γ _{M3,SLV}	γ _{M3,SLE}	NCn t	γ _{M7} Cnt
S235 - (S235)																
001	78.500	0,000012	210.00 0	80.769	P	235,00 215,00	360 360	223,81 204,76	-	1,05	1,05	1,25	-	-	-	-
Acciaio B450C - (B450C)																
003	78.500	0,000010	210.00 0	80.769	P	450,00 -	-	391,30 -	-	1,15	-	-	-	-	-	-

LEGENDA:

N _{id}	Numero identificativo del materiale, nella relativa tabella dei materiali.
γ _k	Peso specifico.
α _{T, i}	Coefficiente di dilatazione termica.
E	Modulo elastico normale.
G	Modulo elastico tangenziale.
Stz	Tipo di situazione: [F] = di Fatto (Esistente); [P] = di Progetto (Nuovo).
f _{tk,1}	Resistenza caratteristica a Rottura (per profili con t ≤ 40 mm).
f _{tk,2}	Resistenza caratteristica a Rottura (per profili con 40 mm < t ≤ 80 mm).
f _{td}	Resistenza di calcolo a Rottura (Bulloni).
γ _s	Coefficiente parziale di sicurezza allo SLV del materiale.
γ _{M1}	Coefficiente parziale di sicurezza per instabilità.
γ _{M2}	Coefficiente parziale di sicurezza per sezioni tese indebolite.
γ _{M3,SLV}	Coefficiente parziale di sicurezza per scorrimento allo SLV (Bulloni).
γ _{M3,SLE}	Coefficiente parziale di sicurezza per scorrimento allo SLE (Bulloni).
γ _{M7}	Coefficiente parziale di sicurezza precarico di bulloni ad alta resistenza (Bulloni - NCnt = con serraggio NON controllato; Cnt = con serraggio controllato). [-] = parametro NON significativo per il materiale.
f _{yk,1}	Resistenza caratteristica allo snervamento (per profili con t ≤ 40 mm).
f _{yk,2}	Resistenza caratteristica allo snervamento (per profili con 40 mm < t ≤ 80 mm).
f _{yd,1}	Resistenza di calcolo (per profili con t ≤ 40 mm).
f _{yd,2}	Resistenza di calcolo (per profili con 40 mm < t ≤ 80 mm).
NOTE	[-] = Parametro non significativo per il materiale.

TENSIONI AMMISSIBILI ALLO SLE DEI VARI MATERIALI

Tensioni ammissibili allo SLE dei vari materiali

Materiale	SL	Tensione di verifica	σ _{d,amm} [N/mm ²]
Cls C25/30_B450C	Caratteristica(RARA)	Compressione Calcestruzzo	14,94
	Quasi permanente	Compressione Calcestruzzo	11,21
Acciaio B450C	Caratteristica(RARA)	Trazione Acciaio	360,00

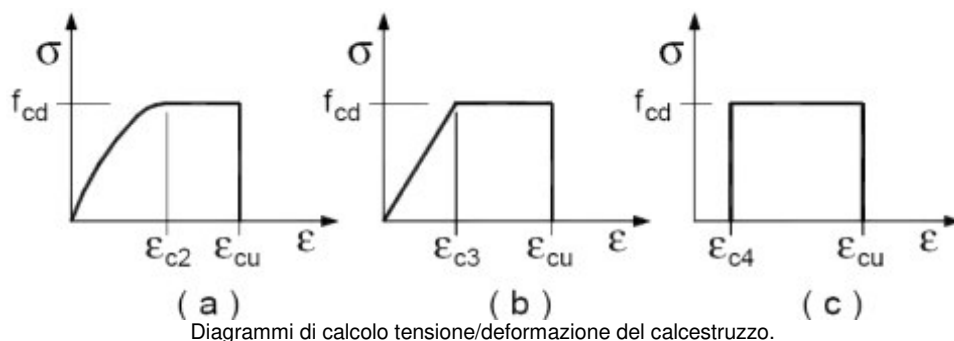
LEGENDA:

SL	Stato limite di esercizio per cui si esegue la verifica.
σ _{d,amm}	Tensione ammissibile per la verifica.

I valori dei parametri caratteristici dei suddetti materiali sono riportati anche nei "*Tabulati di calcolo*", nella relativa sezione.

Tutti i materiali impiegati dovranno essere comunque verificati con opportune prove di laboratorio secondo le prescrizioni della vigente Normativa.

I diagrammi costitutivi degli elementi in calcestruzzo sono stati adottati in conformità alle indicazioni riportate al par. 4.1.2.1.2.2 del D.M. 14/01/2008; in particolare per le verifiche effettuate a pressoflessione retta e pressoflessione deviata è adottato il modello riportato in fig. (a).



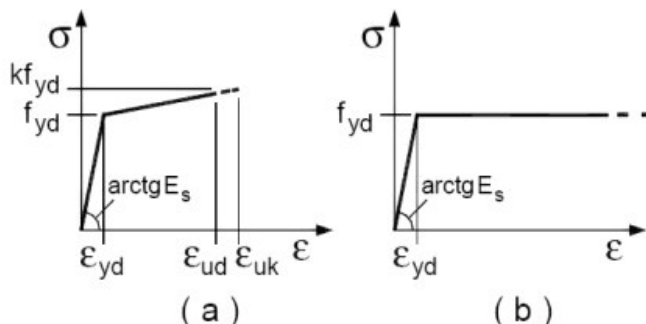
I valori di deformazione assunti sono:

$$\varepsilon_{c2} = 0,0020;$$

$$\varepsilon_{cu2} = 0,0035.$$

I diagrammi costitutivi dell'acciaio sono stati adottati in conformità alle indicazioni riportate al par. 4.1.2.1.2.3 del D.M. 14/01/2008; in particolare è adottato il modello elastico perfettamente plastico rappresentato in fig. (b).

La resistenza di calcolo è data da f_{yk}/γ_f . Il coefficiente di sicurezza γ_f si assume pari a 1,15.



4 - TERRENO DI FONDAZIONE

Le indagini effettuate, mirate alla valutazione della velocità delle onde di taglio (V_{s30}) e/o del numero di colpi dello Standard Penetration Test (N_{SPT}), permettono di classificare il profilo stratigrafico, ai fini della determinazione dell'azione sismica, di categoria **C [C - Depositi di terreni a grana grossa mediamente addensati o terreni a grana fina mediamente consistenti]**.

Tutti i parametri che caratterizzano i terreni di fondazione sono riportati nei "Tabulati di calcolo", nella relativa sezione. Per ulteriori dettagli si rimanda alle relazioni geologica e geotecnica.

5 - ANALISI DEI CARICHI

Un'accurata valutazione dei carichi è un requisito imprescindibile di una corretta progettazione, in particolare per le costruzioni realizzate in zona sismica.

Essa, infatti, è fondamentale ai fini della determinazione delle forze sismiche, in quanto incide sulla valutazione delle masse e dei periodi propri della struttura dai quali dipendono i valori delle accelerazioni (ordinate degli spettri di progetto).

La valutazione dei carichi e dei sovraccarichi è stata effettuata in accordo con le disposizioni del **D.M. 14/01/2008**.

La valutazione dei carichi permanenti è effettuata sulle dimensioni definitive.

Le analisi effettuate, corredate da dettagliate descrizioni, oltre che nei "Tabulati di calcolo" nella relativa sezione, sono di seguito riportate:

ANALISI CARICHI

N _{id}	T. C.	Descrizione del Carico	Tipologie di Carico	Analisi carichi						
				Peso Proprio		Permanente NON Strutturale		Sovraccarico Accidentale		Carico Neve
				Descrizione	PP	Descrizione	PNS	Descrizione	SA	
										[N/m ²]
001	S	Platea	Abitazioni	<i>*vedi le relative tabelle dei carichi</i>	-	Sottofondo e pavimento di tipo industriale in calcestruzzo	2.000	Rimesse e parcheggi per il transito di automezzi di peso a pieno carico fino a 30 kN (Cat. F – Tab. 3.1.II - DM 14.01.2008)	2.500	0
002	S	Lam.Grec.-Cls non col. Copert. non acc. H11	Coperture	Solaio misto in acciaio-calcestruzzo costituito da lamiera grecata tipo A55/P600 di spessore 8/10 e soletta in c.a. non collaborante di spessore 5,5 cm (5,5+5,5)	2.150	Manto di copertura e sottofondo, coibentazione e controsoffittatura	1.200	Coperture e sottotetti accessibili per sola manutenzione (Cat. H1 – Tab. 3.1.II - DM 14.01.2008)	500	1.000

LEGENDA:

N_{id} Numero identificativo dell'analisi di carico.
T. C. Identificativo del tipo di carico: [S] = Superficiale - [L] = Lineare - [C] = Concentrato.
PP, PNS, Valori, rispettivamente, del Peso Proprio, del Sovraccarico Permanente NON strutturale, del Sovraccarico Accidentale. Secondo il tipo di carico indicato nella colonna "T.C." ("S" - "L" - "C"), i valori riportati nelle colonne "PP", "PNS" e "SA", sono espressi in [N/m²] per carichi Superficiali, [N/m] per carichi Lineari, [N] per carichi Concentrati.

6 - VALUTAZIONE DELL'AZIONE SISMICA

L'azione sismica è stata valutata in conformità alle indicazioni riportate al capitolo 3.2 del D.M. 14/01/2008 "Norme tecniche per le Costruzioni".

In particolare il procedimento per la definizione degli spettri di progetto per i vari Stati Limite per cui sono state effettuate le verifiche è stato il seguente:

- definizione della Vita Nominale e della Classe d'Uso della struttura, il cui uso combinato ha portato alla definizione del Periodo di Riferimento dell'azione sismica.
- Individuazione, tramite latitudine e longitudine, dei parametri sismici di base a_g , F_0 e T_c^* per tutti e quattro gli Stati Limite previsti (SLO, SLD, SLV e SLC); l'individuazione è stata effettuata interpolando tra i 4 punti più vicini al punto di riferimento dell'edificio.
- Determinazione dei coefficienti di amplificazione stratigrafica e topografica.
- Calcolo del periodo T_c corrispondente all'inizio del tratto a velocità costante dello Spettro.

I dati così calcolati sono stati utilizzati per determinare gli Spettri di Progetto nelle verifiche agli Stati Limite considerate.

Si riportano di seguito le coordinate geografiche del sito rispetto al Datum **ED50**:

Latitudine	Longitudine	Altitudine
[°]	[°]	[m]
41.1787	14.1439	51

6.1 Verifiche di regolarità

Sia per la scelta del metodo di calcolo, sia per la valutazione del fattore di struttura adottato, deve essere effettuato il controllo della regolarità della struttura.

La tabella seguente riepiloga, per la struttura in esame, le condizioni di regolarità in pianta ed in altezza soddisfatte.

REGOLARITÀ DELLA STRUTTURA IN PIANTA	
La configurazione in pianta è compatta e approssimativamente simmetrica rispetto a due direzioni ortogonali, in relazione alla distribuzione di masse e rigidezze	NO
Il rapporto tra i lati di un rettangolo in cui la costruzione risulta inscritta è inferiore a 4	NO
Nessuna dimensione di eventuali rientri o sporgenze supera il 25 % della dimensione totale della costruzione nella corrispondente direzione	NO
Gli orizzontamenti possono essere considerati infinitamente rigidi nel loro piano rispetto agli elementi verticali e sufficientemente resistenti	NO

REGOLARITÀ DELLA STRUTTURA IN ALTEZZA	
Tutti i sistemi resistenti verticali (quali telai e pareti) si estendono per tutta l'altezza della costruzione	NO
Massa e rigidezza rimangono costanti o variano gradualmente, senza bruschi cambiamenti, dalla base alla sommità della costruzione (le variazioni di massa da un orizzontamento all'altro non superano il 25 %, la rigidezza non si riduce da un orizzontamento a quello sovrastante più del 30% e non aumenta più del 10%); ai fini della rigidezza si possono considerare regolari in altezza strutture dotate di pareti o nuclei in c.a. o pareti e nuclei in muratura di sezione costante sull'altezza o di telai controventati in acciaio, ai quali sia affidato almeno il 50% dell'azione sismica alla base	NO
Nelle strutture intelaiate progettate in CD"B" il rapporto tra resistenza effettiva e resistenza richiesta dal calcolo non è significativamente diverso per orizzontamenti diversi (il rapporto fra la resistenza effettiva e quella richiesta, calcolata ad un generico orizzontamento, non deve differire più del 20% dall'analogo rapporto determinato per un altro orizzontamento); può fare eccezione l'ultimo orizzontamento di strutture intelaiate di almeno tre orizzontamenti	NO
Eventuali restringimenti della sezione orizzontale della costruzione avvengono in modo graduale da un orizzontamento al successivo, rispettando i seguenti limiti: ad ogni orizzontamento il rientro non supera il 30% della dimensione corrispondente al primo orizzontamento, né il 20% della dimensione corrispondente all'orizzontamento immediatamente sottostante. Fa eccezione l'ultimo orizzontamento di costruzioni di almeno quattro piani per il quale non sono previste limitazioni di restringimento	NO

La rigidezza è calcolata come rapporto fra il taglio complessivamente agente al piano e δ , spostamento relativo di piano (il taglio di piano è la sommatoria delle azioni orizzontali agenti al di sopra del piano considerato). Tutti i valori calcolati ed utilizzati per le verifiche sono riportati nei "*Tabulati di calcolo*" nella relativa sezione.

La struttura è pertanto:

in pianta	in altezza
NON REGOLARE	NON REGOLARE

6.2 Classe di duttilità

La classe di duttilità è rappresentativa della capacità dell'edificio di dissipare energia in campo anelastico per azioni cicliche ripetute.

Le deformazioni anelastiche devono essere distribuite nel maggior numero di elementi duttili, in particolare le travi, salvaguardando in tal modo i pilastri e soprattutto i nodi travi pilastro che sono gli elementi più fragili.

Il D.M. 14/01/2008 definisce due tipi di comportamento strutturale:

- a) comportamento strutturale non-dissipativo;
- b) comportamento strutturale dissipativo.

Per strutture con comportamento strutturale dissipativo si distinguono due livelli di Capacità Dissipativa o Classi di Duttilità (CD).

- CD"A" (Alta);
- CD"B" (Bassa).

La differenza tra le due classi risiede nell'entità delle plasticizzazioni cui ci si riconduce in fase di progettazione; per ambedue le classi, onde assicurare alla struttura un comportamento dissipativo e duttile evitando rotture fragili e la formazione di meccanismi instabili imprevisi, si fa ricorso ai procedimenti tipici della gerarchia delle resistenze.

La struttura in esame è stata progettata in classe di duttilità **classe "BASSA"**.

6.3 Spettri di Progetto per S.L.U. e S.L.D.

L'edificio è stato progettato per una **Vita Nominale** pari a **50** e per **Classe d'Uso** pari a **2**.

In base alle indagini geognostiche effettuate si è classificato il **suolo** di fondazione di **categoria C**, cui corrispondono i seguenti valori per i parametri necessari alla costruzione degli spettri di risposta orizzontale e verticale:

Stato Limite	Parametri di pericolosità sismica							
	a_g	F_0	T^*_c	C_c	T_B	T_C	T_D	S_s
	[g]		[s]		[s]	[s]	[s]	[s]
SLO	0.0410	2.468	0.286	1.59	0.151	0.454	1.764	1.50
SLD	0.0506	2.461	0.320	1.53	0.163	0.489	1.802	1.50
SLV	0.1103	2.627	0.448	1.37	0.205	0.614	2.041	1.50
SLC	0.1378	2.652	0.496	1.32	0.219	0.656	2.151	1.48

Per la definizione degli spettri di risposta, oltre all'accelerazione (a_g) al suolo (dipendente dalla classificazione

sismica del Comune) occorre determinare il Fattore di Struttura (q).

Il Fattore di struttura q è un fattore riduttivo delle forze elastiche introdotto per tenere conto delle capacità dissipative della struttura che dipende dal sistema costruttivo adottato, dalla Classe di Duttilità e dalla regolarità in altezza.

Si è inoltre assunto il **Coefficiente di Amplificazione Topografica** (S_T) pari a **1,00**.

Tali succitate caratteristiche sono riportate negli allegati "*Tabulati di calcolo*" al punto "DATI GENERALI ANALISI SISMICA".

Per la struttura in esame sono stati determinati i seguenti valori:

Stato Limite di salvaguardia della Vita

Fattore di Struttura (q_x) per sisma orizzontale in direzione X: **4,000;**

Fattore di Struttura (q_y) per sisma orizzontale in direzione Y: **4,000;**

Fattore di Struttura (q_z) per sisma verticale: **1,50.**

Di seguito si esplicita il calcolo del fattore di struttura utilizzato per il sisma orizzontale:

	Dir. X	Dir. Y
Tipologia (Tab. 7.4.I D.M. 14/01/2008)	A telaio	A telaio
Tipologia strutturale	con più campate	con più campate
α_u/α_1	1	1
q_0	4,000	4,000
k_w	0,50	0,50

Il fattore di struttura è calcolato secondo la relazione (7.3.1) del par. 7.3.1 del D.M. 14/01/2008:

$$q = q_0 \cdot K_R;$$

dove:

q_0 è il valore massimo del fattore di struttura che dipende dal livello di duttilità attesa, dalla tipologia strutturale e dal rapporto α_u/α_1 tra il valore dell'azione sismica per il quale si verifica la formazione di un numero di cerniere plastiche tali da rendere la struttura labile e quello per il quale il primo elemento strutturale raggiunge la plasticizzazione a flessione;

K_R è un fattore riduttivo che dipende dalle caratteristiche di regolarità in altezza della costruzione, con valore pari ad 1 per costruzioni regolari in altezza e pari a 0,8 per costruzioni non regolari in altezza.

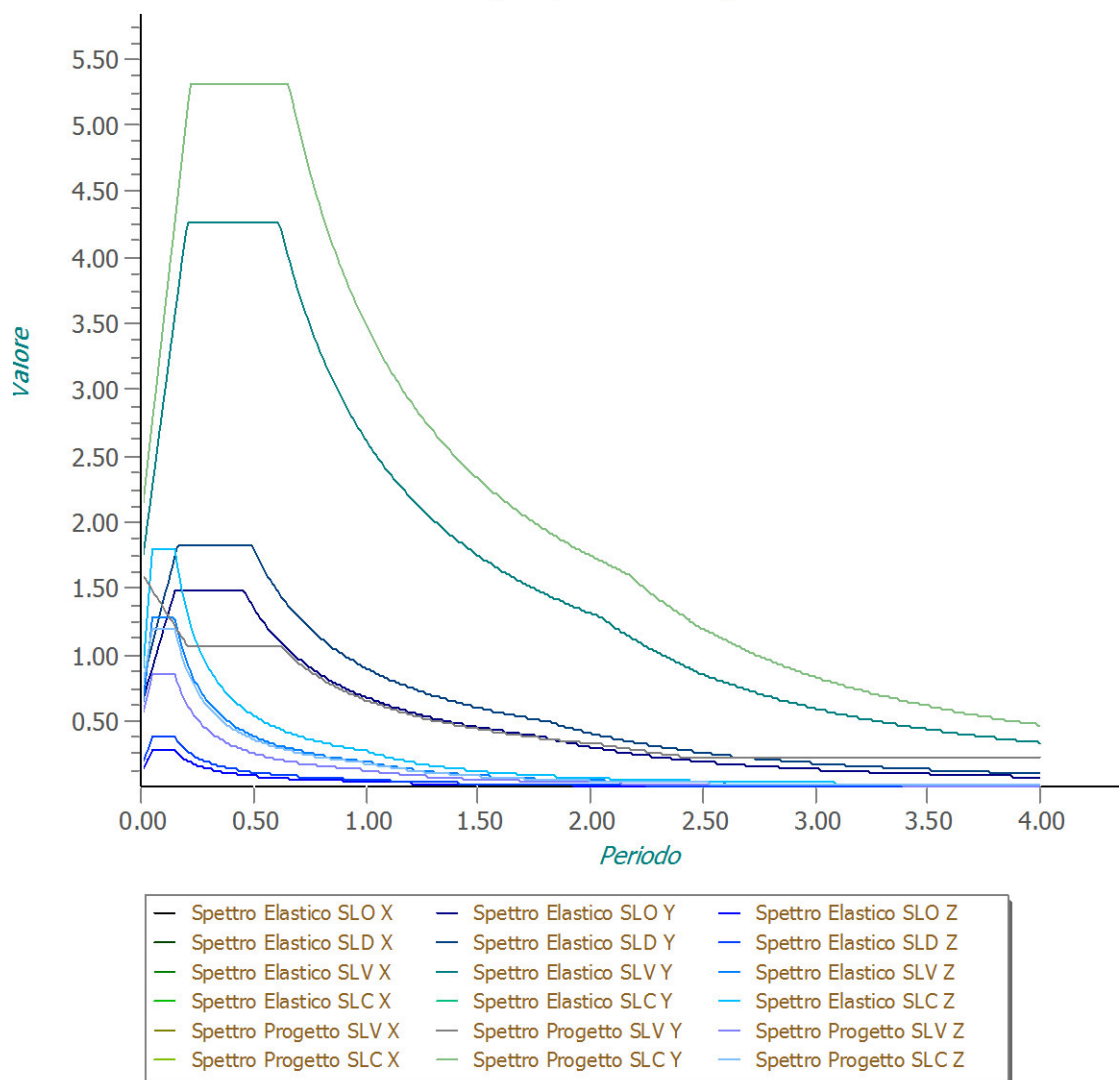
N.B: Per le costruzioni **regolari in pianta**, qualora non si proceda ad un'analisi non lineare finalizzata alla valutazione del rapporto α_u/α_1 , per esso possono essere adottati i valori indicati nei par. 7.4.3.2 del D.M. 14/01/2008 per le diverse tipologie costruttive. Per le costruzioni **non regolari in pianta**, si possono adottare valori di α_u/α_1 pari alla media tra 1,0 ed i valori di volta in volta forniti per le diverse tipologie costruttive.

Tabella 7.5.II - Limiti superiori dei valori di q_0 per le diverse tipologie strutturali e le diverse classi di duttilità

Tipologia	q_0	
	CD"B"	CD"A"
a) Strutture intelaiate	4	$5 \cdot \alpha_u/\alpha_1$
c) Strutture con controventi eccentrici		
b1) Controventi concentrici a diagonale tesa attiva	4	4,0
b2) Controventi concentrici a V	2	2,5
d) Strutture a mensola o a pendolo inverso	2	$2 \cdot \alpha_u/\alpha_1$
e) Strutture intelaiate con controventi concentrici	4	$4 \cdot \alpha_u/\alpha_1$
f) Strutture intelaiate con tamponature in muratura	2	2

Gli spettri utilizzati sono riportati nella successiva figura.

Grafico degli Spettri di Risposta



6.4 Metodo di Analisi

Il calcolo delle azioni sismiche è stato eseguito in analisi dinamica modale, considerando il comportamento della struttura in regime elastico lineare.

Il numero di **modi di vibrazione** considerato (**15**) ha consentito, nelle varie condizioni, di mobilitare le seguenti percentuali delle masse della struttura:

Stato Limite	Direzione Sisma	%
salvaguardia della vita	X	99.9
salvaguardia della vita	Y	99.8
salvaguardia della vita	Z	100.0

Per valutare la risposta massima complessiva di una generica caratteristica E, conseguente alla sovrapposizione dei modi, si è utilizzata una tecnica di combinazione probabilistica definita CQC (*Complete Quadratic Combination - Combinazione Quadratica Completa*):

$$E = \sqrt{\sum_{i,j=1,n} \rho_{ij} \cdot E_i \cdot E_j} \quad \text{con} \quad \rho_{ij} = \frac{8 \cdot \xi^2 \cdot (1 + \beta_{ij}) \cdot \beta_{ij}^3}{(1 - \beta_{ij}^2)^2 + 4 \cdot \xi^2 \cdot \beta_{ij} \cdot (1 + \beta_{ij}^2)} \quad \beta_{ij} = \frac{\omega_i}{\omega_j}$$

dove:

- n è il numero di modi di vibrazione considerati;
- ξ è il coefficiente di smorzamento viscoso equivalente espresso in percentuale;
- β_{ij} è il rapporto tra le frequenze di ciascuna coppia i-j di modi di vibrazione.

Le sollecitazioni derivanti da tali azioni sono state composte poi con quelle derivanti da carichi verticali, orizzontali non sismici secondo le varie combinazioni di carico probabilistiche. Il calcolo è stato effettuato mediante un programma agli elementi finiti le cui caratteristiche verranno descritte nel seguito.

Il calcolo degli effetti dell'azione sismica è stato eseguito con riferimento alla struttura spaziale, tenendo cioè

conto degli elementi interagenti fra loro secondo l'effettiva realizzazione escludendo i tamponamenti. Non ci sono approssimazioni su tetti inclinati, piani sfalsati o scale, solette, pareti irrigidenti e nuclei.

Si è tenuto conto delle deformabilità taglianti e flessionali degli elementi monodimensionali; muri, pareti, setti, solette sono stati correttamente schematizzati tramite elementi finiti a tre/quattro nodi con comportamento a guscio (sia a piastra che a lastra).

Sono stati considerati sei gradi di libertà per nodo; in ogni nodo della struttura sono state applicate le forze sismiche derivanti dalle masse circostanti.

Le sollecitazioni derivanti da tali forze sono state poi combinate con quelle derivanti dagli altri carichi come prima specificato.

6.5 Valutazione degli spostamenti

Gli spostamenti d_E della struttura sotto l'azione sismica di progetto allo SLV sono stati ottenuti moltiplicando per il fattore μ_d i valori d_{Ee} ottenuti dall'analisi lineare, dinamica o statica, secondo l'espressione seguente:

$$d_E = \pm \mu_d \cdot d_{Ee}$$

dove

$$\begin{aligned} \mu_d &= q & \text{se } T_1 \geq T_C; \\ \mu_d &= 1 + (q-1) \cdot T_C / T_1 & \text{se } T_1 < T_C. \end{aligned}$$

In ogni caso $\mu_d \leq 5q - 4$.

6.6 Combinazione delle componenti dell'azione sismica

Le azioni orizzontali dovute al sisma sulla struttura vengono convenzionalmente determinate come agenti separatamente in due direzioni tra loro ortogonali prefissate. In generale, però, le componenti orizzontali del sisma devono essere considerate come agenti simultaneamente. A tale scopo, la combinazione delle componenti orizzontali dell'azione sismica è stata tenuta in conto come segue:

- gli effetti delle azioni dovuti alla combinazione delle componenti orizzontali dell'azione sismica sono stati valutati mediante le seguenti combinazioni:

$$E_{EdX} \pm 0,30E_{EdY}$$

$$E_{EdY} \pm 0,30E_{EdX}$$

dove:

E_{EdX} rappresenta gli effetti dell'azione dovuti all'applicazione dell'azione sismica lungo l'asse orizzontale X scelto della struttura;

E_{EdY} rappresenta gli effetti dell'azione dovuti all'applicazione dell'azione sismica lungo l'asse orizzontale Y scelto della struttura.

L'azione sismica verticale deve essere considerata in presenza di: elementi pressoché orizzontali con luce superiore a 20 m, elementi pressoché orizzontali precompressi, elementi a sbalzo pressoché orizzontali con luce maggiore di 5 m, travi che sostengono colonne, strutture isolate.

La combinazione della componente verticale del sisma, qualora portata in conto, con quelle orizzontali è stata tenuta in conto come segue:

- gli effetti delle azioni dovuti alla combinazione delle componenti orizzontali e verticali del sisma sono stati valutati mediante le seguenti combinazioni:

$$E_{EdX} \pm 0,30E_{EdY} \pm 0,30E_{EdZ}$$

$$E_{EdY} \pm 0,30E_{EdX} \pm 0,30E_{EdZ}$$

$$E_{EdZ} \pm 0,30E_{EdX} \pm 0,30E_{EdY}$$

dove:

E_{EdX} e E_{EdY} sono gli effetti dell'azione sismica nelle direzioni orizzontali prima definite;

E_{EdZ} rappresenta gli effetti dell'azione dovuti all'applicazione della componente verticale dell'azione sismica di progetto.

6.7 Eccentricità accidentali

Per valutare le eccentricità accidentali, previste in aggiunta all'eccentricità effettiva sono state considerate condizioni di carico aggiuntive ottenute applicando l'azione sismica nelle posizioni del centro di massa di ogni piano ottenute traslando gli stessi, in ogni direzione considerata, di una distanza pari a +/- 5% della dimensione massima del piano in direzione perpendicolare all'azione sismica.

7 - AZIONI SULLA STRUTTURA

I calcoli e le verifiche sono condotti con il metodo semiprobabilistico degli stati limite secondo le indicazioni del D.M. 14/01/2008. I carichi agenti sui solai, derivanti dall'analisi dei carichi, vengono ripartiti dal programma di calcolo in modo automatico sulle membrature (travi, pilastri, pareti, solette, platee, ecc.).

I carichi dovuti ai tamponamenti, sia sulle travi di fondazione che su quelle di piano, sono schematizzati come carichi lineari agenti esclusivamente sulle aste.

Su tutti gli elementi strutturali è inoltre possibile applicare direttamente ulteriori azioni concentrate e/o distribuite (variabili con legge lineare ed agenti lungo tutta l'asta o su tratti limitati di essa).

Le azioni introdotte direttamente sono combinate con le altre (carichi permanenti, accidentali e sisma) mediante le combinazioni di carico di seguito descritte; da esse si ottengono i valori probabilistici da impiegare successivamente nelle verifiche.

7.1 Stato Limite di Salvaguardia della Vita

Le azioni sulla costruzione sono state cumulate in modo da determinare condizioni di carico tali da risultare più sfavorevoli ai fini delle singole verifiche, tenendo conto della probabilità ridotta di intervento simultaneo di tutte le azioni con i rispettivi valori più sfavorevoli, come consentito dalle norme vigenti.

Per gli stati limite ultimi sono state adottate le combinazioni del tipo:

$$\gamma_{G1} G_1 + \gamma_{G2} G_2 + \gamma_P P + \gamma_{Q1} Q_{K1} + \gamma_{Q2} \psi_{02} Q_{K2} + \gamma_{Q3} \psi_{03} Q_{K3} + \dots \quad (1)$$

dove:

- G_1 rappresenta il peso proprio di tutti gli elementi strutturali; peso proprio del terreno, quando pertinente; forze indotte dal terreno (esclusi gli effetti di carichi variabili applicati al terreno); forze risultanti dalla pressione dell'acqua (quando si configurino costanti nel tempo);
- G_2 rappresenta il peso proprio di tutti gli elementi non strutturali;
- P rappresenta l'azione di pretensione e/o precompressione;
- Q azioni sulla struttura o sull'elemento strutturale con valori istantanei che possono risultare sensibilmente diversi fra loro nel tempo:
 - di lunga durata: agiscono con un'intensità significativa, anche non continuativamente, per un tempo non trascurabile rispetto alla vita nominale della struttura;
 - di breve durata: azioni che agiscono per un periodo di tempo breve rispetto alla vita nominale della struttura;
- Q_{ki} rappresenta il valore caratteristico della i-esima azione variabile;
- $\gamma_{G1}, \gamma_{G2}, \gamma_P$ coefficienti parziali come definiti nella Tab. 2.6.I del D.M. 14/01/2008;
- ψ_{0i} sono i coefficienti di combinazione per tenere conto della ridotta probabilità di concomitanza delle azioni variabili con i rispettivi valori caratteristici.

Le **48 combinazioni** risultanti sono state costruite a partire dalle sollecitazioni caratteristiche calcolate per ogni condizione di carico elementare: ciascuna condizione di carico accidentale, a rotazione, è stata considerata sollecitazione di base (Q_{K1} nella formula precedente).

I coefficienti relativi a tali combinazioni di carico sono riportati negli allegati "*Tabulati di calcolo*".

In zona sismica, oltre alle sollecitazioni derivanti dalle generiche condizioni di carico statiche, devono essere considerate anche le sollecitazioni derivanti dal sisma. L'azione sismica è stata combinata con le altre azioni secondo la seguente relazione:

$$G_1 + G_2 + P + E + \sum_i \psi_{2i} \cdot Q_{Ki}$$

dove:

- E rappresenta l'azione sismica per lo stato limite in esame;
- G_1 rappresenta peso proprio di tutti gli elementi strutturali;
- G_2 rappresenta il peso proprio di tutti gli elementi non strutturali;
- P rappresenta l'azione di pretensione e/o precompressione;
- ψ_{2i} coefficiente di combinazione delle azioni variabili Q_i ;
- Q_{Ki} valore caratteristico dell'azione variabile Q_i .

Gli effetti dell'azione sismica sono valutati tenendo conto delle masse associate ai seguenti carichi gravitazionali:

$$G_K + \sum_i (\psi_{2i} \cdot Q_{Ki})$$

I valori dei coefficienti ψ_{2i} sono riportati nella seguente tabella:

Categoria/Azione	ψ_{2i}
------------------	-------------

Categoria A - Ambienti ad uso residenziale	0,3
Categoria B - Uffici	0,3
Categoria C - Ambienti suscettibili di affollamento	0,6
Categoria D - Ambienti ad uso commerciale	0,6
Categoria E - Biblioteche, archivi, magazzini e ambienti ad uso industriale	0,8
Categoria F - Rimesse e parcheggi (per autoveicoli di peso ≤ 30 kN)	0,6
Categoria G - Rimesse e parcheggi (per autoveicoli di peso > 30 kN)	0,3
Categoria H - Coperture	0,0
Vento	0,0
Neve (a quota ≤ 1000 m s.l.m.)	0,0
Neve (a quota > 1000 m s.l.m.)	0,2
Variazioni termiche	0,0

Le verifiche strutturali e geotecniche delle fondazioni, sono state effettuate con l'**Approccio 2** come definito al par. 2.6.1 del D.M. 14/01/2008, attraverso la combinazione **A1+M1+R3**. Le azioni sono state amplificate tramite i coefficienti della colonna A1 (STR) definiti nella Tab. 6.2.I del D.M. 14/01/2008.

I valori di resistenza del terreno sono stati ridotti tramite i coefficienti della colonna M1 definiti nella Tab. 6.2.II del D.M. 14/01/2008.

I valori calcolati delle resistenze totali dell'elemento strutturale sono stati divisi per i coefficienti R3 della Tab. 6.4.I del D.M. 14/01/2008 per le fondazioni superficiali.

Si è quindi provveduto a progettare le armature di ogni elemento strutturale per ciascuno dei valori ottenuti secondo le modalità precedentemente illustrate. Nella sezione relativa alle verifiche dei "*Tabulati di calcolo*" in allegato sono riportati, per brevità, i valori della sollecitazione relativi alla combinazione cui corrisponde il minimo valore del coefficiente di sicurezza.

7.2 Stato Limite di Danno

L'azione sismica, ottenuta dallo spettro di progetto per lo Stato Limite di Danno, è stata combinata con le altre azioni mediante una relazione del tutto analoga alla precedente:

$$G_1 + G_2 + P + E + \sum_i \psi_{2i} \cdot Q_{ki}$$

dove:

- E rappresenta l'azione sismica per lo stato limite in esame;
- G_1 rappresenta peso proprio di tutti gli elementi strutturali;
- G_2 rappresenta il peso proprio di tutti gli elementi non strutturali;
- P rappresenta l'azione di pretensione e/o precompressione;
- ψ_{2i} coefficiente di combinazione delle azioni variabili Q_i ;
- Q_{ki} valore caratteristico dell'azione variabile Q_i .

Gli effetti dell'azione sismica sono valutati tenendo conto delle masse associate ai seguenti carichi gravitazionali:

$$G_K + \sum_i (\psi_{2i} \cdot Q_{ki}).$$

I valori dei coefficienti ψ_{2i} sono riportati nella tabella di cui allo SLV.

7.3 Stati Limite di Esercizio

Allo Stato Limite di Esercizio le sollecitazioni con cui sono state semiprogettate le aste in c.a. sono state ricavate applicando le formule riportate nel D.M. 14/01/2008 al par. 2.5.3. Per le verifiche agli stati limite di esercizio, a seconda dei casi, si fa riferimento alle seguenti combinazioni di carico:

rara	frequente	quasi permanente
$\sum_{j \geq 1} G_{kj} + P + Q_{k1} + \sum_{i > 1} \psi_{0i} \cdot Q_{ki}$	$\sum_{j \geq 1} G_{kj} + P + \psi_{11} \cdot Q_{k1} + \sum_{i > 1} \psi_{2i} \cdot Q_{ki}$	$\sum_{j \geq 1} G_{kj} + P + \sum_{i > 1} \psi_{2i} \cdot Q_{ki}$

dove:

- G_{kj} : valore caratteristico della j-esima azione permanente;
- P_{kh} : valore caratteristico della h-esima deformazione impressa;
- Q_{ki} : valore caratteristico dell'azione variabile di base di ogni combinazione;
- Q_{ki} : valore caratteristico della i-esima azione variabile;

- ψ_{0i} : coefficiente atto a definire i valori delle azioni ammissibili di durata breve ma ancora significativi nei riguardi della possibile concomitanza con altre azioni variabili;
- ψ_{1i} : coefficiente atto a definire i valori delle azioni ammissibili ai frattili di ordine 0,95 delle distribuzioni dei valori istantanei;
- ψ_{2i} : coefficiente atto a definire i valori quasi permanenti delle azioni ammissibili ai valori medi delle distribuzioni dei valori istantanei.

Ai coefficienti ψ_{0i} , ψ_{1i} , ψ_{2i} sono attribuiti i seguenti valori:

Azione	ψ_{0i}	ψ_{1i}	ψ_{2i}
Categoria A – Ambienti ad uso residenziale	0,7	0,5	0,3
Categoria B – Uffici	0,7	0,5	0,3
Categoria C – Ambienti suscettibili di affollamento	0,7	0,7	0,6
Categoria D – Ambienti ad uso commerciale	0,7	0,7	0,6
Categoria E – Biblioteche, archivi, magazzini e ambienti ad uso industriale	1,0	0,9	0,8
Categoria F – Rimesse e parcheggi (per autoveicoli di peso ≤ 30 kN)	0,7	0,7	0,6
Categoria G – Rimesse e parcheggi (per autoveicoli di peso > 30 kN)	0,7	0,5	0,3
Categoria H – Coperture	0,0	0,0	0,0
Vento	0,6	0,2	0,0
Neve (a quota ≤ 1000 m s.l.m.)	0,5	0,2	0,0
Neve (a quota > 1000 m s.l.m.)	0,7	0,5	0,2
Variazioni termiche	0,6	0,5	0,0

In maniera analoga a quanto illustrato nel caso dello SLU le combinazioni risultanti sono state costruite a partire dalle sollecitazioni caratteristiche calcolate per ogni condizione di carico; a turno ogni condizione di carico accidentale è stata considerata sollecitazione di base [Q_{k1} nella formula (1)], con ciò dando origine a tanti valori combinati. Per ognuna delle combinazioni ottenute, in funzione dell'elemento (trave, pilastro, etc...) sono state effettuate le verifiche allo SLE (tensioni, deformazioni e fessurazione).

Negli allegati "*Tabulati Di Calcolo*" sono riportanti i coefficienti relativi alle combinazioni di calcolo generate relativamente alle combinazioni di azioni "**Quasi Permanente**" (1), "**Frequente**" (3) e "**Rara**" (4).

Nelle sezioni relative alle verifiche allo SLE dei citati tabulati, inoltre, sono riportati i valori delle sollecitazioni relativi alle combinazioni che hanno originato i risultati più gravosi.

8 - CODICE DI CALCOLO IMPIEGATO

8.1 Denominazione

Nome del Software	EdiLus
Versione	40.00c
Caratteristiche del Software	Software per il calcolo di strutture agli elementi finiti per Windows
Numero di serie	15049997
Produzione e Distribuzione	ACCA software S.p.A. Contrada Rosole 13 83043 BAGNOLI IRPINO (AV) - Italy Tel. 0827/69504 r.a. - Fax 0827/601235 e-mail: info@acca.it - Internet: www.acca.it

8.2 Sintesi delle funzionalità generali

Il pacchetto consente di modellare la struttura, di effettuare il dimensionamento e le verifiche di tutti gli elementi strutturali e di generare gli elaborati grafici esecutivi.

È una procedura integrata dotata di tutte le funzionalità necessarie per consentire il calcolo completo di una struttura mediante il metodo degli elementi finiti (FEM); la modellazione della struttura è realizzata tramite elementi Beam (travi e pilastri) e Shell (platee, pareti, solette, setti, travi-parete).

L'input della struttura avviene per oggetti (travi, pilastri, solai, solette, pareti, etc.) in un ambiente grafico integrato; il modello di calcolo agli elementi finiti, che può essere visualizzato in qualsiasi momento in una apposita finestra, viene generato dinamicamente dal software.

Apposite funzioni consentono la creazione e la manutenzione di archivi Sezioni, Materiali e Carichi; tali archivi sono generali, nel senso che sono creati una tantum e sono pronti per ogni calcolo, potendoli comunque integrare/modificare in ogni momento.

L'utente non può modificare il codice ma soltanto eseguire delle scelte come:

- definire i vincoli di estremità per ciascuna asta (vincoli interni) e gli eventuali vincoli nei nodi (vincoli esterni);
- modificare i parametri necessari alla definizione dell'azione sismica;
- definire condizioni di carico;
- definire gli impalcati come rigidi o meno.

Il programma è dotato di un manuale tecnico ed operativo. L'assistenza è effettuata direttamente dalla casa produttrice, mediante linea telefonica o e-mail.

Il calcolo si basa sul solutore agli elementi finiti MICROSAP prodotto dalla società TESYS srl. La scelta di tale codice è motivata dall'elevata affidabilità dimostrata e dall'ampia documentazione a disposizione, dalla quale risulta la sostanziale uniformità dei risultati ottenuti su strutture standard con i risultati internazionalmente accettati ed utilizzati come riferimento.

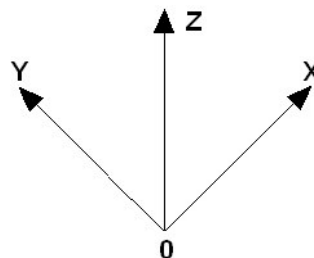
Tutti i risultati del calcolo sono forniti, oltre che in formato numerico, anche in formato grafico permettendo così di evidenziare agevolmente eventuali incongruenze.

Il programma consente la stampa di tutti i dati di input, dei dati del modello strutturale utilizzato, dei risultati del calcolo e delle verifiche dei diagrammi delle sollecitazioni e delle deformate.

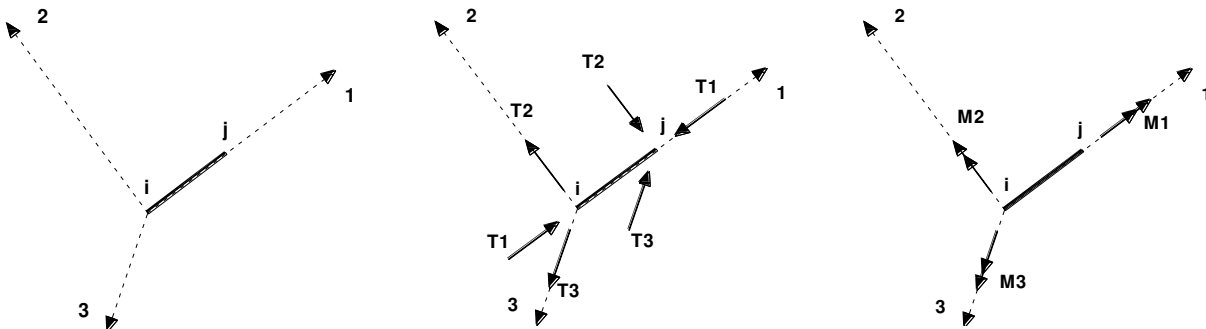
8.3 Sistemi di Riferimento

8.3.1 Riferimento globale

Il sistema di riferimento globale, rispetto al quale va riferita l'intera struttura, è costituito da una terna di assi cartesiani sinistrorsa O, X, Y, Z (X, Y, e Z sono disposti e orientati rispettivamente secondo il pollice, l'indice ed il medio della mano destra, una volta posizionati questi ultimi a 90° tra loro).



8.3.2 Riferimento locale per travi



L'elemento Trave è un classico elemento strutturale in grado di ricevere Carichi distribuiti e Carichi Nodali applicati ai due nodi di estremità; per effetto di tali carichi nascono, negli estremi, sollecitazioni di taglio, sforzo normale, momenti flettenti e torcenti.

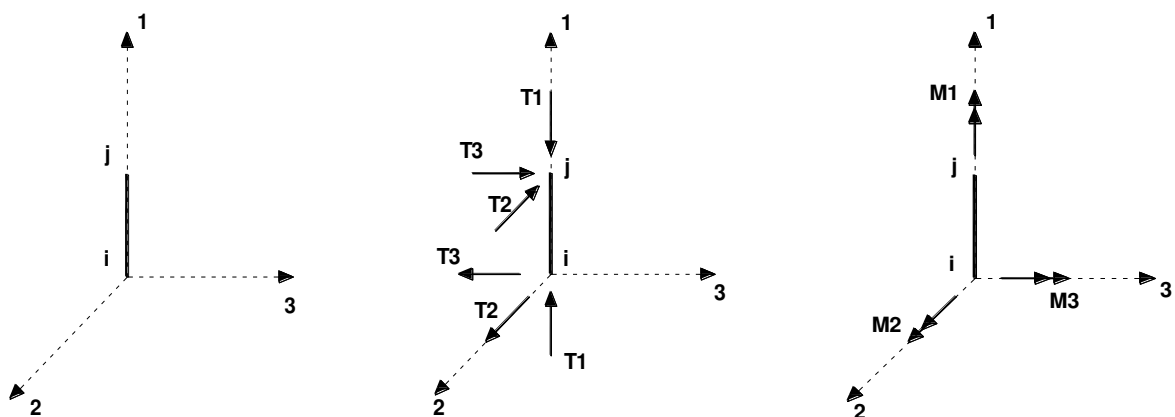
Definiti i e j (nodi iniziale e finale della Trave) viene individuato un sistema di assi cartesiani 1-2-3 locale all'elemento, con origine nel Nodo i così composto:

- asse 1 orientato dal nodo i al nodo j;
- assi 2 e 3 appartenenti alla sezione dell'elemento e coincidenti con gli assi principali d'inerzia della sezione stessa.

Le sollecitazioni verranno fornite in riferimento a tale sistema di riferimento:

1. Sollecitazione di Trazione o Compressione T_1 (agente nella direzione i-j);
2. Sollecitazioni taglianti T_2 e T_3 , agenti nei due piani 1-2 e 1-3, rispettivamente secondo l'asse 2 e l'asse 3;
3. Sollecitazioni che inducono flessione nei piani 1-3 e 1-2 (M_2 e M_3);
4. Sollecitazione torcente M_1 .

8.3.3 Riferimento locale per pilastri



Definiti i e j come i due nodi iniziale e finale del pilastro, viene individuato un sistema di assi cartesiani 1-2-3 locale all'elemento, con origine nel Nodo i così composto:

- asse 1 orientato dal nodo i al nodo j;
- asse 2 perpendicolare all' asse 1, parallelo e discorde all'asse globale Y;
- asse 3 che completa la terna destrorsa, parallelo e concorde all'asse globale X.

Tale sistema di riferimento è valido per Pilastri con angolo di rotazione pari a '0' gradi; una rotazione del pilastro nel piano XY ha l'effetto di ruotare anche tale sistema (ad es. una rotazione di '90' gradi porterebbe l'asse 2 a essere parallelo e concorde all'asse X, mentre l'asse 3 sarebbe parallelo e concorde all'asse globale Y). La rotazione non ha alcun effetto sull'asse 1 che coinciderà sempre e comunque con l'asse globale Z.

Per quanto riguarda le sollecitazioni si ha:

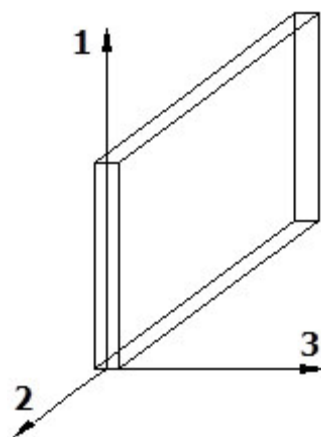
- una forza di trazione o compressione T_1 , agente lungo l'asse locale 1;
- due forze taglienti T_2 e T_3 agenti lungo i due assi locali 2 e 3;
- due vettori momento (flettente) M_2 e M_3 agenti lungo i due assi locali 2 e 3;
- un vettore momento (torcente) M_1 agente lungo l'asse locale nel piano 1.

8.3.4 Riferimento locale per pareti

Una parete è costituita da una sequenza di setti; ciascun setto è caratterizzato da un sistema di riferimento locale 1-2-3 così individuato:

- asse 1, coincidente con l'asse globale Z;
- asse 2, parallelo e discorde alla linea d'asse della traccia del setto in pianta;
- asse 3, ortogonale al piano della parete, che completa la terna levogira.

Su ciascun setto l'utente ha la possibilità di applicare uno o più carichi uniformemente distribuiti comunque orientati nello spazio; le componenti di tali carichi possono essere fornite, a discrezione dell'utente, rispetto al riferimento globale X,Y,Z oppure rispetto al riferimento locale 1,2,3 appena definito.



Si rende necessario, a questo punto, meglio precisare le modalità con cui EdiLus restituisce i risultati di calcolo. Nel modello di calcolo agli elementi finiti ciascun setto è discretizzato in una serie di elementi tipo "shell" interconnessi; il solutore agli elementi finiti integrato nel programma EdiLus, definisce un riferimento locale per ciascun elemento shell e restituisce i valori delle tensioni esclusivamente rispetto a tali riferimenti.

Il software EdiLus provvede ad omogeneizzare tutti i valori riferendoli alla terna 1-2-3. Tale operazione consente, in fase di input, di ridurre al minimo gli errori dovuti alla complessità d'immissione dei dati stessi ed allo stesso tempo di restituire all'utente dei risultati facilmente interpretabili.

Tutti i dati cioè, sia in fase di input che in fase di output, sono organizzati secondo un criterio razionale vicino al modo di operare del tecnico e svincolato dal procedimento seguito dall'elaboratore elettronico.

In tal modo ad esempio, il significato dei valori delle tensioni può essere compreso con immediatezza non solo dal progettista che ha operato con il programma ma anche da un tecnico terzo non coinvolto nell'elaborazione; entrambi, così, potranno controllare con facilità dal tabulato di calcolo, la congruità dei valori riportati.

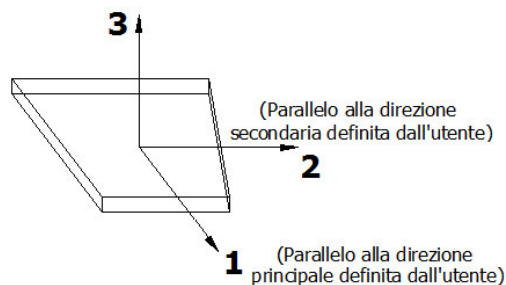
Un'ultima notazione deve essere riservata alla modalità con cui il programma fornisce le armature delle pareti, con riferimento alla faccia anteriore e posteriore.

La faccia anteriore è quella di normale uscente concorde all'asse 3 come prima definito o, identicamente, quella posta alla destra dell'osservatore che percorresse il bordo superiore della parete concordemente al verso di tracciamento.

8.3.5 Riferimento locale per solette e platee

Ciascuna soletta e platea è caratterizzata da un sistema di riferimento locale 1,2,3 così definito:

- asse 1, coincidente con la direzione principale di armatura;
- asse 2, coincidente con la direzione secondaria di armatura;
- asse 3, ortogonale al piano della parete, che completa la terna levogira.



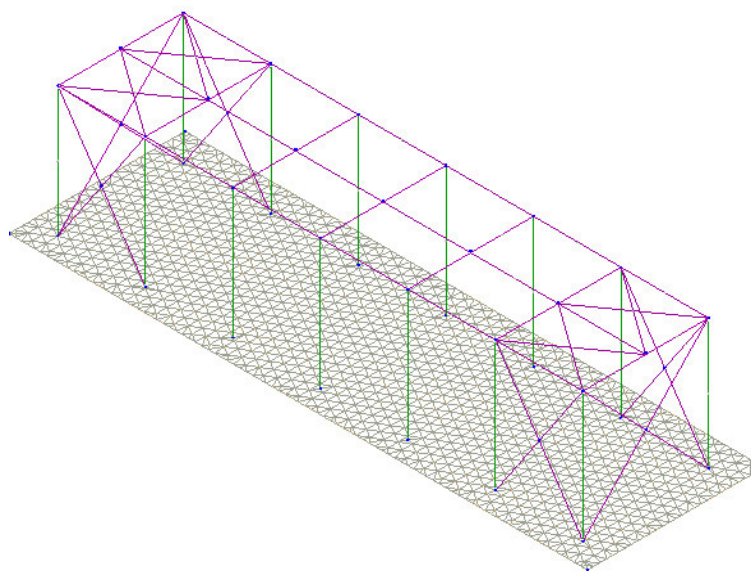
8.4 Modello di Calcolo

Il modello della struttura viene creato automaticamente dal codice di calcolo, individuando i vari elementi strutturali e fornendo le loro caratteristiche geometriche e meccaniche.

Viene definita un'opportuna numerazione degli elementi (nodi, aste, shell) costituenti il modello, al fine di individuare celermente ed univocamente ciascun elemento nei "*Tabulati di calcolo*".

Qui di seguito è fornita una rappresentazione grafica dettagliata della discretizzazione operata con evidenziazione dei nodi e degli elementi.

Vista Anteriore



Dalle illustrazioni precedenti si evince come le aste, sia travi che pilastri, siano schematizzate con un tratto flessibile centrale e da due tratti (braccetti) rigidi alle estremità. I nodi vengono posizionati sull'asse verticale dei pilastri, in corrispondenza dell'estradosso della trave più alta che in esso si collega. Tramite i braccetti i tratti flessibili sono quindi collegati ad esso.

In questa maniera il nodo risulta perfettamente aderente alla realtà poiché vengono presi in conto tutti gli eventuali dissamamenti degli elementi con gli effetti che si possono determinare, quali momenti flettenti/torcenti aggiuntivi.

Le sollecitazioni vengono determinate, com'è corretto, solo per il tratto flessibile. Sui tratti rigidi, infatti, essendo (teoricamente) nulle le deformazioni le sollecitazioni risultano indeterminate.

Questa schematizzazione dei nodi viene automaticamente realizzata dal programma anche quando il nodo sia determinato dall'incontro di più travi senza il pilastro, o all'attacco di travi/pilastri con elementi shell.

9 PROGETTO E VERIFICA DEGLI ELEMENTI STRUTTURALI

La verifica degli elementi allo SLU avviene col seguente procedimento:

- si costruiscono le combinazioni non sismiche in base al D.M. 14/01/2008, ottenendo un insieme di sollecitazioni;
- si combinano tali sollecitazioni con quelle dovute all'azione del sisma secondo quanto indicato nel par. 2.5.3, relazione (2.5.5) del D.M. 14/01/2008;
- per sollecitazioni semplici (flessione retta, taglio, etc.) si individuano i valori minimo e massimo con cui progettare o verificare l'elemento considerato; per sollecitazioni composte (pressoflessione retta/deviata) vengono eseguite le verifiche per tutte le possibili combinazioni e solo a seguito di ciò si individua quella che ha originato il minimo coefficiente di sicurezza.

9.1 Verifiche di Resistenza

9.1.1 Elementi in C.A.

Illustriamo, in dettaglio, il procedimento seguito in presenza di pressoflessione deviata (pilastri e trave di sezione generica):

- per tutte le terne M_x , M_y , N , individuate secondo la modalità precedentemente illustrata, si calcola il coefficiente di sicurezza in base alla formula 4.1.10 del D.M. 14/01/2008, effettuando due verifiche a pressoflessione retta con la seguente formula:

$$\left(\frac{M_{Ex}}{M_{Rx}} \right)^\alpha + \left(\frac{M_{Ey}}{M_{Ry}} \right)^\alpha \leq 1$$

dove:

- M_{Ex} , M_{Ey} sono i valori di calcolo delle due componenti di flessione retta dell'azione attorno agli assi di flessione X ed Y del sistema di riferimento locale;
- M_{Rx} , M_{Ry} sono i valori di calcolo dei momenti resistenti di pressoflessione retta corrispondenti allo sforzo assiale N_{Ed} valutati separatamente attorno agli assi di flessione.

L'esponente α può dedursi in funzione della geometria della sezione, della percentuale meccanica dell'armatura e della sollecitazione di sforzo normale agente.

- se per almeno una di queste terne la relazione 4.1.10 non è rispettata, si incrementa l'armatura variando il diametro delle barre utilizzate e/o il numero delle stesse in maniera iterativa fino a quando la suddetta relazione è rispettata per tutte le terne considerate.

Sempre quanto concerne il progetto degli elementi in c.a. illustriamo in dettaglio il procedimento seguito per le travi verificate/semiprogettate a pressoflessione retta:

- per tutte le coppie M_x , N , individuate secondo la modalità precedentemente illustrata, si calcola il coefficiente di sicurezza in base all'armatura adottata;
- se per almeno una di queste coppie esso è inferiore all'unità, si incrementa l'armatura variando il diametro delle barre utilizzate e/o il numero delle stesse in maniera iterativa fino a quando il coefficiente di sicurezza risulta maggiore o al più uguale all'unità per tutte le coppie considerate.

Nei "*Tabulati di calcolo*", per brevità, non potendo riportare una così grossa mole di dati, si riporta la terna M_x , M_y , N , o la coppia M_x , N che ha dato luogo al minimo coefficiente di sicurezza.

Una volta semiprogettate le armature allo SLU, si procede alla verifica delle sezioni allo Stato Limite di Esercizio con le sollecitazioni derivanti dalle combinazioni rare, frequenti e quasi permanenti; se necessario, le armature vengono integrate per far rientrare le tensioni entro i massimi valori previsti.

Successivamente si procede alle verifiche alla deformazione, quando richiesto, ed alla fessurazione che, come è noto, sono tese ad assicurare la durabilità dell'opera nel tempo.

9.1.1.1 Fondazioni superficiali

Le metodologie, i modelli usati ed i risultati del calcolo del **carico limite** sono esposti nella relazione GEOTECNICA.

9.1.2 Elementi in Acciaio

Per quanto concerne la verifica degli elementi in **acciaio**, le verifiche effettuate per ogni elemento dipendono dalla funzione dell'elemento nella struttura. Ad esempio, elementi con prevalente comportamento assiale (controventi o appartenenti a travature reticolari) sono verificate a trazione e/o compressione; elementi con funzioni portanti nei confronti dei carichi verticali sono verificati a Pressoflessione retta e Taglio; elementi con funzioni resistenti nei confronti di azioni orizzontali sono verificati a pressoflessione deviata e taglio oppure a sforzo normale se hanno la funzione di controventi.

Le verifiche allo SLU sono effettuate sempre controllando il soddisfacimento della relazione:

$$R_d \geq S_d$$

dove R_d è la resistenza calcolata come rapporto tra R_k (resistenza caratteristica del materiale) e γ (coefficiente di sicurezza), mentre S_d è la generica sollecitazione di progetto calcolata considerando tutte le Combinazioni di Carico per lo Stato Limite esaminato.

La resistenza viene determinata, in funzione della Classe di appartenenza della Sezione metallica, col metodo Elastico o Plastico (vedi par. 4.2.3.2 del D.M. 14/01/2008).

Viene portato in conto l'indebolimento causato dall'eventuale presenza di fori.

Le verifiche effettuate sono quelle previste al par. 4.2.4.1.2 ed in particolare:

- Verifiche di Trazione
- Verifiche di Compressione
- Verifiche di Flessione Monoassiale
- Verifiche di Taglio (considerando l'influenza della Torsione) assiale e biassiale.
- Verifiche per contemporanea presenza di Flessione e Taglio
- Verifiche per PressoFlessione retta e biassiale

Nei "Tabulati di calcolo", per ogni tipo di Verifica e per ogni elemento interessato dalla Verifica, sono riportati i valori delle resistenze e delle sollecitazioni che hanno dato il minimo coefficiente di sicurezza, calcolato generalmente come:

$$CS = R_d/S_d.$$

9.1.2.1 Verifiche di Instabilità

Per tutti gli elementi strutturali sono state condotte verifiche di stabilità delle membrature secondo le indicazioni del par. 4.2.4.1.3 del D.M. 14/01/2008; in particolare sono state effettuate le seguenti verifiche:

- Verifiche di stabilità per compressione semplice, con controllo della snellezza.
- Verifiche di stabilità per elementi inflessi.
- Verifiche di stabilità per elementi inflessi e compressi.

Le verifiche sono effettuate considerando la possibilità di instabilizzazione flessotorsionale.

Nei "Tabulati di calcolo", per ogni tipo di verifica e per ogni elemento strutturale, sono riportati i risultati di tali verifiche.

9.1.2.2 Verifiche di Deformabilità

Sono state condotte le verifiche definite al par. 4.2.4.2 del D.M. 14/01/2008 e in particolare si citano:

- Verifiche agli spostamenti verticali per i singoli elementi (par. 4.2.4.2.1).
- Verifiche agli spostamenti laterali per i singoli elementi (par. 4.2.4.2.2).
- Verifiche agli spostamenti per il piano e per l'edificio (par. 4.2.4.2.2).

I relativi risultati sono riportati nei "Tabulati di calcolo".

9.2 Gerarchia delle Resistenze

9.2.1 Elementi in C.A.

Relativamente agli elementi in c.a., sono state applicate le disposizioni contenute al par. 7.4.4 del D.M. 14/01/2008. Più in particolare:

- per le **travi**, al fine di escludere la formazione di meccanismi inelastici dovuti al **taglio**, le sollecitazioni di calcolo si ottengono sommando il contributo dovuto ai carichi gravitazionali agenti sulla trave, considerata

incernierata agli estremi, alle sollecitazioni di taglio corrispondenti alla formazione delle cerniere plastiche nella trave e prodotte dai momenti resistenti delle due sezioni di estremità, amplificati del fattore di sovraresistenza γ_{Rd} assunto pari, rispettivamente, ad 1,20 per strutture in CD"A", ad 1,00 per strutture in CD"B". La verifica di resistenza è eseguita secondo le indicazioni del par. 7.4.4.1.2.2.

- per i **pilastri**, al fine di scongiurare l'attivazione di meccanismi fragili globali, come il meccanismo di "piano debole" che comporta la plasticizzazione, anticipata rispetto alle travi, di gran parte dei pilastri di un piano, il progetto a **flessione** delle zone dissipative dei pilastri è effettuato considerando le sollecitazioni corrispondenti alla resistenza delle zone dissipative delle travi amplificata mediante il coefficiente γ_{Rd} che vale 1,3 in CD"A" e 1,1 per CD"B". In tali casi, generalmente, il meccanismo dissipativo prevede la localizzazione delle cerniere alle estremità delle travi e le sollecitazioni di progetto dei pilastri possono essere ottenute a partire dalle resistenze d'estremità delle travi che su di essi convergono, facendo in modo che, per ogni nodo trave-pilastro ed ogni direzione e verso dell'azione sismica, la resistenza complessiva dei pilastri sia maggiore della resistenza complessiva delle travi amplificata del coefficiente γ_{Rd} , in accordo con la formula (7.4.4) del D.M. 14/01/2008. Le verifiche di resistenza sono eseguite secondo le indicazioni del par. 7.4.4.2.2.1.

Al fine di escludere la formazione di meccanismi inelastici dovuti al **taglio**, le sollecitazioni di calcolo da utilizzare per le verifiche ed il dimensionamento delle armature si ottengono dalla condizione di equilibrio del pilastro soggetto all'azione dei momenti resistenti nelle sezioni di estremità superiore ed inferiore secondo l'espressione (7.4.5). Le verifiche di resistenza sono eseguite secondo le indicazioni del par. 7.4.4.2.2.2.

- per i **nodi trave-pilastro**, si deve verificare che la resistenza del nodo sia tale da assicurare che non pervenga a rottura prima delle zone della trave e del pilastro ad esso adiacente. L'azione di taglio, agente in direzione orizzontale per le varie direzioni del sisma, nel nucleo di calcestruzzo del nodo è calcolata secondo l'espressione (7.4.6) per i nodi interni e (7.4.7) per quelli esterni. Le verifiche di resistenza sono eseguite invece secondo le indicazioni del par. 7.4.4.3.1.
- per i **setti** sismo resistenti, le sollecitazioni di calcolo sono determinate secondo quanto indicato nel par. 7.4.4.5.1. Le verifiche di resistenza sono eseguite invece secondo le indicazioni del par. 7.4.4.5.2.

9.2.2 Elementi in Acciaio

Per quanto riguarda le aste in acciaio, sono state applicate le disposizioni contenute al par. 7.5.3 del D.M. 14/01/2008. Più in particolare:

- per gli elementi travi e pilastri sono state effettuate le verifiche definite al par. 7.5.4 e relativi sotto paragrafi;
- per gli elementi di controventamento sono state effettuate le verifiche definite al par. 7.5.5; più specificatamente, per gli elementi dissipativi (aste tese di controventi a X o aste di controventi a V) sono state effettuate le relative verifiche di resistenza; per gli elementi in acciaio (travi o colonne) ad essi collegati le sollecitazioni di progetto sono state ricavate considerando come agenti le resistenze degli elementi dissipativi, opportunamente amplificate dal minimo coefficiente Ω tra tutti gli elementi dissipativi collegati alla trave o colonna.

Le relative verifiche sono riportate nei "Tabulati di calcolo", con l'indicazione del coefficiente Ω utilizzato per la singola verifica.

9.2.3 Fondazioni

Per quanto riguarda la struttura di fondazione sono applicate le disposizioni contenute al par. 7.2.5 del D.M. 14/01/2008. Più in particolare:

- le azioni trasmesse in fondazione derivano dall'analisi del comportamento dell'intera struttura, condotta esaminando la sola struttura in elevazione alla quale sono applicate le azioni statiche e sismiche;
- il dimensionamento della struttura di fondazione e la verifica di sicurezza del complesso fondazione-terreno sono eseguite, nell'ipotesi di comportamento strutturale dissipativo, assumendo come azioni in fondazione quelle trasferite dagli elementi soprastanti amplificate di un coefficiente γ_{Rd} pari a 1,1 in CD"B" e 1,3 in CD"A".

I risultati delle suddette verifiche sono riportate nei "Tabulati di calcolo".

10 - TABULATI DI CALCOLO

Per quanto non espressamente sopra riportato, ed in particolar modo per ciò che concerne i dati numerici di calcolo, si rimanda all'allegato "Tabulati di calcolo" costituente parte integrante della presente relazione.

Edificio	Acciaio
Costruzione	Nuova
Situazione	
Intervento	
Comune	Pignataro Maggiore
Provincia	Provincia di Caserta
Oggetto	
Parte d'opera	
Normativa di riferimento	D.M. 14/01/2008
Zona sismica	
Analisi sismica	Dinamica Solo/Orizzontale

[illegible]

N_{id}	Numero Identificativo Del Materiale Della Relativa Tabella Dei Materiali
Y_{id}	Peso Specifico
α_{tm}	Coefficiente Di Dilatazione Termica
E	Modulo Elastico Normale
G	Modulo Elastico Tangenziale
C_{rid}	Coefficiente Di Riduzione Del Modulo Elastico Normale Per Analisi Sismica $E_{sismica} = E \cdot C_{rid}$
Stz	Tipo Di Situazione <input type="checkbox"/> 1 <input type="checkbox"/> 2 <input type="checkbox"/> 3 <input type="checkbox"/> 4 <input type="checkbox"/> 5 <input type="checkbox"/> 6 <input type="checkbox"/> 7 <input type="checkbox"/> 8 <input type="checkbox"/> 9 <input type="checkbox"/> 10 <input type="checkbox"/> 11 <input type="checkbox"/> 12 <input type="checkbox"/> 13 <input type="checkbox"/> 14 <input type="checkbox"/> 15 <input type="checkbox"/> 16 <input type="checkbox"/> 17 <input type="checkbox"/> 18 <input type="checkbox"/> 19 <input type="checkbox"/> 20 <input type="checkbox"/> 21 <input type="checkbox"/> 22 <input type="checkbox"/> 23 <input type="checkbox"/> 24 <input type="checkbox"/> 25 <input type="checkbox"/> 26 <input type="checkbox"/> 27 <input type="checkbox"/> 28 <input type="checkbox"/> 29 <input type="checkbox"/> 30 <input type="checkbox"/> 31 <input type="checkbox"/> 32 <input type="checkbox"/> 33 <input type="checkbox"/> 34 <input type="checkbox"/> 35 <input type="checkbox"/> 36 <input type="checkbox"/> 37 <input type="checkbox"/> 38 <input type="checkbox"/> 39 <input type="checkbox"/> 40 <input type="checkbox"/> 41 <input type="checkbox"/> 42 <input type="checkbox"/> 43 <input type="checkbox"/> 44 <input type="checkbox"/> 45 <input type="checkbox"/> 46 <input type="checkbox"/> 47 <input type="checkbox"/> 48 <input type="checkbox"/> 49 <input type="checkbox"/> 50 <input type="checkbox"/> 51 <input type="checkbox"/> 52 <input type="checkbox"/> 53 <input type="checkbox"/> 54 <input type="checkbox"/> 55 <input type="checkbox"/> 56 <input type="checkbox"/> 57 <input type="checkbox"/> 58 <input type="checkbox"/> 59 <input type="checkbox"/> 60 <input type="checkbox"/> 61 <input type="checkbox"/> 62 <input type="checkbox"/> 63 <input type="checkbox"/> 64 <input type="checkbox"/> 65 <input type="checkbox"/> 66 <input type="checkbox"/> 67 <input type="checkbox"/> 68 <input type="checkbox"/> 69 <input type="checkbox"/> 70 <input type="checkbox"/> 71 <input type="checkbox"/> 72 <input type="checkbox"/> 73 <input type="checkbox"/> 74 <input type="checkbox"/> 75 <input type="checkbox"/> 76 <input type="checkbox"/> 77 <input type="checkbox"/> 78 <input type="checkbox"/> 79 <input type="checkbox"/> 80 <input type="checkbox"/> 81 <input type="checkbox"/> 82 <input type="checkbox"/> 83 <input type="checkbox"/> 84 <input type="checkbox"/> 85 <input type="checkbox"/> 86 <input type="checkbox"/> 87 <input type="checkbox"/> 88 <input type="checkbox"/> 89 <input type="checkbox"/> 90 <input type="checkbox"/> 91 <input type="checkbox"/> 92 <input type="checkbox"/> 93 <input type="checkbox"/> 94 <input type="checkbox"/> 95 <input type="checkbox"/> 96 <input type="checkbox"/> 97 <input type="checkbox"/> 98 <input type="checkbox"/> 99 <input type="checkbox"/> 100 <input type="checkbox"/> 101 <input type="checkbox"/> 102 <input type="checkbox"/> 103 <input type="checkbox"/> 104 <input type="checkbox"/> 105 <input type="checkbox"/> 106 <input type="checkbox"/> 107 <input type="checkbox"/> 108 <input type="checkbox"/> 109 <input type="checkbox"/> 110 <input type="checkbox"/> 111 <input type="checkbox"/> 112 <input type="checkbox"/> 113 <input type="checkbox"/> 114 <input type="checkbox"/> 115 <input type="checkbox"/> 116 <input type="checkbox"/> 117 <input type="checkbox"/> 118 <input type="checkbox"/> 119 <input type="checkbox"/> 120 <input type="checkbox"/> 121 <input type="checkbox"/> 122 <input type="checkbox"/> 123 <input type="checkbox"/> 124 <input type="checkbox"/> 125 <input type="checkbox"/> 126 <input type="checkbox"/> 127 <input type="checkbox"/> 128 <input type="checkbox"/> 129 <input type="checkbox"/> 130 <input type="checkbox"/> 131 <input type="checkbox"/> 132 <input type="checkbox"/> 133 <input type="checkbox"/> 134 <input type="checkbox"/> 135 <input type="checkbox"/> 136 <input type="checkbox"/> 137 <input type="checkbox"/> 138 <input type="checkbox"/> 139 <input type="checkbox"/> 140 <input type="checkbox"/> 141 <input type="checkbox"/> 142 <input type="checkbox"/> 143 <input type="checkbox"/> 144 <input type="checkbox"/> 145 <input type="checkbox"/> 146 <input type="checkbox"/> 147 <input type="checkbox"/> 148 <input type="checkbox"/> 149 <input type="checkbox"/> 150 <input type="checkbox"/> 151 <input type="checkbox"/> 152 <input type="checkbox"/> 153 <input type="checkbox"/> 154 <input type="checkbox"/> 155 <input type="checkbox"/> 156 <input type="checkbox"/> 157 <input type="checkbox"/> 158 <input type="checkbox"/> 159 <input type="checkbox"/> 160 <input type="checkbox"/> 161 <input type="checkbox"/> 162 <input type="checkbox"/> 163 <input type="checkbox"/> 164 <input type="checkbox"/> 165 <input type="checkbox"/> 166 <input type="checkbox"/> 167 <input type="checkbox"/> 168 <input type="checkbox"/> 169 <input type="checkbox"/> 170 <input type="checkbox"/> 171 <input type="checkbox"/> 172 <input type="checkbox"/> 173 <input type="checkbox"/> 174 <input type="checkbox"/> 175 <input type="checkbox"/> 176 <input type="checkbox"/> 177 <input type="checkbox"/> 178 <input type="checkbox"/> 179 <input type="checkbox"/> 180 <input type="checkbox"/> 181 <input type="checkbox"/> 182 <input type="checkbox"/> 183 <input type="checkbox"/> 184 <input type="checkbox"/> 185 <input type="checkbox"/> 186 <input type="checkbox"/> 187 <input type="checkbox"/> 188 <input type="checkbox"/> 189 <input type="checkbox"/> 190 <input type="checkbox"/> 191 <input type="checkbox"/> 192 <input type="checkbox"/> 193 <input type="checkbox"/> 194 <input type="checkbox"/> 195 <input type="checkbox"/> 196 <input type="checkbox"/> 197 <input type="checkbox"/> 198 <input type="checkbox"/> 199 <input type="checkbox"/> 200 <input type="checkbox"/> 201 <input type="checkbox"/> 202 <input type="checkbox"/> 203 <input type="checkbox"/> 204 <input type="checkbox"/> 205 <input type="checkbox"/> 206 <input type="checkbox"/> 207 <input type="checkbox"/> 208 <input type="checkbox"/> 209 <input type="checkbox"/> 210 <input type="checkbox"/> 211 <input type="checkbox"/> 212 <input type="checkbox"/> 213 <input type="checkbox"/> 214 <input type="checkbox"/> 215 <input type="checkbox"/> 216 <input type="checkbox"/> 217 <input type="checkbox"/> 218 <input type="checkbox"/> 219 <input type="checkbox"/> 220 <input type="checkbox"/> 221 <input type="checkbox"/> 222 <input type="checkbox"/> 223 <input type="checkbox"/> 224 <input type="checkbox"/> 225 <input type="checkbox"/> 226 <input type="checkbox"/> 227 <input type="checkbox"/> 228 <input type="checkbox"/> 229 <input type="checkbox"/> 230 <input type="checkbox"/> 231 <input type="checkbox"/> 232 <input type="checkbox"/> 233 <input type="checkbox"/> 234 <input type="checkbox"/> 235 <input type="checkbox"/> 236 <input type="checkbox"/> 237 <input type="checkbox"/> 238 <input type="checkbox"/> 239 <input type="checkbox"/> 240 <input type="checkbox"/> 241 <input type="checkbox"/> 242 <input type="checkbox"/> 243 <input type="checkbox"/> 244 <input type="checkbox"/> 245 <input type="checkbox"/> 246 <input type="checkbox"/> 247 <input type="checkbox"/> 248 <input type="checkbox"/> 249 <input type="checkbox"/> 250 <input type="checkbox"/> 251 <input type="checkbox"/> 252 <input type="checkbox"/> 253 <input type="checkbox"/> 254 <input type="checkbox"/> 255 <input type="checkbox"/> 256 <input type="checkbox"/> 257 <input type="checkbox"/> 258 <input type="checkbox"/> 259 <input type="checkbox"/> 260 <input type="checkbox"/> 261 <input type="checkbox"/> 262 <input type="checkbox"/> 263 <input type="checkbox"/> 264 <input type="checkbox"/> 265 <input type="checkbox"/> 266 <input type="checkbox"/> 267 <input type="checkbox"/> 268 <input type="checkbox"/> 269 <input type="checkbox"/> 270 <input type="checkbox"/> 271 <input type="checkbox"/> 272 <input type="checkbox"/> 273 <input type="checkbox"/> 274 <input type="checkbox"/> 275 <input type="checkbox"/> 276 <input type="checkbox"/> 277 <input type="checkbox"/> 278 <input type="checkbox"/> 279 <input type="checkbox"/> 280 <input type="checkbox"/> 281 <input type="checkbox"/> 282 <input type="checkbox"/> 283 <input type="checkbox"/> 284 <input type="checkbox"/> 285 <input type="checkbox"/> 286 <input type="checkbox"/> 287 <input type="checkbox"/> 288 <input type="checkbox"/> 289 <input type="checkbox"/> 290 <input type="checkbox"/> 291 <input type="checkbox"/> 292 <input type="checkbox"/> 293 <input type="checkbox"/> 294 <input type="checkbox"/> 295 <input type="checkbox"/> 296 <input type="checkbox"/> 297 <input type="checkbox"/> 298 <input type="checkbox"/> 299 <input type="checkbox"/> 300 <input type="checkbox"/> 301 <input type="checkbox"/> 302 <input type="checkbox"/> 303 <input type="checkbox"/> 304 <input type="checkbox"/> 305 <input type="checkbox"/> 306 <input type="checkbox"/> 307 <input type="checkbox"/> 308 <input type="checkbox"/> 309 <input type="checkbox"/> 310 <input type="checkbox"/> 311 <input type="checkbox"/> 312 <input type="checkbox"/> 313 <input type="checkbox"/> 314 <input type="checkbox"/> 315 <input type="checkbox"/> 316 <input type="checkbox"/> 317 <input type="checkbox"/> 318 <input type="checkbox"/> 319 <input type="checkbox"/> 320 <input type="checkbox"/> 321 <input type="checkbox"/> 322 <input type="checkbox"/> 323 <input type="checkbox"/> 324 <input type="checkbox"/> 325 <input type="checkbox"/> 326 <input type="checkbox"/> 327 <input type="checkbox"/> 328 <input type="checkbox"/> 329 <input type="checkbox"/> 330 <input type="checkbox"/> 331 <input type="checkbox"/> 332 <input type="checkbox"/> 333 <input type="checkbox"/> 334 <input type="checkbox"/> 335 <input type="checkbox"/> 336 <input type="checkbox"/> 337 <input type="checkbox"/> 338 <input type="checkbox"/> 339 <input type="checkbox"/> 340 <input type="checkbox"/> 341 <input type="checkbox"/> 342 <input type="checkbox"/> 343 <input type="checkbox"/> 344 <input type="checkbox"/> 345 <input type="checkbox"/> 346 <input type="checkbox"/> 347 <input type="checkbox"/> 348 <input type="checkbox"/> 349 <input type="checkbox"/> 350 <input type="checkbox"/> 351 <input type="checkbox"/> 352 <input type="checkbox"/> 353 <input type="checkbox"/> 354 <input type="checkbox"/> 355 <input type="checkbox"/> 356 <input type="checkbox"/> 357 <input type="checkbox"/> 358 <input type="checkbox"/> 359 <input type="checkbox"/> 360 <input type="checkbox"/> 361 <input type="checkbox"/> 362 <input type="checkbox"/> 363 <input type="checkbox"/> 364 <input type="checkbox"/> 365 <input type="checkbox"/> 366 <input type="checkbox"/> 367 <input type="checkbox"/> 368 <input type="checkbox"/> 369 <input type="checkbox"/> 370 <input type="checkbox"/> 371 <input type="checkbox"/> 372 <input type="checkbox"/> 373 <input type="checkbox"/> 374 <input type="checkbox"/> 375 <input type="checkbox"/> 376 <input type="checkbox"/> 377 <input type="checkbox"/> 378 <input type="checkbox"/> 379 <input type="checkbox"/> 380 <input type="checkbox"/> 381 <input type="checkbox"/> 382 <input type="checkbox"/> 383 <input type="checkbox"/> 384 <input type="checkbox"/> 385 <input type="checkbox"/> 386 <input type="checkbox"/> 387 <input type="checkbox"/> 388 <input type="checkbox"/> 389 <input type="checkbox"/> 390 <input type="checkbox"/> 391 <input type="checkbox"/> 392 <input type="checkbox"/> 393 <input type="checkbox"/> 394 <input type="checkbox"/> 395 <input type="checkbox"/> 396

[illegible]

N_{id}	Numero identificativo del materiale della relativa tabella dei materiali
γ_{id}	Peso specifico
α_{TD}	Coefficiente di dilatazione termica
E	Modulo elastico normale
G	Modulo elastico tangenziale
Stz	Tipo di situazione (F) = (di Ratto) (S) = (di Progetto) (Nuovo)
f_{yk}	Resistenza caratteristica alla rottura (per profili con t _{ES} ≤ 10 mm)
f_{yk}	Resistenza caratteristica alla rottura (per profili con t _{ES} > 10 mm)
f_{td}	Resistenza di calcolo alla rottura di bulloni
γ_s	Coefficiente parziale di sicurezza allo SLV del materiale
γ_{st}	Coefficiente parziale di sicurezza per stabilità
γ_{st}	Coefficiente parziale di sicurezza per sezioni tese indebolite
γ_{stSLV}	Coefficiente parziale di sicurezza per scorrimento allo SLV di bulloni
γ_{stSLV}	Coefficiente parziale di sicurezza per scorrimento allo SLV di bulloni
γ_{st}	Coefficiente parziale di sicurezza (carico di bulloni ad alta resistenza) Bulloni (n _t ≥ 3) con serraggio NON controllato (n _t ≥ 3) con serraggio controllato (n _t ≥ 3)
f_{td}	Resistenza di calcolo (per profili con t _{ES} ≤ 10 mm)
f_{td}	Resistenza di calcolo (per profili con t _{ES} > 10 mm)
f_{td}	Resistenza di calcolo (per profili con t _{ES} > 10 mm)
f_{td}	Resistenza di calcolo (per profili con t _{ES} > 10 mm)
NOTE	() = Parametro non significativo per il materiale

Tensioni ammissibili allo SLE dei vari materiali				
Materiale	SL	Tensione di Verifica	σ_{amm} [N/mm ²]	
Cs	Caratteristica BARA	Compressione		
Cs	Quasi permanente	Compressione		
Acciaio	Caratteristica BARA	Trazione		

SL Stato limite di esercizio per cui si esegue la verifica
 σ_{amm} Tensione ammissibile per la verifica

1111

Analisi Carichi										
N _{Ed}		Tipologie di Carico		Peso Proprio		Permanente/NON Strutturale		Sovraccarico/Accidentale		
E	C	E	C	E	C	E	C	E	C	
1111	S	Platea	Abitazioni	Vedi relative tabelle dei carichi		Sottopavimento tipo industriale a calcestruzzo		Rimesse parcheggio per transito di automezzi a peso pieno Carico fino a 10 kN	1111	11
				Solaio in acciaio a calcestruzzo costituito da lamiera grecata tipo A con spessore 10 mm Soletta in acciaio laminata a caldo con spessore 10 mm		Manto di copertura a sottopavimento in fibrocemento sovrapposizione a controsoffittatura		Coperture sottotetti accessibili per la manutenzione	1111	1111
1111	S	Lamiera grecata non accoppiata	Coperture					Gat. Tab. 100 kN/m² DM		

[illegible][illegible]

Nu	Numero Identificativo Della Tipologia Di Carico
F	Indica La Tipologia Di Carico Considerata DALL'AGENTE (non) Sisma
FF	Indica La Tipologia Di Carico DALL'TERNATA (non) Considerata Due volte (non) Segno Opposto (non) Inverso
CD	Indica Classe Di Durata Del Carico
	NOTA [Data Significativo Solo Per Elementi Di Materiale Legnoso]
w	Coefficiente Adduttivo Dei Carichi Sulla SUE (SUE) Carichi (non)
w	Coefficiente Adduttivo Dei Carichi Sulla SUE (SUE) Carichi (frequenti)
w	Coefficiente Adduttivo Dei Carichi Sulla SUE (SUE) Carichi (frequenti) (quasi) permanenti

Dati generali analisi sismica											
Ang	NV	CD	MP	Dir	TS	Ec	Ir _{Temp}	C/S	RP	RH	ξ
[°]	°	°	°	°	°	°	°	°	°	°	°
15	10	10	ac	X	1000	S	N	C	NO	NO	0
				Y	1000						

[illegible]

DATI GENERALI ANALISI SISMICA FATTORI DI STRUTTURA

Dir X				Dir Y				Dir Z			
q	q _c	a ₀ L ₀	K _w	q	q _c	a ₀ L ₀	K _w	q	q _c	a ₀ L ₀	K _w

LEGENDA

q Fattore di riduzione dello spettro di risposta sismico allo SLU
q_c Valore di base
a₀ L₀ Rapporto di sovrarresistenza
K_w Fattore di riduzione di q_c

Stato Limite	T _r	a ₀ L ₀	Amplif. Stratigrafica	S ₀	C _c	F _c	T _c	T ₀	T _c	T ₀
	[s]						[s]	[s]	[s]	[s]
SLO										
SLD										
SLV										
SLC										

LEGENDA

T_r Periodo di ritorno dell'azione sismica [s] (3 anni)
a₀ L₀ Coefficiente di accelerazione al Suolo
S₀ Coefficienti di Amplificazione Stratigrafica allo SLO/SLD/SLV/SLC
C_c Coefficienti di Amplificazione di Picco allo SLO/SLD/SLV/SLC
F_c Valore massimo del Fattore di Amplificazione dello Spettro di Accelerazione Orizzontale
T_c Periodo di inizio del Fatto di Velocità Costante dello Spettro di Accelerazione Orizzontale
T₀ Periodo di inizio del Fatto di Accelerazione Costante dello Spettro di Progetto
T_c Periodo di inizio del Fatto di Velocità Costante dello Spettro di Progetto
T₀ Periodo di inizio del Fatto di spostamento Costante dello Spettro di Progetto

Cl Ed	V _R	V _R	Lat	Long	Q _a	C Top	S _r
	[°]	[°]	[*sdcc]	[*sdcc]	[m]		

LEGENDA

Cl Ed Classe dell'edificio
Lat Latitudine geografica del sito
Long Longitudine geografica del sito
Q_a Altitudine geografica del sito
C Top Categoria topografica (vedi NOTE)
S_r Coefficiente di Amplificazione topografica
NOTE (1) Parametro di significato per il tipo di calcolo effettuato
Categoria topografica (1)
T₁ Superficie di peggiorante pendii di rilievi isolati con inclinazione media (3 = 0°)
T₂ Pendii con inclinazione media (3 = 0°)
T₃ Rilievi con larghezza di cresta molto minore che alla base (inclinazione media (3 = 0°)
T₄ Rilievi con larghezza di cresta molto minore che alla base (inclinazione media (3 = 0°)

PRINCIPALI ELEMENTI ANALISI SISMICA

Dir	M _{tot}	M _{acc}	M _{ecc} SLU	M _{SLU}	M _{ecc} SLU	TIM _{ecc}	ΣV _{ecc} SLU
	[N*s] [°]	[N*s] [°]	[N*s] [°]	[N*s] [°]	[N*s] [°]	[°]	[N]
X							
Y							
Z							

LEGENDA

Dir Direzione del Sisma
M_{tot} Massa complessiva della struttura
M_{acc} Massa accettabile allo SLU
M_{ecc} SLU Massa Eccitata dal Sisma allo SLU
M_{ecc} SLU Massa accettabile della struttura allo SLD nelle direzioni X,Y,Z
M_{ecc} SLU Massa Eccitata dal Sisma allo SLD
TIM_{ecc} Percentuale Totale di Masse Eccitate dal Sisma
ΣV_{ecc} SLU Tagliante Totale alla Base per Sisma allo SLU

RIEPILOGO MODI DI VIBRAZIONE MODI DI VIBRAZIONE

Sptr	T	a ₀ L ₀	a ₀ L ₀	I	CM	MIM	M _{ecc}
	[s]	[m/s²]	[m/s²]			[°]	[N*s] [°]
Modo Vibrazione							
SLU X							
SLU Y							
SLU Z							
SLD X							
SLD Y							
SLD Z							
Elast X							
Elast Y							
Elast Z							
Modo Vibrazione							
SLU X							
SLU Y							
SLU Z							

Sptr	T	a ₀ L ₀	a ₀ L ₀	I	CM	MIM	M _{ecc}
SLD X							
SLD Y							
SLD Z							
Elast X							
Elast Y							
Elast Z							
Modo Vibrazione							
SLU X							
SLU Y							
SLU Z							
SLD X							
SLD Y							
SLD Z							
Elast X							
Elast Y							
Elast Z							
Modo Vibrazione							
SLU X							
SLU Y							
SLU Z							
SLD X							
SLD Y							
SLD Z							
Elast X							
Elast Y							
Elast Z							
Modo Vibrazione							
SLU X							
SLU Y							
SLU Z							
SLD X							
SLD Y							
SLD Z							
Elast X							
Elast Y							
Elast Z							
Modo Vibrazione							
SLU X							
SLU Y							
SLU Z							
SLD X							
SLD Y							
SLD Z							
Elast X							
Elast Y							
Elast Z							
Modo Vibrazione							
SLU X							
SLU Y							
SLU Z							
SLD X							
SLD Y							
SLD Z							
Elast X							
Elast Y							
Elast Z							
Modo Vibrazione							
SLU X							
SLU Y							
SLU Z							
SLD X							

LEGENDA

Sptr Spetto (a) spostato (b) considerato

T Periodo (d) del Modo (a) di Vibrazione

a_{sp} Valore (d) dell'accelerazione (S)pettrale (H)orizzontale (V)erticale (a) erita (a) orrispondente (P)eriodo

a_{sv} Valore (d) dell'accelerazione (S)pettrale (V)erticale (a) erita (a) orrispondente (P)eriodo

C_p Coefficiente (a) di partecipazione

C_M Coefficiente (a) modale (d) del (M)odo (a) di (V)ibrazione

C_M Coefficiente (a) modale (d) del (M)odo (a) di (V)ibrazione

C_M Percentuale (a) di (R)ibolizzazione (d)elle (M)asse (d)el (M)odo (a) di (V)ibrazione

M_{acc} Massa (a)ccitata (d)el (M)odo (a) di (V)ibrazione

SLU (X) Spetto (d) progetto (a) lo (S)ito (t)imo (P)er (S)isma (a) di (R)ezione (X)

SLU (Y) Spetto (d) progetto (a) lo (S)ito (t)imo (P)er (S)isma (a) di (R)ezione (Y)

SLU (Z) Spetto (d) progetto (a) lo (S)ito (t)imo (P)er (S)isma (a) di (R)ezione (Z)

SLD (X) Spetto (d) progetto (a) lo (S)ito (t)imo (D)anno (P)er (S)isma (a) di (R)ezione (X)

SLD (Y) Spetto (d) progetto (a) lo (S)ito (t)imo (D)anno (P)er (S)isma (a) di (R)ezione (Y)

SLD (Z) Spetto (d) progetto (a) lo (S)ito (t)imo (D)anno (P)er (S)isma (a) di (R)ezione (Z)

Elast (X) Spetto (E)lastico (P)er (S)isma (a) di (R)ezione (X)

Elast (Y) Spetto (E)lastico (P)er (S)isma (a) di (R)ezione (Y)

Elast (Z) Spetto (E)lastico (P)er (S)isma (a) di (R)ezione (Z)

☐

LEGENDA

Id_{lv}	Numero identificativo del livello di piano
Z_{lv}	Quota di calpestio del livello di piano relativa al sistema di riferimento globale
H_{lv}	Altezza del livello di piano
Q_{estr}	Quota dell'estradoso dell'impalcato del livello di piano
PR	Indica se l'impalcato orizzontale è considerato rigido del calcolo (S) (a piano rigido) (NO) (a piano non rigido)
Id_{alt}	In alternativa vedere tabella "Solai ai Balconi" di quanto il comportamento rigido potrebbe essere stato assegnato ai singoli solai del livello
Rd_{imp}	Per piani di riduzione dei tamponamenti (NO) (a piano con riduzione dei tamponamenti) (S) (a piano con riduzione dei tamponamenti) (NO) (a piano senza riduzione dei tamponamenti)
M_{1,SLU}	Massa del piano valutata in condizioni statiche
M_{1,SLD}	Massa del piano valutata allo SLU
G_{st}	Coordinate del baricentro delle masse valutate in condizioni statiche
G_{SLU}	Coordinate del baricentro delle masse valutate per SLU
G_{SLD}	Coordinate del baricentro delle masse valutate per SLD
R_{SLU}	Coordinate del baricentro delle rigidezze valutate per SLU

Id_{Lv} ☐ Numer

Id_{lv}	Numero identificativo del livello d piano
Z_{lv}	Quota d'alpestio del livello d piano relativa al Sistema d riferimento globale X-Y-Z
H_{lv}	Altezza del livello d piano
Q_{ext}	Quota dell'estradosso dell'impalcato del livello d piano
PR	Indice dell'impalcato orizzontale da considerare dolo del calcolo S1 e Piano Rigido NO e Piano non Rigido
Rd_{tmp}	<p>Indicativo vedere la bella "Sola ai Balconi" in quanto il comportamento dolo potrebbe essere stato assegnato ai Singoli sbalzi del livello</p> <p>Per il piano di riduzione dei tamponamenti sono state incrementate le azioni di calcolo per gli elementi verticali (pilastri e pareti) in un fattore S1 e Piano di riduzione dei tamponamenti NO e Piano Senza riduzione dei tamponamenti</p>
M_{SLU}	Massa del piano valutata in condizioni statiche
M_{SLU}	Massa del piano valutata in condizioni statiche
M_{SLD}	Massa del piano valutata allo SLD
G_{SLU}	Coordinate del Baricentro delle masse valutate in condizioni statiche
G_{SLU}	Coordinate del Baricentro delle masse valutate per SLU
G_{SLD}	Coordinate del Baricentro delle masse valutate per SLD
R_{SLU}	Coordinate del Baricentro delle rigidzze valutate per SLU

NC

NC

Vincolo									Esterno		Cedimenti		Impressi		Cicli	End	Nodi
Id	Id	Dir	X	Y	Z	V	Ex	R _e	R _e	S	θ	S	θ	Cicli	End		
C	C		[m]			C	[N/mm]	[N/mm]	[N/mm]	[cm]	[rad]	[cm]	[rad]	C			NO
	X					nessuno											
	Y																
	Z																
	X					nessuno											NO
	Y																
	Z																
	X																
	Y																
	Z																
	X					nessuno											NO
	Y																
	Z																
	X																
	Y																
	Z																
	X					nessuno											NO
	Y																
	Z																
	X																
	Y																
	Z																
	X					nessuno											NO
	Y																
	Z																
	X																
	Y																
	Z																
	X					nessuno											NO
	Y																
	Z																
	X																
	Y																
	Z																
	X					nessuno											NO
	Y																
	Z																
	X																
	Y																
	Z																
	X					nessuno											NO
	Y																
	Z																
	X																
	Y																
	Z																
	X																

Id _{id}	Dir	X _Y	V _{ax}	Vincolo	Esterno	R ₀	R ₀	S ₀	Impressi	CicEnd	Nodi
C	C		C								C
<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	X	<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	Carrello	2	infinita					Si	
<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	Y	<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>			infinita						
<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	Z	<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>									
<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	X	<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	Carrello	2	infinita					Si	
<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	Y	<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>			infinita						
<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	Z	<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>									
<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	X	<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	Carrello	2	infinita					Si	
<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	Y	<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>			infinita						
<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	Z	<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>									
<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	X	<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	Carrello	2	infinita					Si	
<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	Y	<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>			infinita						
<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	Z	<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>									
<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	X	<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	Carrello	2	infinita					Si	
<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	Y	<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>			infinita						
<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	Z	<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>									
<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	X	<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	Carrello	2	infinita					Si	
<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	Y	<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>			infinita						
<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	Z	<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>									
<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	X	<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	Carrello	2	infinita					Si	
<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	Y	<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>			infinita						
<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	Z	<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>									
<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	X	<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	Carrello	2	infinita					Si	
<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	Y	<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>			infinita						
<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	Z	<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>									
<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	X	<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	Carrello	2	infinita					Si	
<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	Y	<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>			infinita						
<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	Z	<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>									
<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	X	<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	Carrello	2	infinita					Si	
<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	Y	<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>			infinita						
<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	Z	<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>									
<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	X	<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	Carrello	2	infinita					Si	
<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	Y	<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>			infinita						
<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	Z	<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>									
<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	X	<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	Carrello	2	infinita					Si	
<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	Y	<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>			infinita						
<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	Z	<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>									
<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	X	<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	Carrello	2	infinita					Si	
<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	Y	<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>			infinita						
<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	Z	<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>									
<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	X	<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	Carrello	2	infinita					Si	
<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	Y	<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>			infinita						
<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	Z	<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>									
<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	X	<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	Carrello	2	infinita					Si	
<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	Y	<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>			infinita						
<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	Z	<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>									
<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	X	<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	Carrello	2	infinita					Si	
<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	Y	<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>			infinita						
<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	Z	<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>									
<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	X	<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	Carrello	2	infinita					Si	
<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	Y	<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>			infinita						
<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	Z	<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>									
<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	X	<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	Carrello	2	infinita					Si	
<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	Y	<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>			infinita						
<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	Z	<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>									
<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	X	<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	Carrello	2	infinita					Si	
<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	Y	<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>			infinita						
<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	Z	<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>									
<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	X	<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	Carrello	2	infinita					Si	
<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	Y	<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>			infinita						
<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>	Z	<div><div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div></div>									

[illegible]

Id _{id}	Dir	X _Y	V _{ax}	Vincolo	Esterno	R _α	R _β	S _C	Impressi	CicEnd	Nodi
C	C		C								C
<div><div></div><div></div><div></div></div>	X	<div><div></div><div></div><div></div></div>	Carrello	infinita						Si	
<div><div></div><div></div><div></div></div>	Y	<div><div></div><div></div><div></div></div>		infinita							
<div><div></div><div></div><div></div></div>	Z	<div><div></div><div></div><div></div></div>									
<div><div></div><div></div><div></div></div>	X	<div><div></div><div></div><div></div></div>	Carrello	infinita						Si	
<div><div></div><div></div><div></div></div>	Y	<div><div></div><div></div><div></div></div>		infinita							
<div><div></div><div></div><div></div></div>	Z	<div><div></div><div></div><div></div></div>									
<div><div></div><div></div><div></div></div>	X	<div><div></div><div></div><div></div></div>	Carrello	infinita						Si	
<div><div></div><div></div><div></div></div>	Y	<div><div></div><div></div><div></div></div>		infinita							
<div><div></div><div></div><div></div></div>	Z	<div><div></div><div></div><div></div></div>									
<div><div></div><div></div><div></div></div>	X	<div><div></div><div></div><div></div></div>	Carrello	infinita						Si	
<div><div></div><div></div><div></div></div>	Y	<div><div></div><div></div><div></div></div>		infinita							
<div><div></div><div></div><div></div></div>	Z	<div><div></div><div></div><div></div></div>									
<div><div></div><div></div><div></div></div>	X	<div><div></div><div></div><div></div></div>	Carrello	infinita						Si	
<div><div></div><div></div><div></div></div>	Y	<div><div></div><div></div><div></div></div>		infinita							
<div><div></div><div></div><div></div></div>	Z	<div><div></div><div></div><div></div></div>									
<div><div></div><div></div><div></div></div>	X	<div><div></div><div></div><div></div></div>	Carrello	infinita						Si	
<div><div></div><div></div><div></div></div>	Y	<div><div></div><div></div><div></div></div>		infinita							
<div><div></div><div></div><div></div></div>	Z	<div><div></div><div></div><div></div></div>									
<div><div></div><div></div><div></div></div>	X	<div><div></div><div></div><div></div></div>	Carrello	infinita						Si	
<div><div></div><div></div><div></div></div>	Y	<div><div></div><div></div><div></div></div>		infinita							
<div><div></div><div></div><div></div></div>	Z	<div><div></div><div></div><div></div></div>									
<div><div></div><div></div><div></div></div>	X	<div><div></div><div></div><div></div></div>	Carrello	infinita						Si	
<div><div></div><div></div><div></div></div>	Y	<div><div></div><div></div><div></div></div>		infinita							
<div><div></div><div></div><div></div></div>	Z	<div><div></div><div></div><div></div></div>									
<div><div></div><div></div><div></div></div>	X	<div><div></div><div></div><div></div></div>	Carrello	infinita						Si	
<div><div></div><div></div><div></div></div>	Y	<div><div></div><div></div><div></div></div>		infinita							
<div><div></div><div></div><div></div></div>	Z	<div><div></div><div></div><div></div></div>									
<div><div></div><div></div><div></div></div>	X	<div><div></div><div></div><div></div></div>	Carrello	infinita						Si	
<div><div></div><div></div><div></div></div>	Y	<div><div></div><div></div><div></div></div>		infinita							
<div><div></div><div></div><div></div></div>	Z	<div><div></div><div></div><div></div></div>									
<div><div></div><div></div><div></div></div>	X	<div><div></div><div></div><div></div></div>	Carrello	infinita						Si	
<div><div></div><div></div><div></div></div>	Y	<div><div></div><div></div><div></div></div>		infinita							
<div><div></div><div></div><div></div></div>	Z	<div><div></div><div></div><div></div></div>									
<div><div></div><div></div><div></div></div>	X	<div><div></div><div></div><div></div></div>	Carrello	infinita						Si	
<div><div></div><div></div><div></div></div>	Y	<div><div></div><div></div><div></div></div>		infinita							
<div><div></div><div></div><div></div></div>	Z	<div><div></div><div></div><div></div></div>									
<div><div></div><div></div><div></div></div>	X	<div><div></div><div></div><div></div></div>	Carrello	infinita						Si	
<div><div></div><div></div><div></div></div>	Y	<div><div></div><div></div><div></div></div>		infinita							
<div><div></div><div></div><div></div></div>	Z	<div><div></div><div></div><div></div></div>									
<div><div></div><div></div><div></div></div>	X	<div><div></div><div></div><div></div></div>	Carrello	infinita						Si	
<div><div></div><div></div><div></div></div>	Y	<div><div></div><div></div><div></div></div>		infinita							
<div><div></div><div></div><div></div></div>	Z	<div><div></div><div></div><div></div></div>									
<div><div></div><div></div><div></div></div>	X	<div><div></div><div></div><div></div></div>	Carrello	infinita						Si	
<div><div></div><div></div><div></div></div>	Y	<div><div></div><div></div><div></div></div>		infinita							
<div><div></div><div></div><div></div></div>	Z	<div><div></div><div></div><div></div></div>									
<div><div></div><div></div><div></div></div>	X	<div><div></div><div></div><div></div></div>	Carrello	infinita						Si	
<div><div></div><div></div><div></div></div>	Y	<div><div></div><div></div><div></div></div>		infinita							
<div><div></div><div></div><div></div></div>	Z	<div><div></div><div></div><div></div></div>									
<div><div></div><div></div><div></div></div>	X	<div><div></div><div></div><div></div></div>	Carrello	infinita						Si	
<div><div></div><div></div><div></div></div>	Y	<div><div></div><div></div><div></div></div>		infinita							
<div><div></div><div></div><div></div></div>	Z	<div><div></div><div></div><div></div></div>									
<div><div></div><div></div><div></div></div>	X	<div><div></div><div></div><div></div></div>	Carrello	infinita						Si	
<div><div></div><div></div><div></div></div>	Y	<div><div></div><div></div><div></div></div>		infinita							
<div><div></div><div></div><div></div></div>	Z	<div><div></div><div></div><div></div></div>									
<div><div></div><div></div><div></div></div>	X	<div><div></div><div></div><div></div></div>	Carrello	infinita						Si	
<div><div></div><div></div><div></div></div>	Y	<div><div></div><div></div><div></div></div>		infinita							
<div><div></div><div></div><div></div></div>	Z	<div><div></div><div></div><div></div></div>									
<div><div></div><div></div><div></div></div>	X	<div><div></div><div></div><div></div></div>	Carrello	infinita						Si	
<div><div></div><div></div><div></div></div>	Y	<div><div></div><div></div><div></div></div>		infinita							
<div><div></div><div></div><div></div></div>	Z	<div><div></div><div></div><div></div></div>									
<div><div></div><div></div><div></div></div>	X	<div><div></div><div></div><div></div></div>	Carrello	infinita						Si	
<div><div></div><div></div><div></div></div>	Y	<div><div></div><div></div><div></div></div>		infinita							
<div><div></div><div></div><div></div></div>	Z	<div><div></div><div></div><div></div></div>									
<div><div></div><div></div><div></div></div>	X	<div><div></div><div></div><div></div></div>	Carrello	infinita						Si	
<div><div></div><div></div><div></div></div>	Y	<div><div></div><div></div><div></div></div>		infinita							
<div><div></div><div></div><div></div></div>	Z	<div><div></div><div></div><div></div></div>									

Modulo 1									
Idend.		Dir.	X Y Z	V b x	Vincolo/Esterno		Cedimenti/Impressi		Cic/End
					R _g	R _o	S	Θ	
			[m]C	C	[N/m]C	[N/m]adC	[cm]C	[rad]C	C
<div> <div></div> <div></div> <div></div> <div></div> </div>	X			Carrello	infinita				Si
	Y				infinita				
	Z								
<div> <div></div> <div></div> <div></div> <div></div> </div>	X			Carrello	infinita				Si
	Y				infinita				
	Z								
<div> <div></div> <div></div> <div></div> <div></div> </div>	X			Carrello	infinita				Si
	Y				infinita				
	Z								

LEGENDA[☐

Id _{ne} <input type="text"/>	Identificativo del nodo <input type="text"/>
X _Y _z <input type="text"/>	Coordinate del nodo rispetto al riferimento globale <input type="text"/>
V _{id} <input type="text"/>	Descrizione del tipo di vincolo esterno presente sul nodo <input type="text"/>
R _g _l _o <input type="text"/>	Valori di rigidezza del nodo intorno agli assi globali <input type="text"/> . Indica i valori di rigidezza alla traslazione lungo gli assi <input type="text"/> mentre <input type="text"/> indica i valori di rigidezza alla rotazione intorno agli assi <input type="text"/>
S _g <input type="text"/>	Valori spostamento del nodo intorno agli assi globali <input type="text"/> . Indica i valori di spostamento lungo gli assi <input type="text"/> mentre <input type="text"/> indica i valori di rotazione intorno agli assi <input type="text"/>
Cic _{End} <input type="text"/>	[S] <input type="text"/> elemento progettato attraverso la modalità di rispetto della Gerarchia delle Resistenze per le Fondazioni [No] <input type="text"/> elemento progettato con la raccolta di dati ottenute dall'analisi di nessuna modalità di rispetto della Gerarchia delle Resistenze per le Fondazioni [No] <input type="text"/>

TRAVI IN ELEVAZIONE[illegible]

[illegible][illegible]

CARICHI SUI NODI PER CONDIZIONI DI CARICO NON SISMICHE

Carichi Sui nodi per Condizioni di Carico Simmetriche										
TC	C	CC	SR	F _x	F _y	F _z	M _x	M _y	M _z	
C	C	C	C	(N)C	(N)C	(N)C	(N-m)C	(N-m)C	(N-m)C	
Nodo										
	CR		G							
	CR		G							
	CR		G							
	CR		G							
Nodo										
	CR		G							
	CR		G							
	CR		G							
	CR		G							
Nodo										
	CR		G							
	CR		G							
	CR		G							
	CR		G							
	CR		G							
	CR		G							
	CR		G							
	CR		G							
Nodo										
	CR		G							
	CR		G							
	CR		G							
	CR		G							
	CR		G							
	CR		G							
	CR		G							
	CR		G							
Nodo										
	CR		G							

LEGENDA

TC

Descriptione del Tipo di Carico

Inerzia

Concentrato

Superficiale

Termico

CC

Descriptione del Carico

SOLAIOLamGrecIsidonIdoportNonaccDRRISOLAIOLamGrecIsidonIdoportNonaccSovraccaricoGermentatoCRISOLAIOLamGrecIsidonIdoportNonaccSovraccaricoAccidentaleDRRISOLAIOLamGrecIsidonIdoportNonaccCaricoElevato

SR

Identificativo della Tipologia di Carico nella Relativa Tabella

CS

Identificativo del Sistema di Riferimento considerato

Sistema di Riferimento GlobaleXYZ

Sistema di Riferimento Locale

[illegible]

[illegible][illegible]

[illegible][illegible]

[illegible][illegible]

[illegible][illegible]

LEGENDA[

C	Descrizione del carico
---	------------------------

CC Identificativo della Tipologia di Carico nella Relativa Tabella

[illegible]

F_x F_y F_z Componenti del vettore Forza riferita agli assi del Sistema di riferimento indicato nella colonna SR

$$M_X \square M_Y \square$$

M_Z ☐

F_x **E_y** ☐ Sono amplificati con guad. pari a in CD B e in CD A ☐

 $M_X \square M_Y \square$

CARICHI SULLE TRAVI

[illegible]

[illegible]

Carichi sulle Travi														
TC	C	CC	SR	Dis	Fxi-Qxi	Fyi-Qyi	Fzi-Qzi	Mxi-Myi	Mzi	Dis	Qxi	Qyi	Qzi	Mxi
C	C	C	C	(m)	(N/dh)	(N/dh)	(N/dh)	(N-m/dh)	(N-m/dh)	(m)	(N/dh)	(N/dh)	(N/dh)	(N-m/dh)
L	CR		G											
Piano Terra			Travata	Piano Terra					Trave	Trave	Acciaio	Peso	Proprio	
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											
L	CR		G											

CC	Descrizione (del tipo di Carico) $\{1\}$ $\{2\}$ $\{3\}$ $\{4\}$ $\{5\}$ $\{6\}$ $\{7\}$ $\{8\}$ $\{9\}$ $\{10\}$ $\{11\}$ $\{12\}$ $\{13\}$ $\{14\}$ $\{15\}$ $\{16\}$ $\{17\}$ $\{18\}$ $\{19\}$ $\{20\}$ $\{21\}$ $\{22\}$ $\{23\}$ $\{24\}$ $\{25\}$ $\{26\}$ $\{27\}$ $\{28\}$ $\{29\}$ $\{30\}$ $\{31\}$ $\{32\}$ $\{33\}$ $\{34\}$ $\{35\}$ $\{36\}$ $\{37\}$ $\{38\}$ $\{39\}$ $\{40\}$ $\{41\}$ $\{42\}$ $\{43\}$ $\{44\}$ $\{45\}$ $\{46\}$ $\{47\}$ $\{48\}$ $\{49\}$ $\{50\}$ $\{51\}$ $\{52\}$ $\{53\}$ $\{54\}$ $\{55\}$ $\{56\}$ $\{57\}$ $\{58\}$ $\{59\}$ $\{60\}$ $\{61\}$ $\{62\}$ $\{63\}$ $\{64\}$ $\{65\}$ $\{66\}$ $\{67\}$ $\{68\}$ $\{69\}$ $\{70\}$ $\{71\}$ $\{72\}$ $\{73\}$ $\{74\}$ $\{75\}$ $\{76\}$ $\{77\}$ $\{78\}$ $\{79\}$ $\{80\}$ $\{81\}$ $\{82\}$ $\{83\}$ $\{84\}$ $\{85\}$ $\{86\}$ $\{87\}$ $\{88\}$ $\{89\}$ $\{90\}$ $\{91\}$ $\{92\}$ $\{93\}$ $\{94\}$ $\{95\}$ $\{96\}$ $\{97\}$ $\{98\}$ $\{99\}$ $\{100\}$ $\{101\}$ $\{102\}$ $\{103\}$ $\{104\}$ $\{105\}$ $\{106\}$ $\{107\}$ $\{108\}$ $\{109\}$ $\{110\}$ $\{111\}$ $\{112\}$ $\{113\}$ $\{114\}$ $\{115\}$ $\{116\}$ $\{117\}$ $\{118\}$ $\{119\}$ $\{120\}$ $\{121\}$ $\{122\}$ $\{123\}$ $\{124\}$ $\{125\}$ $\{126\}$ $\{127\}$ $\{128\}$ $\{129\}$ $\{130\}$ $\{131\}$ $\{132\}$ $\{133\}$ $\{134\}$ $\{135\}$ $\{136\}$ $\{137\}$ $\{138\}$ $\{139\}$ $\{140\}$ $\{141\}$ $\{142\}$ $\{143\}$ $\{144\}$ $\{145\}$ $\{146\}$ $\{147\}$ $\{148\}$ $\{149\}$ $\{150\}$ $\{151\}$ $\{152\}$ $\{153\}$ $\{154\}$ $\{155\}$ $\{156\}$ $\{157\}$ $\{158\}$ $\{159\}$ $\{160\}$ $\{161\}$ $\{162\}$ $\{163\}$ $\{164\}$ $\{165\}$ $\{166\}$ $\{167\}$ $\{168\}$ $\{169\}$ $\{170\}$ $\{171\}$ $\{172\}$ $\{173\}$ $\{174\}$ $\{175\}$ $\{176\}$ $\{177\}$ $\{178\}$ $\{179\}$ $\{180\}$ $\{181\}$ $\{182\}$ $\{183\}$ $\{184\}$ $\{185\}$ $\{186\}$ $\{187\}$ $\{188\}$ $\{189\}$ $\{190\}$ $\{191\}$ $\{192\}$ $\{193\}$ $\{194\}$ $\{195\}$ $\{196\}$ $\{197\}$ $\{198\}$ $\{199\}$ $\{200\}$ $\{201\}$ $\{202\}$ $\{203\}$ $\{204\}$ $\{205\}$ $\{206\}$ $\{207\}$ $\{208\}$ $\{209\}$ $\{210\}$ $\{211\}$ $\{212\}$ $\{213\}$ $\{214\}$ $\{215\}$ $\{216\}$ $\{217\}$ $\{218\}$ $\{219\}$ $\{220\}$ $\{221\}$ $\{222\}$ $\{223\}$ $\{224\}$ $\{225\}$ $\{226\}$ $\{227\}$ $\{228\}$ $\{229\}$ $\{230\}$ $\{231\}$ $\{232\}$ $\{233\}$ $\{234\}$ $\{235\}$ $\{236\}$ $\{237\}$ $\{238\}$ $\{239\}$ $\{240\}$ $\{241\}$ $\{242\}$ $\{243\}$ $\{244\}$ $\{245\}$ $\{246\}$ $\{247\}$ $\{248\}$ $\{249\}$ $\{250\}$ $\{251\}$ $\{252\}$ $\{253\}$ $\{254\}$ $\{255\}$ $\{256\}$ $\{257\}$ $\{258\}$ $\{259\}$ $\{260\}$ $\{261\}$ $\{262\}$ $\{263\}$ $\{264\}$ $\{265\}$ $\{266\}$ $\{267\}$ $\{268\}$ $\{269\}$ $\{270\}$ $\{271\}$ $\{272\}$ $\{273\}$ $\{274\}$ $\{275\}$ $\{276\}$ $\{277\}$ $\{278\}$ $\{279\}$ $\{280\}$ $\{281\}$ $\{282\}$ $\{283\}$ $\{284\}$ $\{285\}$ $\{286\}$ $\{287\}$ $\{288\}$ $\{289\}$ $\{290\}$ $\{291\}$ $\{292\}$ $\{293\}$ $\{294\}$ $\{295\}$ $\{296\}$ $\{297\}$ $\{298\}$ $\{299\}$ $\{300\}$ $\{301\}$ $\{302\}$ $\{303\}$ $\{304\}$ $\{305\}$ $\{306\}$ $\{307\}$ $\{308\}$ $\{309\}$ $\{310\}$ $\{311\}$ $\{312\}$ $\{313\}$ $\{314\}$ $\{315\}$ $\{316\}$ $\{317\}$ $\{318\}$ $\{319\}$ $\{320\}$ $\{321\}$ $\{322\}$ $\{323\}$ $\{324\}$ $\{325\}$ $\{326\}$ $\{327\}$ $\{328\}$ $\{329\}$ $\{330\}$ $\{331\}$ $\{332\}$ $\{333\}$ $\{334\}$ $\{335\}$ $\{336\}$ $\{337\}$ $\{338\}$ $\{339\}$ $\{340\}$ $\{341\}$ $\{342\}$ $\{343\}$ $\{344\}$ $\{345\}$ $\{346\}$ $\{347\}$ $\{348\}$ $\{349\}$ $\{350\}$ $\{351\}$ $\{352\}$ $\{353\}$ $\{354\}$ $\{355\}$ $\{356\}$ $\{357\}$ $\{358\}$ $\{359\}$ $\{360\}$ $\{361\}$ $\{362\}$ $\{363\}$ $\{364\}$ $\{365\}$ $\{366\}$ $\{367\}$ $\{368\}$ $\{369\}$ $\{370\}$ $\{371\}$ $\{372\}$ $\{373\}$ $\{374\}$ $\{375\}$ $\{376\}$ $\{377\}$ $\{378\}$ $\{379\}$ $\{380\}</$
----	--

[illegible][illegible]

[illegible]

Nodi (Postamenti per condizioni di carico non simmetriche)							
Nodo	CC	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
C	C	(cm)	(cm)	(cm)	(rad)	(rad)	(rad)
1	1	1	1	1	1	1	1
	2	2	2	2	2	2	2
	3	3	3	3	3	3	3
	4	4	4	4	4	4	4
	5	5	5	5	5	5	5
2	6	6	6	6	6	6	6
	7	7	7	7	7	7	7
	8	8	8	8	8	8	8
	9	9	9	9	9	9	9
	10	10	10	10	10	10	10
3	11	11	11	11	11	11	11
	12	12	12	12	12	12	12
	13	13	13	13	13	13	13
	14	14	14	14	14	14	14
	15	15	15	15	15	15	15
4	16	16	16	16	16	16	16
	17	17	17	17	17	17	17
	18	18	18	18	18	18	18
	19	19	19	19	19	19	19
	20	20	20	20	20	20	20
5	21	21	21	21	21	21	21
	22	22	22	22	22	22	22
	23	23	23	23	23	23	23
	24	24	24	24	24	24	24
	25	25	25	25	25	25	25
6	26	26	26	26	26	26	26
	27	27	27	27	27	27	27
	28	28	28	28	28	28	28
	29	29	29	29	29	29	29
	30	30	30	30	30	30	30
7	31	31	31	31	31	31	31
	32	32	32	32	32	32	32
	33	33	33	33	33	33	33
	34	34	34	34	34	34	34
	35	35	35	35	35	35	35
8	36	36	36	36	36	36	36
	37	37	37	37	37	37	37
	38	38	38	38	38	38	38
	39	39	39	39	39	39	39
	40	40	40	40	40	40	40
9	41	41	41	41	41	41	41
	42	42	42	42	42	42	42
	43	43	43	43	43	43	43
	44	44	44	44	44	44	44
	45	45	45	45	45	45	45
10	46	46	46	46	46	46	46
	47	47	47	47	47	47	47
	48	48	48	48	48	48	48
	49	49	49	49	49	49	49
	50	50	50	50	50	50	50
11	51	51	51	51	51	51	51
	52	52	52	52	52	52	52
	53	53	53	53	53	53	53
	54	54	54	54	54	54	54
	55	55	55	55	55	55	55
12	56	56	56	56	56	56	56
	57	57	57	57	57	57	57
	58	58	58	58	58	58	58
	59	59	59	59	59	59	59
	60	60	60	60	60	60	60
13	61	61	61	61	61	61	61
	62	62	62	62	62	62	62
	63	63	63	63	63	63	63
	64	64	64	64	64	64	64
	65	65	65	65	65	65	65
14	66	66	66	66	66	66	66
	67	67	67	67	67	67	67
	68	68	68	68	68	68	68
	69	69	69	69	69	69	69
	70	70	70	70	70	70	70
15	71	71	71	71	71	71	71
	72	72	72	72	72	72	72
	73	73	73	73	73	73	73
	74	74	74	74	74	74	74
	75	75	75	75	75	75	75
16	76	76	76	76	76	76	76
	77	77	77	77	77	77	77
	78	78	78	78	78	78	78
	79	79	79	79	79	79	79
	80	80	80	80	80	80	80
17	81	81	81	81	81	81	81
	82	82	82	82	82	82	82
	83	83	83	83	83	83	83
	84	84	84	84	84	84	84
	85	85	85	85	85	85	85
18	86	86	86	86	86	86	86
	87	87	87	87	87	87	87
	88	88	88	88	88	88	88
	89	89	89	89	89	89	89
	90	90	90	90	90	90	90
19	91	91	91	91	91	91	91
	92	92	92	92	92	92	92
	93	93	93	93	93	93	93
	94	94	94	94	94	94	94
	95	95	95	95	95	95	95
20	96	96	96	96	96	96	96
	97	97	97	97	97	97	97
	98	98	98	98	98	98	98
	99	99	99	99	99	99	99
	100	100	100	100	100	100	100

Nodi e spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
C	C	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
1							
2							
3							
4							
5							
6							
7							
8							
9							
10							
11							
12							
13							
14							
15							
16							
17							
18							
19							
20							
21							
22							
23							
24							
25							
26							
27							
28							
29							
30							
31							
32							
33							
34							
35							
36							
37							
38							
39							
40							
41							
42							
43							
44							
45							
46							
47							
48							
49							
50							
51							
52							
53							
54							
55							
56							
57							
58							
59							
60							
61							
62							
63							
64							
65							
66							
67							
68							
69							
70							
71							
72							
			</				

[illegible]

Nodi (Postamenti) per condizioni di carico non simmetriche							
Nodo C	CC	S _y (cm)	S _y (cm)	S _z (cm)	Θ _y (rad)	Θ _y (rad)	Θ _z (rad)
1	1						
	2						
	3						
	4						
	5						
2	1						
	2						
	3						
	4						
	5						
3	1						
	2						
	3						
	4						
	5						
4	1						
	2						
	3						
	4						
	5						
5	1						
	2						
	3						
	4						
	5						
6	1						
	2						
	3						
	4						
	5						
7	1						
	2						
	3						
	4						
	5						
8	1						
	2						
	3						
	4						
	5						
9	1						
	2						
	3						
	4						
	5						
10	1						
	2						
	3						
	4						
	5						
11	1						
	2						
	3						
	4						
	5						
12	1						
	2						
	3						
	4						
	5						
13	1						
	2						
	3						
	4						
	5						
14	1						
	2						
	3						
	4						
	5						
15	1						
	2						
	3						
	4						
	5						
16	1						
	2						
	3						
	4						
	5						
17	1						
	2						
	3						
	4						
	5						
18	1						
	2						
	3						
	4						
	5						
19	1						
	2						
	3						
	4						
	5						
20	1						
	2						
	3						
	4						
	5						
21	1						
	2						
	3						
	4						
	5						
22	1						
	2						
	3						
	4						
	5						

Nodi di spostamenti per condizioni di carico (non sismiche)							
Nodo	CC	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
C	C	(cm)	(cm)	(cm)	(rad)	(rad)	(rad)
1	1	1	1	1	1	1	1
	1	1	1	1	1	1	1
	1	1	1	1	1	1	1
	1	1	1	1	1	1	1
	1	1	1	1	1	1	1
2	2	2	2	2	2	2	2
	2	2	2	2	2	2	2
	2	2	2	2	2	2	2
	2	2	2	2	2	2	2
	2	2	2	2	2	2	2
3	3	3	3	3	3	3	3
	3	3	3	3	3	3	3
	3	3	3	3	3	3	3
	3	3	3	3	3	3	3
	3	3	3	3	3	3	3
4	4	4	4	4	4	4	4
	4	4	4	4	4	4	4
	4	4	4	4	4	4	4
	4	4	4	4	4	4	4
	4	4	4	4	4	4	4
5	5	5	5	5	5	5	5
	5	5	5	5	5	5	5
	5	5	5	5	5	5	5
	5	5	5	5	5	5	5
	5	5	5	5	5	5	5
6	6	6	6	6	6	6	6
	6	6	6	6	6	6	6
	6	6	6	6	6	6	6
	6	6	6	6	6	6	6
	6	6	6	6	6	6	6
7	7	7	7	7	7	7	7
	7	7	7	7	7	7	7
	7	7	7	7	7	7	7
	7	7	7	7	7	7	7
	7	7	7	7	7	7	7
8	8	8	8	8	8	8	8
	8	8	8	8	8	8	8
	8	8	8	8	8	8	8
	8	8	8	8	8	8	8
	8	8	8	8	8	8	8
9	9	9	9	9	9	9	9
	9	9	9	9	9	9	9
	9	9	9	9	9	9	9
	9	9	9	9	9	9	9
	9	9	9	9	9	9	9
10	10	10	10	10	10	10	10
	10	10	10	10	10	10	10
	10	10	10	10	10	10	10
	10	10	10	10	10	10	10
	10	10	10	10	10	10	10
11	11	11	11	11	11	11	11
	11	11	11	11	11	11	11
	11	11	11	11	11	11	11
	11	11	11	11	11	11	11
	11	11	11	11	11	11	11
12	12	12	12	12	12	12	12
	12	12	12	12	12	12	12
	12	12	12	12	12	12	12
	12	12	12	12	12	12	12
	12	12	12	12	12	12	12
13	13	13	13	13	13	13	13
	13	13	13	13	13	13	13
	13	13	13	13	13	13	13
	13	13	13	13	13	13	13
	13	13	13	13	13	13	13
14	14	14	14	14	14	14	14
	14	14	14	14	14	14	14
	14	14	14	14	14	14	14
	14	14	14	14	14	14	14
	14	14	14	14	14	14	14
15	15	15	15	15	15	15	15
	15	15	15	15	15	15	15
	15	15	15	15	15	15	15
	15	15	15	15	15	15	15
	15	15	15	15	15	15	15
16	16	16	16	16	16	16	16
	16	16	16	16	16	16	16
	16	16	16	16	16	16	16
	16	16	16	16	16	16	16
	16	16	16	16	16	16	16
17	17	17	17	17	17	17	17
	17	17	17	17	17	17	17
	17	17	17	17	17	17	17
	17	17	17	17	17	17	17
	17	17	17	17	17	17	17
18	18	18	18	18	18	18	18
	18	18	18	18	18	18	18
	18	18	18	18	18	18	18
	18	18	18	18	18	18	18
	18	18	18	18	18	18	18
19	19	19	19	19	19	19	19
	19	19	19	19	19	19	19
	19	19	19	19	19	19	19
	19	19	19	19	19	19	19
	19	19	19	19	19	19	19
20	20	20	20	20	20	20	20
	20	20	20	20	20	20	20
	20	20	20	20	20	20	20
	20	20	20	20	20	20	20
	20	20	20	20	20	20	20

[illegible]

Nodi (Spostamenti per condizioni di carico) (non sismiche)										
Nodo	CC	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
C	C	(cm)	(cm)	(cm)	(rad)	(rad)	(rad)	(rad)	(rad)	(rad)
1	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
2	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
3	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
4	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
5	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
6	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
7	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
8	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
9	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
10	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
11	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
12	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
13	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
14	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
15	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
16	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
17	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
18	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
19	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
20	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
21	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
22	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
23	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
24	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
25	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
26	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
27	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
28	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
29	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
30	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
31	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
32	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
33	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
34	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
35	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
36	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
37	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
38	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
39	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
40	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
41	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
42	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
43	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
44	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
45	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
46	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
47	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
48	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
49	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
50	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
51	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
52	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
53	1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
54	1	1	1							

[illegible]

[illegible][illegible]

Nodi e spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
C	C	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]

[illegible][illegible]

Nodi e spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
C	C	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
1							
2							
3							
4							
5							
6							
7							
8							
9							
10							
11							
12							
13							
14							
15							
16							
17							
18							
19							
20							
21							
22							
23							
24							
25							
26							
27							
28							
29							
30							
31							
32							
33							
34							
35							
36							
37							
38							
39							
40							
41							
42							
43							
44							
45							
46							
47							
48							
49							
50							
51							
52							
53							
54							
55							
56							
57							
58							
59							
60							
61							
62							
63							
64							
65							
66							
67							
68							
69							
70							
71							
72							
			</				

[illegible][illegible]

Nodi (Postamenti) per Condizioni di Carico (on / smicche)							
Nodo <div><div></div></div> <div>C</div>	CC <div><div></div></div> <div>C</div>	S _x <div><div></div></div> <div>(cm) C</div>	S _y <div><div></div></div> <div>(cm) C</div>	S _z <div><div></div></div> <div>(cm) C</div>	Θ _x <div><div></div></div> <div>(rad) C</div>	Θ _y <div><div></div></div> <div>(rad) C</div>	Θ _z <div><div></div></div> <div>(rad) C</div>
<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<					

Nodi di spostamenti per condizioni di carico (non simmetriche)							
Nodo \square	CC \square	S _x \square	S _y \square	S _z \square	Θ_x \square	Θ_y \square	Θ_z \square
c	c	(cm)	(cm)	(cm)	(rad)	(rad)	(rad)
<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
	<div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
	<div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
	<div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
	<div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
	<div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
	<div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
	<div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
	<div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
	<div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
	<div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
	<div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
	<div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
	<div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
	<div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
	<div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
	<div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
	<div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
	<div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
	<div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
	<div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
	<div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
	<div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
	<div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
	<div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
	<div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
	<div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
	<div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
	<div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>

Nodi e spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
C	C	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
1							
2							
3							
4							
5							
6							
7							
8							
9							
10							
11							
12							
13							
14							
15							
16							
17							
18							
19							
20							
21							
22							
23							
24							
25							
26							
27							
28							
29							
30							
31							
32							
33							
34							
35							
36							
37							
38							
39							
40							
41							
42							
43							
44							
45							
46							
47							
48							
49							
50							
51							
52							
53							
54							
55							
56							
57							
58							
59							
60							
61							
62							
63							
64							
65							
66							
67							
68							
69							
70							
71							
72							
			</				

[illegible][illegible]

[illegible][illegible]

Nodi e spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
C	C	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
1							
2							
3							
4							
5							
6							
7							
8							
9							
10							
11							
12							
13							
14							
15							
16							
17							
18							
19							
20							
21							
22							
23							
24							
25							
26							
27							
28							
29							
30							
31							
32							
33							
34							
35							
36							
37							
38							
39							
40							
41							
42							
43							
44							
45							
46							
47							
48							
49							
50							
51							
52							
53							
54							
55							
56							
57							
58							
59							
60							
61							
62							
63							
64							
65							
66							
67							
68							
69							
70							
71							
72							
73							
74							
75							
76							
77							
78							
79							
80							
81							
82							
83							
84							
85							
86							
87							
88							
89							
90							
91							
92							
93							
94							
95							
96							
97							
98							
99							
100							

Nodi e spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
C	C	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
1							
2							
3							
4							
5							
6							
7							
8							
9							
10							
11							
12							
13							
14							
15							
16							
17							
18							
19							
20							
21							
22							
23							
24							
25							
26							
27							
28							
29							
30							
31							
32							
33							
34							
35							
36							
37							
38							
39							
40							
41							
42							
43							
44							
45							
46							
47							
48							
49							
50							
51							
52							
53							
54							
55							
56							
57							
58							
59							
60							
61							
62							
63							
64							
65							
66							
67							
68							
69							
70							
71							
72							
73							
74							
75							
76							
77							
78							
79							
80							
81							
82							
83							
84							
85							
86							
87							
88							
89							
90							
91							
92							
93							
94							
95							
96							
97							
98							
99							
100							

[illegible]

Nodi di spostamenti per condizioni di carico								
Nodo	CC	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z	
c	c	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]	
						</		

Nodi e spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
C	C	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
1							
2							
3							
4							
5							
6							
7							
8							
9							
10							
11							
12							
13							
14							
15							
16							
17							
18							
19							
20							
21							
22							
23							
24							
25							
26							
27							
28							
29							
30							
31							
32							
33							
34							
35							
36							
37							
38							
39							
40							
41							
42							
43							
44							
45							
46							
47							
48							
49							
50							
51							
52							
53							
54							
55							
56							
57							
58							
59							
60							
61							
62							
63							
64							
65							
66							
67							
68							
69							
70							
71							
72							
73							
74							
75							
76							
77							
78							
79							
80							
81							
82							
83							
84							
85							
86							
87							
88							
89							
90							
91							
92							
93							
94							
95							
96							
97							
98							
99							
100							

Nodi e spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
C	C	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
1							
2							
3							
4							
5							
6							
7							
8							
9							
10							
11							
12							
13							
14							
15							
16							
17							
18							
19							
20							
21							
22							
23							
24							
25							
26							
27							
28							
29							
30							
31							
32							
33							
34							
35							
36							
37							
38							
39							
40							
41							
42							
43							
44							
45							
46							
47							
48							
49							
50							
51							
52							
53							
54							
55							
56							
57							
58							
59							
60							
61							
62							
63							
64							
65							
66							
67							
68							
69							
70							
71							
72							
73							
74							
75							
76							
77							
78							
79							
80							
81							
82							
83							
84							
85							
86							
87							
88							
89							
90							
91							
92							
93							
94							
95							
96							
97							
98							
99							
100							

[illegible][illegible]

Nodi e spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
C	C	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
1							
2							
3							
4							
5							
6							
7							
8							
9							
10							
11							
12							
13							
14							
15							
16							
17							
18							
19							
20							
21							
22							
23							
24							
25							
26							
27							
28							
29							
30							
31							
32							
33							
34							
35							
36							
37							
38							
39							
40							
41							
42							
43							
44							
45							
46							
47							
48							
49							
50							
51							
52							
53							
54							
55							
56							
57							
58							
59							
60							
61							
62							
63							
64							
65							
66							
67							
68							
69							
70							
71							
72							
73							
74							
75							
76							
77							
78							
79							
80							
81							
82							
83							
84							
85							
86							
87							
88							
89							
90							
91							
92							
93							
94							
95							
96							
97							
98							
99							
100							

Nodi e spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
C	C	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
1							
2							
3							
4							
5							
6							
7							
8							
9							
10							
11							
12							
13							
14							
15							
16							
17							
18							
19							
20							
21							
22							
23							
24							
25							
26							
27							
28							
29							
30							
31							
32							
33							
34							
35							
36							
37							
38							
39							
40							
41							
42							
43							
44							
45							
46							
47							
48							
49							
50							
51							
52							
53							
54							
55							
56							
57							
58							
59							
60							
61							
62							
63							
64							
65							
66							
67							
68							
69							
70							
71							
72							
73							
74							
75							
76							
77							
78							
79							
80							
81							
82							
83							
84							
85							
86							
87							
88							
89							
90							
91							
92							
93							
94							
95							
96							
97							
98							
99							
100							

[illegible][illegible]

Nodi (Postamenti) per condizioni di carico (non sismiche)									
Nodo	CC	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z	Θ _x	Θ _y
C	C	(cm)	(cm)	(cm)	(rad)	(rad)	(rad)	(rad)	(rad)
1	1	1	1	1	1	1	1	1	1
2	1	1	1	1	1	1	1	1	1
3	1	1	1	1	1	1	1	1	1
4	1	1	1	1	1	1	1	1	1
5	1	1	1	1	1	1	1	1	1
6	1	1	1	1	1	1	1	1	1
7	1	1	1	1	1	1	1	1	1
8	1	1	1	1	1	1	1	1	1
9	1	1	1	1	1	1	1	1	1
10	1	1	1	1	1	1	1	1	1
11	1	1	1	1	1	1	1	1	1
12	1	1	1	1	1	1	1	1	1
13	1	1	1	1	1	1	1	1	1
14	1	1	1	1	1	1	1	1	1
15	1	1	1	1	1	1	1	1	1
16	1	1	1	1	1	1	1	1	1
17	1	1	1	1	1	1	1	1	1
18	1	1	1	1	1	1	1	1	1
19	1	1	1	1	1	1	1	1	1
20	1	1	1	1	1	1	1	1	1
21	1	1	1	1	1	1	1	1	1
22	1	1	1	1	1	1	1	1	1
23	1	1	1	1	1	1	1	1	1
24	1	1	1	1	1	1	1	1	1
25	1	1	1	1	1	1	1	1	1
26	1	1	1	1	1	1	1	1	1
27	1	1	1	1	1	1	1	1	1
28	1	1	1	1	1	1	1	1	1
29	1	1	1	1	1	1	1	1	1
30	1	1	1	1	1	1	1	1	1
31	1	1	1	1	1	1	1	1	1
32	1	1	1	1	1	1	1	1	1
33	1	1	1	1	1	1	1	1	1
34	1	1	1	1	1	1	1	1	1
35	1	1	1	1	1	1	1	1	1
36	1	1	1	1	1	1	1	1	1
37	1	1	1	1	1	1	1	1	1
38	1	1	1	1	1	1	1	1	1
39	1	1	1	1	1	1	1	1	1
40	1	1	1	1	1	1	1	1	1
41	1	1	1	1	1	1	1	1	1
42	1	1	1	1	1	1	1	1	1
43	1	1	1	1	1	1	1	1	1
44	1	1	1	1	1	1	1	1	1
45	1	1	1	1	1	1	1	1	1
46	1	1	1	1	1	1	1	1	1
47	1	1	1	1	1	1	1	1	1
48	1	1	1	1	1	1	1	1	1
49	1	1	1	1	1	1	1	1	1
50	1	1	1	1	1	1	1	1	1
51	1	1	1	1	1	1	1	1	1
52	1	1	1	1	1	1	1	1	1
53	1	1	1	1	1	1	1	1	1
54	1	1	1	1	1	1	1	1	1
55	1	1	1	1	1	1	1	1	1
56	1	1	1	1	1	1	1	1	1
57	1	1	1	1	1	1	1	1	1
58	1	1	1	1	1	1	1	1	1
59	1	1	1	1	1	1	1	1	1
60	1	1	1	1	1	1	1	1	1
61	1	1	1	1	1	1	1	1	1
62	1	1	1	1	1	1	1	1	1
63	1	1	1	1	1	1	1	1	1
64	1	1	1	1	1	1	1	1	1
65	1	1	1	1	1	1	1	1	1
66	1	1	1	1	1	1	1	1	1
67	1	1	1	1	1	1	1	1	1
68	1	1	1	1	1	1	1	1	1
69	1	1	1	1	1	1	1	1	1
70	1	1	1	1	1	1	1	1	1
71	1	1	1	1	1	1	1	1	1
72	1	1	1	1	1	1	1	1	1
73	1	1	1	1	1	1	1	1	1
74	1	1	1	1	1	1	1	1	1
75	1	1	1	1	1	1	1	1	1
76	1	1	1	1	1	1	1	1	1
77	1	1	1	1	1	1	1	1	1
78	1	1	1	1	1	1	1	1	1
79	1	1	1	1	1	1	1	1	1
80	1	1	1	1	1	1	1	1	1
81	1	1	1	1	1	1	1	1	1
82	1	1	1	1	1	1	1	1	1
83	1	1	1	1	1	1	1	1	1
84	1	1	1	1	1	1	1	1	1
85	1	1	1	1	1	1	1	1	1
86	1	1	1	1	1	1	1	1	1
87	1	1	1	1	1	1	1	1	1
88	1	1	1	1	1	1	1	1	1
89	1	1	1	1	1	1	1	1	1
90	1	1	1	1	1	1	1	1	1
91	1	1	1	1	1	1	1	1	1
92	1	1	1	1	1	1	1	1	1
93	1	1	1	1	1	1	1	1	1
94	1	1	1	1	1	1	1	1	1
95	1	1	1	1	1	1	1	1	1
96	1	1	1	1	1	1	1	1	1
97	1	1	1	1	1	1	1	1	1
98	1	1	1	1	1	1	1	1	1
99	1	1	1	1	1	1	1	1	1
100	1	1	1	1	1	1	1	1	1

[illegible]

NodiPostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
C	C	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
		</					

[illegible]

Nodi (Postamenti) per condizioni di carico (Non sismiche)							
Nodo C	CC C	S _x (cm)	S _y (cm)	S _z (cm)	Θ _x (rad)	Θ _y (rad)	Θ _z (rad)
1	1	1	1	1	1	1	1
	2	2	2	2	2	2	2
	3	3	3	3	3	3	3
	4	4	4	4	4	4	4
	5	5	5	5	5	5	5
2	1	1	1	1	1	1	1
	2	2	2	2	2	2	2
	3	3	3	3	3	3	3
	4	4	4	4	4	4	4
	5	5	5	5	5	5	5
3	1	1	1	1	1	1	1
	2	2	2	2	2	2	2
	3	3	3	3	3	3	3
	4	4	4	4	4	4	4
	5	5	5	5	5	5	5
4	1	1	1	1	1	1	1
	2	2	2	2	2	2	2
	3	3	3	3	3	3	3
	4	4	4	4	4	4	4
	5	5	5	5	5	5	5
5	1	1	1	1	1	1	1
	2	2	2	2	2	2	2
	3	3	3	3	3	3	3
	4	4	4	4	4	4	4
	5	5	5	5	5	5	5
6	1	1	1	1	1	1	1
	2	2	2	2	2	2	2
	3	3	3	3	3	3	3
	4	4	4	4	4	4	4
	5	5	5	5	5	5	5
7	1	1	1	1	1	1	1
	2	2	2	2	2	2	2
	3	3	3	3	3	3	3
	4	4	4	4	4	4	4
	5	5	5	5	5	5	5
8	1	1	1	1	1	1	1
	2	2	2	2	2	2	2
	3	3	3	3	3	3	3
	4	4	4	4	4	4	4
	5	5	5	5	5	5	5
9	1	1	1	1	1	1	1
	2	2	2	2	2	2	2
	3	3	3	3	3	3	3
	4	4	4	4	4	4	4
	5	5	5	5	5	5	5
10	1	1	1	1	1	1	1
	2	2	2	2	2	2	2
	3	3	3	3	3	3	3
	4	4	4	4	4	4	4
	5	5	5	5	5	5	5
11	1	1	1	1	1	1	1
	2	2	2	2	2	2	2
	3	3	3	3	3	3	3
	4	4	4	4	4	4	4
	5	5	5	5	5	5	5
12	1	1	1	1	1	1	1
	2	2	2	2	2	2	2
	3	3	3	3	3	3	3
	4	4	4	4	4	4	4
	5	5	5	5	5	5	5
13	1	1	1	1	1	1	1
	2	2	2	2	2	2	2
	3	3	3	3	3	3	3
	4	4	4	4	4	4	4
	5	5	5	5	5	5	5
14	1	1	1	1	1	1	1
	2	2	2	2	2	2	2
	3	3	3	3	3	3	3
	4	4	4	4	4	4	4
	5	5	5	5	5	5	5
15	1	1	1	1	1	1	1
	2	2	2	2	2	2	2
	3	3	3	3	3	3	3
	4	4	4	4	4	4	4
	5	5	5	5	5	5	5
16	1	1	1	1	1	1	1
	2	2	2	2	2	2	2
	3	3	3	3	3	3	3
	4	4	4	4	4	4	4
	5	5	5	5	5	5	5
17	1	1	1	1	1	1	1
	2	2	2	2	2	2	2
	3	3	3	3	3	3	3
	4	4	4	4	4	4	4
	5	5	5	5	5	5	5
18	1	1	1	1	1	1	1
	2	2	2	2	2	2	2
	3	3	3	3	3	3	3
	4	4	4	4	4	4	4
	5	5	5	5	5	5	5
19	1	1	1	1	1	1	1
	2	2	2	2	2	2	2
	3	3	3	3	3	3	3
	4	4	4	4	4	4	4
	5	5	5	5	5	5	5
20	1	1	1	1	1	1	1
	2	2	2	2	2	2	2
	3	3	3	3	3	3	3
	4	4	4	4	4	4	4
	5	5	5	5	5	5	5

Nodi e spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
C	C	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
1							
2							
3							
4							
5							
6							
7							
8							
9							
10							
11							
12							
13							
14							
15							
16							
17							
18							
19							
20							
21							
22							
23							
24							
25							
26							
27							
28							
29							
30							
31							
32							
33							
34							
35							
36							
37							
38							
39							
40							
41							
42							
43							
44							
45							
46							
47							
48							
49							
50							
51							
52							
53							
54							
55							
56							
57							
58							
59							
60							
61							
62							
63							
64							
65							
66							
67							
68							
69							
70							
71							
72							
73							
74							
75							
76							
77							
78							
79							
80							
81							
82							
83							
84							
85							
86							
87							
88							
89							
90							
91							
92							
93							
94							
95							
96							
97							
98							
99							
100							

Nodi e spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
C	C	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
1							
2							
3							
4							
5							
6							
7							
8							
9							
10							
11							
12							
13							
14							
15							
16							
17							
18							
19							
20							
21							
22							
23							
24							
25							
26							
27							
28							
29							
30							
31							
32							
33							
34							
35							
36							
37							
38							
39							
40							
41							
42							
43							
44							
45							
46							
47							
48							
49							
50							
51							
52							
53							
54							
55							
56							
57							
58							
59							
60							
61							
62							
63							
64							
65							
66							
67							
68							
69							
70							
71							
72							
73							
74							
75							
76							
77							
78							
79							
80							
81							
82							
83							
84							
85							
86							
87							
88							
89							
90							
91							
92							
93							
94							
95							
96							
97							
98							
99							
100							

[illegible][illegible]

Nodi di spostamenti per condizioni di carico non sismiche									
Nodo	CC	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z		
C	C	(cm)	(cm)	(cm)	(rad)	(rad)	(rad)		
1	1	1	1	1	1	1	1		
2	1	1	1	1	1	1	1		
3	1	1	1	1	1	1	1		
4	1	1	1	1	1	1	1		
5	1	1	1	1	1	1	1		
6	1	1	1	1	1	1	1		
7	1	1	1	1	1	1	1		
8	1	1	1	1	1	1	1		
9	1	1	1	1	1	1	1		
10	1	1	1	1	1	1	1		
11	1	1	1	1	1	1	1		
12	1	1	1	1	1	1	1		
13	1	1	1	1	1	1	1		
14	1	1	1	1	1	1	1		
15	1	1	1	1	1	1	1		
16	1	1	1	1	1	1	1		
17	1	1	1	1	1	1	1		
18	1	1	1	1	1	1	1		
19	1	1	1	1	1	1	1		
20	1	1	1	1	1	1	1		
21	1	1	1	1	1	1	1		
22	1	1	1	1	1	1	1		
23	1	1	1	1	1	1	1		
24	1	1	1	1	1	1	1		
25	1	1	1	1	1	1	1		
26	1	1	1	1	1	1	1		
27	1	1	1	1	1	1	1		
28	1	1	1	1	1	1	1		
29	1	1	1	1	1	1	1		
30	1	1	1	1	1	1	1		
31	1	1	1	1	1	1	1		
32	1	1	1	1	1	1	1		
33	1	1	1	1	1	1	1		
34	1	1	1	1	1	1	1		
35	1	1	1	1	1	1	1		
36	1	1	1	1	1	1	1		
37	1	1	1	1	1	1	1		
38	1	1	1	1	1	1	1		
39	1	1	1	1	1	1	1		
40	1	1	1	1	1	1	1		
41	1	1	1	1	1	1	1		
42	1	1	1	1	1	1	1		
43	1	1	1	1	1	1	1		
44	1	1	1	1	1	1	1		
45	1	1	1	1	1	1	1		
46	1	1	1	1	1	1	1		
47	1	1	1	1	1	1	1		
48	1	1	1	1	1	1	1		
49	1	1	1	1	1	1	1		
50	1	1	1	1	1	1	1		
51	1	1	1	1	1	1	1		
52	1	1	1	1	1	1	1		
53	1	1	1	1	1	1	1		
54	1	1	1	1	1	1	1		
55	1	1	1	1	1	1	1		
56	1	1	1	1	1	1	1		
57	1	1	1	1	1	1	1		
58	1	1	1	1	1	1	1		
59	1	1	1	1	1	1	1		
60	1	1	1	1	1	1	1		
61	1	1	1	1	1	1	1		
62	1	1	1	1	1	1	1		
63	1	1	1	1	1	1	1		
64	1	1	1	1	1	1	1		
65	1	1	1	1	1	1	1		
66	1	1	1	1	1	1	1		
67	1	1	1	1	1	1	1		
68	1	1	1	1	1	1	1		
69	1	1	1	1	1	1	1		
70	1	1	1	1	1	1	1		
71	1	1	1	1	1	1	1		
72	1	1	1	1	1	1	1		
73	1	1	1	1	1	1	1		
74	1	1	1	1	1	1	1		
75	1	1	1	1	1	1	1		
76	1	1	1	1	1	1	1		
77	1	1	1	1	1	1	1		
78	1	1	1	1	1	1	1		
79	1	1	1	1	1	1	1		
80	1	1	1	1	1	1	1		
81	1	1	1	1	1	1	1		
82	1	1	1	1	1	1	1		
83	1	1	1	1	1	1	1		
84	1	1	1	1	1	1	1		
85	1	1	1	1	1	1	1		
86	1	1	1	1	1	1	1		
87	1	1	1	1	1	1	1		
88	1	1	1	1	1	1	1		
89	1	1	1	1	1	1	1		
90	1	1	1	1	1	1	1		
91	1	1	1	1	1	1	1		
92	1	1	1	1	1	1	1		
93	1	1	1	1	1	1	1		
94	1	1	1	1	1	1	1		
95	1	1	1	1	1	1	1		
96	1	1	1	1	1	1	1		
97	1	1	1	1	1	1	1		
98	1	1	1	1	1	1	1		
99	1	1	1	1	1	1	1		
100	1	1	1	1	1	1	1		

Nodi spostamenti per condizioni di carico / Non smicchiati									
Nodo C	CC	S _x (cm)	S _y (cm)	S _z (cm)	Θ _x (rad)	Θ _y (rad)	Θ _z (rad)		
<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	
	<div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	
	<div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	
	<div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	
	<div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	
<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>		
	<div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>		
	<div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>		
	<div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>		
	<div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>		
<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>		
	<div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>		
	<div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>		
	<div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>		
	<div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>		
<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>		
	<div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>		
	<div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>		
	<div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>		
	<div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>		
<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>		
	<div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>		
	<div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>		
	<div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>		
	<div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>		
<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>		
	<div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>		
	<div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>		
	<div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>		
	<div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>		
<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>		
	<div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>		
	<div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>		
	<div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>		
	<div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>		

Nodi e spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
C	C	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
1							
2							
3							
4							
5							
6							
7							
8							
9							
10							
11							
12							
13							
14							
15							
16							
17							
18							
19							
20							
21							
22							
23							
24							
25							
26							
27							
28							
29							
30							
31							
32							
33							
34							
35							
36							
37							
38							
39							
40							
41							
42							
43							
44							
45							
46							
47							
48							
49							
50							
51							
52							
53							
54							
55							
56							
57							
58							
59							
60							
61							
62							
63							
64							
65							
66							
67							
68							
69							
70							
71							
72							
73							
74							
75							
76							
77							
78							
79							
80							
81							
82							
83							
84							
85							
86							
87							
88							
89							
90							
91							
92							
93							
94							
95							
96							
97							
98							
99							
100							

Nodi e spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
C	C	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
1							
2							
3							
4							
5							
6							
7							
8							
9							
10							
11							
12							
13							
14							
15							
16							
17							
18							
19							
20							
21							
22							
23							
24							
25							
26							
27							
28							
29							
30							
31							
32							
33							
34							
35							
36							
37							
38							
39							
40							
41							
42							
43							
44							
45							
46							
47							
48							
49							
50							
51							
52							
53							
54							
55							
56							
57							
58							
59							
60							
61							
62							
63							
64							
65							
66							
67							
68							
69							
70							
71							
72							
73							
74							
75							
76							
77							
78							
79							
80							
81							
82							
83							
84							
85							
86							
87							
88							
89							
90							
91							
92							
93							
94							
95							
96							
97							
98							
99							
100							

[illegible]

Nodi spostamenti per condizioni di carico (non smicche)								
Nodo c	C c	S _x (cm)	S _y (cm)	S _z (cm)	Θ _x (rad)	Θ _y (rad)	Θ _z (rad)	
<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>
	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>	<div><div></div><div></div><div></div><div></div></div>

Nodi e spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
C	C	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
1							
2							
3							
4							
5							
6							
7							
8							
9							
10							
11							
12							
13							
14							
15							
16							
17							
18							
19							
20							
21							
22							
23							
24							
25							
26							
27							
28							
29							
30							
31							
32							
33							
34							
35							
36							
37							
38							
39							
40							
41							
42							
43							
44							
45							
46							
47							
48							
49							
50							
51							
52							
53							
54							
55							
56							
57							
58							
59							
60							
61							
62							
63							
64							
65							
66							
67							
68							
69							
70							
71							
72							
73							
74							
75							
76							
77							
78							
79							
80							
81							
82							
83							
84							
85							
86							
87							
88							
89							
90							
91							
92							
93							
94							
95							
96							
97							
98							
99							
100							

Nodi e spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
C	C	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
1							
2							
3							
4							
5							
6							
7							
8							
9							
10							
11							
12							
13							
14							
15							
16							
17							
18							
19							
20							
21							
22							
23							
24							
25							
26							
27							
28							
29							
30							
31							
32							
33							
34							
35							
36							
37							
38							
39							
40							
41							
42							
43							
44							
45							
46							
47							
48							
49							
50							
51							
52							
53							
54							
55							
56							
57							
58							
59							
60							
61							
62							
63							
64							
65							
66							
67							
68							
69							
70							
71							
72							
73							
74							
75							
76							
77							
78							
79							
80							
81							
82							
83							
84							
85							
86							
87							
88							
89							
90							
91							
92							
93							
94							
95							
96							
97							
98							
99							
100							

Nodi di spostamenti per condizioni di carico non sismiche								
Nodo	CC	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z	
C	C	(cm)	(cm)	(cm)	(rad)	(rad)	(rad)	
1	1	1	1	1	1	1	1	1
2	1	1	1	1	1	1	1	1
3	1	1	1	1	1	1	1	1
4	1	1	1	1	1	1	1	1
5	1	1	1	1	1	1	1	1
6	1	1	1	1	1	1	1	1
7	1	1	1	1	1	1	1	1
8	1	1	1	1	1	1	1	1
9	1	1	1	1	1	1	1	1
10	1	1	1	1	1	1	1	1
11	1	1	1	1	1	1	1	1
12	1	1	1	1	1	1	1	1
13	1	1	1	1	1	1	1	1
14	1	1	1	1	1	1	1	1
15	1	1	1	1	1	1	1	1
16	1	1	1	1	1	1	1	1
17	1	1	1	1	1	1	1	1
18	1	1	1	1	1	1	1	1
19	1	1	1	1	1	1	1	1
20	1	1	1	1	1	1	1	1
21	1	1	1	1	1	1	1	1
22	1	1	1	1	1	1	1	1
23	1	1	1	1	1	1	1	1
24	1	1	1	1	1	1	1	1
25	1	1	1	1	1	1	1	1
26	1	1	1	1	1	1	1	1
27	1	1	1	1	1	1	1	1
28	1	1	1	1	1	1	1	1
29	1	1	1	1	1	1	1	1
30	1	1	1	1	1	1	1	1
31	1	1	1	1	1	1	1	1
32	1	1	1	1	1	1	1	1
33	1	1	1	1	1	1	1	1
34	1	1	1	1	1	1	1	1
35	1	1	1	1	1	1	1	1
36	1	1	1	1	1	1	1	1
37	1	1	1	1	1	1	1	1
38	1	1	1	1	1	1	1	1
39	1	1	1	1	1	1	1	1
40	1	1	1	1	1	1	1	1
41	1	1	1	1	1	1	1	1
42	1	1	1	1	1	1	1	1
43	1	1	1	1	1	1	1	1
44	1	1	1	1	1	1	1	1
45	1	1	1	1	1	1	1	1
46	1	1	1	1	1	1	1	1
47	1	1	1	1	1	1	1	1
48	1	1	1	1	1	1	1	1
49	1	1	1	1	1	1	1	1
50	1	1	1	1	1	1	1	1
51	1	1	1	1	1	1	1	1
52	1	1	1	1	1	1	1	1
53	1	1	1	1	1	1	1	1
54	1	1	1	1	1	1	1	1
55	1	1	1	1	1	1	1	1
56	1	1	1	1	1	1	1	1
57	1	1	1	1	1	1	1	1
58	1	1	1	1	1	1	1	1
59	1	1	1	1	1	1	1	1
60	1	1	1	1	1	1	1	1
61	1	1	1	1	1	1	1	1
62	1	1	1	1	1	1	1	1
63	1	1	1	1	1	1	1	1
64	1	1	1	1	1	1	1	1
65	1	1	1	1	1	1	1	1

[illegible]

[illegible][illegible]

NodiPostamenti (per condizioni di carico non sismiche)							
Nodo	CC	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
C	C	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]

[illegible][illegible]

Nodi e spostamenti per condizioni di carico non sismiche							
Nodo	CC	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
C	C	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
1							
2							
3							
4							
5							
6							
7							
8							
9							
10							
11							
12							
13							
14							
15							
16							
17							
18							
19							
20							
21							
22							
23							
24							
25							
26							
27							
28							
29							
30							
31							
32							
33							
34							
35							
36							
37							
38							
39							
40							
41							
42							
43							
44							
45							
46							
47							
48							
49							
50							
51							
52							
53							
54							
55							
56							
57							
58							
59							
60							
61							
62							
63							
64							
65							
66							
67							
68							
69							
70							
71							
72							
			</				

[illegible][illegible]

[illegible]

LEGENDA

CC ☐ Identificativo della tipologia di carico della relativa tabella

S_x ☐ **S_y** ☐ Le componenti dello spostamento sono relative al sistema di riferimento globale X-Y-Z

S_z ☐ **θ_x** ☐ **θ_y** ☐ **θ_z** ☐

NODI SPOSTAMENTI PER EFFETTO DEL SISMA

[illegible][illegible]

[illegible][illegible]

[illegible][illegible]

Nodo	Di r	Stato			Limite			Ultimo			Nodi						Spostamenti			Per affetto			del sistema						
		S ₁	S ₂	S ₃	Θ ₁	Θ ₂	Θ ₃	S ₄	S ₅	S ₆	Θ ₄	Θ ₅	Θ ₆	S ₇	S ₈	S ₉	Θ ₇	Θ ₈	Θ ₉	S ₁₀	S ₁₁	S ₁₂	Θ ₁₀	Θ ₁₁	Θ ₁₂				
C	C	(cm)	(cm)	(cm)	(rad)	(rad)	(rad)	(cm)	(cm)	(cm)	(rad)	(rad)	(rad)	(cm)	(cm)	(cm)	(rad)	(rad)	(rad)	(cm)	(cm)	(cm)	(rad)	(rad)	(rad)				
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13</																	

[illegible]

[illegible]

Stato Limite Ultimo										Nodi Spostamenti Per effetto del Sisma			
Nodo	Di	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
C	C	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
1	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
2	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
3	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
4	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
5	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
6	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
7	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
8	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
9	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
10	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
11	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
12	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
13	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
14	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
15	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
16	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0

[illegible][illegible]

[illegible][illegible]

[illegible]

Stato Limite Ultimo										Nodi Spostamenti Per effetto del Sisma			
Nodo	Di	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
C	C	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
1	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
2	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
3	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
4	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
5	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
6	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
7	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
8	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
9	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
10	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
11	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
12	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
13	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
14	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
15	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
16	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
17	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
18	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
19	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
20	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0

Nodi													Spostamenti per effetto del sisma			
Nodo	Di	Stato Limite Ultimo			Stato Limite Ultimo			Stato Limite Ultimo			Stato Limite Ultimo			Stato Limite Ultimo		
		S _x	S _y	S _z	θ _x	θ _y	θ _z	S _x	S _y	S _z	θ _x	θ _y	θ _z			
C	C	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]			
	Z															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															

[illegible]

[illegible]

Stato Limite Ultimo										Nodi Spostamenti Per effetto del Sisma			
Nodo	Di	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
C	C	(cm)	(cm)	(cm)	(rad)	(rad)	(rad)	(cm)	(cm)	(cm)	(rad)	(rad)	(rad)
1	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
2	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
3	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
4	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
5	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
6	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
7	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
8	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
9	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
10	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
11	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
12	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
13	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
14	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
15	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
16	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0

[illegible][illegible]

[illegible]

Stato Limite Ultimo										Nodi Spostamenti Per effetto del Sisma			
Nodo	Di	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
C	C	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
1	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
2	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
3	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
4	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
5	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
6	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
7	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
8	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
9	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
10	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
11	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
12	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
13	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
14	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
15	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
16	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0

[illegible]

Stato Limite Ultimo										Nodi Spostamenti Per effetto del Sisma			
Nodo	Di	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
C	C	(cm)	(cm)	(cm)	(rad)	(rad)	(rad)	(cm)	(cm)	(cm)	(rad)	(rad)	(rad)
1	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
2	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
3	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
4	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
5	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
6	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
7	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
8	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
9	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
10	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
11	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
12	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
13	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
14	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
15	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
16	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0

Nodi													Spostamenti per effetto del sisma			
Nodo	Di	Stato Limite Ultimo			Stato Limite Ultimo			Stato Limite Ultimo			Stato Limite Ultimo			Stato Limite Ultimo		
		S _x	S _y	S _z	θ _x	θ _y	θ _z	S _x	S _y	S _z	θ _x	θ _y	θ _z			
C	C	(cm)	(cm)	(cm)	(rad)	(rad)	(rad)	(cm)	(cm)	(cm)	(rad)	(rad)	(rad)			
	Z															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															

[illegible]

[illegible][illegible]

[illegible]

Stato Limite Ultimo										Nodi Spostamenti Per effetto del Sisma			
Nodo	Di	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
C	C	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
1	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
2	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
3	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
4	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
5	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
6	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
7	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
8	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
9	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
10	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
11	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
12	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
13	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
14	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
15	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
16	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0

Nodi													Spostamenti per effetto del sisma			
Nodo	Di	Stato Limite Ultimo			Stato Limite Ultimo			Stato Limite Ultimo			Stato Limite Ultimo			Stato Limite Ultimo		
		S_{ax}	S_{ay}	S_{az}	θ_x	θ_y	θ_z	S_{ax}	S_{ay}	S_{az}	θ_x	θ_y	θ_z			
C	C	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]			
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															

[illegible]

Nodo	Di r	Stato										Ultimo	Nodi						Spostamenti	Per affetto del sistema																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																															
		S ₁			S ₂			S ₃			S ₄			S ₅			S ₆																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																		
		(cm)	(cm)	(cm)	(rad)	(rad)	(rad)	(cm)	(cm)	(cm)	(rad)		(rad)	(rad)	(cm)	(cm)	(cm)	(rad)			(rad)	(rad)																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																													
C	C																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																		

Stato Limite Ultimo										Nodi Spostamenti Per effetto del Sisma			
Nodo	Di	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
C	C	(cm)	(cm)	(cm)	(rad)	(rad)	(rad)	(cm)	(cm)	(cm)	(rad)	(rad)	(rad)
1	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
2	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
3	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
4	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
5	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
6	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
7	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
8	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
9	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
10	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
11	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
12	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
13	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
14	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
15	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
16	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0

Nodi													Spostamenti per effetto del sisma			
Nodo	Di	Stato Limite Ultimo			Stato Limite Ultimo			Stato Limite Ultimo			Stato Limite Ultimo			Stato Limite Ultimo		
		S _x	S _y	S _z	θ _x	θ _y	θ _z	S _x	S _y	S _z	θ _x	θ _y	θ _z			
C	C	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]			
	Z															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															

[illegible]

Nodo	Di r	Stato						Limite			Ultimo			Nodi						Spostamenti			Per affetto			del sistema																																																																																																																																																																											
		C	S ₁	S ₂	S ₃	S ₄	S ₅	S ₆	S ₇	S ₈	S ₉	S ₁₀	S ₁₁	S ₁₂	S ₁₃	S ₁₄	S ₁₅	S ₁₆	S ₁₇	S ₁₈	S ₁₉	S ₂₀	S ₂₁	S ₂₂	S ₂₃	S ₂₄	S ₂₅	S ₂₆	S ₂₇	S ₂₈	S ₂₉	S ₃₀	S ₃₁	S ₃₂	S ₃₃	S ₃₄	S ₃₅	S ₃₆	S ₃₇	S ₃₈	S ₃₉	S ₄₀	S ₄₁	S ₄₂	S ₄₃	S ₄₄	S ₄₅	S ₄₆	S ₄₇	S ₄₈	S ₄₉	S ₅₀	S ₅₁	S ₅₂	S ₅₃	S ₅₄	S ₅₅	S ₅₆	S ₅₇	S ₅₈	S ₅₉	S ₆₀	S ₆₁	S ₆₂	S ₆₃	S ₆₄	S ₆₅	S ₆₆	S ₆₇	S ₆₈	S ₆₉	S ₇₀	S ₇₁	S ₇₂	S ₇₃	S ₇₄	S ₇₅	S ₇₆	S ₇₇	S ₇₈	S ₇₉	S ₈₀	S ₈₁	S ₈₂	S ₈₃	S ₈₄	S ₈₅	S ₈₆	S ₈₇	S ₈₈	S ₈₉	S ₉₀	S ₉₁	S ₉₂	S ₉₃	S ₉₄	S ₉₅	S ₉₆	S ₉₇	S ₉₈	S ₉₉	S ₁₀₀	S ₁₀₁	S ₁₀₂	S ₁₀₃	S ₁₀₄	S ₁₀₅	S ₁₀₆	S ₁₀₇	S ₁₀₈	S ₁₀₉	S ₁₁₀	S ₁₁₁	S ₁₁₂	S ₁₁₃	S ₁₁₄	S ₁₁₅	S ₁₁₆	S ₁₁₇	S ₁₁₈	S ₁₁₉	S ₁₂₀	S ₁₂₁	S ₁₂₂	S ₁₂₃	S ₁₂₄	S ₁₂₅	S ₁₂₆	S ₁₂₇	S ₁₂₈	S ₁₂₉	S ₁₃₀	S ₁₃₁	S ₁₃₂	S ₁₃₃	S ₁₃₄	S ₁₃₅	S ₁₃₆	S ₁₃₇	S ₁₃₈	S ₁₃₉	S ₁₄₀	S ₁₄₁	S ₁₄₂	S ₁₄₃	S ₁₄₄	S ₁₄₅	S ₁₄₆	S ₁₄₇	S ₁₄₈	S ₁₄₉	S ₁₅₀	S ₁₅₁	S ₁₅₂	S ₁₅₃	S ₁₅₄	S ₁₅₅	S ₁₅₆	S ₁₅₇	S ₁₅₈	S ₁₅₉	S ₁₆₀	S ₁₆₁	S ₁₆₂	S ₁₆₃	S ₁₆₄	S ₁₆₅	S ₁₆₆	S ₁₆₇	S ₁₆₈	S ₁₆₉	S ₁₇₀	S ₁₇₁	S ₁₇₂	S ₁₇₃	S ₁₇₄	S ₁₇₅	S ₁₇₆	S ₁₇₇	S ₁₇₈	S ₁₇₉	S ₁₈₀	S ₁₈₁	S ₁₈₂	S ₁₈₃	S ₁₈₄	S ₁₈₅	S ₁₈₆	S ₁₈₇	S ₁₈₈	S ₁₈₉	S ₁₉₀	S ₁₉₁	S ₁₉₂	S ₁₉₃	S ₁₉₄	

Stato Limite Ultimo										Nodi Spostamenti Per effetto del Sisma			
Nodo	Di	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
C	C	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
1	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
2	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
3	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
4	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
5	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
6	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
7	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
8	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
9	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
10	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
11	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
12	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
13	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
14	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
15	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
16	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0

[illegible]

Stato Limite Ultimo										Nodi Spostamenti Per effetto del Sisma			
Nodo	Di	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
C	C	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
1	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
2	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
3	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
4	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
5	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
6	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
7	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
8	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
9	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
10	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
11	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
12	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
13	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
14	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
15	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
16	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0

[illegible][illegible]

Nodi													Spostamenti per effetto del sisma			
Nodo	Di	Stato Limite Ultimo			Stato Limite Ultimo			Stato Limite Ultimo			Stato Limite Ultimo			Stato Limite Ultimo		
		S_{ax}	S_{ay}	S_{az}	θ_x	θ_y	θ_z	S_{ax}	S_{ay}	S_{az}	θ_x	θ_y	θ_z			
C	C	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]			
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															

[illegible]

Nodi													Spostamenti per effetto del sisma			
Nodo	Di	Stato Limite Ultimo			Stato Limite Ultimo			Stato Limite Ultimo			Stato Limite Ultimo			Stato Limite Ultimo		
		S _x	S _y	S _z	θ _x	θ _y	θ _z	S _x	S _y	S _z	θ _x	θ _y	θ _z			
C	C	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]			
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC					</										

[illegible]

[illegible]

Stato Limite Ultimo										Nodi Spostamenti Per effetto del Sisma			
Nodo	Di	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
C	C	(cm)	(cm)	(cm)	(rad)	(rad)	(rad)	(cm)	(cm)	(cm)	(rad)	(rad)	(rad)
1	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
2	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
3	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
4	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
5	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
6	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
7	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
8	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
9	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
10	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
11	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
12	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
13	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
14	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
15	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
16	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0

[illegible][illegible]

[illegible][illegible]

[illegible][illegible]

[illegible][illegible]

[illegible][illegible]

Nodi													Spostamenti per effetto del sisma			
Nodo	Di	Stato Limite Ultimo			Stato Limite Ultimo			Stato Limite Ultimo			Stato Limite Ultimo			Stato Limite Ultimo		
		S _x	S _y	S _z	θ _x	θ _y	θ _z	S _x	S _y	S _z	θ _x	θ _y	θ _z			
C	C	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]			
	Z															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															

[illegible]

[illegible][illegible]

[illegible]

Stato Limite Ultimo										Nodi Spostamenti Per effetto del Sisma			
Nodo	Di	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
C	C	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
1	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
2	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
3	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
4	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
5	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
6	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
7	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
8	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
9	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
10	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
11	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
12	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
13	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
14	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
15	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
16	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0

[illegible]

Stato Limite Ultimo										Nodi Spostamenti Per effetto del Sisma			
Nodo	Di	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
C	C	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
1	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
2	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
3	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
4	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
5	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
6	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
7	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
8	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
9	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
10	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
11	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
12	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
13	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
14	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
15	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
16	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0

[illegible][illegible]

[illegible]

Nodi di Spostamenti per effetto del Sisma													
Stato Unione Italiano							Stato Unione Italiano						
Nodo	Di	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
C	C	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
1	Y0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	Z0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
2	X0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	Y0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	Z0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
3	X0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	Y0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	Z0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
4	X0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	Y0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	Z0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
5	X0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	Y0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	Z0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
6	X0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	Y0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	Z0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
7	X0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	Y0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	Z0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
8	X0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	Y0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	Z0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
9	X0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	Y0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	Z0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
10	X0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	Y0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	Z0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
11	X0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	Y0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	Z0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
12	X0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	Y0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	Z0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
13	X0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	Y0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	Z0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
14	X0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	Y0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	Z0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
15	X0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	Y0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	Z0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
16	X0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	Y0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	Z0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
17	X0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	Y0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	Z0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
18	X0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	Y0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	Z0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
19	X0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	Y0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	Z0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
20	X0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	Y0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00
	Z0	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00	0.00

[illegible]

Stato Limite Ultimo										Nodi Spostamenti Per effetto del Sisma			
Nodo	Di	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
C	C	(cm)	(cm)	(cm)	(rad)	(rad)	(rad)	(cm)	(cm)	(cm)	(rad)	(rad)	(rad)
1	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
2	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
3	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
4	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
5	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
6	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
7	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
8	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
9	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
10	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
11	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
12	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
13	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
14	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
15	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
16	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
17	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
18	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
19	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
20	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0

[illegible]

Stato Limite Ultimo										Nodi Spostamenti Per effetto del Sisma			
Nodo	Di	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
C	C	(cm)	(cm)	(cm)	(rad)	(rad)	(rad)	(cm)	(cm)	(cm)	(rad)	(rad)	(rad)
1	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
2	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
3	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
4	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
5	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
6	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
7	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
8	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
9	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
10	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
11	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
12	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
13	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
14	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
15	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
16	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0

[illegible][illegible]

[illegible][illegible]

Nodi													Spostamenti per effetto del sisma			
Nodo	Di	Stato Limite Ultimo			Stato Limite Ultimo			Stato Limite Ultimo			Stato Limite Ultimo			Stato Limite Ultimo		
		S _x	S _y	S _z	θ _x	θ _y	θ _z	S _x	S _y	S _z	θ _x	θ _y	θ _z			
C	C	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]			
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC</															

[illegible]

Nodo	Di r	Stato										Nodi			Spostamenti			Per affetto del			Risma										
		Limite										Ultimo			Limite			Danno			del										
		Ultimo										Ultimo			Ultimo			Ultimo			Ultimo										
C	C	S ₁ [cm]	S ₂ [cm]	S ₃ [cm]	Θ ₁ [rad]	Θ ₂ [rad]	Θ ₃ [rad]	S ₄ [cm]	S ₅ [cm]	S ₆ [cm]	Θ ₄ [rad]	Θ ₅ [rad]	Θ ₆ [rad]	C	C	S ₁ [cm]	S ₂ [cm]	S ₃ [cm]	Θ ₁ [rad]	Θ ₂ [rad]	Θ ₃ [rad]	C	C	S ₁ [cm]	S ₂ [cm]	S ₃ [cm]	Θ ₁ [rad]	Θ ₂ [rad]	Θ ₃ [rad]		
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30	31	32
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30	31	32
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30	31	32
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30	31	32
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30	31	32
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30	31	32
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30	31	32
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30	31	32
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30	31	32
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30	31	32
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30	31	32
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30	31	32
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30	31	32
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30	31	32
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30	31	32
1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30	31	32
1	2																														

Stato Limite Ultimo										Nodi Spostamenti Per effetto del Sisma			
Nodo	Di	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
C	C	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
1	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
2	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
3	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
4	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
5	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
6	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
7	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
8	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
9	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
10	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
11	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
12	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
13	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
14	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
15	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
16	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0

[illegible][illegible]

Nodo	Di r	Stato									Nodi							Spostamenti per effetto del sisma	
		Limite			Ultimo										Limite di Danno				
		S ₀	S ₁	S ₂	Θ ₁ [rad]	Θ ₂ [cm]	Θ ₃ [rad]	S ₀ [cm]	S ₁ [cm]	S ₂ [cm]	Θ ₁ [rad]	Θ ₂ [rad]	Θ ₃ [rad]						
C	C	C	C	C															
	ZC																		
	XC																		
	YC																		
	ZC																		
	XC																		
	YC																		
	ZC																		
	XC																		
	YC																		
	ZC																		
	XC																		
	YC																		
	ZC																		
	XC																		
	YC																		
	ZC																		
	XC																		
	YC																		
	ZC																		
	XC																		
	YC																		
	ZC																		
	XC																		
	YC																		
	ZC																		
	XC																		
	YC																		
	ZC																		
	XC																		
	YC																		
	ZC																		
	XC																		
	YC																		
	ZC																		
	XC																		
	YC																		
	ZC																		

Stato Limite Ultimo										Nodi Spostamenti Per effetto del Sisma			
Nodo	Di	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
C	C	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
1	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
2	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
3	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
4	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
5	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
6	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
7	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
8	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
9	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
10	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
11	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
12	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
13	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
14	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
15	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
16	Y	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	Z	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0
	X	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0

[illegible][illegible]

Nodi													Spostamenti per effetto del sisma			
Nodo	Di r	Stato Limite Ultimo			Stato Limite Ultimo			Stato Limite Ultimo			Stato Limite Ultimo			Stato Limite Ultimo		
		S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z			
C	C	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z			
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															
	ZC															
	XC															
	YC															

[illegible]

LEGENDA

Dir ☐ Direzione del Sistema ☐

S_x ☒ Le componenti dello spostamento sono relative al Sistema di riferimento globale ☒ **S_y** ☐

S_z ☐

e_x ☐ **e_y** ☐ **e_z** ☐

NODI E SPOSTAMENTI PER ECCENTRICITÀ ACCIDENTALE

[illegible]

NodiPostamenti per eccentricità accidentale								
Nodo	Dir	e	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
C	C	C	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
1	Y0	C						
	X0	C						
	X0	M						
	Y0	M						
2	Y0	C						
	X0	C						
	X0	M						
	Y0	M						
3	Y0	C						
	X0	C						
	X0	M						
	Y0	M						
4	Y0	C						
	X0	C						
	X0	M						
	Y0	M						
5	Y0	C						
	X0	C						
	X0	M						
	Y0	M						
6	Y0	C						
	X0	C						
	X0	M						
	Y0	M						
7	Y0	C						
	X0	C						
	X0	M						
	Y0	M						
8	Y0	C						
	X0	C						
	X0	M						
	Y0	M						
9	Y0	C						
	X0	C						
	X0	M						
	Y0	M						
10	Y0	C						
	X0	C						
	X0	M						
	Y0	M						
11	Y0	C						
	X0	C						
	X0	M						
	Y0	M						
12	Y0	C						
	X0	C						
	X0	M						
	Y0	M						
13	Y0	C						
	X0	C						
	X0	M						
	Y0	M						
14	Y0	C						
	X0	C						
	X0	M						
	Y0	M						
15	Y0	C						
	X0	C						
	X0	M						
	Y0	M						
16	Y0	C						
	X0	C						
	X0	M						
	Y0	M						
17	Y0	C						
	X0	C						
	X0	M						
	Y0	M						
18	Y0	C						
	X0	C						
	X0	M						
	Y0	M						
19	Y0	C						
	X0	C						
	X0	M						
	Y0	M						
20	Y0	C						
	X0	C						
	X0	M						
	Y0	M						
21	Y0	C						
	X0	C						
	X0	M						
	Y0	M						
22	Y0	C						
	X0	C						
	X0	M						
	Y0	M						
23	Y0	C						
	X0	C						
	X0	M						
	Y0	M						
24	Y0	C						
	X0	C						
	X0	M						
	Y0	M						
25	Y0	C						
	X0	C						
	X0	M						
	Y0	M						
26	Y0	C						
	X0	C						
	X0	M						
	Y0	M						
27	Y0	C						
	X0	C						
	X0	M						
	Y0	M						
28	Y0	C						
	X0	C						
	X0	M						
	Y0	M						
29	Y0	C						
	X0	C						
	X0	M						
	Y0	M						
30	Y0	C						
	X0	C						
	X0	M						
	Y0	M						

[illegible]

[illegible][illegible]

NodiPostamenti per eccentricità accidentale								
Nodo	Dir	e	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
C	C	C	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
Y0	C	M						
□	X0	C						
□	X0	C						
□	X0	C						
□	Y0	C						
□	Y0	M						
□	X0	C						
□	X0	C						
□	Y0	C						
□	Y0	M						
□	X0	C						
□	X0	C						
□	Y0	C						
□	Y0	M						
□	X0	C						
□	X0	C						
□	Y0	C						
□	Y0	M						
□	X0	C						
□	X0	C						
□	Y0	C						
□	Y0	M						
□	X0	C						
□	X0	C						
□	Y0	C						
□	Y0	M						
□	X0	C						
□	X0	C						
□	Y0	C						
□	Y0	M						
□	X0	C						
□	X0	C						
□	Y0	C						
□	Y0	M						
□	X0	C						
□	X0	C						
□	Y0	C						
□	Y0	M						
□	X0	C						
□	X0	C						
□	Y0	C						
□	Y0	M						
□	X0	C						
□	X0	C						
□	Y0	C						
□	Y0	M						
□	X0	C						
□	X0	C						
□	Y0	C						
□	Y0	M						
□	X0	C						
□	X0	C						
□	Y0	C						
□	Y0	M						
□	X0	C						
□	X0	C						
□	Y0	C						
□	Y0	M						
□	X0	C						
□	X0	C						
□	Y0	C						
□	Y0	M						
□	X0	C						
□	X0	C						
□	Y0	C						
□	Y0	M						
□	X0	C						
□	X0	C						
□	Y0	C						
□	Y0	M						
□	X0	C						
□	X0	C						
□	Y0	C						
□	Y0	M						
□	X0	C						
□	X0	C						
□	Y0	C						
□	Y0	M						
□	X0	C						
□	X0	C						
□	Y0	C						
□	Y0	M						
□	X0	C						
□	X0	C						
□	Y0	C						
□	Y0	M						
□	X0	C						
□	X0	C						
□	Y0	C						
□	Y0	M						
□	X0	C						
□	X0	C						
□	Y0	C						
□	Y0	M						
□	X0	C						
□	X0	C						
□	Y0	C						
□	Y0	M						
□	X0	C						
□	X0	C						
□	Y0	C						
□	Y0	M						
□	X0	C						
□	X0	C						
□	Y0	C						
□	Y0	M						
□	X0	C						
□	X0	C						
□	Y0	C						
□	Y0	M						
□	X0	C						
□	X0	C						
□	Y0	C						
□	Y0	M						
□	X0	C						
□	X0	C						
□	Y0	C						
□	Y0	M						
□	X0	C						
□	X0	C						
□	Y0	C						
□	Y0	M						
□	X0	C						
□	X0	C						
□	Y0	C						
□	Y0	M						
□	X0	C						
□	X0	C						
□	Y0	C						
□	Y0	M						
□	X0	C						
□	X0	C						
□	Y0	C						
□	Y0	M						
□	X0	C						
□	X0	C						
□	Y0	C						
□	Y0	M						
□	X0	C						
□	X0	C						
□	Y0	C						
□	Y0	M						
□	X0	C						
□	X0	C						
□	Y0	C						
□	Y0	M						
□	X0	C						
□	X0	C						
□	Y0	C						
□	Y0	M						
□	X0	C						
□	X0	C						
□	Y0	C						
□	Y0	M						
□	X0	C						
□	X0	C						
□	Y0	C						
□	Y0	M						
□	X0	C						
□	X0	C						
□	Y0	C						
□	Y0	M						
□	X0	C						
□	X0	C						
□	Y0	C						
□	Y0	M						
□	X0	C						
□	X0	C						
□	Y0	C						
□	Y0	M						
□	X0	C						
□	X0	C						
□	Y0	C						
□	Y0	M						
□	X0	C						
□	X0	C						
□	Y0	C						
□	Y0	M						
□	X0	C						
□	X0	C						
□	Y0	C						
□	Y0	M						
□	X0	C						
□	X0	C						
□	Y0	C						
□	Y0	M						
□	X0	C						
□	X0	C						
□	Y0	C						
□	Y0	M						
□	X0	C						
□	X0	C						
□	Y0	C						
□	Y0	M						
□	X0	C						
□	X0	C						
□	Y0	C						
□	Y0	M						
□	X0	C						
□	X0	C						
□	Y0	C						
□	Y0	M						
□	X0	C						
□	X0	C						
□	Y0	C						
□	Y0	M						
□	X0	C						
□	X0	C						
□	Y0	C						
□	Y0	M						
□	X0	C						
□	X0	C						
□	Y0	C						
□	Y0	M						
□	X0	C						
□	X0	C						
□	Y0	C						
□	Y0	M						
□	X0	C						
□	X0	C						
□	Y0	C						
□	Y0	M						
□	X0	C						
□	X0	C						
□	Y0	C						
□	Y0	M						
□	X0	C						
□	X0	C						
□	Y0	C						
□	Y0	M						
□	X0	C						
□	X0	C						
□	Y0	C						
□	Y0	M						
□	X0	C						
□	X0	C						
□	Y0	C						
□	Y0	M						
□	X0	C						
□	X0	C						
□	Y0	C						
□	Y0	M						
□	X0	C						
□	X0	C						
□	Y0	C						
□	Y0	M						
□	X0	C						
□	X0	C						
□	Y0	C						
□	Y0	M						
□	X0	C						
□	X0	C						
□	Y0	C						
□	Y0	M						
□	X0	C						
□	X0	C						
□	Y0	C						
□	Y0	M						
□	X0	C						
□	X0	C						
□	Y0	C						
□	Y0	M						
□	X0	C						
□	X0	C						
□	Y0	C						
□	Y0	M						
□	X0	C						
□	X0	C						
□	Y0	C						

[illegible]

[illegible]

NodiPostamenti pericentricitàaccidentale									
NodoDirC	S ₁ [cm]	S _γ [cm]	S ₂ [cm]	Θ ₁ [rad]	Θ _γ [rad]	Θ ₂ [rad]			
C	C	C							
C	X								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X								
C	Y								
C	Y								
C	X								
C	X		</						

[illegible]

Nodi Postamenti per Accidentalità									
Nodo			S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z	
Dir	Dir	Dir	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]	
C	C	C							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							

Nodi Postamenti per eccentricità accidentale									
Nodo	Dir	e	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z	
c	c	c	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]	
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							

[illegible]

[illegible][illegible]

Nodi di Spostamenti per eccentricità accidentale									
Nodo	Dir	e	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z	
C	C	C	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]	
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							

[illegible]

NodiPostamenti per eccentricità accidentale									
Nodo	Dir	e	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z	
c	c	c	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]	
1	Y	C							
	X	C							
	X	C							
	Y	C							
2	Y	C							
	X	C							
	X	C							
	Y	C							
3	X	C							
	X	C							
	Y	C							
	Y	C							
4	X	C							
	X	C							
	Y	C							
	Y	C							
5	X	C							
	X	C							
	Y	C							
	Y	C							
6	X	C							
	X	C							
	Y	C							
	Y	C							
7	X	C							
	X	C							
	Y	C							
	Y	C							
8	X	C							
	X	C							
	Y	C							
	Y	C							
9	X	C							
	X	C							
	Y	C							
	Y	C							
10	X	C							
	X	C							
	Y	C							
	Y	C							
11	X	C							
	X	C							
	Y	C							
	Y	C							
12	X	C							
	X	C							
	Y	C							
	Y	C							
13	X	C							
	X	C							
	Y	C							
	Y	C							
14	X	C							
	X	C							
	Y	C							
	Y	C							
15	X	C							
	X	C							
	Y	C							
	Y	C							
16	X	C							
	X	C							
	Y	C							
	Y	C							
17	X	C							
	X	C							
	Y	C							
	Y	C							
18	X	C							
	X	C							
	Y	C							
	Y	C							
19	X	C							
	X	C							
	Y	C							
	Y	C							
20	X	C							
	X	C							
	Y	C							
	Y	C							
21	X	C							
	X	C							
	Y	C							
	Y	C							
22	X	C							
	X	C							
	Y	C							
	Y	C							
23	X	C							
	X	C							
	Y	C							
	Y	C							
24	X	C							
	X	C							
	Y	C							
	Y	C							
25	X	C							
	X	C							
	Y	C							
	Y	C							
26	X	C							
	X	C							
	Y	C							
	Y	C							
27	X	C							
	X	C							
	Y	C							
	Y	C							
28	X	C							
	X	C							
	Y	C							
	Y	C							
29	X	C							
	X	C							
	Y	C							
	Y	C							
30	X	C							
	X	C							
	Y	C							
	Y	C							

Nodi										Spostamenti										per										accentricità										accidentale									
c		Dir		e		S _x		S _y		S _z		Θ _x		Θ _y		Θ _z		c		Dir		e		S _x		S _y		S _z		Θ _x		Θ _y		Θ _z															
[cm]		[cm]		[cm]		[cm]		[cm]		[cm]		[rad]		[rad]		[rad]		[cm]		[cm]		[cm]		[cm]		[cm]		[cm]		[rad]		[rad]		[rad]															
c		Dir		e		S _x		S _y		S _z		Θ _x		Θ _y		Θ _z		c		Dir		e		S _x		S _y		S _z		Θ _x		Θ _y		Θ _z															
c		Dir		e		S _x		S _y		S _z		Θ _x		Θ _y		Θ _z		c		Dir		e		S _x		S _y		S _z		Θ _x		Θ _y		Θ _z															
c		Dir		e		S _x		S _y		S _z		Θ _x		Θ _y		Θ _z		c		Dir		e		S _x		S _y		S _z		Θ _x		Θ _y		Θ _z															
c		Dir		e		S _x		S _y		S _z		Θ _x		Θ _y		Θ _z		c		Dir		e		S _x		S _y		S _z		Θ _x		Θ _y		Θ _z															
c		Dir		e		S _x		S _y		S _z		Θ _x		Θ _y		Θ _z		c		Dir		e		S _x		S _y		S _z		Θ _x		Θ _y		Θ _z															
c		Dir		e		S _x		S _y		S _z		Θ _x		Θ _y		Θ _z		c		Dir		e		S _x		S _y		S _z		Θ _x		Θ _y		Θ _z															
c		Dir		e		S _x		S _y		S _z		Θ _x		Θ _y		Θ _z		c		Dir		e		S _x		S _y		S _z		Θ _x		Θ _y		Θ _z															
c		Dir		e		S _x		S _y		S _z		Θ _x		Θ _y		Θ _z		c		Dir		e		S _x		S _y		S _z		Θ _x		Θ _y		Θ _z															
c		Dir		e		S _x		S _y		S _z		Θ _x		Θ _y		Θ _z		c		Dir		e		S _x		S _y		S _z		Θ _x		Θ _y		Θ _z															
c		Dir		e		S _x		S _y		S _z		Θ _x		Θ _y		Θ _z		c		Dir		e		S _x		S _y		S _z		Θ _x		Θ _y		Θ _z															
c		Dir		e		S _x		S _y		S _z		Θ _x		Θ _y		Θ _z		c		Dir		e		S _x		S _y		S _z		Θ _x		Θ _y		Θ _z															
c		Dir		e		S _x		S _y		S _z		Θ _x		Θ _y		Θ _z		c		Dir		e		S _x		S _y		S _z		Θ _x		Θ _y		Θ _z															
c		Dir		e		S _x		S _y		S _z		Θ _x		Θ _y		Θ _z		c		Dir		e		S _x		S _y		S _z		Θ _x		Θ _y		Θ _z															
c		Dir		e		S _x		S _y		S _z		Θ _x		Θ _y		Θ _z		c		Dir		e		S _x		S _y		S _z		Θ _x		Θ _y		Θ _z															
c		Dir		e		S _x		S _y		S _z		Θ _x		Θ _y		Θ _z		c		Dir		e		S _x		S _y		S _z		Θ _x		Θ _y		Θ _z															
c		Dir		e		S _x		S _y		S _z		Θ _x		Θ _y		Θ _z		c		Dir		e		S _x		S _y																							

[illegible][illegible]

[illegible][illegible]

[illegible][illegible]

Nodi e spostamenti per eccentricità accidentale								
Nodo	Dir	e	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z
1	C	C	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]
1	Y	0						
1	X	0						
1	X	0						
1	Y	0						
1	Y	0						
1	X	0						
1	X	0						
1	Y	0						
1	Y	0						
1	X	0						
1	X	0						
1	Y	0						
1	Y	0						
1	X	0						
1	X	0						
1	Y	0						
1	Y	0						
1	X	0						
1	X	0						
1	Y	0						
1	Y	0						
1	X	0						
1	X	0						
1	Y	0						
1	Y	0						
1	X	0						
1	X	0						
1	Y	0						
1	Y	0						
1	X	0						
1	X	0						
1	Y	0						
1	Y	0						
1	X	0						
1	X	0						
1	Y	0						
1	Y	0						
1	X	0						
1	X	0						
1	Y	0						
1	Y	0						
1	X	0						
1	X	0						
1	Y	0						
1	Y	0						
1	X	0						
1	X	0						
1	Y	0						
1	Y	0						
1	X	0						
1	X	0						
1	Y	0						
1	Y	0						
1	X	0						
1	X	0						
1	Y	0						
1	Y	0						
1	X	0						
1	X	0						
1	Y	0						
1	Y	0						
1	X	0						
1	X	0						
1	Y	0						
1	Y	0						
1	X	0						
1	X	0						
1	Y	0						
1	Y	0						
1	X	0						
1	X	0						
1	Y	0						
1	Y	0						
1	X	0						
1	X	0						
1	Y	0						
1	Y	0						
1	X	0						
1	X	0						
1	Y	0						
1	Y	0						
1	X	0						
1	X	0						
1	Y	0						
1	Y	0						
1	X	0						
1	X	0						
1	Y	0						
1	Y	0						
1	X	0						
1	X	0						
1	Y	0						
1	Y	0						
1	X	0						
1	X	0						
1	Y	0						
1	Y	0						
1	X	0						
1	X	0						
1	Y	0						
1	Y	0						
1	X	0						
1	X	0						
1	Y	0						
1	Y	0						
1	X	0						
1	X	0						
1	Y	0						
1	Y	0						
1	X	0						
1	X	0						
1	Y	0						
1	Y	0						
1	X	0						
1	X	0						
1	Y	0						
1	Y	0						
1	X	0						
1	X	0						
1	Y	0						
1	Y	0						
1	X	0						
1	X	0						
1	Y	0						
1	Y	0						
1	X	0						
1	X	0						
1	Y	0						
1	Y	0						
1	X	0						
1	X	0						
1	Y	0						
1	Y	0						
1	X	0						
1	X	0						
1	Y	0						
1	Y	0						
1	X	0						
1	X	0						
1	Y	0						
1	Y	0						
1	X	0						
1	X	0						
1	Y	0						
1	Y	0						
1	X	0						
1	X	0						
1	Y	0						
1	Y	0						
1	X	0						
1	X	0						
1	Y	0						
1	Y	0						
1	X	0						
1	X	0						
1	Y	0						
1	Y	0						
1	X	0						
1	X	0						
1	Y	0						
1	Y	0						
1	X	0						
1	X	0						
1	Y	0						
1	Y	0						
1	X	0						
1	X	0						
1	Y	0						
1	Y	0						
1	X	0						
1	X	0						
1	Y	0						
1	Y	0						
1	X	0						
1	X	0						
1	Y	0						
1	Y	0						
1	X	0						
1	X	0						
1	Y	0						
1	Y	0						
1	X	0						
1	X	0						
1	Y	0						
1	Y	0						
1	X	0						
1	X	0						
1	Y	0						
1	Y	0						
1	X	0						
1	X	0						
1	Y	0						
1	Y	0						
1	X	0						
1	X	0						
1	Y	0						
1	Y	0						
1	X	0						
1	X	0						
1	Y	0						
1	Y	0						
1	X	0						
1	X	0						
1	Y	0						
1	Y	0						
1	X	0						
1	X	0						
1	Y	0						
1	Y	0						
1	X	0						
1	X	0						
1	Y	0						
1	Y	0						
1	X	0						
1	X	0						
1	Y	0						
1	Y	0						
1	X	0						
1	X	0						
1	Y	0						
1	Y	0						
1	X	0						
1	X	0						
1	Y	0						
1	Y	0						
1	X	0						
1	X	0						
1	Y	0						
1	Y	0						
1	X	0						
1	X	0						
1	Y	0						
1	Y	0						
1	X	0						
1	X	0						
1	Y	0						
1	Y	0						
1	X	0						
1	X	0						
1	Y	0						
1	Y	0						
1	X	0						
1	X	0						
1	Y	0						
1	Y	0						
1	X	0						
1	X	0						
1	Y	0						
1	Y	0						
1	X	0						
1	X	0						
1	Y	0						
1	Y	0						
1	X	0						
1	X	0						
1	Y	0						
1	Y	0						
1	X	0						
1	X	0						
1	Y	0						
1	Y	0						

Nodi Postamenti per eccentricità accidentale									
Nodo	Dir	e	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z	
c	c	c	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]	
1	Y	C							
	X	C							
	X	C							
	Y	C							
2	Y	C							
	X	C							
	X	C							
	Y	C							
3	X	C							
	X	C							
	Y	C							
	Y	C							
4	X	C							
	X	C							
	Y	C							
	Y	C							
5	X	C							
	X	C							
	Y	C							
	Y	C							
6	X	C							
	X	C							
	Y	C							
	Y	C							
7	X	C							
	X	C							
	Y	C							
	Y	C							
8	X	C							
	X	C							
	Y	C							
	Y	C							
9	X	C							
	X	C							
	Y	C							
	Y	C							
10	X	C							
	X	C							
	Y	C							
	Y	C							
11	X	C							
	X	C							
	Y	C							
	Y	C							
12	X	C							
	X	C							
	Y	C							
	Y	C							
13	X	C							
	X	C							
	Y	C							
	Y	C							
14	X	C							
	X	C							
	Y	C							
	Y	C							
15	X	C							
	X	C							
	Y	C							
	Y	C							
16	X	C							
	X	C							
	Y	C							
	Y	C							
17	X	C							
	X	C							
	Y	C							
	Y	C							
18	X	C							
	X	C							
	Y	C							
	Y	C							
19	X	C							
	X	C							
	Y	C							
	Y	C							
20	X	C							
	X	C							
	Y	C							
	Y	C							
21	X	C							
	X	C							
	Y	C							
	Y	C							
22	X	C							
	X	C							
	Y	C							
	Y	C							
23	X	C							
	X	C							
	Y	C							
	Y	C							
24	X	C							
	X	C							
	Y	C							
	Y	C							
25	X	C							
	X	C							
	Y	C							
	Y	C							
26	X	C							
	X	C							
	Y	C							
	Y	C							
27	X	C							
	X	C							
	Y	C							
	Y	C							
28	X	C							
	X	C							
	Y	C							
	Y	C							
29	X	C							
	X	C							
	Y	C							
	Y	C							
30	X	C							
	X	C							
	Y	C							
	Y	C							

[illegible]

[illegible][illegible]

NodiPostamenti per eccentricità accidentale									
Nodo	Dir	e	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z	
C	C	C	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]	
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							
Y	C	C							
Y	C	C							
X	C	C							
X	C	C							

[illegible]

[illegible]

Nodi										Postamenti										per										accidentale																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																													
Nodo		Dir		C		S ₁		S ₂		S ₃		Θ ₁		Θ ₂		Θ ₃		Θ ₄		Θ ₅		Θ ₆		Θ ₇		Θ ₈		Θ ₉		Θ ₁₀		Θ ₁₁		Θ ₁₂		Θ ₁₃		Θ ₁₄		Θ ₁₅		Θ ₁₆		Θ ₁₇		Θ ₁₈		Θ ₁₉		Θ ₂₀		Θ ₂₁		Θ ₂₂		Θ ₂₃		Θ ₂₄		Θ ₂₅		Θ ₂₆		Θ ₂₇		Θ ₂₈		Θ ₂₉		Θ ₃₀		Θ ₃₁		Θ ₃₂		Θ ₃₃		Θ ₃₄		Θ ₃₅		Θ ₃₆		Θ ₃₇		Θ ₃₈		Θ ₃₉		Θ ₄₀		Θ ₄₁		Θ ₄₂		Θ ₄₃		Θ ₄₄		Θ ₄₅		Θ ₄₆		Θ ₄₇		Θ ₄₈		Θ ₄₉		Θ ₅₀		Θ ₅₁		Θ ₅₂		Θ ₅₃		Θ ₅₄		Θ ₅₅		Θ ₅₆		Θ ₅₇		Θ ₅₈		Θ ₅₉		Θ ₆₀		Θ ₆₁		Θ ₆₂		Θ ₆₃		Θ ₆₄		Θ ₆₅		Θ ₆₆		Θ ₆₇		Θ ₆₈		Θ ₆₉		Θ ₇₀		Θ ₇₁		Θ ₇₂		Θ ₇₃		Θ ₇₄		Θ ₇₅		Θ ₇₆		Θ ₇₇		Θ ₇₈		Θ ₇₉		Θ ₈₀		Θ ₈₁		Θ ₈₂		Θ ₈₃		Θ ₈₄		Θ ₈₅		Θ ₈₆		Θ ₈₇		Θ ₈₈		Θ ₈₉		Θ ₉₀		Θ ₉₁		Θ ₉₂		Θ ₉₃		Θ ₉₄		Θ ₉₅		Θ ₉₆		Θ ₉₇		Θ ₉₈		Θ ₉₉		Θ ₁₀₀		Θ ₁₀₁		Θ ₁₀₂		Θ ₁₀₃		Θ ₁₀₄		Θ ₁₀₅		Θ ₁₀₆		Θ ₁₀₇		Θ ₁₀₈		Θ ₁₀₉		Θ ₁₁₀		Θ ₁₁₁		Θ ₁₁₂		Θ ₁₁₃		Θ ₁₁₄		Θ ₁₁₅		Θ ₁₁₆		Θ ₁₁₇		Θ ₁₁₈		Θ ₁₁₉		Θ ₁₂₀		Θ ₁₂₁		Θ ₁₂₂		Θ ₁₂₃		Θ ₁₂₄		Θ ₁₂₅		Θ ₁₂₆		Θ ₁₂₇		Θ ₁₂₈		Θ ₁₂₉		Θ ₁₃₀		Θ ₁₃₁		Θ ₁₃₂		Θ ₁₃₃		Θ ₁₃₄		Θ ₁₃₅		Θ ₁₃₆		Θ ₁₃₇		Θ ₁₃₈		Θ ₁₃₉		Θ ₁₄₀		Θ ₁₄₁		Θ ₁₄₂		Θ ₁₄₃		Θ ₁₄₄		Θ ₁₄₅		Θ ₁₄₆		Θ ₁₄₇		Θ ₁₄₈		Θ ₁₄₉		Θ ₁₅₀		Θ ₁₅₁		Θ ₁₅₂		Θ ₁₅₃		Θ ₁₅₄		Θ ₁₅₅		Θ ₁₅₆		Θ ₁₅₇		Θ ₁₅₈		Θ ₁₅₉		Θ ₁₆₀		Θ ₁₆₁		Θ ₁₆₂		Θ ₁₆₃		Θ ₁₆₄		Θ ₁₆₅		Θ ₁₆₆		Θ ₁₆₇		Θ ₁₆₈		Θ ₁₆₉		Θ ₁₇₀		Θ ₁₇₁		Θ ₁₇₂		Θ ₁₇₃		Θ ₁₇₄		Θ ₁₇₅		Θ ₁₇₆		Θ ₁₇₇		Θ ₁₇₈		Θ ₁₇₉		Θ ₁₈₀		Θ ₁₈₁		Θ ₁₈₂		Θ ₁₈₃		Θ ₁₈₄		Θ ₁₈₅		Θ ₁₈₆		Θ ₁₈₇		Θ ₁₈₈		Θ ₁₈₉		Θ ₁₉₀		Θ ₁₉₁		Θ ₁₉₂		Θ ₁₉₃		Θ ₁₉₄		Θ ₁₉₅		Θ ₁₉₆		Θ ₁₉₇		Θ ₁₉₈		Θ ₁₉₉		Θ ₂₀₀		Θ ₂₀₁		Θ ₂₀₂		Θ ₂₀₃		Θ ₂₀₄		Θ ₂₀₅		Θ ₂₀₆		Θ ₂₀₇		Θ ₂₀₈		Θ ₂₀₉		Θ ₂₁₀		Θ ₂₁₁		Θ ₂₁₂		Θ ₂₁₃		Θ ₂₁₄		Θ ₂₁₅		Θ ₂₁₆		Θ ₂₁₇		Θ ₂₁₈		Θ ₂₁₉		Θ ₂₂₀		Θ ₂₂₁		Θ ₂₂₂		Θ ₂₂₃		Θ ₂₂₄		Θ ₂₂₅		Θ ₂₂₆		Θ ₂₂₇		Θ ₂₂₈		Θ ₂₂₉		Θ ₂₃₀		Θ ₂₃₁		Θ ₂₃₂		Θ ₂₃₃		Θ ₂₃₄		Θ ₂₃₅		Θ ₂₃₆		Θ ₂₃₇		Θ ₂₃₈		Θ ₂₃₉		Θ ₂₄₀	

[illegible][illegible]

Nodi Postamenti per eccentricità accidentale									
Nodo	Dir	e	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z	
c	c	c	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]	
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							

[illegible]

[illegible][illegible]

NodiPostamenti per eccentricità accidentale									
Nodo	Dir	e	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z	
C	C	C	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]	
Y	C	C							
□	X	C							
□	X	C							
□	Y	C							
□	Y	C							
□	X	C							
□	X	C							
□	Y	C							
□	Y	C							
□	X	C							
□	X	C							
□	Y	C							
□	Y	C							
□	X	C							
□	X	C							
□	Y	C							
□	Y	C							
□	X	C							
□	X	C							
□	Y	C							
□	Y	C							
□	X	C							
□	X	C							
□	Y	C							
□	Y	C							
□	X	C							
□	X	C							
□	Y	C							
□	Y	C							
□	X	C							
□	X	C							
□	Y	C							
□	Y	C							
□	X	C							
□	X	C							
□	Y	C							
□	Y	C							
□	X	C							
□	X	C							
□	Y	C							
□	Y	C							
□	X	C							
□	X	C							
□	Y	C							
□	Y	C							
□	X	C							
□	X	C							
□	Y	C							
□	Y	C							
□	X	C							
□	X	C							
□	Y	C							
□	Y	C							
□	X	C							
□	X	C							
□	Y	C							
□	Y	C							
□	X	C							
□	X	C							
□	Y	C							
□	Y	C							
□	X	C							
□	X	C							
□	Y	C							
□	Y	C							
□	X	C							
□	X	C							
□	Y	C							
□	Y	C							
□	X	C							
□	X	C							
□	Y	C							
□	Y	C							
□	X	C							
□	X	C							
□	Y	C							
□	Y	C							
□	X	C							
□	X	C							
□	Y	C							
□	Y	C							
□	X	C							
□	X	C							
□	Y	C							
□	Y	C							
□	X	C							
□	X	C							
□	Y	C							
□	Y	C							
□	X	C							
□	X	C							
□	Y	C							
□	Y	C							
□	X	C							
□	X	C							
□	Y	C							
□	Y	C							
□	X	C							
□	X	C							
□	Y	C							
□	Y	C							
□	X	C							
□	X	C							
□	Y	C							
□	Y	C							
□	X	C							
□	X	C							
□	Y	C							
□	Y	C							
□	X	C							
□	X	C							
□	Y	C							
□	Y	C							
□	X	C							
□	X	C							
□	Y	C							
□	Y	C							
□	X	C							
□	X	C							
□	Y	C							
□	Y	C							
□	X	C							
□	X	C							
□	Y	C							
□	Y	C							
□	X	C							
□	X	C							
□	Y	C							
□	Y	C							
□	X	C							
□	X	C							
□	Y	C							
□	Y	C							
□	X	C							
□	X	C							
□	Y	C							
□	Y	C							
□	X	C							
□	X	C							
□	Y	C							
□	Y	C							
□	X	C							
□	X	C							
□	Y	C							
□	Y	C							
□	X	C							
□	X	C							
□	Y	C							
□	Y	C							
□	X	C							
□	X	C							
□	Y	C							
□	Y	C							
□	X	C							
□	X	C							
□	Y	C							
□	Y	C							
□	X	C							
□	X	C							
□	Y	C							
□	Y	C							
□	X	C							
□	X	C							
□	Y	C							
□	Y	C							
□	X	C							
□	X	C							
□	Y	C							
□	Y	C							
□	X	C							
□	X	C							
□	Y	C							
□	Y	C							
□	X	C							
□	X	C							
□	Y	C							
□	Y	C							
□	X	C							
□	X	C							
□	Y	C							
□	Y	C							
□	X	C							
□	X	C							
□	Y	C							
□	Y	C							
□	X	C							
□	X	C							
□	Y	C							
□	Y	C							
□	X	C							
□	X	C							
□	Y	C							
□	Y	C							
□	X	C							
□	X	C							
□	Y	C							
□	Y	C							
□	X	C							
□	X	C							
□	Y	C							
□	Y	C							
□	X	C							
□	X	C							
□	Y	C							
□	Y	C							
□	X	C							
□	X	C							
□	Y	C							
□	Y	C							
□	X	C							
□	X	C							
□	Y	C							
□	Y	C							
□	X	C							
□	X	C							
□	Y	C							
□	Y	C							
□	X	C							
□	X	C							
□	Y	C							
□	Y	C							
□	X	C							
□	X	C							
□	Y	C							
□	Y	C							
□	X	C							
□	X	C							
□	Y	C							
□	Y	C							
□	X	C							
□	X	C							
□	Y	C							
□	Y	C							
□	X	C							
□	X	C							
□	Y	C							
□	Y	C							
□	X	C							
□	X	C							
□	Y	C							
□	Y	C							
□	X	C							
□	X	C							
□	Y	C							
□	Y	C							
□	X	C							
□	X	C							
□	Y	C							
□	Y	C							
□	X	C							
□	X	C							
□	Y	C							

[illegible]

[illegible][illegible]

[illegible][illegible]

[illegible][illegible]

[illegible][illegible]

NodiPostamenti per eccentricità accidentale									
Nodo	Dir	e	S _x	S _y	S _z	Θ _x	Θ _y	Θ _z	
c	c	c	[cm]	[cm]	[cm]	[rad]	[rad]	[rad]	
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y	□							
□	Y	□							
□	X	□							
□	X	□							
□	Y								

[illegible]

[illegible][illegible]

[illegible][illegible]

[illegible][illegible]

LEGENDA[[]

Dir ☐ Direzione del Sisma ☐
S_x ☐ **S_y** ☐ Le componenti dello spostamento sono relative al Sistema di Riferimento Globale ☐ ☐ ☐ ☐
S_z ☐ **S_x** ☐
θ_y ☐ **θ_z** ☐

Id _{Tr}		CC	Estr _{Tr} Inz						Travi _{Tr} Sollecitazioni per condizioni di carico non sismiche								
			M _{Ed} (N·m)	M _{Ed} (N·m)	M _{Ed} (N·m)	N _{Ed} (N)	T _{Ed} (N)	T _{Ed} (N)	M _{Ed} (N·m)	M _{Ed} (N·m)	M _{Ed} (N·m)	N _{Ed} (N)	T _{Ed} (N)	T _{Ed} (N)			
PianoTerra		C	TravataPianoTerra														
Trave/Acciaio(1a)																	
Trave/Acciaio(1b)																	
Trave/Acciaio(1c)																	
Trave/Acciaio(1d)																	
Trave/Acciaio(1e)																	
Trave/Acciaio(1f)																	
Trave/Acciaio(1g)																	
Trave/Acciaio(1h)																	
Trave/Acciaio(1i)																	
Trave/Acciaio(1j)																	
Trave/Acciaio(1k)																	
Trave/Acciaio(1l)																	
Trave/Acciaio(1m)																	

[illegible]

[illegible][illegible]

LEGENDA[

Id_{Tr} ☐ Identificativo della trave ☐ Eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata a livello considerato ☐

CC ☐ Identificativo ☐ della ☐ tipologia ☐ di ☐ carico ☐ nella ☐ relativa ☐ tabella ☐

Estr Sollecitazione Caratteristiche Relative al sistema di riferimento locale

InzFin

TRAVI ■ SOLLECITAZIONI PER EFFETTO DEL SISMA ■

[illegible]

Travi															Solicitazioni per effetto del sisma									
Id _{tr}	Di _r	Estr _{tr} Inz _{tr}										Estr _{tr} Bin _{tr}												
		M _{tr}	M _{tr}	M _{tr}	N _{tr}	T _{tr}	T _{tr}	M _{tr}	M _{tr}	M _{tr}	N _{tr}	T _{tr}	T _{tr}											
C	C	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	[N]	[N]	[N]											
Trave/Acciaio	X																							
	Y																							
	Z																							
Trave/Acciaio	X																							
	Y																							
	Z																							
Trave/Acciaio	X																							
	Y																							
	Z																							
Trave/Acciaio	X																							
	Y																							
	Z																							
Trave/Acciaio	X																							
	Y																							
	Z																							
Trave/Acciaio	X																							
	Y																							
	Z																							
Trave/Acciaio	X																							
	Y																							
	Z																							
Trave/Acciaio	X																							
	Y																							
	Z																							
Trave/Acciaio	X																							
	Y																							
	Z																							
Trave/Acciaio	X																							
	Y																							
	Z																							
Trave/Acciaio	X																							
	Y																							
	Z																							
Trave/Acciaio	X																							
	Y																							
	Z																							
Trave/Acciaio	X																							
	Y																							
	Z																							
Trave/Acciaio	X																							
	Y																							
	Z																							
Trave/Acciaio	X																							
	Y																							
	Z																							
Trave/Acciaio	X																							
	Y																							
	Z																							
Trave/Acciaio	X																							
	Y																							
	Z																							
Trave/Acciaio	X																							
	Y																							
	Z																							
Trave/Acciaio	X																							
	Y																							
	Z																							
Trave/Acciaio	X																							
	Y																							
	Z																							
Trave/Acciaio	X																							
	Y																							
	Z																							
Trave/Acciaio	X																							
	Y																							
	Z																							
Trave/Acciaio	X																							
	Y																							
	Z																							
Trave/Acciaio	X																							
	Y																							
	Z																							
Trave/Acciaio	X																							
	Y																							
	Z																							
Trave/Acciaio	X																							
	Y																							
	Z																							
Trave/Acciaio	X																							
	Y																							
	Z																							
Trave/Acciaio	X																							
	Y																							
	Z																							
Trave/Acciaio	X																							
	Y																							
	Z																							
Trave/Acciaio	X																							
	Y																							
	Z																							
Trave/Acciaio	X																							
	Y																							
	Z																							
Trave/Acciaio	X																							
	Y																							
	Z																							
Trave/Acciaio	X																							
	Y																							
	Z																							
Trave/Acciaio	X																							
	Y																							
	Z																							
Trave/Acciaio	X																							
	Y																							
	Z																							
Trave/Acciaio	X																							
	Y																							
	Z																							
Trave/Acciaio	X																							
	Y																							
	Z																							
Trave/Acciaio	X																							
	Y																							
	Z																							
Trave/Acciaio	X																							
	Y																							
	Z																							
Trave/Acciaio	X																							
	Y																							
	Z																							
Trave/Acciaio	X																							
	Y																							
	Z																							
Trave/Acciaio	X																							
	Y																							
	Z																							
Trave/Acciaio	X																							
	Y																							
	Z																							
Trave/Acciaio	X																							
	Y																							
	Z																							
Trave/Acciaio	X																							
	Y																							
	Z																							
Trave/Acciaio	X																							
	Y																							
	Z																							
Trave/Acciaio	X																							
	Y																							
	Z																							
Trave/Acciaio	X																							
	Y																							
	Z																							
Trave/Acciaio	X																							
	Y																							
	Z																							
Trave/Acciaio	X																							
	Y																							
	Z																							
Trave/Acciaio	X																							
	Y																							
	Z																							
Trave/Acciaio	X																							
	Y																							
	Z																							
Trave/Acciaio	X																							
	Y																							
	Z																							
Trave/Acciaio	X																							
	Y																							
	Z																							
Trave/Acciaio	X																							
	Y																							
	Z																							
Trave/Acciaio	X																							
	Y																							
	Z																							
Trave/Acciaio	X																							
	Y																							
	Z																							
Trave/Acciaio	X																							
	Y																							
	Z																							
Trave/Acciaio	X																							
	Y																							
	Z																							
Trave/Acciaio	X																							
	Y																							
	Z																							
Trave/Acciaio	X																							
	Y																							
	Z																							
Trave/Acciaio	X																							
	Y																							
	Z																							
Trave/Acciaio	X																							
	Y																							
	Z																							
Trave/Acciaio	X																							
	Y																							
	Z																							
Trave/Acciaio	X																							
	Y																							
	Z																							

[illegible]

LEGENDA

Id_n	Identificativo della Trave (eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della Trave a livello Considerato)
Dir	Direzione del Sistema
Estr	Sollecitazione Caratteristiche Relative al Sistema di Riferimento locale
Inz	Compressione
Fin	

Travi Sollecitazioni per eccentricità accidentale

[illegible][illegible]

LEGENDA[[]

IDr	Identificativo della Trave (eventuale lettera tra parentesi distingue diversi tratti della travata dello considerato)
Dir	Direzione del Sistema
e	Segno dell' eccentricità accidentale
Estr	Sollecitazione caratteristica relative al Sistema di riferimento locale
InzFin	Compressione

PILASTRI □ SOLLECITAZIONI PER CONDIZIONI DI CARICO NON SISMICHE □

[illegible]

LEGENDA

Id_{pl}	Identificativo del Pilastrino
CC	Identificativo della tipologia di carico della relativa tabella
Lv	Identificativo del livello della relativa tabella
Estr	Sollecitazione Caratteristiche Relative al Sistema di Riferimento Scale
Inf^{Sup}	Compressione

[illegible]

LEGENDA

Id	Identificativo del Bastro
Dir	Direzione del Sistema
e	Segno dell' eccentricità accidentale
Lv	Identificativo del livello della relativa tabella
Estr	Sollecitazione caratteristica relative al sistema di riferimento locale
Inf	Compressione

TRAVI (AC) - VERIFICHE A TRAZIONE (Elevazione)							
				Travi (AC) - Verifiche a trazione			
Id _{Tr}	%L _{Lt}	N _{Ed}	CS	A _{net} [mm²]	N _{Ed,Rd} [N]	N _{u,Rd} [N]	
Piano Terra				Piano Terra			
Trave Acciaio 3a-3	0%	26.717	20,61	2.460	550.571	637.632	
	100%	25.785	21,35	2.460	550.571	637.632	
Trave Acciaio 3a-3	0%	15.393	35,77	2.460	550.571	637.632	
	100%	16.322	33,73	2.460	550.571	637.632	
Trave Acciaio 4a-4	0%	15.316	35,95	2.460	550.571	637.632	
	100%	16.245	33,89	2.460	550.571	637.632	
Trave Acciaio 4a-4	0%	26.688	20,63	2.460	550.571	637.632	
	100%	25.756	21,38	2.460	550.571	637.632	
Trave Acciaio 11a-14	0%	26.969	20,41	2.460	550.571	637.632	
	100%	27.898	19,74	2.460	550.571	637.632	
Trave Acciaio 11a-14	0%	14.888	36,98	2.460	550.571	637.632	
	100%	13.956	39,45	2.460	550.571	637.632	
Trave Acciaio 10a-13	0%	14.910	36,93	2.460	550.571	637.632	
	100%	13.978	39,39	2.460	550.571	637.632	
Trave Acciaio 10a-13	0%	27.055	20,35	2.460	550.571	637.632	
	100%	27.984	19,67	2.460	550.571	637.632	
Trave Acciaio 1-3a	0%	14.006	39,31	2.460	550.571	637.632	
	100%	14.938	36,86	2.460	550.571	637.632	
Trave Acciaio 1-3a	0%	27.952	19,70	2.460	550.571	637.632	
	100%	27.023	20,37	2.460	550.571	637.632	
Trave Acciaio 2-4a	0%	27.920	19,72	2.460	550.571	637.632	
	100%	26.991	20,40	2.460	550.571	637.632	
Trave Acciaio 2-4a	0%	13.931	39,52	2.460	550.571	637.632	
	100%	14.863	37,04	2.460	550.571	637.632	
Trave Acciaio 12-11a	0%	16.271	33,84	2.460	550.571	637.632	
	100%	15.342	35,89	2.460	550.571	637.632	
Trave Acciaio 12-11a	0%	25.732	21,40	2.460	550.571	637.632	
	100%	26.664	20,65	2.460	550.571	637.632	
Trave Acciaio 11-10a	0%	25.816	21,33	2.460	550.571	637.632	
	100%	26.748	20,58	2.460	550.571	637.632	
Trave Acciaio 11-10a	0%	16.295	33,79	2.460	550.571	637.632	
	100%	15.366	35,83	2.460	550.571	637.632	
Trave Acciaio 12a-14	0%	54.548	10,09	2.460	550.571	637.632	
	100%	55.514	9,92	2.460	550.571	637.632	
Trave Acciaio 12a-14	0%	53.331	10,32	2.460	550.571	637.632	
	100%	52.362	10,51	2.460	550.571	637.632	
Trave Acciaio 1a-2	0%	54.543	10,09	2.460	550.571	637.632	
	100%	55.509	9,92	2.460	550.571	637.632	
Trave Acciaio 1a-2	0%	53.333	10,32	2.460	550.571	637.632	
	100%	52.364	10,51	2.460	550.571	637.632	
Trave Acciaio 13-12a	0%	55.495	9,92	2.460	550.571	637.632	
	100%	54.529	10,10	2.460	550.571	637.632	
Trave Acciaio 13-12a	0%	52.382	10,51	2.460	550.571	637.632	
	100%	53.351	10,32	2.460	550.571	637.632	
Trave Acciaio 1-1a	0%	55.497	9,92	2.460	550.571	637.632	
	100%	54.531	10,10	2.460	550.571	637.632	
Trave Acciaio 1-1a	0%	52.377	10,51	2.460	550.571	637.632	
	100%	53.346	10,32	2.460	550.571	637.632	
Trave Acciaio 9a-14	0%	0	-	706	158.010	182.995	
	100%	0	-	706	158.010	182.995	
Trave Acciaio 12-13a	0%	393	NS	706	158.010	182.995	
	100%	393	NS	706	158.010	182.995	
Trave Acciaio 11-13a	0%	389	NS	706	158.010	182.995	
	100%	389	NS	706	158.010	182.995	
Trave Acciaio 9a-13	0%	0	-	706	158.010	182.995	
	100%	0	-	706	158.010	182.995	
Trave Acciaio 1-5a	0%	0	-	706	158.010	182.995	
	100%	0	-	706	158.010	182.995	
Trave Acciaio 2a-3	0%	391	NS	706	158.010	182.995	
	100%	391	NS	706	158.010	182.995	
Trave Acciaio 2a-4	0%	391	NS	706	158.010	182.995	
	100%	391	NS	706	158.010	182.995	
Trave Acciaio 2-5a	0%	0	-	706	158.010	182.995	
	100%	0	-	706	158.010	182.995	

LEGENDA:
Id_{Tr} Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
%L_{Lt} Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{Lt}), a partire dall'estremo iniziale.
N_{Ed} Sforzo normale di progetto.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).
A_{net} Area netta della sezione di verifica.
N_{Ed,Rd} Resistenza plastica a Sforzo Normale.
N_{u,Rd} Resistenza a rottura della sezione netta.

TRAVI (AC) - VERIFICHE A COMPRESSIONE (Elevazione)					
				Travi (AC) - Verifiche a compressione	
Id _{Tr}	%L _{Lt}	N _{Ed}	CS	N _{C,Rd}	
Piano Terra				Piano Terra	
Trave Acciaio 3a-3	0%	46.597		550.571	11,82
	100%	47.529		550.571	11,58
	0%	52.361		550.571	10,51
Trave Acciaio 3a-3	100%	51.432		550.571	10,70
	0%	52.328		550.571	10,52
	100%	51.399		550.571	10,71
Trave Acciaio 4a-4	0%				
	0%	46.524		550.571	11,83

Travi (AC) - Verifiche a compressione				
Id _{Tr}	%L _{Lt}	N _{Ed}	N _{C,Rd}	CS
	[%]	[N]	[N]	
Trave Acciaio 11a-14	100%	47.456	550.571	11,60
	0%	46.057	550.571	11,95
	100%	45.128	550.571	12,20
Trave Acciaio 11a-14	0%	52.948	550.571	10,40
	100%	53.880	550.571	10,22
Trave Acciaio 10a-13	0%	53.038	550.571	10,38
	100%	53.970	550.571	10,20
Trave Acciaio 10a-13	0%	46.081	550.571	11,95
	100%	45.152	550.571	12,19
Trave Acciaio 1-3a	0%	53.938	550.571	10,21
	100%	53.006	550.571	10,39
Trave Acciaio 1-3a	0%	45.176	550.571	12,19
	100%	46.105	550.571	11,94
Trave Acciaio 2-4a	0%	45.100	550.571	12,21
	100%	46.029	550.571	11,96
Trave Acciaio 2-4a	0%	53.907	550.571	10,21
	100%	52.975	550.571	10,39
Trave Acciaio 12-11a	0%	51.375	550.571	10,72
	100%	52.304	550.571	10,53
Trave Acciaio 12-11a	0%	47.482	550.571	11,60
	100%	46.550	550.571	11,83
Trave Acciaio 11-10a	0%	47.506	550.571	11,59
	100%	46.574	550.571	11,82
Trave Acciaio 11-10a	0%	51.465	550.571	10,70
	100%	52.394	550.571	10,51
Trave Acciaio 12a-14	0%	65.878	550.571	8,36
	100%	64.912	550.571	8,48
Trave Acciaio 12a-14	0%	67.269	550.571	8,18
	100%	68.238	550.571	8,07
Trave Acciaio 1a-2	0%	65.883	550.571	8,36
	100%	64.917	550.571	8,48
Trave Acciaio 1a-2	0%	67.273	550.571	8,18
	100%	68.242	550.571	8,07
Trave Acciaio 13-12a	0%	64.909	550.571	8,48
	100%	65.875	550.571	8,36
Trave Acciaio 13-12a	0%	68.242	550.571	8,07
	100%	67.273	550.571	8,18
Trave Acciaio 1-1a	0%	64.911	550.571	8,48
	100%	65.877	550.571	8,36
Trave Acciaio 1-1a	0%	68.249	550.571	8,07
	100%	67.280	550.571	8,18
Trave Acciaio 9a-14	0%	1.602	158.010	98,63
	100%	1.602	158.010	98,63
Trave Acciaio 12-13a	0%	301	158.010	NS
	100%	301	158.010	NS
Trave Acciaio 11-13a	0%	307	158.010	NS
	100%	307	158.010	NS
Trave Acciaio 9a-13	0%	1.599	158.010	98,82
	100%	1.599	158.010	98,82
Trave Acciaio 1-5a	0%	1.599	158.010	98,82
	100%	1.599	158.010	98,82
Trave Acciaio 2a-3	0%	305	158.010	NS
	100%	305	158.010	NS
Trave Acciaio 2a-4	0%	303	158.010	NS
	100%	303	158.010	NS
Trave Acciaio 2-5a	0%	1.604	158.010	98,51
	100%	1.604	158.010	98,51

LEGENDA:
Id_{Tr} Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
%L_{Lt} Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{Lt}), a partire dall'estremo iniziale.
N_{Ed} Sforzo normale di progetto.
N_{C,Rd} Resistenza a compressione.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).

TRAVI (AC) - VERIFICHE A PRESSOFLESSIONE (Elevazione) allo SLU												
							Travi (AC) - Verifiche a pressoflessione					
Id _{Tr}	%L _{Lt}	N _{Ed}	V _{Ed}	M _{Ed,3}	CS	Tp	M _{C,Rd}	V _{C,Rd}	ρ	A _v		
	[%]	[N]	[N]	[N-m]			[N-m]	[N]		[mm²]		
Piano Terra							Piano Terra					
Trave Acciaio 2a-2	0%	3.629	-40.93 8	134.417	0,61	PLS	81.876	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	25%	3.629	-41.70 0	84.373	0,97	PLS	81.876	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	50%	3.629	-42.58 5	33.324	2,46	PLS	81.876	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	75%	3.817	-1.847 -44.66	5.530	3,02	PLS	16.724	352.909	0,000	2.731	19,60	875.458
	100%	3.630	0	72.324	1,13	PLS	81.876	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
Trave Acciaio 12-14	0%	-3.798	52.86 5	60.188	1,36	PLS	81.876	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	25%	-5.415	-2.859	4.514	3,70	PLS	16.724	352.909	0,000	2.731	19,60	875.458
	50%	-3.797	3.898	32.293	2,54	PLS	81.876	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	75%	-4.557	-2.851	4.952	3,38	PLS	16.724	352.909	0,000	2.731	19,60	875.458
	100%	-4.557	-2.851	9.539	1,75	PLS	16.724	352.909	0,000	2.731	19,60	875.458
Trave Acciaio 4-6	0%	12.547	49.51 4	55.733	1,47	PLS	81.853	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	25%	7.989	2.654	4.398	3,80	PLS	16.724	352.909	0,000	2.731	19,60	875.458
	50%	12.547	548	25.829	3,17	PLS	81.853	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458

Travi (AC) - Verifiche a pressoflessione												
Id _{Tr}	%L _{Lt}	N _{Ed}	V _{Ed}	M _{Ed,3}	CS	Tp	M _{C,Rd}	V _{C,Rd}	ρ	A _v	t _w	N _{Ed,Rd}
	(%)	[N]	[N]	[N·m]			[N·m]	[N]		[mm ²]	[mm]	[N]
Trave Acciaio 10-12	75%	6.389	-2.128	4.248	3,94	PLS	16.724	352.909	0,000	2.731	19,60	875.458
	100%	12.547	-48.41	52.157	1,57	PLS	81.853	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	0%	12.503	48.40	52.124	1,57	PLS	81.853	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	25%	7.965	2.139	4.249	3,94	PLS	16.724	352.909	0,000	2.731	19,60	875.458
	50%	12.504	-558	25.827	3,17	PLS	81.853	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	75%	7.472	-2.643	4.394	3,81	PLS	16.724	352.909	0,000	2.731	19,60	875.458
Trave Acciaio 8-10	100%	12.503	-49.52	55.769	1,47	PLS	81.853	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	0%	12.762	49.06	53.388	1,53	PLS	81.853	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	25%	7.631	2.671	4.230	3,95	PLS	16.724	352.909	0,000	2.731	19,60	875.458
	50%	12.762	96	26.703	3,07	PLS	81.853	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	75%	7.461	-2.569	4.469	3,74	PLS	16.724	352.909	0,000	2.731	19,60	875.458
	100%	12.763	-48.86	52.752	1,55	PLS	81.853	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
Trave Acciaio 6-8	0%	12.778	48.85	52.722	1,55	PLS	81.853	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	25%	7.637	2.570	4.468	3,74	PLS	16.724	352.909	0,000	2.731	19,60	875.458
	50%	12.778	-107	26.703	3,07	PLS	81.853	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	75%	7.467	-2.668	4.231	3,95	PLS	16.724	352.909	0,000	2.731	19,60	875.458
	100%	12.777	-49.07	53.422	1,53	PLS	81.853	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	0%	2.551	2.870	9.531	1,75	PLS	16.724	352.909	0,000	2.731	19,60	875.458
Trave Acciaio 2-4	25%	2.551	2.870	4.953	3,38	PLS	16.724	352.909	0,000	2.731	19,60	875.458
	50%	-3.765	-3.903	32.281	2,54	PLS	81.876	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	75%	1.687	2.863	4.514	3,70	PLS	16.724	352.909	0,000	2.731	19,60	875.458
	100%	-3.765	-52.69	60.206	1,36	PLS	81.876	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	0%	3.602	-41.21	134.639	0,61	PLS	81.876	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	25%	3.602	-41.92	84.281	0,97	PLS	81.876	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
Trave Acciaio 13a-14	50%	3.602	-42.64	33.047	2,48	PLS	81.876	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	75%	3.807	-1.550	3.003	3,03	PLS	16.724	352.909	0,000	2.731	19,60	875.458
	100%	3.602	-44.08	72.046	1,14	PLS	81.876	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	0%	-3.763	52.86	60.204	1,36	PLS	81.876	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	25%	-5.397	-2.412	4.516	3,70	PLS	16.724	352.909	0,000	2.731	19,60	875.458
	50%	-3.763	3.903	32.289	2,54	PLS	81.876	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
Trave Acciaio 3-5	75%	-4.539	-2.404	4.957	3,37	PLS	16.724	352.909	0,000	2.731	19,60	875.458
	100%	-4.539	-2.404	9.532	1,75	PLS	16.724	352.909	0,000	2.731	19,60	875.458
	0%	12.521	49.52	55.765	1,47	PLS	81.853	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	25%	7.980	2.137	4.399	3,80	PLS	16.724	352.909	0,000	2.731	19,60	875.458
	50%	12.521	558	25.825	3,17	PLS	81.853	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	75%	7.980	2.137	4.246	3,94	PLS	16.724	352.909	0,000	2.731	19,60	875.458
Trave Acciaio 9-11	100%	12.521	-48.40	52.131	1,57	PLS	81.853	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	0%	12.560	48.41	52.155	1,57	PLS	81.853	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	25%	8.002	2.654	4.247	3,94	PLS	16.724	352.909	0,000	2.731	19,60	875.458
	50%	12.561	-551	25.823	3,17	PLS	81.853	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	75%	7.509	-2.128	4.398	3,80	PLS	16.724	352.909	0,000	2.731	19,60	875.458
	100%	12.560	-49.51	55.741	1,47	PLS	81.853	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
Trave Acciaio 7-9	0%	12.792	49.07	53.422	1,53	PLS	81.853	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	25%	7.647	2.571	4.230	3,95	PLS	16.724	352.909	0,000	2.731	19,60	875.458
	50%	12.793	107	26.703	3,07	PLS	81.853	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	75%	7.477	-2.669	4.469	3,74	PLS	16.724	352.909	0,000	2.731	19,60	875.458
	100%	12.792	-48.85	52.723	1,55	PLS	81.853	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	0%	12.778	48.86	52.759	1,55	PLS	81.853	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
Trave Acciaio 5-7	25%	7.640	2.670	4.468	3,74	PLS	16.724	352.909	0,000	2.731	19,60	875.458
	50%	12.778	-97	26.697	3,07	PLS	81.853	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	75%	7.470	-2.568	4.231	3,95	PLS	16.724	352.909	0,000	2.731	19,60	875.458
	100%	12.778	-49.06	53.395	1,53	PLS	81.853	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	0%	2.546	2.424	9.534	1,75	PLS	16.724	352.909	0,000	2.731	19,60	875.458
	25%	2.546	2.424	4.951	3,38	PLS	16.724	352.909	0,000	2.731	19,60	875.458
Trave Acciaio 1-3	50%	-3.790	-3.897	32.292	2,54	PLS	81.876	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	75%	1.676	2.417	4.512	3,71	PLS	16.724	352.909	0,000	2.731	19,60	875.458
	100%	-3.790	-52.86	60.179	1,36	PLS	81.876	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	0%	28.701	-105.9	342.442	0,24	PLS	81.733	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	25%	28.701	-107.2	213.351	0,38	PLS	81.733	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	50%	28.701	-108.4	82.690	0,99	PLS	81.733	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
Trave Acciaio 5a-4	75%	28.700	-109.5	49.393	1,65	PLS	81.733	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	100%	28.701	-110.5	182.779	0,45	PLS	81.733	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458

Travi (AC) - Verifiche a pressoflessione												
Id _{Tr}	%L _{Lt}	N _{Ed}	V _{Ed}	M _{Ed,3}	CS	Tp	M _{C,Rd}	V _{C,Rd}	ρ	A _v	t _w	N _{Ed,Rd}
	(%)	[N]	[N]	[N·m]			[N·m]	[N]		[mm ²]	[mm]	[N]
Trave Acciaio 6a-6	0%	23.584	-98.60 5	326.281	0,25	PLS	81.784	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	25%	23.584	-99.54 6	206.259	0,40	PLS	81.784	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	50%	23.584	-100.5 11	85.067	0,96	PLS	81.784	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	75%	23.584	-101.4 73	37.289	2,19	PLS	81.784	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	100%	23.584	-102.4 15	160.814	0,51	PLS	81.784	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
Trave Acciaio 7a-8	0%	24.192	-98.06 2	324.516	0,25	PLS	81.784	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	25%	24.192	-99.00 5	205.151	0,40	PLS	81.784	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	50%	24.192	-99.96 9	84.617	0,97	PLS	81.784	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	75%	24.192	-100.9 30	37.083	2,21	PLS	81.784	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	100%	24.192	-101.8 73	159.949	0,51	PLS	81.784	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
Trave Acciaio 8a-10	0%	23.581	-98.59 3	326.245	0,25	PLS	81.784	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	25%	23.581	-99.53 6	206.234	0,40	PLS	81.784	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	50%	23.581	-100.5 00	85.058	0,96	PLS	81.784	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	75%	23.580	-101.4 59	37.284	2,19	PLS	81.784	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	100%	23.581	-102.4 03	160.795	0,51	PLS	81.784	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
Trave Acciaio 9a-12	0%	28.670	-106.4 87	342.725	0,24	PLS	81.733	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	25%	28.670	-107.4 29	213.152	0,38	PLS	81.733	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	50%	28.670	-108.3 94	82.411	0,99	PLS	81.733	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	75%	28.670	-109.3 55	49.493	1,65	PLS	81.733	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	100%	28.670	-110.2 97	182.570	0,45	PLS	81.733	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
Trave Acciaio 9a-13a	0%	-386	114.6 28	110.671	0,57	PLS	63.456	205.213	0,014	1.588	5,90	746.864
	25%	-386	66.36 2	43.848	1,45	PLS	63.784	205.213	0,000	1.588	5,90	746.864
	50%	-386	16.34 8	113.812	0,56	PLS	63.784	205.213	0,000	1.588	5,90	746.864
	75%	-386	-33.66 7	99.164	0,64	PLS	63.784	205.213	0,000	1.588	5,90	746.864
	100%	-374	-559	2.156	6,07	PLS	13.097	295.804	0,000	2.289	18,40	746.864
Trave Acciaio 1-2a	0%	3.629	44.37 5	72.295	1,13	PLS	81.876	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	25%	18.371	1.886 8	5.530	3,02	PLS	16.724	352.909	0,000	2.731	19,60	875.458
	50%	3.629	42.72 8	33.339	2,46	PLS	81.876	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	75%	3.629	41.73 1	84.511	0,97	PLS	81.876	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	100%	3.629	40.65 1	134.413	0,61	PLS	81.876	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
Trave Acciaio 3-5a	0%	28.707	110.8 52	182.810	0,45	PLS	81.733	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	25%	28.707	109.5 48	49.284	1,66	PLS	81.733	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	50%	28.707	108.3 11	82.677	0,99	PLS	81.733	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	75%	28.707	107.1 84	213.209	0,38	PLS	81.733	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	100%	28.707	106.1 90	342.445	0,24	PLS	81.733	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
Trave Acciaio 2a-5a	0%	-53	563 33.66 4	2.156	6,07	PLS	13.097	295.804	0,000	2.289	18,40	746.864
	25%	-391	-33.66 4	99.123	0,64	PLS	63.784	205.213	0,000	1.588	5,90	746.864
	50%	-391	-16.35 0	113.768	0,56	PLS	63.784	205.213	0,000	1.588	5,90	746.864
	75%	-391	-66.36 6	43.802	1,46	PLS	63.784	205.213	0,000	1.588	5,90	746.864
	100%	-391	-113.7 81	110.634	0,57	PLS	63.501	205.213	0,012	1.588	5,90	746.864
Trave Acciaio 5-6a	0%	23.584	102.4 14	160.811	0,51	PLS	81.784	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	25%	23.584	101.4 72	37.291	2,19	PLS	81.784	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	50%	23.584	100.5 09	85.067	0,96	PLS	81.784	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	75%	23.584	99.54 5	206.255	0,40	PLS	81.784	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	100%	23.584	98.60 4	326.279	0,25	PLS	81.784	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
Trave Acciaio 5a-6a	0%	4.177	97.81 9	110.986	0,57	PLS	63.782	205.213	0,000	1.588	5,90	746.864

Travi (AC) - Verifiche a pressoflessione												
Id _{Tr}	%L _L	N _{Ed}	V _{Ed}	M _{Ed,3}	CS	Tp	M _{c,Rd}	V _{c,Rd}	ρ	A _v	t _w	N _{pl,Rd}
	(%)	[N]	[N]	[N·m]			[N·m]	[N]		[mm ²]	[mm]	[N]
	25%	4.177	49.55 3	15.098	4,22	PLS	63.782	205.213	0,000	1.588	5,90	746.864
	50%	4.177	-460	56.627	1,13	PLS	63.782	205.213	0,000	1.588	5,90	746.864
	75%	4.177	-50.47 7	13.541	4,71	PLS	63.782	205.213	0,000	1.588	5,90	746.864
	100%	4.177	-98.74 0	114.099	0,56	PLS	63.782	205.213	0,000	1.588	5,90	746.864
Trave Acciaio 7-7a	0%	24.192	101.8 73	159.946	0,51	PLS	81.784	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	25%	24.192	100.9 30	37.079	2,21	PLS	81.784	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	50%	24.192	99.96 9	84.622	0,97	PLS	81.784	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	75%	24.192	99.00 5	205.155	0,40	PLS	81.784	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	100%	24.192	98.06 2	324.523	0,25	PLS	81.784	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
Trave Acciaio 6a-7a	0%	3.870	98.48 3	114.052	0,56	PLS	63.782	205.213	0,000	1.588	5,90	746.864
	25%	3.870	50.21 6	13.160	4,85	PLS	63.782	205.213	0,000	1.588	5,90	746.864
	50%	3.870	204	55.813	1,14	PLS	63.782	205.213	0,000	1.588	5,90	746.864
	75%	3.870	-49.80 9	13.857	4,60	PLS	63.782	205.213	0,000	1.588	5,90	746.864
	100%	3.870	-98.07 7	112.657	0,57	PLS	63.782	205.213	0,000	1.588	5,90	746.864
Trave Acciaio 9-8a	0%	23.581	102.4 01	160.798	0,51	PLS	81.784	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	25%	23.581	101.4 61	37.289	2,19	PLS	81.784	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	50%	23.581	100.4 99	85.054	0,96	PLS	81.784	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	75%	23.581	99.53 5	206.228	0,40	PLS	81.784	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	100%	23.581	98.59 2	326.240	0,25	PLS	81.784	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
Trave Acciaio 7a-8a	0%	3.870	98.06 4	112.616	0,57	PLS	63.782	205.213	0,000	1.588	5,90	746.864
	25%	3.870	49.79 9	13.884	4,59	PLS	63.782	205.213	0,000	1.588	5,90	746.864
	50%	3.870	-215	55.831	1,14	PLS	63.782	205.213	0,000	1.588	5,90	746.864
	75%	3.870	-50.23 0	13.164	4,85	PLS	63.782	205.213	0,000	1.588	5,90	746.864
	100%	3.870	-98.49 6	114.060	0,56	PLS	63.782	205.213	0,000	1.588	5,90	746.864
Trave Acciaio 11-9a	0%	28.671	110.2 99	182.586	0,45	PLS	81.733	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	25%	28.671	109.3 58	49.507	1,65	PLS	81.733	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	50%	28.671	108.3 96	82.400	0,99	PLS	81.733	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	75%	28.671	107.4 30	213.145	0,38	PLS	81.733	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	100%	28.671	106.4 90	342.723	0,24	PLS	81.733	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
Trave Acciaio 8a-9a	0%	4.177	98.70 8	114.022	0,56	PLS	63.782	205.213	0,000	1.588	5,90	746.864
	25%	4.177	50.44 3	13.568	4,70	PLS	63.782	205.213	0,000	1.588	5,90	746.864
	50%	4.177	428	56.600	1,13	PLS	63.782	205.213	0,000	1.588	5,90	746.864
	75%	4.177	-49.58 7	15.020	4,25	PLS	63.782	205.213	0,000	1.588	5,90	746.864
	100%	4.177	-97.85 2	111.113	0,57	PLS	63.782	205.213	0,000	1.588	5,90	746.864
Trave Acciaio 13-13a	0%	3.594	44.08 6	72.057	1,14	PLS	81.876	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	25%	18.355	1.593	5.529	3,02	PLS	16.724	352.909	0,000	2.731	19,60	875.458
	50%	3.594	42.65 0	33.045	2,48	PLS	81.876	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	75%	3.594	41.92 7	84.281	0,97	PLS	81.876	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458
	100%	3.594	41.21 5	134.641	0,61	PLS	81.876	247.370	0,000	1.914	6,20	875.458

LEGENDA:
Id_{Tr} Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
%L_{LT} Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LT}), a partire dall'estremo iniziale.
N_{Ed} Sforzo normale di progetto.
V_{Ed} Taglio di progetto utilizzato per il calcolo di ρ .
M_{Ed,3} Momento flettente di progetto intorno a 3.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).
Tp Tipo di verifica considerata: PLS = con Modulo di resistenza plastico; ELA = con modulo di resistenza elastico; EFF = con modulo di resistenza efficace.
M_{c,Rd} Momento resistente.

Travi (AC) - Verifiche a pressoflessione												
Id _{Tr}	%L _{LT}	N _{Ed}	V _{Ed}	M _{Ed,3}	CS	Tp	M _{c,Rd}	V _{c,Rd}	ρ	A _v	t _w	N _{pl,Rd}
	(%)	[N]	[N]	[N·m]			[N·m]	[N]		[mm ²]	[mm]	[N]
V _{c,Rd}	Taglio resistente.											
ρ	Coefficiente riduttivo per presenza di taglio.											
A _v	Area resistente a taglio.											
t _w	Spessore anima resistente a taglio.											
N _{pl,Rd}	Resistenza plastica a Sforzo Normale.											
TRAVI (AC) - VERIFICHE A TAGLIO (Elevazione) per pressoflessione retta allo SLU												
Travi (AC) - Verifiche a taglio												
Id _{Tr}	%L _{LT}	CS	A _v	V _{Ed}	V _{c,Rd}	P. Vrf.						
	(%)		[mm ²]	[N]	[N]							
Piano Terra												
Trave Acciaio 2a-2	0%	5,88	1.914	8,67	-40.936	240.638 -						
	25%	5,77	1.914	8,67	-41.697	240.638 -						
	50%	5,65	1.914	8,67	-42.584	240.638 -						
	75%	5,52	1.914	8,67	-43.584	240.638 -						
	100%	5,39	1.914	8,67	-44.660	240.638 -						
Trave Acciaio 12-14	0%	4,63	1.914	3,06	52.865	245.012 -						
	25%	8,63	1.914	3,06	28.383	245.012 -						
	50%	62,86	1.914	3,06	3.898	245.012 -						
	75%	11,90	1.914	3,06	-20.583	245.012 -						
	100%	5,44	1.914	3,06	-45.065	245.012 -						
Trave Acciaio 4-6	0%	4,99	1.914	0,20	49.514	247.220 -						
	25%	9,88	1.914	0,20	25.032	247.220 -						
	50%	NS	2.731	0,13	2.654	352.767 -						
	75%	10,33	1.914	0,20	-23.933	247.220 -						
	100%	5,11	1.914	0,20	-48.415	247.220 -						
Trave Acciaio 10-12	0%	5,11	1.914	0,20	48.407	247.220 -						
	25%	10,33	1.914	0,20	23.926	247.220 -						
	50%	NS	2.731	0,13	-2.653	352.767 -						
	75%	9,87	1.914	0,20	-25.041	247.220 -						
	100%	4,99	1.914	0,20	-49.525	247.220 -						
Trave Acciaio 8-10	0%	5,04	1.914	0,00	49.063	247.370 -						
	25%	10,06	1.914	0,00	24.582	247.370 -						
	50%	NS	2.731	0,00	2.671	352.909 -						
	75%	10,14	1.914	0,00	-24.384	247.370 -						
	100%	5,06	1.914	0,00	-48.867	247.370 -						
Trave Acciaio 6-8	0%	5,06	1.914	0,00	48.858	247.370 -						
	25%	10,15	1.914	0,00	24.377	247.370 -						
	50%	NS	2.731	0,00	-2.670	352.909 -						
	75%	10,06	1.914	0,00	-24.589	247.370 -						
	100%	5,04	1.914	0,00	-49.071	247.370 -						
Trave Acciaio 2-4	0%	5,44	1.914	3,06	45.062	245.012 -						
	25%	11,90	1.914	3,06	20.581	245.012 -						
	50%	62,78	1.914	3,06	-3.903	245.012 -						
	75%	8,63	1.914	3,06	-28.384	245.012 -						
	100%	4,65	1.914	3,06	-52.695	245.012 -						
Trave Acciaio 13a-14	0%	5,84	1.914	8,67	-41.210	240.638 -						
	25%	5,74	1.914	8,67	-41.921	240.638 -						
	50%	5,64	1.914	8,67	-42.647	240.638 -						
	75%	5,55	1.914	8,67	-43.371	240.638 -						
	100%	5,46	1.914	8,67	-44.082	240.638 -						
Trave Acciaio 11-13	0%	4,63	1.914	3,06	52.869	245.012 -						
	25%	8,63	1.914	3,06	28.388	245.012 -						
	50%	62,78	1.914	3,06	3.903	245.012 -						
	75%	11,91	1.914	3,06	-20.578	245.012 -						
	100%	5,44	1.914	3,06	-45.062	245.012 -						
Trave Acciaio 3-5	0%	4,99	1.914	0,20	49.524	247.220 -						
	25%	9,87	1.914	0,20	25.042	247.220 -						
	50%	NS	2.731	0,13	-2.653	352.767 -						
	75%	10,33	1.914	0,20	-23.924	247.220 -						
	100%	5,11	1.914	0,20	-48.408	247.220 -						
Trave Acciaio 9-11	0%	5,11	1.914	0,20	48.414	247.220 -						
	25%	10,33	1.914	0,20	23.934	247.220 -						
	50%	NS	2.731	0,13	2.654	352.767 -						
	75%	9,88	1.914	0,20	-25.032	247.220 -						
	100%	4,99	1.914	0,20	-49.515	247.220 -						
Trave Acciaio 7-9	0%	5,04	1.914	0,00	49.072	247.370 -						
	25%	10,06	1.914	0,00	24.591	247.370 -						
	50%	NS	2.731	0,00	-2.671	352.909 -						
	75%	10,15	1.914	0,00	-24.374	247.370 -						
	100%	5,06	1.914	0,00	-48.857	247.370 -						
Trave Acciaio 5-7	0%	5,06	1.914	0,00	48.868	247.370 -						
	25%	10,14	1.914	0,00	24.387	247.370 -						
	50%	NS	2.731	0,00	2.670	352.909 -						
	75%	10,06	1.914	0,00	-24.580	247.370 -						
	100%	5,04	1.914	0,00	-49.063	247.370 -						
Trave Acciaio 1-3	0%	5,46	1.914	3,06	44.896	245.012 -						
	25%	11,90	1.914	3,06	20.587	245.012 -						
	50%	62,87	1.914	3,06	-3.897	245.012 -						
	75%	8,63	1.914	3,06	-28.380	245.012 -						
	100%	4,63	1.914	3,06	-52.862	245.012 -						
Trave Acciaio 5a-4	0%	2,34	1.914	0,00	-105.908	247.370 -						
	25%	2,31	1.914	0,00	-107.213	247.370 -						
	50%	2,28	1.914	0,00	-108.453	247.370 -						
	75%	2,26	1.914	0,00	-109.577	247.370 -						
	100%	2,24	1.914	0,00	-110.570	247.370 -						
Trave Acciaio 6a-6	0%	2,51	1.914	0,07	-98.605	247.320 -						
	25%	2,48	1.914	0,07	-99.546	247.320 -						

Travi (AC) - Verifiche a taglio							
Id _{Tr}	%L _{LT}	CS	A _v	τ _{T,Ed}	V _{Ed}	V _{c,Rd}	P. Vrf.
	[%]		[mm²]	[N/mm²]	[N]	[N]	
Trave Acciaio 7a-8	50%	2,46	1.914	0,07	-100.511	247.320	-
	75%	2,44	1.914	0,07	-101.473	247.320	-
	100%	2,41	1.914	0,07	-102.415	247.320	-
	0%	2,52	1.914	0,00	-98.062	247.370	-
	25%	2,50	1.914	0,00	-99.005	247.370	-
	50%	2,47	1.914	0,00	-99.969	247.370	-
Trave Acciaio 8a-10	75%	2,45	1.914	0,00	-100.930	247.370	-
	100%	2,43	1.914	0,00	-101.873	247.370	-
	0%	2,51	1.914	0,07	-98.593	247.320	-
	25%	2,48	1.914	0,07	-99.536	247.320	-
	50%	2,46	1.914	0,07	-100.500	247.320	-
	75%	2,44	1.914	0,07	-101.462	247.320	-
Trave Acciaio 9a-12	100%	2,42	1.914	0,07	-102.403	247.320	-
	0%	2,32	1.914	0,00	-106.487	247.370	-
	25%	2,30	1.914	0,00	-107.429	247.370	-
	50%	2,28	1.914	0,00	-108.394	247.370	-
	75%	2,26	1.914	0,00	-109.355	247.370	-
	100%	2,24	1.914	0,00	-110.297	247.370	-
Trave Acciaio 9a-13a	0%	1,79	1.588	0,00	114.628	205.213	-
	25%	3,09	1.588	0,00	66.362	205.213	-
	50%	12,55	1.588	0,00	16.348	205.213	-
	75%	6,10	1.588	0,00	-33.667	205.213	-
	100%	2,50	1.588	0,00	-81.932	205.213	-
	0%	5,42	1.914	8,67	44.374	240.638	-
Trave Acciaio 1-2a	25%	5,52	1.914	8,67	43.613	240.638	-
	50%	5,63	1.914	8,67	42.726	240.638	-
	75%	5,77	1.914	8,67	41.728	240.638	-
	100%	5,92	1.914	8,67	40.649	240.638	-
	0%	2,23	1.914	0,00	110.852	247.370	-
	25%	2,26	1.914	0,00	109.548	247.370	-
Trave Acciaio 3-5a	50%	2,28	1.914	0,00	108.311	247.370	-
	75%	2,31	1.914	0,00	107.184	247.370	-
	100%	2,33	1.914	0,00	106.190	247.370	-
	0%	2,53	1.588	0,00	81.077	205.213	-
	25%	6,10	1.588	0,00	33.664	205.213	-
	50%	12,55	1.588	0,00	-16.350	205.213	-
Trave Acciaio 5-6a	75%	3,09	1.588	0,00	-66.366	205.213	-
	100%	1,80	1.588	0,00	-113.781	205.213	-
	0%	2,41	1.914	0,07	102.414	247.320	-
	25%	2,44	1.914	0,07	101.472	247.320	-
	50%	2,46	1.914	0,07	100.509	247.320	-
	75%	2,48	1.914	0,07	99.545	247.320	-
Trave Acciaio 5a-6a	100%	2,51	1.914	0,07	98.604	247.320	-
	0%	2,10	1.588	0,00	97.819	205.213	-
	25%	4,14	1.588	0,00	49.553	205.213	-
	50%	NS	1.588	0,00	-461	205.213	-
	75%	4,07	1.588	0,00	-50.477	205.213	-
	100%	2,08	1.588	0,00	-98.740	205.213	-
Trave Acciaio 7-7a	0%	2,43	1.914	0,00	101.873	247.370	-
	25%	2,45	1.914	0,00	100.930	247.370	-
	50%	2,47	1.914	0,00	99.969	247.370	-
	75%	2,50	1.914	0,00	99.005	247.370	-
	100%	2,52	1.914	0,00	98.062	247.370	-
	0%	2,08	1.588	0,00	98.483	205.213	-
Trave Acciaio 6a-7a	25%	4,09	1.588	0,00	50.217	205.213	-
	50%	NS	2.289	0,00	480	295.804	-
	75%	4,12	1.588	0,00	-49.811	205.213	-
	100%	2,09	1.588	0,00	-98.077	205.213	-
	0%	2,42	1.914	0,07	102.401	247.320	-
	25%	2,44	1.914	0,07	101.461	247.320	-
Trave Acciaio 9-8a	50%	2,46	1.914	0,07	100.499	247.320	-
	75%	2,48	1.914	0,07	99.535	247.320	-
	100%	2,51	1.914	0,07	98.592	247.320	-
	0%	2,09	1.588	0,00	98.064	205.213	-
	25%	4,12	1.588	0,00	49.799	205.213	-
	50%	NS	2.289	0,00	480	295.804	-
Trave Acciaio 2a-3	75%	4,09	1.588	0,00	-50.230	205.213	-
	100%	2,08	1.588	0,00	-98.496	205.213	-
	0%	2,24	1.914	0,00	110.299	247.370	-
	25%	2,26	1.914	0,00	109.358	247.370	-
	50%	2,28	1.914	0,00	108.396	247.370	-
	75%	2,30	1.914	0,00	107.430	247.370	-
Trave Acciaio 8a-9a	100%	2,32	1.914	0,00	106.490	247.370	-
	0%	2,08	1.588	0,00	98.708	205.213	-
	25%	4,07	1.588	0,00	50.443	205.213	-
	50%	NS	1.588	0,00	428	205.213	-
	75%	4,14	1.588	0,00	-49.587	205.213	-
	100%	2,10	1.588	0,00	-97.852	205.213	-
Trave Acciaio 13-13a	0%	5,46	1.914	8,67	44.085	240.638	-
	25%	5,55	1.914	8,67	43.373	240.638	-
	50%	5,64	1.914	8,67	42.649	240.638	-
	75%	5,74	1.914	8,67	41.925	240.638	-
	100%	5,84	1.914	8,67	41.213	240.638	-

LEGENDA:

Id_{Tr} Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
%L_{LT} Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LT}), a partire dall'estremo iniziale.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).
A_v Area resistente a taglio.
τ_{T,Ed} Tensione tangenziale di calcolo per torsione.

Travi (AC) - Verifiche a taglio							
Id _{Tr}	%L _{LT}	CS	A _v	τ _{T,Ed}	V _{Ed}	V _{c,Rd}	P. Vrf.
	[%]		[mm²]	[N/mm²]	[N]	[N]	
V _{Ed}	Taglio di progetto.						
V _{c,Rd}	Taglio resistente.						
P. Vrf.	Piano di minima resistenza.						

TRAVI (AC) - VERIFICHE INSTABILITÀ A COMPRESSIONE (Elevazione)

Travi (AC) - Verifiche instabilità a compressione										
Id _{Tr}	N _{Ed}	CS	L _{LT}	λ	α	φ	χ _{LT}	P. Vrf.	N _{cr}	N _{b,Rd}
	[N]		[m]						[N]	[N]
Piano Terra										
Trave Acciaio 3a-3	47.063	1,49	5,82	240,323	0,490	4,352	0,127	Piano YY	88.280	69.935
Trave Acciaio 3a-3	51.896	1,36	5,80	239,460	0,490	4,326	0,128	Piano YY	88.918	70.390
Trave Acciaio 4a-4	51.864	1,36	5,80	239,460	0,490	4,326	0,128	Piano YY	88.918	70.390
Trave Acciaio 4a-4	46.990	1,49	5,82	240,323	0,490	4,352	0,127	Piano YY	88.280	69.935
Trave Acciaio 11a-14	45.592	1,54	5,80	239,460	0,490	4,326	0,128	Piano YY	88.918	70.390
Trave Acciaio 11a-14	53.414	1,31	5,82	240,323	0,490	4,352	0,127	Piano YY	88.280	69.935
Trave Acciaio 10a-13	53.504	1,31	5,82	240,323	0,490	4,352	0,127	Piano YY	88.280	69.935
Trave Acciaio 10a-13	45.616	1,54	5,80	239,460	0,490	4,326	0,128	Piano YY	88.918	70.390
Trave Acciaio 1-3a	53.472	1,31	5,82	240,323	0,490	4,352	0,127	Piano YY	88.280	69.935
Trave Acciaio 1-3a	45.640	1,54	5,80	239,460	0,490	4,326	0,128	Piano YY	88.918	70.390
Trave Acciaio 2-4a	45.564	1,54	5,80	239,460	0,490	4,326	0,128	Piano YY	88.918	70.390
Trave Acciaio 2-4a	53.441	1,31	5,82	240,323	0,490	4,352	0,127	Piano YY	88.280	69.935
Trave Acciaio 12-11a	51.840	1,36	5,80	239,460	0,490	4,326	0,128	Piano YY	88.918	70.390
Trave Acciaio 12-11a	47.016	1,49	5,82	240,323	0,490	4,352	0,127	Piano YY	88.280	69.935
Trave Acciaio 11-10a	47.040	1,49	5,82	240,323	0,490	4,352	0,127	Piano YY	88.280	69.935
Trave Acciaio 11-10a	51.930	1,36	5,80	239,460	0,490	4,326	0,128	Piano YY	88.918	70.390
Trave Acciaio 12a-14	65.395	0,78	6,95	286,725	0,490	5,860	0,092	Piano YY	62.019	50.692
Trave Acciaio 12a-14	67.754	0,74	6,97	287,618	0,490	5,891	0,092	Piano YY	61.634	50.402
Trave Acciaio 1a-2	65.400	0,78	6,95	286,725	0,490	5,860	0,092	Piano YY	62.019	50.692
Trave Acciaio 1a-2	67.758	0,74	6,97	287,618	0,490	5,891	0,092	Piano YY	61.634	50.402
Trave Acciaio 13-12a	65.392	0,78	6,95	286,725	0,490	5,860	0,092	Piano YY	62.019	50.692
Trave Acciaio 13-12a	67.758	0,74	6,97	287,618	0,490	5,891	0,092	Piano YY	61.634	50.402
Trave Acciaio 1-1a	65.394	0,78	6,95	286,725	0,490	5,860	0,092	Piano YY	62.019	50.692
Trave Acciaio 1-1a	67.764	0,74	6,97	287,618	0,490	5,891	0,092	Piano YY	61.634	50.402
Trave Acciaio 9a-14	1.602	0,71	8,16	1.088,269	0,490	70,405	0,007	Piano YY	1.236	1.130
Trave Acciaio 12-13a	301	3,75	8,16	1.088,269	0,490	70,405	0,007	Piano YY	1.236	1.130
Trave Acciaio 11-13a	307	3,68	8,16	1.088,269	0,490	70,405	0,007	Piano YY	1.236	1.130
Trave Acciaio 9a-13	1.599	0,71	8,16	1.088,269	0,490	70,405	0,007	Piano YY	1.236	1.130
Trave Acciaio 1-5a	1.599	0,71	8,16	1.088,269	0,490	70,405	0,007	Piano YY	1.236	1.130
Trave Acciaio 2a-3	305	3,70	8,16	1.088,269	0,490	70,405	0,007	Piano YY	1.236	1.130
Trave Acciaio 2a-4	303	3,73	8,16	1.088,269	0,490	70,405	0,007	Piano YY	1.236	1.130
Trave Acciaio 2-5a	1.604	0,70	8,16	1.088,269	0,490	70,405	0,007	Piano YY	1.236	1.130

LEGENDA:

Id_{Tr} Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
N_{Ed} Sforzo normale di progetto.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).
L_{LT} Lunghezza libera d'inflessione.
λ Coefficiente di snellezza adimensionale.
α Fattore di imperfezione.
φ Coefficiente φ (per il calcolo di χ_{LT}).
χ_{LT} Coefficiente di riduzione ai fini dell'instabilità flessotorsionale.
P. Vrf. Piano di minima resistenza.
N_{cr} Sforzo Normale Critico Euleriano.
N_{b,Rd} Resistenza all'instabilità per compressione.

TRAVI (AC) - VERIFICHE INSTABILITÀ A PRESSOFLESSIONE DEVIATA (Elevazione)

Travi (AC) - Verifiche instabilità a pressoflessione deviata															
Id _{Tr}	N _{Ed}	M _{Ed,1}	M _{Ed,2}	CS	L _N	L _{1,PLT}	Dir	λ	α	φ	χ	β	k _c	χ _T	N _c
	[N]	[N.m]	[N.m]		[m]	[m]									[N]
Piano Terra															
	Piano Terra														
Trave Acciaio 2a-2	3.629	100.813	348	0,73	4,85	2,42	x-x y-y	0,483 0,115	0,210 0,240	0,667 2,628	0,919 0,926	1,000 1,000	0,910 0,602	0,925 1,000	250.273
Trave Acciaio 12-14	2.535	25.774	7.353	1,13	6,52	3,26	x-x y-y	0,834 0,217	0,210 0,340	0,794 4,225	0,850 0,132	1,000 1,000	0,900 0,860	0,740 1,000	138.412
Trave Acciaio 4-6	12.547	41.800	986	1,09	6,52	3,26	x-x y-y	0,918 0,148	0,210 0,340	0,794 4,225	0,850 0,132	1,000 1,000	0,900 0,602	0,683 1,000	138.412
Trave Acciaio 10-12	12.504	41.823	980	1,09	6,52	3,26	x-x y-y	0,918 0,148	0,210 0,340	0,794 4,225	0,850 0,132	1,000 1,000	0,900 0,602	0,683 1,000	138.412
Trave Acciaio 8-10	7.631	22.276	6.740	1,15	6,52	3,26	x-x y-y	0,927 0,216	0,210 0,340	0,794 4,225	0,850 0,132	1,000 1,000	0,900 0,860	0,676 1,000	138.412
Trave Acciaio 6-8	7.587	22.288	6.738	1,15	6,52	3,26	x-x y-y	0,927 0,216	0,210 0,340	0,794 4,225	0,850 0,132	1,000 1,000	0,900 0,860	0,676 1,000	138.412

Id _{Tr}	Travi (AC) - Verifiche instabilità a pressoflessione deviata														
	N _{Ed} [N]	M _{Ed.3} [N.m]	M _{Ed.2} [N.m]	CS	L _N [m]	L _{1,L,Fk,T} [m]	Dir	λ	α	φ	χ	β	k _c	Σ _{1,T}	N _{Cr} [N]
Trave Acciaio 2-4	2.551	24.940	7.416	1,13	6,52	3,26	x-x y-y	0,848 0,217	0,210 0,340	0,794 4,225	0,850 0,132	1,000 1,000	0,900 0,860	0,731 1,000	138.412
Trave Acciaio 13a-14	3.601	100.974	344	0,73	4,85	2,42	x-x y-y	0,483 0,115	0,210 0,340	0,667 2,628	0,919 0,226	1,000 1,000	0,910 0,602	0,925 1,000	250.273
Trave Acciaio 11-13	2.553	25.780	7.357	1,13	6,52	3,26	x-x y-y	0,834 0,217	0,210 0,340	0,794 4,225	0,850 0,132	1,000 1,000	0,900 0,860	0,740 1,000	138.412
Trave Acciaio 3-5	12.521	41.824	988	1,09	6,52	3,26	x-x y-y	0,918 0,148	0,210 0,340	0,794 4,225	0,850 0,132	1,000 1,000	0,900 0,602	0,683 1,000	138.412
Trave Acciaio 9-11	12.561	41.806	983	1,09	6,52	3,26	x-x y-y	0,918 0,148	0,210 0,340	0,794 4,225	0,850 0,132	1,000 1,000	0,900 0,602	0,683 1,000	138.412
Trave Acciaio 7-9	7.647	22.289	6.740	1,15	6,52	3,26	x-x y-y	0,927 0,216	0,210 0,340	0,794 4,225	0,850 0,132	1,000 1,000	0,900 0,860	0,676 1,000	138.412
Trave Acciaio 5-7	7.590	22.280	6.738	1,15	6,52	3,26	x-x y-y	0,927 0,216	0,210 0,340	0,794 4,225	0,850 0,132	1,000 1,000	0,900 0,860	0,676 1,000	138.412
Trave Acciaio 1-3	2.546	24.932	7.415	1,13	6,52	3,26	x-x y-y	0,848 0,217	0,210 0,340	0,794 4,225	0,850 0,132	1,000 1,000	0,900 0,860	0,731 1,000	138.412
Trave Acciaio 5a-4	28.701	256.832	1.265	0,27	4,85	2,42	x-x y-y	0,483 0,114	0,210 0,340	0,667 2,628	0,919 0,226	1,000 1,000	0,910 0,602	0,925 1,000	250.273
Trave Acciaio 6a-6	23.584	244.711	205	0,29	4,85	2,42	x-x y-y	0,489 0,115	0,210 0,340	0,667 2,628	0,919 0,226	1,000 1,000	0,910 0,602	0,923 1,000	250.273
Trave Acciaio 7a-8	24.192	243.387	-	0,30	4,85	2,42	x-x y-y	0,489 0,133	0,210 0,340	0,667 2,628	0,919 0,226	1,000 1,000	0,910 1,000	0,923 1,000	250.273
Trave Acciaio 8a-10	23.581	244.684	197	0,29	4,85	2,42	x-x y-y	0,489 0,115	0,210 0,340	0,667 2,628	0,919 0,226	1,000 1,000	0,910 0,602	0,923 1,000	250.273
Trave Acciaio 9a-12	28.670	257.044	1.265	0,27	4,85	2,42	x-x y-y	0,483 0,114	0,210 0,340	0,667 2,628	0,919 0,226	1,000 1,000	0,910 0,602	0,925 1,000	250.273
Trave Acciaio 9a-13a	-386	85.359	-	0,59	6,77	3,38	x-x y-y	0,767 0,181	0,210 0,340	0,875 5,188	0,801 0,105	1,000 1,000	0,900 1,000	0,784 1,000	92.749
Trave Acciaio 1-2a	3.630	100.805	348	0,73	4,85	2,42	x-x y-y	0,483 0,115	0,210 0,340	0,667 2,628	0,919 0,226	1,000 1,000	0,910 0,602	0,925 1,000	250.273
Trave Acciaio 3-5a	28.707	256.834	1.268	0,27	4,85	2,42	x-x y-y	0,483 0,115	0,210 0,340	0,667 2,628	0,919 0,226	1,000 1,000	0,910 0,602	0,925 1,000	250.273
Trave Acciaio 2a-5a	-391	85.326	-	0,58	6,77	3,38	x-x y-y	0,767 0,181	0,210 0,340	0,874 5,188	0,801 0,105	1,000 1,000	0,910 1,000	0,780 1,000	92.749
Trave Acciaio 5-6a	23.584	244.709	200	0,29	4,85	2,42	x-x y-y	0,489 0,115	0,210 0,340	0,667 2,628	0,919 0,226	1,000 1,000	0,910 0,602	0,923 1,000	250.273
Trave Acciaio 5a-6a	4.177	85.574	-	0,45	6,77	3,38	x-x y-y	1,008 0,181	0,210 0,340	0,874 5,188	0,801 0,105	1,000 1,000	0,900 1,000	0,620 1,000	92.749
Trave Acciaio 7-7a	24.192	243.392	-	0,30	4,85	2,42	x-x y-y	0,489 0,133	0,210 0,340	0,667 2,628	0,919 0,226	1,000 1,000	0,910 1,000	0,923 1,000	250.273
Trave Acciaio 6a-7a	3.870	85.539	-	0,45	6,77	3,38	x-x y-y	1,011 0,181	0,210 0,340	0,874 5,188	0,801 0,105	1,000 1,000	0,900 1,000	0,618 1,000	92.749
Trave Acciaio 9-8a	23.581	244.680	201	0,29	4,85	2,42	x-x y-y	0,489 0,115	0,210 0,340	0,667 2,628	0,919 0,226	1,000 1,000	0,910 0,602	0,923 1,000	250.273
Trave Acciaio 7a-8a	3.870	85.545	-	0,45	6,77	3,38	x-x y-y	1,011 0,181	0,210 0,340	0,874 5,188	0,801 0,105	1,000 1,000	0,900 1,000	0,618 1,000	92.749
Trave Acciaio 11-9a	28.671	257.042	1.266	0,27	4,85	2,42	x-x y-y	0,483 0,114	0,210 0,340	0,667 2,628	0,919 0,226	1,000 1,000	0,910 0,602	0,925 1,000	250.273
Trave Acciaio 8a-9a	4.177	85.516	1	0,45	6,77	3,38	x-x y-y	1,008 0,240	0,210 0,340	0,874 5,188	0,801 0,105	1,000 1,000	0,900 0,986	0,620 0,986	92.749
Trave Acciaio 13-13a	3.594	100.981	346	0,73	4,85	2,42	x-x y-y	0,483 0,115	0,210 0,340	0,667 2,628	0,919 0,226	1,000 1,000	0,910 0,602	0,925 1,000	250.273

LEGENDA:
Id_{Tr} Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
N_{Ed} Sforzo normale di progetto.
M_{Ed.3} Momento flettente di progetto intorno a 3.
M_{Ed.2} Momento flettente di progetto intorno a 2.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).
L_N Luce netta.
L_{1,L,Fk,T} Luce libera per instabilità flessotorsionale.
λ Coefficiente di snellezza adimensionale.
α Fattore di imperfezione.
ϕ Coefficiente per il calcolo di χ
χ Coefficiente di riduzione per instabilità a compressione
β Coefficiente di riduzione della luce libera di inflessione.
k_c Coefficiente per il calcolo di Σ_{1,T}

Travi (AC) - Verifiche instabilità a pressoflessione deviata															
Id _{Tr}	N _{Ed}	M _{Ed.3}	M _{Ed.2}	CS	L _N	L _{1,L,Fk,T}	Dir	λ	α	ϕ	χ	β	k _c	Σ _{1,T}	N _{Cr}
	[N]	[N.m]	[N.m]		[m]	[m]									[N]
Σ _{1,T}	Coefficiente di riduzione ai fini dell'instabilità flessotorsionale.														
N _{Cr}	Sforzo Normale Critico Euleriano.														

TRAVI (AC) - VERIFICHE DI DEFORMABILITÀ ALLO SLE (Elevazione)						
Travi (AC) - Verifiche di deformabilità allo SLE						
Id _{Tr}	Carichi Permanenti + Variabili			Carichi Variabili		
	CS	δ _{max} [cm]	δ _{amm} [cm]	CS	δ _{max} [cm]	δ _{amm} [cm]
Piano Terra				Piano Terra		
Trave Acciaio 2a-2	1,92	1,0122	1,9385	3,92	0,4947	1,9385
Trave Acciaio 12-14	2,93	0,8884	2,6067	5,95	0,4383	2,6067
Trave Acciaio 4-6	4,48	0,5814	2,6067	8,96	0,2909	2,6067
Trave Acciaio 10-12	4,48	0,5814	2,6067	8,96	0,2910	2,6067
Trave Acciaio 8-10	4,19	0,6222	2,6067	8,43	0,3093	2,6067
Trave Acciaio 6-8	4,19	0,6223	2,6067	8,43	0,3093	2,6067
Trave Acciaio 2-4	2,94	0,8879	2,6067	5,95	0,4381	2,6067
Trave Acciaio 13a-14	1,92	1,0085	1,9385	3,93	0,4929	1,9385
Trave Acciaio 11-13	2,93	0,8881	2,6067	5,95	0,4382	2,6067
Trave Acciaio 3-5	4,48	0,5812	2,6067	8,96	0,2909	2,6067
Trave Acciaio 9-11	4,48	0,5812	2,6067	8,96	0,2909	2,6067
Trave Acciaio 7-9	4,19	0,6223	2,6067	8,43	0,3093	2,6067
Trave Acciaio 5-7	4,19	0,6220	2,6067	8,43	0,3092	2,6067
Trave Acciaio 1-3	2,93	0,8883	2,6067	5,95	0,4384	2,6067
Trave Acciaio 5a-4	0,76	2,5364	1,9385	1,52	1,2726	1,9385
Trave Acciaio 6a-6	0,76	2,5383	1,9385	1,52	1,2792	1,9385
Trave Acciaio 7a-8	0,77	2,5247	1,9385	1,52	1,2722	1,9385
Trave Acciaio 8a-10	0,76	2,5380	1,9385	1,52	1,2790	1,9385
Trave Acciaio 9a-12	0,77	2,5322	1,9385	1,53	1,2704	1,9385
Trave Acciaio 9a-13a	0,45	6,0537	2,7067	0,89	3,0426	2,7067
Trave Acciaio 1-2a	1,91	1,0131	1,9385	3,91	0,4952	1,9385
Trave Acciaio 3-5a	0,76	2,5356	1,9385	1,52	1,2721	1,9385
Trave Acciaio 2a-5a	0,45	6,0507	2,7067	0,89	3,0411	2,7067
Trave Acciaio 5-6a	0,76	2,5383	1,9385	1,52	1,2791	1,9385
Trave Acciaio 5a-6a	1,36	1,9890	2,7067	2,67	1,0155	2,7067
Trave Acciaio 7-7a	0,77	2,5248	1,9385	1,52	1,2724	1,9385
Trave Acciaio 6a-7a	1,40	1,9327	2,7067	2,77	0,9771	2,7067
Trave Acciaio 9-8a	0,76	2,5379	1,9385	1,52	1,2790	1,9385
Trave Acciaio 7a-8a	1,40	1,9339	2,7067	2,77	0,9777	2,7067
Trave Acciaio 11-9a	0,77	2,5320	1,9385	1,53	1,2704	1,9385
Trave Acciaio 8a-9a	1,36	1,9871	2,7067	2,67	1,0146	2,7067
Trave Acciaio 13-13a	1,92	1,0085	1,9385	3,93	0,4928	1,9385

LEGENDA:
Id_{Tr} Identificativo della trave. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della travata al livello considerato.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).
δ_{max} Spostamento allo SLE.
δ_{amm} Spostamento Differenziale ammissibile.

Travi (AC) - Verifiche gerarchia delle resistenze													
Id _{beam}	Id _{Rd}	Verifica a Flessione				Verifica a Compressione				Verifica a Taglio			
		CS	Ω	M _{Ed} [N.m]	M _{pl,Rd} [N.m]	CS	Ω	N _{Ed} [N]	N _{pl,Rd} [N]	CS	Ω	V _{Ed} [N]	V _{pl,Rd} [N]
Piano Terra													
Trave Acciaio 2a-2	Iniziale	1,07	1,07	-76.414	81.823	7,16	47,74	18.339	875.458	2,16	4,32	56.358	243.698
Trave Acciaio 2a-2	Finale	1,83	1,83	44.655	81.823	7,16	47,74	18.339	875.458	2,08	4,15	58.655	243.698
Trave Acciaio 12-14	Iniziale	2,36	2,36	34.685	81.871	19,34	128,9 5	-6.789	875.458	2,26	4,53	54.366	246.119
Trave Acciaio 12-14	Finale	3,87	3,87	21.143	81.871	19,34	128,9 5	-6.789	875.458	2,46	4,92	50.046	246.119
Trave Acciaio 4-6	Iniziale	2,56	2,56	32.038	81.863	14,67	97,82	8.950	875.458	2,35	4,71	52.520	247.270
Trave Acciaio 4-6	Finale	2,76	2,76	29.700	81.863	14,67	97,82	8.950	875.458	2,38	4,77	51.892	247.270
Trave Acciaio 10-12	Iniziale	2,76	2,76	29.683	81.863	14,72	98,10	8.924	875.458	2,38	4,77	51.886	247.270
Trave Acciaio 10-12	Finale	2,55	2,55	32.054	81.863	14,72	98,10	8.924	875.458	2,35	4,71	52.525	247.270
Trave Acciaio 8-10	Iniziale	2,73	2,73	29.987	81.871	17,21	114,7 2	7.631	875.458	2,37	4,73	52.261	247.370
Trave Acciaio 8-10	Finale	2,77	2,77	29.596	81.871	17,21	114,7 2	7.631	875.458	2,37	4,74	52.150	247.370
Trave Acciaio 6-8	Iniziale	2,77	2,77	29.577	81.871	17,20	114,6 3	7.637	875.458	2,37	4,74	52.145	247.370
Trave Acciaio 6-8	Finale	2,73	2,73	30.004	81.871	17,20	114,6 3	7.637	875.458	2,37	4,73	52.267	247.370
Trave Acciaio 2-4	Iniziale	3,87	3,87	21.149	81.871	19,40	129,3	-6.769	875.458	2,46	4,92	50.044	246.119

Travi (AC) - Verifiche gerarchia delle resistenze												
Id _{Beam}	Id _{Nd}	Verifica a Flessione				Verifica a Compressione				Verifica a Taglio		
		CS	Ω	M _{Ed} [N-m]	M _{pl,Rd} [N-m]	CS	Ω	N _{Ed} [N]	N _{pl,Rd} [N]	CS	Ω	V _{Ed} [N]
Trave Acciaio 2-4	Finale	2,36	2,36	34.696	81.871	19,40	129,3 3	-6.769	875.458	2,27	4,53	54.273
Trave Acciaio 13a-14	Iniziale	1,07	1,07	-76.534	81.823	7,16	47,77	18.328	875.458	2,16	4,31	56.509
Trave Acciaio 13a-14	Finale	1,84	1,84	44.501	81.823	7,16	47,77	18.328	875.458	2,09	4,18	58.338
Trave Acciaio 11-13	Iniziale	2,36	2,36	34.696	81.871	19,41	129,3 7	-6.767	875.458	2,26	4,53	54.368
Trave Acciaio 11-13	Finale	3,87	3,87	21.142	81.871	19,41	129,3 7	-6.767	875.458	2,46	4,92	50.044
Trave Acciaio 3-5	Iniziale	2,55	2,55	32.055	81.863	14,70	97,98	8.935	875.458	2,35	4,71	52.525
Trave Acciaio 3-5	Finale	2,76	2,76	29.683	81.863	14,70	97,98	8.935	875.458	2,38	4,77	51.886
Trave Acciaio 9-11	Iniziale	2,76	2,76	29.697	81.863	14,66	97,72	8.959	875.458	2,38	4,77	51.891
Trave Acciaio 9-11	Finale	2,56	2,56	32.039	81.863	14,66	97,72	8.959	875.458	2,35	4,71	52.520
Trave Acciaio 7-9	Iniziale	2,73	2,73	30.005	81.871	17,17	114,4 8	7.647	875.458	2,37	4,73	52.267
Trave Acciaio 7-9	Finale	2,77	2,77	29.574	81.871	17,17	114,4 8	7.647	875.458	2,37	4,74	52.145
Trave Acciaio 5-7	Iniziale	2,77	2,77	29.597	81.871	17,19	114,5 9	7.640	875.458	2,37	4,74	52.150
Trave Acciaio 5-7	Finale	2,73	2,73	29.991	81.871	17,19	114,5 9	7.640	875.458	2,37	4,73	52.261
Trave Acciaio 1-3	Iniziale	3,87	3,87	21.156	81.871	19,33	128,9 0	-6.792	875.458	2,46	4,93	49.953
Trave Acciaio 1-3	Finale	2,36	2,36	34.683	81.871	19,33	128,9 0	-6.792	875.458	2,26	4,53	54.365
Trave Acciaio 5a-4	Iniziale	0,43	0,43	-189.525	81.784	5,69	37,95	23.067	875.458	1,34	2,69	92.104
Trave Acciaio 5a-4	Finale	0,80	0,80	102.745	81.784	5,69	37,95	23.067	875.458	1,31	2,61	94.743
Trave Acciaio 6a-6	Iniziale	0,46	0,46	-179.616	81.839	9,51	63,37	13.814	875.458	1,41	2,81	88.006
Trave Acciaio 6a-6	Finale	0,92	0,92	88.723	81.839	9,51	63,37	13.814	875.458	1,37	2,74	90.176
Trave Acciaio 7a-8	Iniziale	0,46	0,46	-178.620	81.839	9,30	61,98	14.125	875.458	1,41	2,82	87.708
Trave Acciaio 7a-8	Finale	0,93	0,93	88.230	81.839	9,30	61,98	14.125	875.458	1,38	2,75	89.878
Trave Acciaio 8a-10	Iniziale	0,46	0,46	-179.597	81.839	9,51	63,39	13.810	875.458	1,41	2,81	88.000
Trave Acciaio 8a-10	Finale	0,92	0,92	88.714	81.839	9,51	63,39	13.810	875.458	1,37	2,74	90.169
Trave Acciaio 9a-12	Iniziale	0,43	0,43	-189.679	81.784	5,70	38,00	23.041	875.458	1,34	2,68	92.422
Trave Acciaio 9a-12	Finale	0,80	0,80	102.625	81.784	5,70	38,00	23.041	875.458	1,31	2,62	94.592
Trave Acciaio 9a-13a	Iniziale	1,05	1,05	60.945	63.784	NS	984,0 1	-759	746.864	1,25	2,51	81.898
Trave Acciaio 9a-13a	Finale	NS	375,2 0	-170	63.784	NS	984,0 1	-759	746.864	1,61	3,21	63.881
Trave Acciaio 1-2a	Iniziale	1,83	1,83	44.635	81.823	7,15	47,65	18.371	875.458	2,08	4,17	58.499
Trave Acciaio 1-2a	Finale	1,07	1,07	-76.404	81.823	7,15	47,65	18.371	875.458	2,17	4,34	56.202
Trave Acciaio 3-5a	Iniziale	0,80	0,80	102.765	81.784	5,70	38,00	23.040	875.458	1,30	2,61	94.899
Trave Acciaio 3-5a	Finale	0,43	0,43	-189.536	81.784	5,70	38,00	23.040	875.458	1,34	2,68	92.260
Trave Acciaio 2a-5a	Iniziale	NS	335,7 1	-190	63.784	NS	981,4 2	-761	746.864	1,62	3,24	63.420
Trave Acciaio 2a-5a	Finale	1,05	1,05	60.921	63.784	NS	981,4 2	-761	746.864	1,26	2,52	81.424
Trave Acciaio 5-6a	Iniziale	0,92	0,92	88.724	81.839	9,51	63,42	13.804	875.458	1,37	2,74	90.175
Trave Acciaio 5-6a	Finale	0,46	0,46	-179.618	81.839	9,51	63,42	13.804	875.458	1,41	2,81	88.005
Trave Acciaio 5a-6a	Iniziale	1,04	1,04	61.323	63.782	40,80	271,9 8	2.746	746.864	1,41	2,82	72.653
Trave Acciaio 5a-6a	Finale	1,01	1,01	62.889	63.782	40,80	271,9 8	2.746	746.864	1,40	2,81	73.125
Trave Acciaio 7-7a	Iniziale	0,93	0,93	88.232	81.839	9,30	61,99	14.123	875.458	1,38	2,75	89.878
Trave Acciaio 7-7a	Finale	0,46	0,46	-178.624	81.839	9,30	61,99	14.123	875.458	1,41	2,82	87.708
Trave Acciaio 6a-7a	Iniziale	1,02	1,02	62.781	63.784	47,59	317,2 7	2.354	746.864	1,41	2,81	73.010
Trave Acciaio 6a-7a	Finale	1,03	1,03	61.956	63.784	47,59	317,2 7	2.354	746.864	1,41	2,82	72.768
Trave Acciaio 9-8a	Iniziale	0,92	0,92	88.717	81.839	9,51	63,42	13.804	875.458	1,37	2,74	90.169
Trave Acciaio 9-8a	Finale	0,46	0,46	-179.597	81.839	9,51	63,42	13.804	875.458	1,41	2,81	88.000
Trave Acciaio 7a-8a	Iniziale	1,03	1,03	61.934	63.784	47,59	317,2 7	2.354	746.864	1,41	2,82	72.771
Trave Acciaio 7a-8a	Finale	1,02	1,02	62.788	63.784	47,59	317,2 7	2.354	746.864	1,41	2,81	73.007
Trave Acciaio 11-9a	Iniziale	0,80	0,80	102.642	81.784	5,70	38,01	23.030	875.458	1,31	2,62	94.593

Travi (AC) - Verifiche gerarchia delle resistenze													
Id _{Beam}	Id _{Nd}	Verifica a Flessione				Verifica a Compressione				Verifica a Taglio			
		CS	Ω	M _{Ed} [N-m]	M _{pl,Rd} [N-m]	CS	Ω	N _{Ed} [N]	N _{pl,Rd} [N]	CS	Ω	V _{Ed} [N]	V _{pl,Rd} [N]
Trave Acciaio 11-9a	Finale	0,43	0,43	-189.684	81.784	5,70	38,01	23.030	875.458	1,34	2,68	92.425	247.370
Trave Acciaio 8a-9a	Iniziale	1,01	1,01	62.847	63.782	40,75	271,6 9	2.749	746.864	1,40	2,81	73.116	205.213
Trave Acciaio 8a-9a	Finale	1,04	1,04	61.394	63.782	40,75	271,6 9	2.749	746.864	1,41	2,82	72.662	205.213
Trave Acciaio 13-13a	Iniziale	1,84	1,84	44.501	81.823	7,15	47,70	18.355	875.458	2,09	4,18	58.339	243.698
Trave Acciaio 13-13a	Finale	1,07	1,07	-76.529	81.823	7,15	47,70	18.355	875.458	2,16	4,31	56.510	243.698
Trave Acciaio 3a-3	Iniziale	-	-	-	-	1,77	11,82	46.597	550.571	-	-	-	-
Trave Acciaio 3a-3	Finale	-	-	-	-	1,74	11,58	47.529	550.571	-	-	-	-
Trave Acciaio 3a-3	Iniziale	-	-	-	-	1,58	10,51	52.361	550.571	-	-	-	-
Trave Acciaio 3a-3	Finale	-	-	-	-	1,61	10,70	51.432	550.571	-	-	-	-
Trave Acciaio 4a-4	Iniziale	-	-	-	-	1,58	10,52	52.328	550.571	-	-	-	-
Trave Acciaio 4a-4	Finale	-	-	-	-	1,61	10,71	51.399	550.571	-	-	-	-
Trave Acciaio 4a-4	Iniziale	-	-	-	-	1,78	11,83	46.524	550.571	-	-	-	-
Trave Acciaio 4a-4	Finale	-	-	-	-	1,74	11,60	47.456	550.571	-	-	-	-
Trave Acciaio 11a-14	Iniziale	-	-	-	-	1,79	11,95	46.057	550.571	-	-	-	-
Trave Acciaio 11a-14	Finale	-	-	-	-	1,83	12,20	45.128	550.571	-	-	-	-
Trave Acciaio 11a-14	Iniziale	-	-	-	-	1,56	10,40	52.948	550.571	-	-	-	-
Trave Acciaio 11a-14	Finale	-	-	-	-	1,53	10,22	53.880	550.571	-	-	-	-
Trave Acciaio 10a-13	Iniziale	-	-	-	-	1,56	10,38	53.038	550.571	-	-	-	-
Trave Acciaio 10a-13	Finale	-	-	-	-	1,53	10,20	53.970	550.571	-	-	-	-
Trave Acciaio 10a-13	Iniziale	-	-	-	-	1,79	11,95	46.081	550.571	-	-	-	-
Trave Acciaio 10a-13	Finale	-	-	-	-	1,83	12,19	45.152	550.571	-	-	-	-
Trave Acciaio 1-3a	Iniziale	-	-	-	-	1,53	10,21	53.938	550.571	-	-	-	-
Trave Acciaio 1-3a	Finale	-	-	-	-	1,56	10,39	53.006	550.571	-	-	-	-
Trave Acciaio 1-3a	Iniziale	-	-	-	-	1,83	12,19	45.176	550.571	-	-	-	-
Trave Acciaio 1-3a	Finale	-	-	-	-	1,79	11,94	46.105	550.571	-	-	-	-
Trave Acciaio 2-4a	Iniziale	-	-	-	-	1,83	12,21	45.100	550.571	-	-	-	-
Trave Acciaio 2-4a	Finale	-	-	-	-	1,79	11,96	46.029	550.571	-	-	-	-
Trave Acciaio 2-4a	Iniziale	-	-	-	-	1,53	10,21	53.907	550.571	-	-	-	-
Trave Acciaio 2-4a	Finale	-	-	-	-	1,56	10,39	52.975	550.571	-	-	-	-
Trave Acciaio 12-11a	Iniziale	-	-	-	-	1,61	10,72	51.375	550.571	-	-	-	-
Trave Acciaio 12-11a	Finale	-	-	-	-	1,58	10,53	52.304	550.571	-	-	-	-
Trave Acciaio 12-11a	Iniziale	-	-	-	-	1,74	11,60	47.482	550.571	-	-	-	-
Trave Acciaio 12-11a	Finale	-	-	-	-	1,77	11,83	46.550	550.571	-	-	-	-
Trave Acciaio 11-10a	Iniziale	-	-	-	-	1,74	11,59	47.506	550.571	-	-	-	-
Trave Acciaio 11-10a	Finale	-	-	-	-	1,77	11,82	46.574	550.571	-	-	-	-
Trave Acciaio 11-10a	Iniziale	-	-	-	-	1,60	10,70	51.465	550.571	-	-	-	-
Trave Acciaio 11-10a	Finale	-	-	-	-	1,58	10,51	52.394	550.571	-	-	-	-
Trave Acciaio 12a-14	Iniziale	-	-	-	-	1,25	8,36	65.878	550.571	-	-	-	-
Trave Acciaio 12a-14	Finale	-	-	-	-	1,27	8,48	64.912	550.571	-	-	-	-
Trave Acciaio 12a-14	Iniziale	-	-	-	-	1,23	8,18	67.269	550.571	-	-	-	-
Trave Acciaio 12a-14	Finale	-	-	-	-	1,21	8,07	68.238	550.571	-	-	-	-
Trave Acciaio 1a-2	Iniziale	-	-	-	-	1,25	8,36	65.883	550.571	-	-	-	-
Trave Acciaio 1a-2	Finale	-	-	-	-	1,27	8,48	64.917	550.571	-	-	-	-
Trave Acciaio 1a-2	Iniziale	-	-	-	-	1,23	8,18	67.273	550.571	-	-	-	-
Trave Acciaio 1a-2	Finale	-	-	-	-	1,21	8,07	68.242	550.571	-	-	-	-
Trave Acciaio 13-12a	Iniziale	-	-	-	-	1,27	8,48	64.909	550.571	-	-	-	-
Trave Acciaio 13-12a	Finale	-	-	-	-	1,25	8,36	65.875	550.571	-	-	-	-
Trave Acciaio 13-12a	Iniziale	-	-	-	-	1,21	8,07	68.242	550.571	-	-	-	-
Trave Acciaio 13-12a	Finale	-	-	-	-	1,23	8,18	67.273	550.571	-	-	-	-
Trave Acciaio 1-1a	Iniziale	-	-	-	-	1,27	8,48	64.911	550.571	-	-	-	-
Trave Acciaio 1-1a	Finale	-	-	-	-	1,25	8,36	65.877	550.571	-	-	-	-
Trave Acciaio 1-1a	Iniziale	-	-	-	-	1,21	8,07	68.249	550.571	-	-	-	-
Trave Acciaio 1-1a	Finale	-	-	-	-	1,23	8,18	67.280	550.571	-	-	-	-

Pilastri (AC) - Verifiche a pressoflessione deviata														
Pilastro	%L _{LT}	N _{Ed}	V _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	Tp	max/m in	M _{C,Rd}	V _{C,Rd}	ρ	A _v	t _w	N _{pL,Rd}
	[%]	[N]	[N]	[N·m]	[N·m]				[N·m]	[N]		[mm ²]	[mm]	[N]
Pilastro Acciaio 14	0%	79.818	3	19.407	33.872	2,25	PLS	Min	97.011	950.315	0,000	7.354	25	1.943.101
			-10.44											
			1											
			6.065											
			-10.44											
			0											
Pilastro Acciaio 9	50%	75.611	0	-9.364	-15.657	4,83	PLS	Min	97.011	950.315	0,000	7.354	25	1.943.101
			6.066											
			-10.44											
			1											
			6.065											
			24.14											
	0%	210.421	1	157	-80.224	1,21	PLS	Max	198.459	371.587	0,000	2.876	8	1.943.101
			79											
			-24.14											
			1											
			79											
			24.14											
50%	206.041	1	-230	39.034	2,48	PLS	Max	198.866	371.587	0,000	2.876	8	1.943.101	
		79												
		-24.14												
		1												
		79												
		24.14												
100%	201.555	1	-617	158.293	0,61	PLS	Max	199.064	371.587	0,000	2.876	8	1.943.101	
		79												
		-24.14												
		1												
		79												
		24.14												
Pilastro Acciaio 10	0%	210.421	-24.13	356	80.209	1,21	PLS	Max	198.459	371.587	0,000	2.876	8	1.943.101
			8											
			103											
			-24.13											
			8											
			103											
50%	206.041	8	-157	-39.034	2,48	PLS	Max	198.866	371.587	0,000	2.876	8	1.943.101	
		-103												
		-24.13												
		8												
		-103												
		-24.13												
100%	201.555	8	-666	-158.27	0,61	PLS	Max	199.064	371.587	0,000	2.876	8	1.943.101	
		-103												
		-24.13												
		8												
		-103												
		-24.13												
Pilastro Acciaio 12	0%	197.258	-26.24	-2.803	85.119	1,12	PLS	Max	199.259	371.587	0,000	2.876	8	1.943.101
			2											
			-852											
			-26.24											
			2											
			-852											
50%	193.052	2	1.243	-39.368	2,43	PLS	Max	199.640	371.587	0,000	2.876	8	1.943.101	
		-852												
		-26.24												
		2												
		-852												
		-26.24												
100%	188.591	2	5.286	-163.85	0,58	PLS	Max	199.826	371.587	0,000	2.876	8	1.943.101	
		-852												
		-26.24												
		2												
		-852												
		-26.24												
Pilastro Acciaio 11	0%	197.205	26.24	-2.944	-85.151	1,12	PLS	Max	199.259	371.587	0,000	2.876	8	1.943.101
			8											
			-871											
			26.24											
			8											
			-871											
50%	192.999	8	1.192	39.363	2,43	PLS	Max	199.640	371.587	0,000	2.876	8	1.943.101	
		-871												
		-26.24												
		8												
		-871												
		26.24												
100%	188.538	8	5.323	163.880	0,58	PLS	Max	199.826	371.587	0,000	2.876	8	1.943.101	
		-871												
		-26.24												
		8												
		-871												
		26.24												
Pilastro Acciaio 7	0%	210.748	24.01	-105	-79.788	1,22	PLS	Max	198.459	371.587	0,000	2.876	8	1.943.101
			1											
			-14											
			-24.01											
			0											
			-13											
50%	206.363	0	-34	38.828	2,50	PLS	Max	198.866	371.587	0,000	2.876	8	1.943.101	
		-13												
		-24.01												
		1												
		-14												
		-24.01												
100%	201.882	1	35	157.447	0,62	PLS	Max	199.064	371.587	0,000	2.876	8	1.943.101	
		-14												
		-24.01												
		1												
		-14												
		-24.01												
Pilastro Acciaio 8	0%	210.749	-24.01	111	79.784	1,22	PLS	Max	198.459	371.587	0,000	2.876	8	1.943.101
			1											
			14											
			-24.01											
			1											
			14											
50%	206.369	1	39	-38.833	2,50	PLS	Max	198.866	371.587	0,000	2.876	8	1.943.101	
		14												
		-24.01												
		1												
		14												
		-24.01												
100%	201.883	1	-31	-157.45	0,62	PLS	Max	199.064	371.587	0,000	2.876	8	1.943.101	
		14												
		-24.01												
		1												
		14												
		-24.01												
Pilastro Acciaio 5	0%	210.433	24.14	-356	-80.223	1,21	PLS	Max	198.459	371.587	0,000	2.876	8	1.943.101
			1											
			-103											
			24.14											
			1											
			-103											
50%	206.053	1	157	39.035	2,48	PLS	Max	198.866	371.587	0,000	2.876	8	1.943.101	
		-103												
		-24.14												
		1												
		-103												
		24.14												
100%	201.567	1	666	158.294	0,61	PLS	Max	199.064	371.587	0,000	2.876	8	1.943.101	
		-103												
		-24.14												
		1												
		-103												
		24.14												
Pilastro Acciaio 6	0%	210.433	-24.14	-147	80.218	1,21	PLS	Max	198.459	371.587	0,000	2.876	8	1.943.101
			1											
			-76											
			-24.14											
			1											
			-76											
50%	206.053	1	227	-39.040	2,48	PLS	Max	198.866	371.587	0,000	2.876	8	1.943.101	
		-76												
		-24.14												
		1												
		-76												
		-24.14												

Pilastri (AC) - Verifiche a taglio									
Pilastro	%L _L _T	CS	A _v	τ _{T,Ed}	V _{Ed}	V _{C,Rd}	P. Vrf.	Ω _{min}	
	[%]		[mm ²]	[N/mm ²]	[N]	[N]			
Pilastro Acciaio 7	0%	39,58	7.354	0,00	24.011	950.315	Piano YY	1,00	
	50%	39,58	7.354	0,00	24.011	950.315	Piano YY	1,00	
	100%	39,58	7.354	0,00	24.011	950.315	Piano YY	1,00	
Pilastro Acciaio 8	0%	39,58	7.354	0,00	-24.011	950.315	Piano YY	1,00	
	50%	39,58	7.354	0,00	-24.011	950.315	Piano YY	1,00	
	100%	39,58	7.354	0,00	-24.011	950.315	Piano YY	1,00	
Pilastro Acciaio 5	0%	39,35	7.354	0,15	24.140	949.863	Piano YY	1,00	
	50%	39,35	7.354	0,15	24.140	949.863	Piano YY	1,00	
	100%	39,35	7.354	0,15	24.140	949.863	Piano YY	2,76	
Pilastro Acciaio 6	0%	39,35	7.354	0,15	-24.140	949.863	Piano YY	1,00	
	50%	39,35	7.354	0,15	-24.140	949.863	Piano YY	1,00	
	100%	39,35	7.354	0,15	-24.140	949.863	Piano YY	2,76	
Pilastro Acciaio 3	0%	36,09	7.354	0,66	26.278	948.375	Piano YY	1,00	
	50%	36,09	7.354	0,66	26.278	948.375	Piano YY	1,00	
	100%	36,09	7.354	0,66	26.278	948.375	Piano YY	2,36	
Pilastro Acciaio 4	0%	36,10	7.354	0,66	-26.273	948.375	Piano YY	1,00	
	50%	36,10	7.354	0,66	-26.273	948.375	Piano YY	1,00	
	100%	36,10	7.354	0,66	-26.273	948.375	Piano YY	1,00	
Pilastro Acciaio 2	0%	61,16	2.876	0,18	-6.072	371.385	Piano XX	1,00	
	50%	61,16	2.876	0,18	-6.072	371.385	Piano XX	1,00	
	100%	61,16	2.876	0,18	-6.072	371.385	Piano XX	3,87	
Pilastro Acciaio 1	0%	61,24	2.876	0,20	-6.064	371.360	Piano XX	1,00	
	50%	61,24	2.876	0,20	-6.064	371.360	Piano XX	1,00	
	100%	61,24	2.876	0,20	-6.064	371.360	Piano XX	3,87	

LEGENDA:

- Pilastro**
%L_L_T
CS
A_v
τ_{T,Ed}
V_{Ed}
V_{C,Rd}
P. Vrf.
Ω_{min}
- Identificativo del pilastro. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della pilastrata al livello considerato.
Posizione della sezione per la quale vengono forniti i valori di verifica, valutata come % della lunghezza libera d'inflessione (L_{LT}), a partire dall'estremo iniziale.
Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).
Area resistente a taglio.
Tensione tangenziale di calcolo per torsione.
Taglio di progetto.
Taglio resistente.
Piano di minima resistenza.
Rapporto minimo momento plastico/momento progetto travi concorrenti.

PILASTRI (AC) - VERIFICHE INSTABILITÀ A PRESSOFLESSIONE DEVIATA (Elevazione)

Pilastri (AC) - Verifiche instabilità a pressoflessione deviata															
Pilastro	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	L _N	L _{L,FMT}	Dir	λ	α	φ	χ	β	k _c	χ _{LT}	N _{cr}
	[N]	[N·m]	[N·m]		[m]	[m]									[N]
Piano Terra															
Pilastro Acciaio 13	142.066	25.138	29.993	1,39	9,49	4,74	x-x	0,433	0,340	1,047	0,648	1,000	0,770	0,996	844.536
							y-y	0,218	0,490	2,040	0,298	1,000	0,770	1,000	
Pilastro Acciaio 14	141.952	25.129	29.996	1,39	9,49	4,74	x-x	0,433	0,340	1,047	0,648	1,000	0,770	0,996	844.536
							y-y	0,218	0,490	2,040	0,298	1,000	0,770	1,000	
Pilastro Acciaio 9	205.988	307	63.317	0,79	9,88	4,94	x-x	0,452	0,340	1,089	0,623	1,000	0,602	1,000	778.815
							y-y	0,222	0,490	2,157	0,279	1,000	0,602	1,000	
Pilastro Acciaio 10	205.988	266	63.312	0,79	9,88	4,94	x-x	0,416	0,340	1,089	0,623	1,000	0,602	1,000	778.815
							y-y	0,222	0,490	2,157	0,279	1,000	0,602	1,000	
Pilastro Acciaio 12	192.926	2.114	65.540	0,82	9,49	4,74	x-x	0,404	0,340	1,047	0,648	1,000	0,602	1,000	844.536
							y-y	0,215	0,490	2,040	0,298	1,000	0,602	1,000	
Pilastro Acciaio 11	192.872	2.129	65.552	0,82	9,49	4,74	x-x	0,402	0,340	1,047	0,648	1,000	0,602	1,000	844.536
							y-y	0,215	0,490	2,040	0,298	1,000	0,602	1,000	
Pilastro Acciaio 7	206.315	49	62.979	0,79	9,88	4,94	x-x	0,441	0,340	1,089	0,623	1,000	0,602	1,000	778.815
							y-y	0,222	0,490	2,157	0,279	1,000	0,602	1,000	
Pilastro Acciaio 8	206.316	54	62.980	0,79	9,88	4,94	x-x	0,449	0,340	1,089	0,623	1,000	0,602	1,000	778.815
							y-y	0,222	0,490	2,157	0,279	1,000	0,602	1,000	
Pilastro Acciaio 5	206.000	266	63.318	0,79	9,88	4,94	x-x	0,416	0,340	1,089	0,623	1,000	0,602	1,000	778.815
							y-y	0,222	0,490	2,157	0,279	1,000	0,602	1,000	
Pilastro Acciaio 6	206.000	301	63.319	0,79	9,88	4,94	x-x	0,453	0,340	1,089	0,623	1,000	0,602	1,000	778.815
							y-y	0,222	0,490	2,157	0,279	1,000	0,602	1,000	
Pilastro Acciaio 3	193.470	2.111	65.634	0,82	9,49	4,74	x-x	0,404	0,340	1,047	0,648	1,000	0,602	1,000	844.536
							y-y	0,215	0,490	2,040	0,298	1,000	0,602	1,000	
Pilastro Acciaio 4	192.298	2.124	65.626	0,82	9,49	4,74	x-x	0,401	0,340	1,047	0,648	1,000	0,602	1,000	844.536
							y-y	0,215	0,490	2,040	0,298	1,000	0,602	1,000	
Pilastro Acciaio 2	142.194	25.138	30.084	1,39	9,49	4,74	x-x	0,433	0,340	1,047	0,648	1,000	0,770	0,996	844.536
							y-y	0,218	0,490	2,040	0,298	1,000	0,770	1,000	
Pilastro Acciaio 1	141.626	25.134	30.082	1,39	9,49	4,74	x-x	0,433	0,340	1,047	0,648	1,000	0,770	0,996	844.536
							y-y	0,218	0,490	2,040	0,298	1,000	0,770	1,000	

LEGENDA:

- Pilastro**
N_{Ed}
M_{Ed,3}
M_{Ed,2}
CS
L_N
- Identificativo del pilastro. L'eventuale lettera tra parentesi distingue i diversi tratti della pilastrata al livello considerato.
Sforzo normale di progetto.
Momento flettente di progetto intorno a 3.
Momento flettente di progetto intorno a 2.
Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).
Luce netta.

Pilastri (AC) - Verifiche instabilità a pressoflessione deviata															
Pilastro	N _{Ed}	M _{Ed,3}	M _{Ed,2}	CS	L _N	L _{L,FMT}	Dir	λ	α	φ	χ	β	k _c	χ _{LT}	N _{cr}
	[N]	[N·m]	[N·m]		[m]	[m]									[N]
L _{L,FMT}	Luce libera per instabilità flessotorsionale.														
λ	Coefficiente di snellezza adimensionale.														
α	Fattore di imperfezione.														
φ	Coefficiente φ (per il calcolo di χ).														
χ	Coefficiente di riduzione per instabilità a compressione														
β	Coefficiente di riduzione della luce libera di inflessione.														
k _c	Coefficiente per il calcolo di χ _{LT}														
χ _{LT}	Coefficiente di riduzione ai fini dell'instabilità flessotorsionale.														
N _{cr}	Sforzo Normale Critico Euleriano.														

PILASTRI (AC) - VERIFICHE GERARCHIA DELLE RESISTENZE (Elevazione)

Pilastri (AC) - Verifiche gerarchia delle resistenze								
Id _{Beam}	Nodo iniziale				Nodo finale			
	CS	Ω	V _{Ed} [N]	V _{pl,Rd} [N]	CS ⁽⁺⁾	Ω	V _{Ed} [N]	V _{pl,Rd} [N]
Piano Terra								
Pilastro Acciaio 13	47,06	94,12	3.925	369.408	33,57	67,14	5.502	369.408
Pilastro Acciaio 14	47,07	94,14	3.924	369.408	33,55	67,10	5.505	369.408
Pilastro Acciaio 9	34,83	69,67	13.578	945.912	34,83	69,67	13.578	945.912
Pilastro Acciaio 10	34,84	69,68	13.576	945.912	34,84	69,68	13.576	945.912
Pilastro Acciaio 12	31,58	63,15	14.976	945.783	31,58	63,15	14.976	945.783
Pilastro Acciaio 11	31,57	63,15	14.977	945.783	31,57	63,15	14.977	945.783
Pilastro Acciaio 7	35,05	70,11	13.498	946.302	35,05	70,11	13.498	946.302
Pilastro Acciaio 8	35,05	70,11	13.498	946.302	35,05	70,11	13.498	946.302
Pilastro Acciaio 5	34,83	69,67	13.578	945.912	34,83	69,67	13.578	945.912
Pilastro Acciaio 6	34,83	69,67	13.578	945.912	34,83	69,67	13.578	945.912
Pilastro Acciaio 3	31,53	63,06	14.998	945.783	31,53	63,06	14.998	945.783
Pilastro Acciaio 4	31,54	63,08	14.994	945.783	31,54	63,08	14.994	945.783
Pilastro Acciaio 2	47,00	94,00	3.930	369.408	33,50	66,99	5.514	369.408
Pilastro Acciaio 1	47,08	94,16	3.923	369.408	33,59	67,18	5.499	369.408

Piani - Effetti del secondo ordine										
Id _{Piano}	Q _{Lv}	H _{Lv}	δ _{d,X}	δ _{d,Y}	P _{θ,X}	P _{θ,Y}	T _{θ,X}	T _{θ,Y}	Θ _X	Θ _Y
	[m]	[m]	[cm]	[cm]	[N]	[N]	[N]	[N]	[rad]	[rad]
T _{θ,X} T _{θ,Y} Θ _X Θ _Y Nota	Valori del tagliante di piano utilizzati per il calcolo di "θ". Coefficienti "θ" del piano. Le forze sismiche orizzontali agenti sui piani caratterizzati da valori di θ compresi tra 0,1 e 0,2, sono state incrementate del fattore "1/(1-θ)", per portare in conto gli effetti del secondo ordine.									

PIANI - VERIFICHE AGLI SPOSTAMENTI

Piani - Verifiche									
Id _{Piano}	Q _{Lv}	H _{Lv}	δ _{d,X}	δ _{d,Y}	C _{lg} T _{mp}	δ _{lim}	δ _{lim} ·δ _{d,X}	δ _{lim} ·δ _{d,Y}	Note
	[m]	[m]	[cm]	[cm]		[cm]	[cm]	[cm]	
Piano Terra	0,00	10,00	0,4806	0,3048	R	5,0000	4,5194	4,6952	Verificato

LEGENDA:

Id_{Piano} Identificativo del livello o piano.
Q_{Lv} Quota del livello o piano.
H_{Lv} Altezza del livello o piano.
C_{lg} T_{lim} Tipo di collegamento delle tamponature alla struttura: [R] = Rigido - [E] = Elastico - [RF] = Rigidamente fragili - [RD] = Rigidamente Duttili.
δ_{lim} Valore limite dello spostamento differenziale indicato dalla normativa.
δ_{d,X}, δ_{d,Y} Componenti dello spostamento differenziale rispetto al piano inferiore.

PIANI - VERIFICHE ALLO SLE (Elevazione)

Piani - Verifiche allo SLE								
Id _{piano}	Q _{LV}	H _{LV}	δ _{amm,SLE}	δ _{d,SLE}		Δδ _{SLE}		Note
	[m]	[m]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	[cm]	
Piano Terra	0,00	10,00	3,3333	0,0130	0,0146	3,3203	3,3187	Verificato

LEGENDA:

Id_{Piano} Identificativo del livello o piano.
Q_{Lv} Quota del livello o piano.
H_{Lv} Altezza del livello o piano.
δ_{amm,SLE} Spostamento Differenziale ammissibile.
δ_{d,SLE} Spostamento Differenziale.
Δδ_{SLE} Differenza fra spostamento limite e quello di calcolo nelle direzioni X e Y.

NODI (CA) - VERIFICA A PUNZIONAMENTO (Fondazione)

Nodi (CA) - Verifica a punzionamento							
Id _{Nd}	Sp _p	Dir _{oz}	u	V _{ed,oz}	A _{s,oz} /A/B	V _{rd,cl}	V _{rd,oz}
			[m]	[N]	[cm ²]	[N]	[N]
00001	0,50	0	4,16	210.433	0,00	1.242.016	0
00002	0,50	0	4,16	210.433	0,00	1.242.016	0
00003	0,50	0	4,16	210.749	0,00	1.242.016	0
00004	0,50	0	4,16	210.748	0,00	1.242.016	0
00025	0,50	0	4,16	210.421	0,00	1.242.016	0
00026	0,50	0	4,16	210.421	0,00	1.242.016	0

LEGENDA:

Id_{Nd} Identificativo del nodo.
Sp_p Spessore della piastra.
Dir_{oz} Direzione di punzionamento (0 = verso il basso; 1 = verso l'alto).
u Perimetro critico.
V_{ed,oz} Forza di punzionamento di progetto.
A_{s,oz}/A/B Armatura a punzionamento esecutiva in direzione A/B.
V_{rd,cl} Resistenza al punzionamento della sezione di calcestruzzo.
V_{rd,oz} Resistenza dell'armatura per l'assorbimento del Punzionamento.

PLATEE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Fondazione)

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	
Fondazione																
Platea 1																
P	S	00015	0	4.443	0,04524	18,81	00016	-2	7.045	0,04524	11,86	00017	0	7.063	0,04524	11,83
	I		1	36.551	0,04524	2,29		-4	48.601	0,04524	1,72		0	48.350	0,04524	1,73
S	S		0	3.839	0,04524	21,77		-1	3.118	0,04524	26,80		1	1.890	0,04524	44,21
	I		-1	38.492	0,04524	2,17		-2	45.425	0,04524	1,84		1	45.538	0,04524	1,83
P	S	00018	-1	4.706	0,04524	17,76	00019	0	0	0,04524	-	00020	0	0	0,04524	-
	I		-2	50.420	0,04524	1,66		1.559	53.186	0,04524	1,56		-985	57.425	0,04524	1,46
S	S		0	8.318	0,04524	10,05		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	38.448	0,04524	2,17		-768	48.082	0,04524	1,74		994	59.823	0,04524	1,39
P	S	00021	0	0	0,04524	-	00022	0	0	0,04524	-	00023	0	0	0,04524	-
	I		0	55.535	0,04524	1,50		0	66.043	0,04524	1,27		0	61.762	0,04524	1,35
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	66.847	0,04524	1,25		0	64.521	0,04524	1,30		0	66.456	0,04524	1,26
P	S	00024	0	0	0,04524	-	00025	0	0	0,04524	-	00026	0	0	0,04524	-
	I		0	60.710	0,04524	1,38		0	66.987	0,04524	1,25		0	55.528	0,04524	1,50
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	67.114	0,04524	1,25		0	64.010	0,04524	1,31		0	67.390	0,04524	1,24
P	S	00027	0	0	0,04524	-	00028	0	0	0,04524	-	00042	0	0	0,04524	-
	I		974	57.124	0,04524	1,46		-536	55.716	0,04524	1,50		0	248	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	160	0,04524	NS
	I		-1.031	50.470	0,04524	1,66		1.031	57.164	0,04524	1,46		0	84	0,04524	NS
P	S	00043	0	14	0,04524	NS	00044	0	169	0,04524	NS	00045	0	177	0,04524	NS
	I		0	250	0,04524	NS		0	57	0,04524	NS		0	54	0,04524	NS
S	S		0	220	0,04524	NS		0	156	0,04524	NS		0	124	0,04524	NS
	I		0	66	0,04524	NS		0	64	0,04524	NS		0	79	0,04524	NS
P	S	00046	0	0	0,04524	-	00047	0	0	0,04524	-	00048	0	0	0,04524	-

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS
			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]			[N]	[N·m]	[cm ² /cm]	
	I		0	1.528	0,04524	54,69		4	3.445	0,04524	24,26		-1	4.596	0,04524	18,18
S	S		0	0	0,04524	-		-2	382	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
	I		0	554	0,04524	NS		-2	560	0,04524	NS		-1	544	0,04524	NS
P	S	00049	0	25	0,04524	NS	00050	0	488	0,04524	NS	00051	-2	986	0,04524	84,75
	I		0	7.306	0,04524	11,44		0	5.253	0,04524	15,91		-3	3.340	0,04524	25,02
S	S		-1	1.366	0,04524	61,17		0	44	0,04524	NS		2	545	0,04524	NS
	I		0	203	0,04524	NS		0	493	0,04524	NS		3	731	0,04524	NS
P	S	00052	0	524	0,04524	NS	00053	0	1.010	0,04524	82,74	00054	0	2.420	0,04524	34,53
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	62	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	298	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
	I		0	1.503	0,04524	55,60		0	17	0,04524	NS		0	1.379	0,04524	60,60
P	S	00055	0	2.099	0,04524	39,81	00056	0	2.251	0,04524	37,12	00057	0	1.585	0,04524	52,72
	I		0	238	0,04524	NS		0	341	0,04524	NS		0	284	0,04524	NS
S	S		0	137	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	82	0,04524	NS		0	1.144	0,04524	73,04		0	999	0,04524	83,65
P	S	00058	0	1.046	0,04524	79,89	00059	0	902	0,04524	92,64	00060	0	729	0,04524	NS
	I		0	198	0,04524	NS		0	121	0,04524	NS		0	19	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	255	0,04524	NS		0	1.145	0,04524	72,98		0	242	0,04524	NS
P	S	00061	0	1.033	0,04524	80,89	00062	0	1.735	0,04524	48,16	00063	0	1.870	0,04524	44,69
	I		0	103	0,04524	NS		0	296	0,04524	NS		0	295	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	119	0,04524	NS
	I		0	1.013	0,04524	82,49		0	1.120	0,04524	74,61		0	93	0,04524	NS
P	S	00064	0	2.592	0,04524	32,24	00065	0	2.041	0,04524	40,94	00066	0	1.971	0,04524	42,40
	I		0	237	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	199	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
	I		1.355	0,04524	61,67		0	63	0,04524	NS		0	1.289	0,04524	64,83	
P	S	00067	0	835	0,04524	NS	00068	0	753	0,04524	NS	00069	0	992	0,04524	84,24
	I		0	0	0,04524	-		0	2.109	0,04524	39,62		-1	4.969	0,04524	16,82
S	S		0	0	0,04524	-		0	91	0,04524	NS		0	723	0,04524	NS
	I		1.056	0,04524	79,13		0	275	0,04524	NS		0	739	0,04524	NS	
P	S	00070	0	106	0,04524	NS	00071	0	0	0,04524	-	00072	0	0	0,04524	-
	I		0	5.079	0,04524	16,45		1	4.320	0,04524	19,34		0	1.680	0,04524	49,74
S	S		0	95	0,04524	NS		-1	1.110	0,04524	75,28		0	0	0,04524	-
	I		0	306	0,04524	NS		0	226	0,04524	NS		0	514	0,04524	NS
P	S	00073	0	0	0,04524	-	00074	0	0	0,04524	-	00075	1	226	0,04524	NS
	I		0	874	0,04524	95,61		1	702	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		1.668	0,04524	50,10		-1	4.957	0,04524	16,86		-1	7.980	0,04524	10,47	
P	S	00076	0	159	0,04524	NS	00077	10	903	0,04524	92,54	00078	0	0	0,04524	-
	I		0	487	0,04524	NS		5	198	0,04524	NS		-1	1.416	0,04524	59,01
S	S		0	0	0,04524	-		-5	196	0,04524	NS		1	1.145	0,04524	72,98
	I		10	8.853	0,04524	9,44		-8	7.069	0,04524	11,82		2	3.036	0,04524	27,52
P	S	00079	0	0	0,04524	-	00080	0	783	0,04524	NS	00081	0	37	0,04524	NS
	I		0	1.039	0,04524	80,43		0	0	0,04524	-		0	701	0,04524	NS
S	S		0	1.790	0,04524	46,68		0	4.129	0,04524	20,24		0	5.649	0,04524	14,79
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00082	0	0	0,04524	-	00083	0	88	0,04524	NS	00084	0	25	0,04524	NS
	I		0	768	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	666	0,04524	NS
S	S		0	6.313	0,04524	13,24		0	7.019	0,04524	11,91		0	6.931	0,04524	12,06
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00085	0	0	0,04524	-	00086	1	1.338	0,04524	62,45	00087	0	0	0,04524	-
	I		0	758	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	1.735	0,04524	48,16
S	S		0	6.514	0,04524	12,83		0	4.053	0,04524	20,62		2	331	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		1	97	0,04524	NS
P	S	00088	0	0	0,04524	-	00089	5	926	0,04524	90,24	00090	0	0	0,04524	-
	I		-1	1.243	0,04524	67,23		0	0	0,04524	-		5	933	0,04524	89,56
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		5	8.095	0,04524	10,32		1	14.991	0,04524	5,57		-3	16.322	0,04524	5,12
P	S	00091	1	1.750	0,04524	47,75	00092	0	0	0,04524	-	00093	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	1.669	0,04524	50,07		0	1.465	0,04524	57,04
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	3.040	0,04524	27,49
	I		13.046	0,04524	6,41		0	4.036	0,04524	20,70		0	0	0	0,04524	-
P	S	00094	0	1.010	0,04524	82,74	00095	0	0	0,04524	-	00096	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	646	0,04524	NS		0	657	0,04524	NS
S	S		0	6.450	0,04524	12,96		0	8.351	0,04524	10,01		0	8.871	0,04524	9,42
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00097	0	204	0,04524	NS	00098	0	0	0,04524	-	00099	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	760	0,04524	NS		0	841	0,04524	99,36
S	S		0	8.996	0,04524	9,29		0	8.143	0,04524	10,26		0	6.800	0,04524	12,29
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00100	0	1.956	0,04524	42,72	00101	0	0	0,04524	-	00102	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	1.854	0,04524	45,07		0	891	0,04524	93,79
S	S		0	2.761	0,04524	30,27		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	2.594	0,04524	32,21		0	10.999	0,04524	7,60
P	S	00103	0	982	0,04524	85,09	00104	0	0	0,04524	-	00105	0	1.678	0,04524	49,80
	I		0	0	0,04524	-		0	1.377	0,04524	60,68		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		14.469	0,04524	5,78		0	13.583	0,04524	6,15		0	9.165	0,04524	9,12	
P	S	00106	0	0	0,04524	-	00107	0	0	0,04524	-	00108	0	494	0,04524	NS
	I		0	1.030	0,04524	81,13		0	1.387	0,04524	60,25		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	4.457	0,04524	18,75		0	6.961	0,04524	12,00
	I		1.156	0,04524	72,29		0	0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00109	0	0	0,04524	-	00110	0	0	0,04524	-	00111	0	253	0,04524	NS
	I		0	617	0,04524	NS		0	685	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		0	8.121	0,04524	10,29		0	8.686	0,04524	9,62		0	8.487	0,04524	9,85
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																		
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS		
			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]			
P	S	00112	0	0	0,04524	-	00113	0	0	0,04524	-	00114	0	0	0,04524	-		
	I		0	783	0,04524	NS			0	1.132	0,04524		73,82		0	1.899	0,04524	44,00
S	S		0	7.411	0,04524	11,28			0	5.836	0,04524		14,32		0	2.140	0,04524	39,05
	I	0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-			
P	S	00115	0	1.492	0,04524	56,01	00116	0	0	0,04524	-	00117	0	1.232	0,04524	67,83		
	I		0	0	0,04524	-			0	1.308	0,04524		63,89		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-			0	0	0,04524		-		0	0	0,04524	-
	I	0	7.865	0,04524	10,62		0	12.080	0,04524	6,92		0	15.685	0,04524	5,33			
P	S	00118	0	0	0,04524	-	00119	0	1.343	0,04524	62,22	00120	0	0	0,04524	-		
	I		0	1.817	0,04524	45,99			0	0	0,04524		-		0	640	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-			0	0	0,04524		-		0	879	0,04524	95,07
	I	0	11.494	0,04524	7,27		0	5.999	0,04524	13,93		0	0	0,04524	-			
P	S	00121	0	0	0,04524	-	00122	0	238	0,04524	NS	00123	0	0	0,04524	-		
	I		0	1.262	0,04524	66,21			0	0	0,04524		-		0	604	0,04524	NS
S	S		0	5.809	0,04524	14,39			0	7.649	0,04524		10,92		0	8.284	0,04524	10,09
	I	0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-			
P	S	00124	0	0	0,04524	-	00125	0	246	0,04524	NS	00126	0	0	0,04524	-		
	I		0	703	0,04524	NS			0	0	0,04524		-		0	577	0,04524	NS
S	S		0	8.817	0,04524	9,48			0	8.279	0,04524		10,09		0	6.813	0,04524	12,27
	I	0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-			
P	S	00127	0	0	0,04524	-	00128	0	0	0,04524	-	00129	0	1.621	0,04524	51,55		
	I		0	205	0,04524	NS			0	2.248	0,04524		37,17		0	0	0,04524	-
S	S		0	4.236	0,04524	19,73			0	147	0,04524		NS		0	0	0,04524	-
	I	0	0	0,04524	-		0	141	0,04524	NS		0	10.883	0,04524	7,68			
P	S	00130	0	0	0,04524	-	00131	0	1.528	0,04524	54,69	00132	0	0	0,04524	-		
	I		0	1.286	0,04524	64,98			0	0	0,04524		-		0	2.154	0,04524	38,79
S	S		0	0	0,04524	-			0	0	0,04524		-		0	0	0,04524	-
	I	0	13.283	0,04524	6,29		0	15.959	0,04524	5,24		0	8.824	0,04524	9,47			
P	S	00133	0	778	0,04524	NS	00134	0	119	0,04524	NS	00135	0	0	0,04524	-		
	I		0	0	0,04524	-			0	383	0,04524		NS		0	1.073	0,04524	77,88
S	S		0	0	0,04524	-			0	2.801	0,04524		29,83		0	6.966	0,04524	12,00
	I	0	2.876	0,04524	29,06		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-			
P	S	00136	0	58	0,04524	NS	00137	0	0	0,04524	-	00138	0	0	0,04524	-		
	I		0	0	0,04524	-			0	598	0,04524		NS		0	653	0,04524	NS
S	S		0	8.273	0,04524	10,10			0	8.603	0,04524		9,71		0	9.132	0,04524	9,15
	I	0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-			
P	S	00139	0	0	0,04524	-	00140	0	110	0,04524	NS	00141	0	266	0,04524	NS		
	I		0	780	0,04524	NS			0	383	0,04524		NS		0	0	0,04524	-
S	S		0	8.543	0,04524	9,78			0	6.110	0,04524		13,68		0	2.636	0,04524	31,70
	I	0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-			
P	S	00142	0	0	0,04524	-	00143	0	1.808	0,04524	46,22	00144	0	0	0,04524	-		
	I		2	2.564	0,04524	32,59			0	0	0,04524		-		0	1.446	0,04524	57,79
S	S		0	0	0,04524	-			2	14.578	0,04524		5,73		0	0	0,04524	-
	I	-3	2.754	0,04524	30,34		0	0	0,04524	-		0	15.276	0,04524	5,47			
P	S	00145	0	1.838	0,04524	45,46	00146	0	0	0,04524	-	00147	0	236	0,04524	NS		
	I		0	0	0,04524	-			-1	2.444	0,04524		34,19		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-			0	0	0,04524		-		0	206	0,04524	NS
	I	-1	16.746	0,04524	4,99		1	6.179	0,04524	13,52		0	571	0,04524	NS			
P	S	00148	0	169	0,04524	NS	00149	0	0	0,04524	-	00150	0	0	0,04524	-		
	I		0	359	0,04524	NS			0	877	0,04524		95,28		0	693	0,04524	NS
S	S		0	3.827	0,04524	21,83			0	6.726	0,04524		12,42		0	7.323	0,04524	11,41
	I	0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-			
P	S	00151	0	24	0,04524	NS	00152	0	34	0,04524	NS	00153	0	0	0,04524	-		
	I		0	586	0,04524	NS			0	92	0,04524		NS		0	792	0,04524	NS
S	S		0	6.600	0,04524	12,66			0	6.459	0,04524		12,94		0	5.738	0,04524	14,56
	I	0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-			
P	S	00154	0	36	0,04524	NS	00155	0	534	0,04524	NS	00156	0	0	0,04524	-		
	I		0	571	0,04524	NS			0	0	0,04524		-		-1	1.783	0,04524	46,87
S	S		0	4.024	0,04524	20,77			0	1.771	0,04524		47,18		1	829	0,04524	NS
	I	0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		2	2.531	0,04524	33,02			
P	S	00157	1	1.374	0,04524	60,82	00158	0	67	0,04524	NS	00159	0	1.241	0,04524	67,33		
	I		1	120	0,04524	NS			0	821	0,04524		NS		0	62	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-			0	0	0,04524		-		0	0	0,04524	-
	I	-2	8.388	0,04524	9,96		0	8.129	0,04524	10,28		2	8.721	0,04524	9,58			
P	S	00160	0	0	0,04524	-	00161	0	0	0,04524	-	00162	0	23	0,04524	NS		
	I		3	1.137	0,04524	73,49			-1	218	0,04524		NS		-1	1.735	0,04524	48,16
S	S		0	0	0,04524	-			0	54	0,04524		NS		0	260	0,04524	NS
	I	-2	3.820	0,04524	21,88		0	1.465	0,04524	57,04		0	41	0,04524	NS			
P	S	00163	0	0	0,04524	-	00164	0	268	0,04524	NS	00165	0	570	0,04524	NS		
	I		5	3.186	0,04524	26,23			-1	5.974	0,04524		13,99		0	4.413	0,04524	18,94
S	S		0	0	0,04524	-			-2	1.175	0,04524		71,12		0	38	0,04524	NS
	I	-1	913	0,04524	91,53		-1	219	0,04524	NS		0	275	0,04524	NS			
P	S	00166	-2	1.076	0,04524	77,66	00167	0	499	0,04524	NS	00168	0	1.665	0,04524	50,19		
	I		-3	2.335	0,04524	35,79			0	10	0,04524		NS		0	0	0,04524	-
S	S		2	234	0,04524	NS			0	56	0,04524		NS		0	0	0,04524	-
	I	2	1.022	0,04524	81,76		0	274	0,04524	NS		0	1.169	0,04524	71,48			
P	S	00169	0	2.541	0,04524	32,89	00170	0	2.131	0,04524	39,21	00171	0	2.224	0,04524	37,57		
	I		0	44	0,04524	NS			0	205	0,04524		NS		0	323	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-			0	188	0,04524		NS		0	0	0,04524	-
	I	0	1.263	0,04524	66,16		0	82	0,04524	NS		0	1.278	0,04524	65,39			
P	S	00172	0	1.383	0,04524	60,42	00173	0	1.179	0,04524	70,88	00174	0	847	0,04524	98,66		
	I		0	270	0,04524	NS			0	177	0,04524		NS		0	26	0,04524	NS
S	S		0	152	0,04524	NS			0	0	0,04524		-		0	0	0,04524	-
	I	0	102	0,04524	NS		0	1.101	0,04524	75,90		0	1.063	0,04524	78,61			
P	S	00175	0	722	0,04524	NS	00176	0	1.109	0,04524	75,35	00177	0	1.758	0,04524	47,53		
	I		0	112	0,04524	NS			0	147	0,04524		NS		0	322	0,04524	NS
S	S		0	12	0,04524	NS			0	0	0,04524		-		0	0	0,04524	-

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS
			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]	
	I		0	243	0,04524	NS		0	1.053	0,04524	79,36		0	1.127	0,04524	74,15
P	S	00178	0	1.870	0,04524	44,69	00179	0	2.528	0,04524	33,05	00180	0	1.879	0,04524	44,47
	I		0	317	0,04524	NS		0	248	0,04524	NS		0	44	0,04524	NS
S	S		0	163	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	246	0,04524	NS
	I		0	92	0,04524	NS		0	1.361	0,04524	61,40		0	60	0,04524	NS
P	S	00181	0	1.575	0,04524	53,06	00182	-2	733	0,04524	NS	00183	0	605	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		-3	724	0,04524	NS		1	2.675	0,04524	31,24
S	S		0	0	0,04524	-		3	275	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
	I		0	1.382	0,04524	60,46		3	838	0,04524	99,72		1	510	0,04524	NS
P	S	00184	0	678	0,04524	NS	00185	0	0	0,04524	-	00186	0	0	0,04524	-
	I		0	6.274	0,04524	13,32		0	6.029	0,04524	13,86		3	5.519	0,04524	15,14
S	S		0	1.133	0,04524	73,75		0	0	0,04524	-		-2	877	0,04524	95,28
	I		0	477	0,04524	NS		-1	476	0,04524	-		-1	281	0,04524	NS
P	S	00187	0	0	0,04524	-	00188	0	0	0,04524	-	00189	0	0	0,04524	-
	I		0	2.618	0,04524	31,92		0	1.691	0,04524	49,42		0	218	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	223	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
	I		0	1.159	0,04524	72,10		0	61	0,04524	NS		0	1.684	0,04524	49,62
P	S	00190	0	0	0,04524	-	00191	0	735	0,04524	NS	00192	0	69	0,04524	NS
	I		0	785	0,04524	NS		0	271	0,04524	NS		0	635	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	3.150	0,04524	26,53		0	5.387	0,04524	15,51		0	4.590	0,04524	18,21
P	S	00193	0	966	0,04524	86,50	00194	0	0	0,04524	-	00195	0	289	0,04524	NS
	I		0	190	0,04524	NS		0	1.285	0,04524	65,03		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	366	0,04524	NS		0	600	0,04524	NS
	I		0	4.964	0,04524	16,83		0	1.852	0,04524	45,12		0	74	0,04524	NS
P	S	00196	0	0	0,04524	-	00197	0	0	0,04524	-	00198	0	205	0,04524	NS
	I		0	773	0,04524	NS		0	1.096	0,04524	76,24		0	37	0,04524	NS
S	S		0	2.162	0,04524	38,65		0	3.809	0,04524	21,94		0	4.244	0,04524	19,69
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00199	0	0	0,04524	-	00200	0	0	0,04524	-	00201	0	0	0,04524	-
	I		0	791	0,04524	NS		0	1.076	0,04524	77,66		0	1.289	0,04524	64,83
S	S		0	4.300	0,04524	19,43		0	4.971	0,04524	16,81		0	4.379	0,04524	19,08
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00202	0	37	0,04524	NS	00203	0	0	0,04524	-	00204	0	0	0,04524	-
	I		0	534	0,04524	NS		0	98	0,04524	NS		-2	1.091	0,04524	76,59
S	S		0	1.584	0,04524	52,75		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	1.275	0,04524	65,54		3	4.508	0,04524	18,54
P	S	00205	0	1.202	0,04524	69,52	00206	0	0	0,04524	-	00207	0	1.214	0,04524	68,83
	I		0	0	0,04524	-		0	1.185	0,04524	70,52		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		-3	9.599	0,04524	8,71		0	8.112	0,04524	10,30		0	8.795	0,04524	9,50
P	S	00208	0	0	0,04524	-	00209	0	68	0,04524	NS	00210	0	0	0,04524	-
	I		0	1.465	0,04524	57,04		0	0	0,04524	-		0	613	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	582	0,04524	NS		0	3.324	0,04524	25,14
	I		0	2.667	0,04524	31,33		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00211	0	0	0,04524	-	00212	0	0	0,04524	-	00213	0	0	0,04524	-
	I		0	1.271	0,04524	65,75		0	1.111	0,04524	75,21		0	806	0,04524	NS
S	S		0	5.785	0,04524	14,44		0	6.338	0,04524	13,18		0	5.669	0,04524	14,74
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00214	0	235	0,04524	NS	00215	0	0	0,04524	-	00216	0	63	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	1.399	0,04524	59,73		0	543	0,04524	NS
S	S		0	5.359	0,04524	15,59		0	4.450	0,04524	18,78		0	721	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00217	0	59	0,04524	NS	00218	0	0	0,04524	-	00219	0	858	0,04524	97,39
	I		0	0	0,04524	-		0	874	0,04524	95,61		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	2.735	0,04524	30,55		0	5.699	0,04524	14,66		0	9.186	0,04524	9,10
P	S	00220	0	0	0,04524	-	00221	0	773	0,04524	NS	00222	0	0	0,04524	-
	I		0	1.077	0,04524	77,59		0	0	0,04524	-		0	1.386	0,04524	60,29
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	7.323	0,04524	11,41		0	6.891	0,04524	12,13		0	849	0,04524	98,42
P	S	00223	0	0	0,04524	-	00224	0	0	0,04524	-	00225	0	392	0,04524	NS
	I		0	213	0,04524	NS		0	763	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		0	2.036	0,04524	41,04		0	4.102	0,04524	20,37		0	5.425	0,04524	15,40
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00226	0	0	0,04524	-	00227	0	0	0,04524	-	00228	0	418	0,04524	NS
	I		0	1.120	0,04524	74,61		0	823	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		0	6.099	0,04524	13,70		0	5.463	0,04524	15,30		0	4.803	0,04524	17,40
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00229	0	0	0,04524	-	00230	0	0	0,04524	-	00231	0	236	0,04524	NS
	I		0	1.449	0,04524	57,67		0	618	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		0	3.519	0,04524	23,75		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	499	0,04524	NS		0	4.419	0,04524	18,91
P	S	00232	0	0	0,04524	-	00233	0	855	0,04524	97,73	00234	0	0	0,04524	-
	I		0	810	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	1.005	0,04524	83,15
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	6.910	0,04524	12,09		0	9.119	0,04524	9,16		0	6.891	0,04524	12,13
P	S	00235	0	659	0,04524	NS	00236	0	0	0,04524	-	00237	0	0	0,04524	-
	I		0	51	0,04524	NS		0	1.275	0,04524	65,54		0	1.339	0,04524	62,41
S	S		0	0	0,04524	-		0	514	0,04524	NS		0	3.268	0,04524	25,57
	I		0	5.392	0,04524	15,50		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00238	0	0	0,04524	-	00239	0	476	0,04524	NS	00240	0	0	0,04524	-
	I		0	1.033	0,04524	80,89		0	0	0,04524	-		0	1.059	0,04524	78,91
S	S		0	4.679	0,04524	17,86		0	5.558	0,04524	15,03		0	5.967	0,04524	14,00
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00241	0	0	0,04524	-	00242	0	594	0,04524	NS	00243	0	0	0,04524	-
	I		0	864	0,04524	96,72		0	0	0,04524	-		0	1.475	0,04524	56,66

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS
			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]	
S	S		0	5.345	0,04524	15,63		0	4.205	0,04524	19,87		0	2.460	0,04524	33,97
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00244	0	0	0,04524	-	00245	0	409	0,04524	NS	00246	0	0	0,04524	-
	I		0	783	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	802	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	1.994	0,04524	41,91		0	5.954	0,04524	14,03		0	7.844	0,04524	10,65
P	S	00247	0	838	0,04524	99,72	00248	0	159	0,04524	NS	00249	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	365	0,04524	NS		0	1.573	0,04524	53,12
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	8.617	0,04524	9,70		0	6.940	0,04524	12,04		0	2.176	0,04524	38,40
P	S	00250	0	1.327	0,04524	62,97	00251	0	0	0,04524	-	00252	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	1.126	0,04524	74,21		0	1.032	0,04524	80,97
S	S		0	864	0,04524	96,72		0	4.118	0,04524	20,29		0	5.372	0,04524	15,56
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00253	0	448	0,04524	NS	00254	0	0	0,04524	-	00255	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	1.029	0,04524	81,21		0	935	0,04524	89,37
S	S		0	5.974	0,04524	13,99		0	6.068	0,04524	13,77		0	5.511	0,04524	15,16
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00256	0	965	0,04524	86,59	00257	0	0	0,04524	-	00258	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	1.490	0,04524	56,08		0	882	0,04524	94,74
S	S		0	3.754	0,04524	22,26		0	1.404	0,04524	59,52		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	3.637	0,04524	22,98
P	S	00259	0	461	0,04524	NS	00260	0	98	0,04524	NS	00261	0	12	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	518	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	7.762	0,04524	10,77		0	9.269	0,04524	9,02		0	8.725	0,04524	9,58
P	S	00262	0	263	0,04524	NS	00263	0	0	0,04524	-	00264	0	1.039	0,04524	80,43
	I		0	544	0,04524	NS		0	1.549	0,04524	53,95		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	1.930	0,04524	43,30
	I		0	6.109	0,04524	13,68		0	703	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
P	S	00265	0	0	0,04524	-	00266	0	0	0,04524	-	00267	0	302	0,04524	NS
	I		0	933	0,04524	89,56		0	924	0,04524	90,44		0	0	0,04524	-
S	S		0	4.061	0,04524	20,58		0	4.666	0,04524	17,91		0	4.687	0,04524	17,83
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00268	0	0	0,04524	-	00269	0	0	0,04524	-	00270	0	737	0,04524	NS
	I		0	902	0,04524	92,64		0	936	0,04524	89,28		0	0	0,04524	-
S	S		0	4.253	0,04524	19,65		0	3.740	0,04524	22,34		0	2.353	0,04524	35,51
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00271	0	0	0,04524	-	00272	0	0	0,04524	-	00273	0	703	0,04524	NS
	I		0	1.099	0,04524	76,04		0	990	0,04524	84,41		0	309	0,04524	NS
S	S		0	618	0,04524	NS		0	362	0,04524	NS		0	117	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	2.627	0,04524	31,81		0	4.239	0,04524	19,71
P	S	00274	0	224	0,04524	NS	00275	0	0	0,04524	-	00276	0	125	0,04524	NS
	I		0	372	0,04524	NS		0	161	0,04524	NS		0	588	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	5.128	0,04524	16,30		0	4.744	0,04524	17,61		0	3.990	0,04524	20,94
P	S	00277	0	0	0,04524	-	00278	0	0	0,04524	-	00279	0	0	0,04524	-
	I		0	797	0,04524	NS		0	1.034	0,04524	80,81		0	882	0,04524	94,74
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	29	0,04524	NS
	I		0	1.845	0,04524	45,29		0	828	0,04524	NS		0	778	0,04524	NS
P	S	00280	0	0	0,04524	-	00281	0	0	0,04524	-	00282	0	819	0,04524	NS
	I		0	920	0,04524	90,83		0	959	0,04524	87,14		0	1.382	0,04524	60,46
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	980	0,04524	85,27		0	1.019	0,04524	82,00		0	2.312	0,04524	36,14
P	S	00283	0	0	0,04524	-	00284	-25	62	0,04524	NS	00285	25	1.106	0,04524	75,55
	I		0	4.319	0,04524	19,35		-41	8.771	0,04524	9,53		42	4.142	0,04524	20,17
S	S		0	0	0,04524	-		42	594	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
	I		0	1.633	0,04524	51,17		53	401	0,04524	NS		-55	1.459	0,04524	57,28
P	S	00286	-2	1.380	0,04524	60,55	00287	0	2.734	0,04524	30,56	00288	0	2.477	0,04524	33,74
	I		0	0	0,04524	-		0	79	0,04524	NS		0	366	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		1	2.194	0,04524	38,09		0	1.452	0,04524	57,55		0	1.100	0,04524	75,97
P	S	00289	0	1.594	0,04524	52,42	00290	0	963	0,04524	86,77	00291	0	1.125	0,04524	74,28
	I		0	280	0,04524	NS		0	127	0,04524	NS		0	171	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	982	0,04524	85,09		0	978	0,04524	85,44		0	968	0,04524	86,32
P	S	00292	0	1.935	0,04524	43,18	00293	0	2.810	0,04524	29,74	00294	0	2.682	0,04524	31,16
	I		0	333	0,04524	NS		0	279	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	1.041	0,04524	80,27		0	1.276	0,04524	65,49		0	1.822	0,04524	45,86
P	S	00295	0	946	0,04524	88,33	00296	24	1.046	0,04524	79,88	00297	0	0	0,04524	-
	I		0	97	0,04524	NS		40	6.192	0,04524	13,49		-47	6.091	0,04524	13,72
S	S		0	0	0,04524	-		-41	107	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
	I		0	2.072	0,04524	40,33		-52	967	0,04524	86,43		54	854	0,04524	97,83
P	S	00298	0	0	0,04524	-	00299	0	0	0,04524	-	00300	0	0	0,04524	-
	I		0	1.631	0,04524	51,23		-1	1.791	0,04524	46,66		64	10.899	0,04524	7,67
S	S		-1	16	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		-27	51	0,04524	NS
	I		-3	2.157	0,04524	38,74		1	5.986	0,04524	13,96		-45	7.535	0,04524	11,09
P	S	00301	280	703	0,04524	NS	00302	3	1.676	0,04524	49,86	00303	0	3.114	0,04524	26,83
	I		469	15.404	0,04524	5,42		6	144	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		-3	347	0,04524	NS		0	532	0,04524	NS
	I		537	6.311	0,04524	13,22		-6	5.703	0,04524	14,65		0	2.422	0,04524	34,50
P	S	00304	0	3.261	0,04524	25,62	00305	0	2.289	0,04524	36,51	00306	0	1.255	0,04524	66,58
	I		0	424	0,04524	NS		0	433	0,04524	NS		0	147	0,04524	NS
S	S		0	187	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	1.008	0,04524	82,90		0	769	0,04524	NS		0	727	0,04524	NS
P	S	00307	0	1.060	0,04524	78,83	00308	0	1.629	0,04524	51,30	00309	0	2.777	0,04524	30,09

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS
			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]	
	I		0													

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS
			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]	
P	S	00373	0	490	0,04524	NS	00374	0	792	0,04524	NS	00375	0	1.339	0,04524	62,41
	I		0	109	0,04524	NS		0	207	0,04524	NS		0	254	0,04524	NS
S	S		0	44	0,04524	NS		0	193	0,04524	NS		0	560	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	31	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
P	S	00376	0	1.625	0,04524	51,42	00377	0	1.242	0,04524	67,28	00378	1	817	0,04524	NS
	I		0	91	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		1	514	0,04524	NS
S	S		0	1.112	0,04524	75,15		0	2.257	0,04524	37,02		-1	3.786	0,04524	22,07
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00379	0	643	0,04524	NS	00380	-1	27	0,04524	NS	00381	0	0	0,04524	-
	I		0	2.143	0,04524	38,99		-2	1.341	0,04524	62,31		0	1.084	0,04524	77,09
S	S		0	4.956	0,04524	16,86		2	5.087	0,04524	16,43		0	4.424	0,04524	18,89
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00382	0	0	0,04524	-	00383	0	21	0,04524	NS	00384	0	326	0,04524	NS
	I		0	1.524	0,04524	54,83		0	1.427	0,04524	58,56		0	474	0,04524	NS
S	S		0	4.941	0,04524	16,91		0	5.019	0,04524	16,65		0	4.045	0,04524	20,66
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00385	0	726	0,04524	NS	00386	0	1.065	0,04524	78,46	00387	0	963	0,04524	86,77
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	46	0,04524	NS
S	S		0	2.717	0,04524	30,76		0	1.567	0,04524	53,33		0	779	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00388	0	591	0,04524	NS	00389	0	218	0,04524	NS	00390	0	345	0,04524	NS
	I		0	93	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	51	0,04524	NS
S	S		0	248	0,04524	NS		0	73	0,04524	NS		0	90	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00391	0	730	0,04524	NS	00392	0	1.085	0,04524	77,02	00393	0	1.176	0,04524	71,06
	I		0	94	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	421	0,04524	NS		0	1.072	0,04524	77,95		0	2.091	0,04524	39,96
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00394	0	741	0,04524	NS	00395	0	445	0,04524	NS	00396	0	158	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	478	0,04524	NS		0	830	0,04524	NS
S	S		0	3.511	0,04524	23,80		0	5.048	0,04524	16,55		0	5.984	0,04524	13,96
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00397	0	0	0,04524	-	00398	0	0	0,04524	-	00399	0	0	0,04524	-
	I		0	736	0,04524	NS		0	1.474	0,04524	56,69		0	1.725	0,04524	48,44
S	S		0	6.313	0,04524	13,24		0	5.252	0,04524	15,91		0	5.685	0,04524	14,70
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00400	0	0	0,04524	-	00401	0	457	0,04524	NS	00402	0	1.126	0,04524	74,21
	I		0	806	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	5.064	0,04524	16,50		0	3.690	0,04524	22,65		0	2.288	0,04524	36,52
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00403	0	1.059	0,04524	78,91	00404	0	588	0,04524	NS	00405	0	251	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	1.220	0,04524	68,49		0	481	0,04524	NS		0	208	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00406	0	212	0,04524	NS	00407	0	428	0,04524	NS	00408	0	841	0,04524	99,36
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	77	0,04524	NS		0	248	0,04524	NS		0	792	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00409	0	1.234	0,04524	67,72	00410	0	1.227	0,04524	68,10	00411	0	458	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	1.669	0,04524	50,07		0	3.014	0,04524	27,72		0	4.706	0,04524	17,76
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00412	0	0	0,04524	-	00413	0	0	0,04524	-	00414	0	0	0,04524	-
	I		0	571	0,04524	NS		0	890	0,04524	93,89		0	1.237	0,04524	67,55
S	S		0	6.258	0,04524	13,35		0	6.896	0,04524	12,12		0	4.785	0,04524	17,46
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00415	0	0	0,04524	-	00416	0	0	0,04524	-	00417	0	134	0,04524	NS
	I		0	2.272	0,04524	36,78		0	2.364	0,04524	35,35		0	414	0,04524	NS
S	S		0	5.677	0,04524	14,72		0	5.891	0,04524	14,18		0	4.513	0,04524	18,52
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00418	0	1.248	0,04524	66,96	00419	0	1.581	0,04524	52,85	00420	0	1.202	0,04524	69,52
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	2.816	0,04524	29,67		0	1.524	0,04524	54,83		0	638	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00421	0	594	0,04524	NS	00422	0	289	0,04524	NS	00423	0	402	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	242	0,04524	NS		0	73	0,04524	NS		0	191	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00424	0	876	0,04524	95,39	00425	0	1.471	0,04524	56,81	00426	0	1.799	0,04524	46,45
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	413	0,04524	NS		0	1.039	0,04524	80,43		0	2.101	0,04524	39,77
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00427	0	1.277	0,04524	65,44	00428	0	67	0,04524	NS	00429	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	529	0,04524	NS		0	1.546	0,04524	54,05
S	S		0	3.753	0,04524	22,27		0	5.772	0,04524	14,48		0	6.952	0,04524	12,02
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00430	0	0	0,04524	-	00431	0	0	0,04524	-	00432	0	0	0,04524	-
	I		0	968	0,04524	86,32		-1	2.321	0,04524	36,00		0	5.284	0,04524	15,81
S	S		0	7.111	0,04524	11,75		2	3.838	0,04524	21,77		0	5.557	0,04524	15,04
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00433	0	0	0,04524	-	00434	0	928	0,04524	90,05	00435	0	2.329	0,04524	35,88
	I		2	2.962	0,04524	28,21		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		-2	4.589	0,04524	18,21		0	2.528	0,04524	33,05		0	1.259	0,04524	66,37
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00436	0	2.128	0,04524	39,27	00437	0	1.368	0,04524	61,08	00438	0	774	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	542	0,04524	NS		0	251	0,04524	NS		0	182	0,04524	NS

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																	
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	
			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]		
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-	
P	S	00439	0	641	0,04524	NS	00440	0	954	0,04524	87,59	00441	0	1.741	0,04524	48,00	
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-	
S	S		0	64	0,04524	NS		0	202	0,04524	NS		0	411	0,04524	NS	
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-	
P	S	00442	0	2.553	0,04524	32,73	00443	1	2.584	0,04524	32,34	00444	0	872	0,04524	95,83	
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	139	0,04524	NS	
S	S		0	902	0,04524	92,64		-1	1.788	0,04524	46,74		-1	3.557	0,04524	23,49	
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-	
P	S	00445	0	0	0,04524	-	00446	0	0	0,04524	-	00447	0	0	0,04524	-	
	I		-1	3.879	0,04524	21,54		-1	2.483	0,04524	33,65		-1	1.462	0,04524	57,16	
S	S		1	6.104	0,04524	13,69		1	5.760	0,04524	14,51		0	0	0,04524	-	
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		2	1.619	0,04524	51,6	
P	S	00448	0	0	0,04524	-	00449	0	0	0,04524	-	00450	-9	0	706	0,04524	NS
	I		65	6.200	0,04524	13,48		-48	11.163	0,04524	7,49		-9	2.017	0,04524	41,4	
S	S		-40	160	0,04524	NS		49	2.577	0,04524	32,42		10	181	0,04524	NS	
	I		-33	219	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		8	161	0,04524	NS	
P	S	00451	1	3.130	0,04524	26,70	00452	0	3.516	0,04524	23,77	00453	0	2.428	0,04524	34,42	
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-	
S	S		0	0	0,04524	-		0	52	0,04524	NS		0	61	0,04524	NS	
	I		-1	667	0,04524	NS		0	175	0,04524	NS		0	0	0,04524	-	
P	S	00454	0	1.370	0,04524	60,99	00455	0	830	0,04524	NS	00456	0	973	0,04524	85,88	
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-	
S	S		0	173	0,04524	NS		0	172	0,04524	NS		0	181	0,04524	NS	
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-	
P	S	00457	0	1.793	0,04524	46,60	00458	0	3.083	0,04524	27,10	00459	1	4.094	0,04524	20,41	
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-	
S	S		0	193	0,04524	NS		0	48	0,04524	NS		0	67	0,04524	NS	
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	337	0,04524	NS	
P	S	00460	-26	3.172	0,04524	26,35	00461	0	0	0,04524	-	00462	0	0	0,04524	-	
	I		0	0	0,04524	-		2	4.663	0,04524	17,92		25	8.627	0,04524	9,69	
S	S		0	0	0,04524	-		-2	1.008	0,04524	82,90		-25	1.649	0,04524	50,68	
	I		24	458	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-	
P	S	00463	0	0	0,04524	-	00464	0	0	0,04524	-	00465	0	0	0,04524	-	
	I		0	2.149	0,04524	38,88		3	2.587	0,04524	32,30		-1.466	19.472	0,04524	4,31	
S	S		1	59	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-	
	I		1	713	0,04524	NS		-3	9.972	0,04524	8,38		264	12.453	0,04524	6,71	
P	S	00466	501	848	0,04524	98,41	00467	-17	4.610	0,04524	18,13	00468	0	4.977	0,04524	16,79	
	I		534	9.600	0,04524	8,69		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-	
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	64	0,04524	NS	
	I		-514	13.529	0,04524	6,19		17	6.478	0,04524	12,90		0	1.763	0,04524	47,40	
P	S	00469	0	3.705	0,04524	22,55	00470	0	2.215	0,04524	37,73	00471	0	1.218	0,04524	68,61	
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-	
S	S		0	109	0,04524	NS		0	31	0,04524	NS		0	171	0,04524	NS	
	I		0	386	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-	
P	S	00472	0	1.093	0,04524	76,45	00473	0	1.565	0,04524	53,39	00474	0	2.911	0,04524	28,71	
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-	
S	S		0	187	0,04524	NS		0	52	0,04524	NS		0	0	0,04524	-	
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-	
P	S	00475	0	4.663	0,04524	17,92	00476	-2	5.972	0,04524	13,99	00477	676	3.826	0,04524	21,80	
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-	
S	S		0	87	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-	
	I		0	780	0,04524	NS		1	3.032	0,04524	27,56		-478	9.224	0,04524	9,07	
P	S	00478	0	0	0,04524	-	00479	0	0	0,04524	-	00480	1	673	0,04524	NS	
	I		-1.179	29.668	0,04524	2,83		10	8.386	0,04524	9,96		0	252	0,04524	NS	
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-	
	I		385	8.186	0,04524	10,20		-10	13.525	0,04524	6,18	00483	-2	10.367	0,04524	8,06	
P	S	00481	0	0	0,04524	-	00482	0	0	0,04524	-		-196	3.158	0,04524	26,47	
	I		-63	7.192	0,04524	11,62		559	66.525	0,04524	1,25		-209	1.296	0,04524	64,51	
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-34	3.372	0,04524	24,78	
	I		65	23.436	0,04524	3,56		-583	54.258	0,04524	1,54		-36	8.810	0,04524	9,49	
P	S	00484	1	5.524	0,04524	15,13	00485	0	4.719	0,04524	17,71	00486	0	3.082	0,04524	27,11	
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-	
S	S		-1	468	0,04524	NS		0	140	0,04524	NS		0	72	0,04524	NS	
	I		-1	3.377	0,04524	24,74		0	1.049	0,04524	79,66		0	155	0,04524	NS	
P	S	00487	0	1.705	0,04524	49,01	00488	0	1.148	0,04524	72,79	00489	0	1.222	0,04524	68,38	
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-	
S	S		0	45	0,04524	NS		0	188	0,04524	NS		0	175	0,04524	NS	
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-	
P	S	00490	0	2.261	0,04524	36,96	00491	0	3.993	0,04524	20,93	00492	-1	5.832	0,04524	14,33	
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-	
S	S		0	24	0,04524	NS		0	60	0,04524	NS		0	66	0,04524	NS	
	I		0	0	0,04524	-		0	438	0,04524	NS		0	1.894	0,04524	44,12	
P	S	00493	25	5.730	0,04524	14,58	00494	-236	10.630	0,04524	7,87	00495	0	0	0,04524	-	
	I		0	0	0,04524	-		-251	1.722	0,04524	48,56		448	20.559	0,04524	4,06	
S	S		-14	835	0,04524	NS		335	87	0,04524	NS		0	0	0,04524	-	
	I		-15	5.387	0,04524	15,51		357	18.637	0,04524	4,48		125	47.122	0,04524	1,77	
P	S	00496	0	0	0,04524	-	00497	0	0	0,04524	-	00498	0	0	0,04524	-	
	I		-1	1.112	0,04524	75,15		-1	2.874	0,04524	29,08		119	18.728	0,04524	4,46	
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-	
	I		1	18.861	0,04524	4,43		1	7.718	0,04524	10,83		-123	5.315	0,04524	15,73	
P	S	00499	0	0	0,04524	-	00500	18	4.029	0,04524	20,74	00501	0	4.703	0,04524	17,77	
	I		322	10.419	0,04524	8,01		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-	
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	102	0,04524	NS	
	I		661	11.075	0,04524	7,53		-19	4.936	0,04524	16,93		0	1.332	0,04524	62,73	
P	S	00502	0	3.560	0,04524	23,47	00503	0	2.134	0,04524	39,16	00504	0	1.164	0,04524	71,79	
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-	

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS
			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]	
S	S		0	136	0,04524	NS		0	47	0,04524	NS		0	177	0,04524	NS
	I		0	261	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00505	0	1.043	0,04524	80,12	00506	0	1.500	0,04524	55,71	00507	0	2.799	0,04524	29,85
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	182	0,04524	NS		0	157	0,04524	NS		0	20	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00508	0	4.454	0,04524	18,76	00509	2	5.357	0,04524	15,60	00510	-95	3.919	0,04524	21,33
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	107	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	605	0,04524	NS	00512	-1	2.268	0,04524	36,84	00513	97	7.295	0,04524	11,45
P	S	00511	0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		-316	19.368	0,04524	4,32		-11	7.567	0,04524	11,04		0	1.617	0,04524	51,68
S	S		-233	1.376	0,04524	60,77		0	0	0,04524	-		0	519	0,04524	NS
	I		-248	831	0,04524	NS		11	8.588	0,04524	9,73		0	0	0,04524	-
P	S	00514	0	0	0,04524	-	00515	0	0	0,04524	-	00516	36	447	0,04524	NS
	I		-2	5.421	0,04524	15,41		-64	8.784	0,04524	9,51		36	1.977	0,04524	42,26
S	S		2	2.608	0,04524	32,04		65	4.350	0,04524	19,21		-69	1.573	0,04524	53,13
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00517	-2	2.844	0,04524	29,38	00518	0	3.263	0,04524	25,61	00519	0	2.284	0,04524	36,59
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		2	213	0,04524	NS		0	216	0,04524	NS		0	245	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00520	0	1.276	0,04524	65,49	00521	0	837	0,04524	99,84	00522	0	887	0,04524	94,21
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	189	0,04524	NS		0	178	0,04524	NS		0	188	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00523	0	1.673	0,04524	49,95	00524	0	2.871	0,04524	29,11	00525	0	3.768	0,04524	22,18
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	200	0,04524	NS		0	365	0,04524	NS		0	276	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00526	1	2.651	0,04524	31,52	00527	0	0	0,04524	-	00528	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		32	3.842	0,04524	21,75		-59	6.572	0,04524	12,72
S	S		-1	557	0,04524	NS		-58	3.100	0,04524	26,96		61	4.379	0,04524	19,08
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00529	0	0	0,04524	-	00530	0	0	0,04524	-	00531	0	0	0,04524	-
	I		1	1.754	0,04524	47,64		0	2.176	0,04524	38,40		2	4.332	0,04524	19,29
S	S		-2	2.414	0,04524	34,62		0	5.359	0,04524	15,59		-2	6.746	0,04524	12,39
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00532	0	0	0,04524	-	00533	-2	824	0,04524	NS	00534	0	2.200	0,04524	37,98
	I		0	2.563	0,04524	32,60		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	5.796	0,04524	14,42		2	3.547	0,04524	23,56		0	1.898	0,04524	44,03
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00535	0	2.032	0,04524	41,12	00536	0	1.297	0,04524	64,43	00537	0	705	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	951	0,04524	87,87		0	403	0,04524	NS		0	201	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00538	0	577	0,04524	NS	00539	0	876	0,04524	95,39	00540	0	1.646	0,04524	50,77
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	173	0,04524	NS		0	216	0,04524	NS		0	567	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00541	0	2.406	0,04524	34,73	00542	0	2.361	0,04524	35,39	00543	-1	789	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-1	25	0,04524	NS
S	S		0	1.347	0,04524	62,04		0	2.658	0,04524	31,44		2	4.816	0,04524	17,35
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00544	0	0	0,04524	-	00545	0	0	0,04524	-	00546	0	0	0,04524	-
	I		0	2.881	0,04524	29,00		1	1.891	0,04524	44,19		0	1.247	0,04524	67,01
S	S		0	7.407	0,04524	11,28		-1	7.552	0,04524	11,06		0	6.173	0,04524	13,54
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00547	0	0	0,04524	-	00548	0	0	0,04524	-	00549	0	132	0,04524	NS
	I		0	2.256	0,04524	37,04		0	2.162	0,04524	38,65		0	359	0,04524	NS
S	S		0	7.039	0,04524	11,87		0	7.131	0,04524	11,72		0	5.617	0,04524	14,88
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00550	0	1.310	0,04524	63,79	00551	0	1.669	0,04524	50,07	00552	0	1.273	0,04524	65,64
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	3.619	0,04524	23,09		0	2.002	0,04524	41,74		0	958	0,04524	87,23
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00553	0	621	0,04524	NS	00554	0	287	0,04524	NS	00555	0	402	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	389	0,04524	NS		0	173	0,04524	NS		0	191	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00556	0	919	0,04524	90,93	00557	0	1.548	0,04524	53,98	00558	0	1.888	0,04524	44,26
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	510	0,04524	NS		0	1.363	0,04524	61,31		0	2.741	0,04524	30,49
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00559	0	1.344	0,04524	62,17	00560	0	183	0,04524	NS	00561	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	333	0,04524	NS		0	1.267	0,04524	65,95
S	S		0	4.778	0,04524	17,49		0	7.107	0,04524	11,76		0	8.506	0,04524	9,82
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00562	0	0	0,04524	-	00563	0	0	0,04524	-	00564	0	0	0,04524	-
	I		0	905	0,04524	92,33		0	1.593	0,04524	52,46		0	2.116	0,04524	39,49
S	S		0	8.907	0,04524	9,38		0	6.792	0,04524	12,30		0	7.383	0,04524	11,32
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00565	0	0	0,04524	-	00566	0	569	0,04524	NS	00567	0	1.474	0,04524	56,69
	I		0	1.091	0,04524	76,59		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	6.581	0,04524	12,70		0	4.763	0,04524	17,54		0	2.918	0,04524	28,64
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00568	0	1.407	0,04524	59,39	00569	0	916	0,04524	91,23	00570	0	412	0,04524	NS

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS
			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]	
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	1.528	0,04524	54,69		0	593	0,04524	NS		0	221	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00571	0	253	0,04524	NS	00572	0	520	0,04524	NS	00573	0	1.141	0,04524	73,24
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	69	0,04524	NS		0	292	0,04524	NS		0	980	0,04524	85,27
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00574	0	1.649	0,04524	50,67	00575	0	1.616	0,04524	51,71	00576	0	565	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	2.111	0,04524	39,58		0	3.867	0,04524	21,61		0	6.096	0,04524	13,71
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00577	0	836	0,04524	99,96	00578	0	952	0,04524	87,78	00579	0	1.159	0,04524	72,10
	I		0	8.134	0,04524	10,27		0	8.882	0,04524	9,41		0	5.570	0,04524	15,00
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00580	0	2.494	0,04524	33,51	00581	0	2.806	0,04524	29,78	00582	0	463	0,04524	NS
	I		0	6.619	0,04524	12,62		0	6.916	0,04524	12,08		0	5.346	0,04524	15,63
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00583	0	1.360	0,04524	61,44	00584	0	1.816	0,04524	46,01	00585	0	1.417	0,04524	58,97
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	3.371	0,04524	24,79		0	1.834	0,04524	45,56		0	870	0,04524	96,05
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00586	0	825	0,04524	NS	00587	0	418	0,04524	NS	00588	0	481	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	273	0,04524	NS		0	64	0,04524	NS		0	204	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00589	0	1.048	0,04524	79,74	00590	0	1.722	0,04524	48,53	00591	0	2.054	0,04524	40,68
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	468	0,04524	NS		0	1.238	0,04524	67,50		0	2.507	0,04524	33,33
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00592	0	1.379	0,04524	60,60	00593	0	0	0,04524	-	00594	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	786	0,04524	NS		0	1.880	0,04524	44,45
S	S		0	4.456	0,04524	18,75		0	6.818	0,04524	12,26		0	8.122	0,04524	10,29
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00595	0	0	0,04524	-	00596	0	0	0,04524	-	00597	0	0	0,04524	-
	I		0	823	0,04524	NS		0	2.302	0,04524	36,30		0	5.861	0,04524	14,26
S	S		0	8.127	0,04524	10,28		0	3.677	0,04524	22,73		0	5.650	0,04524	14,79
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00598	0	0	0,04524	-	00599	0	761	0,04524	NS	00600	0	2.424	0,04524	34,47
	I		0	3.547	0,04524	23,56		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	4.786	0,04524	17,46		0	2.697	0,04524	30,98		0	1.373	0,04524	60,86
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00601	0	2.314	0,04524	36,11	00602	0	1.529	0,04524	54,65	00603	0	859	0,04524	97,28
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	599	0,04524	NS		0	262	0,04524	NS		0	66	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00604	0	596	0,04524	NS	00605	0	1.076	0,04524	77,66	00606	0	1.918	0,04524	43,57
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	51	0,04524	NS		0	201	0,04524	NS		0	436	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00607	0	2.749	0,04524	30,40	00608	0	2.652	0,04524	31,51	00609	0	350	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	977	0,04524	85,53		0	1.886	0,04524	44,31		0	3.688	0,04524	22,66
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00610	0	0	0,04524	-	00611	0	0	0,04524	-	00612	0	0	0,04524	-
	I		0	4.806	0,04524	17,39		0	2.584	0,04524	32,34		0	1.313	0,04524	63,64
S	S		0	6.388	0,04524	13,08		0	5.657	0,04524	14,77		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	2.748	0,04524	30,41
P	S	00613	0	0	0,04524	-	00614	0	0	0,04524	-	00615	0	0	0,04524	-
	I		0	6.375	0,04524	13,11		0	12.687	0,04524	6,59		0	1.774	0,04524	47,10
S	S		0	0	0,04524	-		0	1.563	0,04524	53,46		0	0	0,04524	-
	I		0	1.638	0,04524	51,01		0	0	0,04524	-		0	619	0,04524	NS
P	S	00616	0	2.988	0,04524	27,97	00617	0	3.615	0,04524	23,12	00618	0	2.594	0,04524	32,21
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	28	0,04524	NS
	I		0	1.074	0,04524	77,80		0	250	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
P	S	00619	0	1.514	0,04524	55,19	00620	0	947	0,04524	88,24	00621	0	1.092	0,04524	76,52
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	49	0,04524	NS		0	43	0,04524	NS		0	46	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00622	0	1.938	0,04524	43,12	00623	0	3.226	0,04524	25,90	00624	0	4.152	0,04524	20,13
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	54	0,04524	NS		0	15	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	289	0,04524	NS
P	S	00625	0	3.035	0,04524	27,53	00626	0	0	0,04524	-	00627	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	6.103	0,04524	13,69		0	9.680	0,04524	8,63
S	S		0	0	0,04524	-		0	309	0,04524	NS		0	363	0,04524	NS
	I		0	1.046	0,04524	79,89		0	156	0,04524	NS		0	142	0,04524	NS
P	S	00628	0	0	0,04524	-	00629	0	0	0,04524	-	00630	0	0	0,04524	-
	I		0	2.185	0,04524	38,24		0	2.110	0,04524	39,60		-3	18.106	0,04524	4,62
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	2.362	0,04524	35,38		0	10.838	0,04524	7,71		1	18.502	0,04524	4,52
P	S	00631	0	0	0,04524	-	00632	0	3.682	0,04524	22,69	00633	0	4.837	0,04524	17,28
	I		2	7.567	0,04524	11,04		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		-2	18.101	0,04524	4,62		0	7.190	0,04524	11,62		0	1.996	0,04524	41,84

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS
			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]	
P	S	00634	0	3.819	0,04524	21,88	00635	0	2.358	0,04524	35,44	00636	0	1.347	0,04524	62,04
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	35	0,04524	NS
	I		0	412	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00637	0	1.099	0,04524	76,04	00638	0	1.692	0,04524	49,39	00639	0	3.033	0,04524	27,55
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	39	0,04524	NS		0	27	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	50	0,04524	NS
P	S	00640	0	4.695	0,04524	17,80	00641	0	5.563	0,04524	15,02	00642	2	2.418	0,04524	34,56
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	885	0,04524	94,42		0	3.313	0,04524	25,22		0	0	0,04524	-
P	S	00643	0	0	0,04524	-	00644	0	0	0,04524	-	00645	-1	10.159	0,04524	8,23
	I		-3	38.181	0,04524	2,19		0	7.502	0,04524	11,14		0	280	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	309	0,04524	NS
	I		1	12.655	0,04524	6,60		0	16.223	0,04524	5,15		0	0	0,04524	-
P	S	00646	0	0	0,04524	-	00647	0	0	0,04524	-	00648	-1	2.374	0,04524	35,20
	I		0	7.041	0,04524	11,87		2	53.495	0,04524	1,56		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	19.175	0,04524	4,36		-4	26.914	0,04524	3,10		4	12.723	0,04524	6,57
P	S	00649	0	4.972	0,04524	16,81	00650	0	4.617	0,04524	18,10	00651	0	3.144	0,04524	26,58
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	3.566	0,04524	23,43		0	1.093	0,04524	76,45		0	192	0,04524	NS
P	S	00652	0	1.809	0,04524	46,19	00653	0	1.147	0,04524	72,85	00654	0	1.326	0,04524	63,02
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	22	0,04524	NS		0	39	0,04524	NS		0	34	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00655	0	2.344	0,04524	35,65	00656	0	3.982	0,04524	20,99	00657	0	5.518	0,04524	15,14
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	417	0,04524	NS		0	1.985	0,04524	42,10
P	S	00658	0	4.847	0,04524	17,24	00659	0	0	0,04524	-	00660	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		-2	2.785	0,04524	30,00		1	22.345	0,04524	3,74
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	6.223	0,04524	13,43		5	26.560	0,04524	3,15		-3	30.227	0,04524	2,76
P	S	00661	0	0	0,04524	-	00662	0	0	0,04524	-	00663	0	0	0,04524	-
	I		0	1.290	0,04524	64,78		0	2.691	0,04524	31,05		0	14.166	0,04524	5,90
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	16.267	0,04524	5,14		0	5.346	0,04524	15,63		0	3.733	0,04524	22,38
P	S	00664	0	0	0,04524	-	00665	0	2.415	0,04524	34,60	00666	0	4.221	0,04524	19,80
	I		0	10.479	0,04524	7,97		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	3.264	0,04524	25,60		0	3.212	0,04524	26,02		0	1.075	0,04524	77,73
P	S	00667	0	3.432	0,04524	24,35	00668	0	2.154	0,04524	38,79	00669	0	1.232	0,04524	67,83
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	34	0,04524	NS		0	45	0,04524	NS
	I		0	64	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00670	0	1.004	0,04524	83,23	00671	0	1.551	0,04524	53,88	00672	0	2.758	0,04524	30,30
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	42	0,04524	NS		0	39	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00673	0	4.161	0,04524	20,08	00674	0	4.429	0,04524	18,87	00675	0	853	0,04524	97,96
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	463	0,04524	NS		0	1.966	0,04524	42,50		0	3.971	0,04524	21,04
P	S	00676	0	0	0,04524	-	00677	0	0	0,04524	-	00678	0	0	0,04524	-
	I		0	15.284	0,04524	5,47		0	6.131	0,04524	13,63		0	1.526	0,04524	54,76
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	1.473	0,04524	56,73
	I		0	1.903	0,04524	43,91		0	5.852	0,04524	14,28		0	0	0,04524	-
P	S	00679	0	0	0,04524	-	00680	0	0	0,04524	-	00681	0	0	0,04524	-
	I		0	4.651	0,04524	17,97		0	8.322	0,04524	10,04		0	1.100	0,04524	75,97
S	S		0	3.095	0,04524	27,00		0	4.935	0,04524	16,93		0	2.297	0,04524	36,38
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00682	0	2.351	0,04524	35,54	00683	0	2.936	0,04524	28,46	00684	0	2.183	0,04524	38,28
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	954	0,04524	87,59		0	496	0,04524	NS		0	378	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00685	0	1.282	0,04524	65,18	00686	0	699	0,04524	NS	00687	0	924	0,04524	90,44
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	194	0,04524	NS		0	52	0,04524	NS		0	58	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00688	0	1.636	0,04524	51,08	00689	0	2.654	0,04524	31,49	00690	0	3.203	0,04524	26,09
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	200	0,04524	NS		0	391	0,04524	NS		0	690	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00691	0	1.971	0,04524	42,40	00692	0	0	0,04524	-	00693	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	2.841	0,04524	29,41		0	6.235	0,04524	13,40
S	S		0	1.644	0,04524	50,83		0	3.622	0,04524	23,07		0	5.033	0,04524	16,60
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00694	0	0	0,04524	-	00695	0	0	0,04524	-	00696	0	0	0,04524	-
	I		0	1.629	0,04524	51,30		0	2.103	0,04524	39,73		0	3.764	0,04524	22,20
S	S		0	3.361	0,04524	24,86		0	5.328	0,04524	15,68		0	6.591	0,04524	12,68
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00697	0	0	0,04524	-	00698	0	638	0,04524	NS	00699	0	1.968	0,04524	42,46
	I		0	2.487	0,04524	33,60		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	5.972	0,04524	13,99		0	3.902	0,04524	21,42		0	2.199	0,04524	38,00

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS
			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]	
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00700	0	1.889	0,04524	44,24	00701	0	1.252	0,04524	66,74	00702	0	608	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	1.121	0,04524	74,54		0	460	0,04524	NS		0	196	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00703	0	469	0,04524	NS	00704	0	776	0,04524	NS	00705	0	1.543	0,04524	54,16
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	63	0,04524	NS		0	237	0,04524	NS		0	650	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00706	0	2.159	0,04524	38,70	00707	0	2.013	0,04524	41,51	00708	0	348	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	1.571	0,04524	53,19		0	3.012	0,04524	27,74		0	5.133	0,04524	16,28
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00709	0	0	0,04524	-	00710	0	0	0,04524	-	00711	0	0	0,04524	-
	I		0	2.406	0,04524	34,73		0	1.811	0,04524	46,14		0	1.138	0,04524	73,43
S	S		0	7.295	0,04524	11,45		0	7.448	0,04524	11,22		0	6.063	0,04524	13,78
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00712	0	0	0,04524	-	00713	0	0	0,04524	-	00714	0	0	0,04524	-
	I		0	2.058	0,04524	40,60		0	2.106	0,04524	39,68		0	253	0,04524	NS
S	S		0	6.875	0,04524	12,15		0	7.047	0,04524	11,86		0	5.631	0,04524	14,84
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00715	0	1.205	0,04524	69,35	00716	0	1.585	0,04524	52,72	00717	0	1.238	0,04524	67,50
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	3.721	0,04524	22,46		0	2.114	0,04524	39,53		0	1.034	0,04524	80,81
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00718	0	626	0,04524	NS	00719	0	304	0,04524	NS	00720	0	415	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	430	0,04524	NS		0	188	0,04524	NS		0	216	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00721	0	901	0,04524	92,74	00722	0	1.469	0,04524	56,88	00723	0	1.738	0,04524	48,08
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	558	0,04524	NS		0	1.456	0,04524	57,39		0	2.858	0,04524	29,24
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00724	0	1.190	0,04524	70,22	00725	0	0	0,04524	-	00726	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	346	0,04524	NS		0	1.283	0,04524	65,13
S	S		0	4.839	0,04524	17,27		0	7.011	0,04524	11,92		0	8.338	0,04524	10,02
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00727	0	0	0,04524	-	00728	0	0	0,04524	-	00729	0	0	0,04524	-
	I		0	806	0,04524	NS		0	1.616	0,04524	51,71		0	2.194	0,04524	38,09
S	S		0	8.625	0,04524	9,69		0	6.570	0,04524	12,72		0	7.242	0,04524	11,54
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00730	0	0	0,04524	-	00731	0	531	0,04524	NS	00732	0	1.468	0,04524	56,92
	I		0	1.198	0,04524	69,75		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	6.513	0,04524	12,83		0	4.734	0,04524	17,65		0	2.918	0,04524	28,64
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00733	0	1.424	0,04524	58,68	00734	0	941	0,04524	88,80	00735	0	433	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	1.546	0,04524	54,05		0	615	0,04524	NS		0	211	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00736	0	281	0,04524	NS	00737	0	549	0,04524	NS	00738	0	1.161	0,04524	71,97
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	183	0,04524	NS		0	402	0,04524	NS		0	1.003	0,04524	83,31
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00739	0	1.642	0,04524	50,89	00740	0	1.570	0,04524	53,22	00741	0	493	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	2.120	0,04524	39,42		0	3.842	0,04524	21,75		0	6.015	0,04524	13,89
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00742	0	0	0,04524	-	00743	0	0	0,04524	-	00744	0	0	0,04524	-
	I		0	956	0,04524	87,41		0	960	0,04524	87,04		0	1.152	0,04524	72,54
S	S		0	7.983	0,04524	10,47		0	8.632	0,04524	9,68		0	5.146	0,04524	16,24
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00745	0	0	0,04524	-	00746	0	0	0,04524	-	00747	0	0	0,04524	-
	I		0	2.663	0,04524	31,38		0	3.188	0,04524	26,21		0	497	0,04524	NS
S	S		0	6.331	0,04524	13,20		0	6.781	0,04524	12,32		0	5.174	0,04524	16,15
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00748	0	1.413	0,04524	59,14	00749	0	1.904	0,04524	43,89	00750	0	1.496	0,04524	55,86
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	3.222	0,04524	25,93		0	1.751	0,04524	47,72		0	744	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00751	0	887	0,04524	94,21	00752	0	455	0,04524	NS	00753	0	530	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	275	0,04524	NS		0	68	0,04524	NS		0	189	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00754	0	1.118	0,04524	74,74	00755	0	1.808	0,04524	46,22	00756	0	2.134	0,04524	39,16
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	463	0,04524	NS		0	1.186	0,04524	70,46		0	2.383	0,04524	35,07
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00757	0	1.387	0,04524	60,25	00758	0	0	0,04524	-	00759	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	1.060	0,04524	78,83		0	2.136	0,04524	39,12
S	S		0	4.264	0,04524	19,60		0	6.607	0,04524	12,65		0	7.851	0,04524	10,64
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00760	0	0	0,04524	-	00761	0	0	0,04524	-	00762	0	0	0,04524	-
	I		0	848	0,04524	98,54		0	2.455	0,04524	34,04		0	6.540	0,04524	12,78
S	S		0	7.650	0,04524	10,92		0	2.938	0,04524	28,44		0	5.103	0,04524	16,38
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00763	0	0	0,04524	-	00764	0	800	0,04524	NS	00765	0	2.590	0,04524	32,26
	I		0	4.074	0,04524	20,51		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS
			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]	
S	S		0	4.299	0,04524	19,44		0	2.255	0,04524	37,06		0	1.112	0,04524	75,15
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00766	0	2.455	0,04524	34,04	00767	0	1.622	0,04524	51,52	00768	0	924	0,04524	90,44
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	508	0,04524	NS		0	241	0,04524	NS		0	166	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00769	0	647	0,04524	NS	00770	0	1.151	0,04524	72,60	00771	0	2.034	0,04524	41,08
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	54	0,04524	NS		0	199	0,04524	NS		0	394	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00772	0	2.919	0,04524	28,63	00773	0	2.804	0,04524	29,80	00774	0	314	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	713	0,04524	NS		0	1.503	0,04524	55,60		0	3.117	0,04524	26,81
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00775	0	0	0,04524	-	00776	0	0	0,04524	-	00777	0	0	0,04524	-
	I		0	5.652	0,04524	14,78		0	2.975	0,04524	28,09		0	1.123	0,04524	74,41
S	S		0	5.891	0,04524	14,18		0	4.813	0,04524	17,36		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	4.071	0,04524	20,53
P	S	00778	0	0	0,04524	-	00779	0	0	0,04524	-	00780	0	0	0,04524	-
	I		0	6.710	0,04524	12,45		0	14.893	0,04524	5,61		0	1.502	0,04524	55,63
S	S		0	0	0,04524	-		0	308	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
	I		0	3.389	0,04524	24,66		0	0	0,04524	-		0	2.124	0,04524	39,34
P	S	00781	0	3.259	0,04524	25,64	00782	0	3.793	0,04524	22,03	00783	0	2.705	0,04524	30,89
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	1.610	0,04524	51,90		0	430	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
P	S	00784	0	1.582	0,04524	52,82	00785	0	997	0,04524	83,81	00786	0	1.147	0,04524	72,85
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	46	0,04524	NS		0	45	0,04524	NS		0	47	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00787	0	2.022	0,04524	41,33	00788	0	3.362	0,04524	24,86	00789	0	4.394	0,04524	19,02
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	47	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	14	0,04524	NS		0	566	0,04524	NS
P	S	00790	0	3.307	0,04524	25,27	00791	0	0	0,04524	-	00792	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	6.683	0,04524	12,50		0	11.325	0,04524	7,38
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	1.945	0,04524	42,96		0	1.566	0,04524	53,36		0	1.672	0,04524	49,98
P	S	00793	0	0	0,04524	-	00794	0	0	0,04524	-	00795	0	0	0,04524	-
	I		0	2.190	0,04524	38,16		0	1.974	0,04524	42,33		0	18.662	0,04524	4,48
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	4.439	0,04524	18,82		0	11.845	0,04524	7,05		0	22.777	0,04524	3,67
P	S	00796	0	0	0,04524	-	00797	0	3.687	0,04524	22,66	00798	0	4.970	0,04524	16,81
	I		0	7.799	0,04524	10,71		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	23.155	0,04524	3,61		0	7.295	0,04524	11,45		0	2.124	0,04524	39,34
P	S	00799	0	3.896	0,04524	21,45	00800	0	2.407	0,04524	34,72	00801	0	1.379	0,04524	60,60
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	36	0,04524	NS
	I		0	452	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00802	0	1.127	0,04524	74,15	00803	0	1.728	0,04524	48,36	00804	0	3.090	0,04524	27,04
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	41	0,04524	NS		0	27	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	58	0,04524	NS
P	S	00805	0	4.782	0,04524	17,47	00806	0	5.688	0,04524	14,69	00807	0	2.629	0,04524	31,78
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	946	0,04524	88,33		0	3.360	0,04524	24,87		0	11.517	0,04524	7,26
P	S	00808	0	0	0,04524	-	00809	0	0	0,04524	-	00810	0	167	0,04524	NS
	I		0	45.605	0,04524	1,83		0	7.199	0,04524	11,61		0	396	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	18.455	0,04524	4,53		0	19.032	0,04524	4,39		0	9.058	0,04524	9,23
P	S	00811	0	0	0,04524	-	00812	0	0	0,04524	-	00813	0	618	0,04524	NS
	I		0	7.562	0,04524	11,05		0	46.805	0,04524	1,79		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	16.813	0,04524	4,97		0	18.626	0,04524	4,49		0	11.614	0,04524	7,19
P	S	00814	0	4.897	0,04524	17,06	00815	0	4.579	0,04524	18,25	00816	0	3.130	0,04524	26,70
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	3.615	0,04524	23,12		0	1.065	0,04524	78,46		0	178	0,04524	NS
P	S	00817	0	1.807	0,04524	46,24	00818	0	1.149	0,04524	72,73	00819	0	1.326	0,04524	63,02
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	25	0,04524	NS		0	41	0,04524	NS		0	36	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00820	0	2.336	0,04524	35,77	00821	0	3.956	0,04524	21,12	00822	0	5.437	0,04524	15,37
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	402	0,04524	NS		0	1.944	0,04524	42,98
P	S	00823	0	4.925	0,04524	16,97	00824	0	0	0,04524	-	00825	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	3.082	0,04524	27,11		0	19.115	0,04524	4,37
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	6.678	0,04524	12,51		0	23.217	0,04524	3,60		0	26.792	0,04524	3,12
P	S	00826	0	0	0,04524	-	00827	0	0	0,04524	-	00828	0	0	0,04524	-
	I		0	1.675	0,04524	49,89		0	2.811	0,04524	29,73		0	12.397	0,04524	6,74
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	15.211	0,04524	5,49		0	3.759	0,04524	22,23		0	1.963	0,04524	42,57
P	S	00829	0	0	0,04524	-	00830	0	2.106	0,04524	39,68	00831	0	3.993	0,04524	20,93

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS
			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]	
	I		0	9.739	0,04524	8,58		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	1.414	0,04524	59,10		0	2.214	0,04524	37,74		0	703	0,04524	NS
P	S	00832	0	3.324	0,04524	25,14	00833	0	2.101	0,04524	39,77	00834	0	1.205	0,04524	69,35
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	45	0,04524	NS		0	48	0,04524	NS
	I		0	33	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00835	0	982	0,04524	85,09	00836	0	1.514	0,04524	55,19	00837	0	2.683	0,04524	31,15
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	44	0,04524	NS		0	44	0,04524	NS		0	12	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00838	0	4.014	0,04524	20,82	00839	0	4.092	0,04524	20,42	00840	0	395	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	28	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	415	0,04524	NS		0	1.497	0,04524	55,82		0	2.312	0,04524	36,14
P	S	00841	0	0	0,04524	-	00842	0	0	0,04524	-	00843	0	0	0,04524	-
	I		0	12.990	0,04524	6,43		0	5.623	0,04524	14,86		0	1.548	0,04524	53,98
S	S		0	96	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	1.963	0,04524	42,57
	I		0	203	0,04524	NS		0	3.595	0,04524	23,24		0	0	0,04524	-
P	S	00844	0	0	0,04524	-	00845	0	0	0,04524	-	00846	0	0	0,04524	-
	I		0	4.308	0,04524	19,40		0	7.341	0,04524	11,38		0	1.045	0,04524	79,96
S	S		0	3.757	0,04524	22,24		0	5.388	0,04524	15,51		0	2.936	0,04524	28,46
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00847	0	2.192	0,04524	38,12	00848	0	2.767	0,04524	30,20	00849	0	2.082	0,04524	40,14
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	1.409	0,04524	59,31		0	685	0,04524	NS		0	399	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00850	0	1.228	0,04524	68,05	00851	0	668	0,04524	NS	00852	0	789	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	212	0,04524	NS		0	55	0,04524	NS		0	62	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00853	0	1.565	0,04524	53,39	00854	0	2.518	0,04524	33,19	00855	0	2.997	0,04524	27,88
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	225	0,04524	NS		0	491	0,04524	NS		0	1.083	0,04524	77,16
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00856	0	1.850	0,04524	45,17	00857	0	0	0,04524	-	00858	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	2.432	0,04524	34,36		0	5.501	0,04524	15,19
S	S		0	2.203	0,04524	37,93		0	4.295	0,04524	19,46		0	5.683	0,04524	14,70
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00859	0	0	0,04524	-	00860	0	0	0,04524	-	00861	0	0	0,04524	-
	I		0	1.603	0,04524	52,13		0	2.077	0,04524	40,23		0	3.401	0,04524	24,57
S	S		0	4.035	0,04524	20,71		0	5.637	0,04524	14,82		0	6.782	0,04524	12,32
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00862	0	0	0,04524	-	00863	0	609	0,04524	NS	00864	0	1.868	0,04524	44,73
	I		0	2.242	0,04524	37,27		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	6.145	0,04524	13,60		0	4.117	0,04524	20,30		0	2.367	0,04524	35,30
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00865	0	1.799	0,04524	46,45	00866	0	1.194	0,04524	69,99	00867	0	577	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	1.215	0,04524	68,78		0	492	0,04524	NS		0	205	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00868	0	443	0,04524	NS	00869	0	826	0,04524	NS	00870	0	1.466	0,04524	57,00
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	65	0,04524	NS		0	251	0,04524	NS		0	701	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00871	0	2.048	0,04524	40,80	00872	0	1.904	0,04524	43,89	00873	0	368	0,04524	NS
	I		0	0,04524	0,04524	-		0	0,04524	0,04524	-		0	0,04524	0,04524	-
S	S		0	1.701	0,04524	49,13		0	3.229	0,04524	25,88		0	5.382	0,04524	15,53
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00874	0	0	0,04524	-	00875	0	0	0,04524	-	00876	0	0	0,04524	-
	I		0	2.050	0,04524	40,76		0	1.709	0,04524	48,90		0	1.099	0,04524	76,04
S	S		0	7.512	0,04524	11,12		0	7.814	0,04524	10,69		0	6.120	0,04524	13,65
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00877	0	0	0,04524	-	00878	0	0	0,04524	-	00879	0	0	0,04524	-
	I		0	1.950	0,04524	42,85		0	2.000	0,04524	41,78		0	250	0,04524	NS
S	S		0	6.946	0,04524	12,03		0	7.092	0,04524	11,78		0	5.682	0,04524	14,71
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00880	0	1.181	0,04524	70,76	00881	0	1.551	0,04524	53,88	00882	0	1.212	0,04524	68,95
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	3.774	0,04524	22,14		0	2.154	0,04524	38,79		0	1.056	0,04524	79,13
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00883	0	611	0,04524	NS	00884	0	295	0,04524	NS	00885	0	403	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	390	0,04524	NS		0	191	0,04524	NS		0	220	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00886	0	783	0,04524	NS	00887	0	1.434	0,04524	58,27	00888	0	1.697	0,04524	49,24
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	571	0,04524	NS		0	1.490	0,04524	56,08		0	2.914	0,04524	28,68
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00889	0	1.172	0,04524	71,30	00890	0	0	0,04524	-	00891	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	302	0,04524	NS		0	1.085	0,04524	77,02
S	S		0	4.909	0,04524	17,02		0	7.083	0,04524	11,80		0	8.407	0,04524	9,94
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00892	0	0	0,04524	-	00893	0	0	0,04524	-	00894	0	0	0,04524	-
	I		0	731	0,04524	NS		0	1.643	0,04524	50,86		0	2.278	0,04524	36,68
S	S		0	8.686	0,04524	9,62		0	6.492	0,04524	12,87		0	7.213	0,04524	11,58
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS
			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]	
P	S	00895	0	0	0,04524	-	00896	0	532	0,04524	NS	00897	0	1.501	0,04524	55,67
	I		0	1.275	0,04524	65,54		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	6.494	0,04524	12,87		0	4.693	0,04524	17,81		0	2.874	0,04524	29,08
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00898	0	1.457	0,04524	57,35	00899	0	963	0,04524	86,77	00900	0	446	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	1.516	0,04524	55,12		0	603	0,04524	NS		0	209	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00901	0	290	0,04524	NS	00902	0	565	0,04524	NS	00903	0	1.188	0,04524	70,34
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	181	0,04524	NS		0	395	0,04524	NS		0	985	0,04524	84,84
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00904	0	1.678	0,04524	49,80	00905	0	1.599	0,04524	52,26	00906	0	484	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	2.087	0,04524	40,04		0	3.801	0,04524	21,98		0	5.981	0,04524	13,97
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00907	0	0	0,04524	-	00908	0	0	0,04524	-	00909	0	0	0,04524	-
	I		0	1.080	0,04524	77,37		0	1.083	0,04524	77,16		0	1.161	0,04524	71,97
S	S		0	7.961	0,04524	10,50		0	8.572	0,04524	9,75		0	4.782	0,04524	17,47
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00910	0	0	0,04524	-	00911	0	0	0,04524	-	00912	0	0	0,04524	-
	I		0	2.856	0,04524	29,26		0	3.599	0,04524	23,22		0	653	0,04524	NS
S	S		0	6.086	0,04524	13,73		0	6.661	0,04524	12,55		0	4.968	0,04524	16,82
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00913	0	1.500	0,04524	55,71	00914	0	2.009	0,04524	41,59	00915	0	1.573	0,04524	53,12
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	3.022	0,04524	27,65		0	1.624	0,04524	51,45		0	692	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00916	0	928	0,04524	90,05	00917	0	482	0,04524	NS	00918	0	562	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	260	0,04524	NS		0	65	0,04524	NS		0	184	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00919	0	1.178	0,04524	70,94	00920	0	1.903	0,04524	43,91	00921	0	2.248	0,04524	37,17
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	433	0,04524	NS		0	1.098	0,04524	76,10		0	2.222	0,04524	37,61
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00922	0	1.449	0,04524	57,67	00923	0	0	0,04524	-	00924	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	1.161	0,04524	71,97		0	2.485	0,04524	33,63
S	S		0	4.046	0,04524	20,65		0	6.412	0,04524	13,03		0	7.653	0,04524	10,92
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00925	0	0	0,04524	-	00926	0	0	0,04524	-	00927	0	0	0,04524	-
	I		0	892	0,04524	93,68		0	2.654	0,04524	31,49		0	7.285	0,04524	11,47
S	S		0	7.266	0,04524	11,50		0	2.159	0,04524	38,70		0	4.470	0,04524	18,69
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00928	0	0	0,04524	-	00929	0	866	0,04524	96,49	00930	0	2.784	0,04524	30,02
	I		0	4.631	0,04524	18,04		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	3.703	0,04524	22,57		0	1.718	0,04524	48,64		0	708	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00931	0	2.593	0,04524	32,23	00932	0	1.698	0,04524	49,21	00933	0	966	0,04524	86,50
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	401	0,04524	NS		0	213	0,04524	NS		0	62	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00934	0	679	0,04524	NS	00935	0	1.206	0,04524	69,29	00936	0	2.139	0,04524	39,07
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	51	0,04524	NS		0	183	0,04524	NS		0	377	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00937	0	3.100	0,04524	26,96	00938	0	2.994	0,04524	27,91	00939	0	321	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	532	0,04524	NS		0	1.059	0,04524	78,91		0	2.466	0,04524	33,89
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00940	0	0	0,04524	-	00941	0	0	0,04524	-	00942	0	0	0,04524	-
	I		0	6.569	0,04524	12,72		0	3.434	0,04524	24,33		0	950	0,04524	87,96
S	S		0	5.354	0,04524	15,61		0	3.931	0,04524	21,26		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	5.361	0,04524	15,59
P	S	00943	0	0	0,04524	-	00944	0	0	0,04524	-	00945	0	0	0,04524	-
	I		0	7.117	0,04524	11,74		0	17.363	0,04524	4,81		0	997	0,04524	83,81
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	5.302	0,04524	15,76		0	1.382	0,04524	60,46		0	3.866	0,04524	21,61
P	S	00946	0	3.598	0,04524	23,22	00947	0	3.952	0,04524	21,14	00948	0	2.788	0,04524	29,97
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	2.142	0,04524	39,01		0	544	0,04524	NS		0	11	0,04524	NS
P	S	00949	0	1.623	0,04524	51,49	00950	0	1.022	0,04524	81,76	00951	0	1.177	0,04524	71,00
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	40	0,04524	NS		0	43	0,04524	NS		0	44	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00952	0	2.079	0,04524	40,19	00953	0	3.478	0,04524	24,03	00954	0	4.638	0,04524	18,02
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	37	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	45	0,04524	NS		0	910	0,04524	91,83
P	S	00955	0	3.650	0,04524	22,89	00956	0	0	0,04524	-	00957	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	7.084	0,04524	11,80		0	13.342	0,04524	6,26
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	2.914	0,04524	28,68		0	3.516	0,04524	23,77		0	3.571	0,04524	23,40
P	S	00958	0	0	0,04524	-	00959	0	0	0,04524	-	00960	0	0	0,04524	-
	I		0	2.271	0,04524	36,80		0	2.050	0,04524	40,76		1	20.516	0,04524	4,07
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS
			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]	
	I		0	6.663	0,04524	12,54		0	12.553	0,04524	6,66		-3	26.265	0,04524	3,18
P	S	00961	0	0	0,04524	-	00962	0	3.621	0,04524	23,08	00963	0	5.069	0,04524	16,49
	I		-2	8.099	0,04524	10,32		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		4	27.858	0,04524	3,00		0	6.877	0,04524	12,15		0	2.171	0,04524	38,49
P	S	00964	0	3.934	0,04524	21,24	00965	0	2.421	0,04524	34,52	00966	0	1.382	0,04524	60,46
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	34	0,04524	NS
	I		0	475	0,04524	NS		0	13	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
P	S	00967	0	1.128	0,04524	74,08	00968	0	1.734	0,04524	48,19	00969	0	3.111	0,04524	26,86
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	39	0,04524	NS		0	24	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	65	0,04524	NS
P	S	00970	0	4.834	0,04524	17,29	00971	0	5.792	0,04524	14,43	00972	-1	3.730	0,04524	22,40
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	981	0,04524	85,18		0	3.327	0,04524	25,12	00975	3	12.398	0,04524	6,74
P	S	00973	0	0	0,04524	-	00974	0	0	0,04524	-		0	102	0,04524	NS
	I		3	53.338	0,04524	1,57		0	6.890	0,04524	12,13		0	595	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		-3	26.594	0,04524	3,14		0	21.588	0,04524	3,87		0	8.795	0,04524	9,50
P	S	00976	0	0	0,04524	-	00977	0	0	0,04524	-	00978	2	93	0,04524	NS
	I		0	7.941	0,04524	10,52		-3	40.309	0,04524	2,07		1	190	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	14.553	0,04524	5,74		2	12.632	0,04524	6,62		-1	9.798	0,04524	8,53
P	S	00979	0	4.802	0,04524	17,40	00980	0	4.503	0,04524	18,56	00981	0	3.080	0,04524	27,13
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	3.588	0,04524	23,29		0	1.002	0,04524	83,40		0	64	0,04524	NS
P	S	00982	0	1.774	0,04524	47,10	00983	0	1.122	0,04524	74,48	00984	0	1.296	0,04524	64,48
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	26	0,04524	NS		0	39	0,04524	NS		0	35	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	00985	0	2.292	0,04524	36,46	00986	0	3.887	0,04524	21,50	00987	0	5.318	0,04524	15,71
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	412	0,04524	NS		0	1.831	0,04524	45,64
P	S	00988	0	4.956	0,04524	16,86	00989	0	0	0,04524	-	00990	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		2	3.245	0,04524	25,75		-3	17.619	0,04524	4,74
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	6.697	0,04524	12,48		-2	18.936	0,04524	4,41		1	22.824	0,04524	3,66
P	S	00991	0	0	0,04524	-	00992	0	0	0,04524	-	00993	0	0	0,04524	-
	I		0	1.885	0,04524	44,33		0	3.271	0,04524	25,55		0	10.886	0,04524	7,68
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	78	0,04524	NS
	I		0	14.326	0,04524	5,83		0	2.573	0,04524	32,48		0	368	0,04524	NS
P	S	00994	0	0	0,04524	-	00995	0	1.866	0,04524	44,78	00996	0	3.758	0,04524	22,24
	I		0	8.877	0,04524	9,41		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	346	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	102	0,04524	NS		0	1.248	0,04524	66,96		0	443	0,04524	NS
P	S	00997	0	3.195	0,04524	26,15	00998	0	2.021	0,04524	41,35	00999	0	1.151	0,04524	72,60
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	54	0,04524	NS		0	48	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01000	0	932	0,04524	89,66	01001	0	1.448	0,04524	57,71	01002	0	2.575	0,04524	32,45
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	42	0,04524	NS		0	47	0,04524	NS		0	30	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01003	0	3.841	0,04524	21,76	01004	0	3.806	0,04524	21,96	01005	0	72	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	144	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	211	0,04524	NS		0	1.005	0,04524	83,15		0	780	0,04524	NS
P	S	01006	0	0	0,04524	-	01007	0	6.058	0,04524	13,79	01008	0	1.306	0,04524	63,98
	I		0	10.845	0,04524	7,71		0	0	0,04524	-		0	2.675	0,04524	31,24
S	S		0	1.371	0,04524	60,95		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	1.917	0,04524	43,59		0	0	0,04524	-
P	S	01009	0	0	0,04524	-	01010	0	0	0,04524	-	01011	0	0	0,04524	-
	I		0	3.890	0,04524	21,48		0	6.432	0,04524	12,99		0	851	0,04524	98,19
S	S		0	4.443	0,04524	18,81		0	5.852	0,04524	14,28		0	3.511	0,04524	23,80
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01012	0	2.064	0,04524	40,49	01013	0	2.604	0,04524	32,09	01014	0	1.969	0,04524	42,44
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	1.814	0,04524	46,07		0	963	0,04524	86,77		0	449	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01015	0	1.155	0,04524	72,35	01016	0	616	0,04524	NS	01017	0	818	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	218	0,04524	NS		0	53	0,04524	NS		0	61	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01018	0	1.470	0,04524	56,85	01019	0	2.372	0,04524	35,23	01020	0	2.813	0,04524	29,71
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	242	0,04524	NS		0	576	0,04524	NS		0	1.348	0,04524	61,99
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01021	0	1.771	0,04524	47,18	01022	0	0	0,04524	-	01023	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	1.994	0,04524	41,91		0	4.637	0,04524	18,02
S	S		0	2.694	0,04524	31,02		0	4.927	0,04524	16,96		0	6.314	0,04524	13,23
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01024	0	0	0,04524	-	01025	0	0	0,04524	-	01026	0	0	0,04524	-
	I		0	1.339	0,04524	62,41		0	1.829	0,04524	45,69		0	3.055	0,04524	27,35

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _u	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _u	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _u	CS
			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]	
S	S		0	4.966	0,04524	16,83		0	6.021	0,04524	13,88		0	7.017	0,04524	11,91
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01027	0	0	0,04524	-	01028	0	613	0,04524	NS	01029	0	1.795	0,04524	46,55
	I		0	1.990	0,04524	41,99		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	6.340	0,04524	13,18		0	4.312	0,04524	19,38		0	2.501	0,04524	33,41
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01030	0	1.716	0,04524	48,70	01031	0	1.126	0,04524	74,21	01032	0	528	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	1.276	0,04524	65,49		0	502	0,04524	NS		0	196	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01033	0	406	0,04524	NS	01034	0	665	0,04524	NS	01035	0	1.381	0,04524	60,51
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	61	0,04524	NS		0	248	0,04524	NS		0	724	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01036	0	1.951	0,04524	42,83	01037	0	1.842	0,04524	45,37	01038	0	453	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	1.792	0,04524	46,63		0	3.404	0,04524	24,55		0	5.606	0,04524	14,91
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01039	0	0	0,04524	-	01040	0	0	0,04524	-	01041	0	0	0,04524	-
	I		0	1.679	0,04524	49,77		0	1.479	0,04524	56,50		0	1.071	0,04524	78,02
S	S		0	7.718	0,04524	10,83		0	8.196	0,04524	10,20		0	6.402	0,04524	13,05
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01042	0	0	0,04524	-	01043	0	0	0,04524	-	01044	0	0	0,04524	-
	I		0	1.868	0,04524	44,73		0	1.918	0,04524	43,57		0	123	0,04524	NS
S	S		0	7.162	0,04524	11,67		0	7.241	0,04524	11,54		0	5.766	0,04524	14,49
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01045	0	1.214	0,04524	68,83	01046	0	1.555	0,04524	53,74	01047	0	1.194	0,04524	69,99
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	3.803	0,04524	21,97		0	2.149	0,04524	38,88		0	1.036	0,04524	80,66
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01048	0	583	0,04524	NS	01049	0	266	0,04524	NS	01050	0	410	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	416	0,04524	NS		0	72	0,04524	NS		0	200	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01051	0	844	0,04524	99,01	01052	0	1.412	0,04524	59,18	01053	0	1.708	0,04524	48,92
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	551	0,04524	NS		0	1.479	0,04524	56,50		0	2.926	0,04524	28,56
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01054	0	1.241	0,04524	67,33	01055	0	144	0,04524	NS	01056	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	127	0,04524	NS		0	959	0,04524	87,14
S	S		0	4.959	0,04524	16,85		0	7.186	0,04524	11,63		0	8.604	0,04524	9,71
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01057	0	0	0,04524	-	01058	0	0	0,04524	-	01059	0	0	0,04524	-
	I		0	689	0,04524	NS		0	1.659	0,04524	50,37		0	2.393	0,04524	34,92
S	S		0	9.014	0,04524	9,27		0	6.690	0,04524	12,49		0	7.390	0,04524	11,31
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01060	0	0	0,04524	-	01061	0	622	0,04524	NS	01062	0	1.632	0,04524	51,20
	I		0	1.407	0,04524	59,39		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	6.601	0,04524	12,66		0	4.636	0,04524	18,02		0	2.755	0,04524	30,33
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01063	0	1.535	0,04524	54,44	01064	0	984	0,04524	84,92	01065	0	431	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	1.420	0,04524	58,85		0	553	0,04524	NS		0	211	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01066	0	271	0,04524	NS	01067	0	555	0,04524	NS	01068	0	1.219	0,04524	68,55
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	168	0,04524	NS		0	275	0,04524	NS		0	915	0,04524	91,33
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01069	0	1.770	0,04524	47,21	01070	0	1.739	0,04524	48,05	01071	0	591	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	1.985	0,04524	42,10		0	3.708	0,04524	22,54		0	5.975	0,04524	13,99
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01072	0	0	0,04524	-	01073	0	0	0,04524	-	01074	0	0	0,04524	-
	I		0	972	0,04524	85,97		0	1.062	0,04524	78,68		0	1.166	0,04524	71,67
S	S		0	8.078	0,04524	10,34		0	8.824	0,04524	9,47		0	4.719	0,04524	17,71
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01075	0	0	0,04524	-	01076	0	0	0,04524	-	01077	-1	307	0,04524	NS
	I		2	3.113	0,04524	26,84		0	4.288	0,04524	19,49		-1	838	0,04524	99,72
S	S		-2	6.142	0,04524	13,61		0	6.778	0,04524	12,33		2	4.660	0,04524	17,93
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01078	0	1.802	0,04524	46,37	01079	0	2.245	0,04524	37,22	01080	0	1.679	0,04524	49,77
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	2.655	0,04524	31,47		0	1.386	0,04524	60,29		0	601	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01081	0	943	0,04524	88,61	01082	0	582	0,04524	NS	01083	0	664	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	235	0,04524	NS		0	177	0,04524	NS		0	186	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01084	0	1.218	0,04524	68,61	01085	0	2.048	0,04524	40,80	01086	0	2.508	0,04524	33,32
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	428	0,04524	NS		0	941	0,04524	88,80		0	1.938	0,04524	43,12
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01087	-2	1.747	0,04524	47,83	01088	0	179	0,04524	NS	01089	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	1.262	0,04524	66,21		2	2.910	0,04524	28,72
S	S		2	3.697	0,04524	22,60		0	6.207	0,04524	13,46		-2	7.800	0,04524	10,71
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01090	0	0	0,04524	-	01091	0	0	0,04524	-	01092	0	0	0,04524	-

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS
			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]	
	I		0	1.000	0,04524	83,56		2	2.981	0,04524	28,03		-60	7.874	0,04524	10,61
S	S		0	7.280	0,04524	11,48		-2	1.491	0,04524	56,04		61	3.900	0,04524	21,42
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01093	0	0	0,04524	-	01094	2	1.520	0,04524	54,97	01095	0	3.326	0,04524	25,12
	I		56	5.956	0,04524	14,03		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		-58	3.229	0,04524	25,88		-1	716	0,04524	NS		0	261	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01096	0	2.815	0,04524	29,68	01097	0	1.740	0,04524	48,02	01098	0	941	0,04524	88,80
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	273	0,04524	NS		0	207	0,04524	NS		0	166	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01099	0	826	0,04524	NS	01100	0	1.197	0,04524	69,81	01101	0	2.239	0,04524	37,32
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	176	0,04524	NS		0	181	0,04524	NS		0	250	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01102	0	3.435	0,04524	24,33	01103	-2	3.531	0,04524	23,67	01104	38	1.033	0,04524	80,88
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		38	774	0,04524	NS
S	S		0	261	0,04524	NS		2	279	0,04524	NS		-68	1.761	0,04524	47,46
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01105	0	0	0,04524	-	01106	0	0	0,04524	-	01107	0	120	0,04524	NS
	I		-63	6.739	0,04524	12,40		-1	4.233	0,04524	19,74		0	810	0,04524	NS
S	S		65	4.702	0,04524	17,77		2	3.369	0,04524	24,80		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	7.030	0,04524	11,89
P	S	01108	0	0	0,04524	-	01109	0	0	0,04524	-	01110	-61	3.175	0,04524	26,32
	I		-19	8.395	0,04524	9,95		-485	22.092	0,04524	3,79		-61	1.081	0,04524	77,31
S	S		0	0	0,04524	-		-610	3.038	0,04524	27,55		0	0	0,04524	-
	I		19	7.413	0,04524	11,27		0	0	0,04524	-		117	7.485	0,04524	11,16
P	S	01111	1	4.552	0,04524	18,36	01112	0	4.247	0,04524	19,68	01113	0	2.834	0,04524	29,49
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	132	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
	I		-1	2.494	0,04524	33,51		0	675	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
P	S	01114	0	1.575	0,04524	53,06	01115	0	1.058	0,04524	78,98	01116	0	1.108	0,04524	75,42
	I		0	0	0,04524	-		2	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	54	0,04524	NS		0	182	0,04524	NS		0	178	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01117	0	2.059	0,04524	40,58	01118	0	3.609	0,04524	23,15	01119	0	5.134	0,04524	16,28
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	52	0,04524	NS		0	105	0,04524	NS		0	61	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	190	0,04524	NS		0	1.206	0,04524	69,29
P	S	01120	19	5.222	0,04524	16,00	01121	398	790	0,04524	NS	01122	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		424	7.264	0,04524	11,49		124	18.231	0,04524	4,58
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		-19	4.563	0,04524	18,31		786	13.786	0,04524	6,05		-127	5.095	0,04524	16,41
P	S	01123	0	0	0,04524	-	01124	0	0	0,04524	-	01125	0	0	0,04524	-
	I		-1	2.349	0,04524	35,57		-1	2.386	0,04524	35,02		419	19.429	0,04524	4,30
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		1	9.927	0,04524	8,42		1	14.789	0,04524	5,65		92	42.464	0,04524	1,97
P	S	01126	-307	11.044	0,04524	7,57	01127	58	4.431	0,04524	18,86	01128	-1	5.389	0,04524	15,51
	I		-327	4.190	0,04524	19,96		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		-32	905	0,04524	92,34		1	143	0,04524	NS
	I		331	21.091	0,04524	3,96		-34	5.898	0,04524	14,17		1	2.031	0,04524	41,14
P	S	01129	0	3.947	0,04524	21,17	01130	0	2.340	0,04524	35,71	01131	0	1.279	0,04524	65,33
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	90	0,04524	NS		0	16	0,04524	NS		0	171	0,04524	NS
	I		0	501	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01132	0	1.142	0,04524	73,17	01133	0	1.631	0,04524	51,23	01134	0	3.051	0,04524	27,39
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	189	0,04524	NS		0	48	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	24	0,04524	NS
P	S	01135	0	4.942	0,04524	16,91	01136	1	6.369	0,04524	13,12	01137	-326	3.954	0,04524	23,27
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	92	0,04524	NS		-1	411	0,04524	NS		-20	3.283	0,04524	25,45
	I		1	957	0,04524	87,32		-1	3.116	0,04524	26,82		-21	7.816	0,04524	10,69
P	S	01138	0	0	0,04524	-	01139	0	6.898	0,04524	12,12	01140	0	377	0,04524	NS
	I		720	74.266	0,04524	1,12		-90	0	0,04524	-		0	537	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		-471	53.990	0,04524	1,55		93	27.120	0,04524	3,08		0	9.097	0,04524	9,19
P	S	01141	0	0	0,04524	-	01142	0	0	0,04524	-	01143	753	3.031	0,04524	27,51
	I		18	9.186	0,04524	9,10		-1.004	32.625	0,04524	2,57		802	1.985	0,04524	42,00
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		-18	12.322	0,04524	6,78		516	8.068	0,04524	10,34		-339	9.127	0,04524	9,16
P	S	01144	-3	5.232	0,04524	15,97	01145	0	4.475	0,04524	18,67	01146	0	2.956	0,04524	28,27
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	0	0,04524	-		0	100	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
	I		2	3.368	0,04524	24,81		0	902	0,04524	92,64		0	18	0,04524	NS
P	S	01147	0	1.645	0,04524	50,80	01148	0	1.114	0,04524	75,01	01149	0	1.169	0,04524	71,48
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	49	0,04524	NS		0	186	0,04524	NS		0	178	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01150	0	2.151	0,04524	38,85	01151	0	3.776	0,04524	22,13	01152	0	5.449	0,04524	15,34
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	37	0,04524	NS		0	98	0,04524	NS		0	66	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	316	0,04524	NS		0	1.599	0,04524	52,26
P	S	01153	-17	5.940	0,04524	14,07	01154	399	2.668	0,04524	31,29	01155	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		425	6.640	0,04524	12,57		-1.602	18.696	0,04524	4,49
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		18	5.917	0,04524	14,12		-570	14.473	0,04524	5,78		54	15.200	0,04524	5,50

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS
			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]	
P	S	01156	0	0	0,04524	-	01157	0	0	0,04524	-	01158	0	0	0,04524	-
	I		3	2.236	0,04524	37,37		-1	3.195	0,04524	26,15		16	10.011	0,04524	8,35
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-17	1.265	0,04524	66,06
	I		-4	13.501	0,04524	6,19		1	1.221	0,04524	68,44		0	0	0,04524	-
P	S	01159	0	0	0,04524	-	01160	-60	2.000	0,04524	41,79	01161	2	3.698	0,04524	22,60
	I		43	7.221	0,04524	11,57		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		-44	1.107	0,04524	75,49		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		55	595	0,04524	NS		-1	447	0,04524	NS
P	S	01162	0	3.050	0,04524	27,40	01163	0	1.869	0,04524	44,71	01164	0	1.027	0,04524	81,37
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	29	0,04524	NS		0	185	0,04524	NS		0	171	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01165	0	815	0,04524	NS	01166	0	1.307	0,04524	63,93	01167	0	2.412	0,04524	34,64
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	176	0,04524	NS		0	171	0,04524	NS		0	174	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01168	0	3.743	0,04524	22,33	01169	1	3.951	0,04524	21,15	01170	-7	1.369	0,04524	61,04
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		-7	711	0,04524	NS
S	S		0	70	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		7	128	0,04524	NS
	I		0	164	0,04524	NS		-1	602	0,04524	NS		6	197	0,04524	NS
P	S	01171	0	0	0,04524	-	01172	0	0	0,04524	-	01173	0	0	0,04524	-
	I		-78	9.331	0,04524	8,96		78	5.323	0,04524	15,69		0	1.189	0,04524	70,28
S	S		81	2.516	0,04524	33,21		-50	175	0,04524	NS		0	2.994	0,04524	27,91
	I		0	0	0,04524	-		-41	283	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
P	S	01174	0	0	0,04524	-	01175	0	0	0,04524	-	01176	0	386	0,04524	NS
	I		0	3.621	0,04524	23,08		-2	5.396	0,04524	15,49		0	1.006	0,04524	83,06
S	S		0	4.616	0,04524	18,10		2	5.624	0,04524	14,86		0	3.424	0,04524	24,40
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01177	2	2.030	0,04524	41,16	01178	0	2.411	0,04524	34,66	01179	0	1.783	0,04524	46,87
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		-2	1.735	0,04524	48,16		0	888	0,04524	94,10		0	417	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01180	0	1.019	0,04524	82,00	01181	0	645	0,04524	NS	01182	0	746	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	209	0,04524	NS		0	64	0,04524	NS		0	176	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01183	0	1.315	0,04524	63,55	01184	0	2.188	0,04524	38,19	01185	0	2.696	0,04524	30,99
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	239	0,04524	NS		0	531	0,04524	NS		0	1.253	0,04524	66,69
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01186	0	1.909	0,04524	43,77	01187	1	48	0,04524	NS	01188	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		1	1.675	0,04524	49,89		-1	4.030	0,04524	20,74
S	S		0	2.556	0,04524	32,69		-2	4.790	0,04524	17,45		1	6.276	0,04524	13,31
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01189	0	0	0,04524	-	01190	0	0	0,04524	-	01191	0	0	0,04524	-
	I		-2	1.157	0,04524	72,22		0	1.650	0,04524	50,64		0	2.588	0,04524	32,29
S	S		3	5.202	0,04524	16,06		0	5.281	0,04524	15,82		0	6.072	0,04524	13,76
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01192	0	0	0,04524	-	01193	0	609	0,04524	NS	01194	0	1.575	0,04524	53,06
	I		0	1.548	0,04524	53,98		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	5.398	0,04524	15,48		0	3.645	0,04524	22,93		0	2.100	0,04524	39,79
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01195	0	1.465	0,04524	57,04	01196	0	946	0,04524	88,33	01197	0	440	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	1.070	0,04524	78,10		0	439	0,04524	NS		0	205	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01198	0	278	0,04524	NS	01199	0	544	0,04524	NS	01200	0	1.173	0,04524	71,24
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	70	0,04524	NS		0	247	0,04524	NS		0	604	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01201	0	1.700	0,04524	49,15	01202	0	1.667	0,04524	50,13	01203	0	496	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	1.494	0,04524	55,93		0	2.856	0,04524	29,26		0	4.762	0,04524	17,55
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01204	0	0	0,04524	-	01205	0	0	0,04524	-	01206	0	0	0,04524	-
	I		0	1.389	0,04524	60,16		0	1.313	0,04524	63,64		0	1.032	0,04524	80,97
S	S		0	6.646	0,04524	12,57		0	7.123	0,04524	11,73		0	5.000	0,04524	16,71
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01207	0	0	0,04524	-	01208	0	0	0,04524	-	01209	0	82	0,04524	NS
	I		0	1.574	0,04524	53,09		0	1.450	0,04524	57,63		0	93	0,04524	NS
S	S		0	5.532	0,04524	15,11		0	5.570	0,04524	15,00		0	4.455	0,04524	18,76
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01210	0	935	0,04524	89,37	01211	0	1.173	0,04524	71,24	01212	0	889	0,04524	94,00
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	2.968	0,04524	28,15		0	1.702	0,04524	49,10		0	837	0,04524	99,84
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01213	0	434	0,04524	NS	01214	0	217	0,04524	NS	01215	0	243	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	270	0,04524	NS		0	79	0,04524	NS		0	200	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01216	0	535	0,04524	NS	01217	0	1.060	0,04524	78,83	01218	0	1.302	0,04524	64,18
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	450	0,04524	NS		0	1.176	0,04524	71,06		0	2.292	0,04524	36,46
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01219	0	870	0,04524	96,05	01220	0	198	0,04524	NS	01221	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	120	0,04524	NS		0	802	0,04524	NS
S	S		0	3.847	0,04524	21,72		0	5.553	0,04524	15,05		0	6.648	0,04524	12,57

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																
Dir	Pos	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS	Nodo	N _{Ed}	M _{Ed}	A _s	CS
			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]	
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01222	0	0	0,04524	-	01223	0	0	0,04524	-	01224	0	0	0,04524	-
	I		0	690	0,04524	NS		0	1.409	0,04524	59,31		0	1.632	0,04524	51,20
S	S		0	7.018	0,04524	11,91		0	4.703	0,04524	17,77		0	5.161	0,04524	16,19
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01225	0	203	0,04524	NS	01226	0	382	0,04524	NS	01227	0	1.030	0,04524	81,13
	I		0	1.080	0,04524	77,37		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	4.658	0,04524	17,94		0	3.400	0,04524	24,58		0	2.106	0,04524	39,68
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01228	0	981	0,04524	85,18	01229	0	783	0,04524	NS	01230	0	398	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	82	0,04524	NS		0	65	0,04524	NS
S	S		0	1.122	0,04524	74,48		0	444	0,04524	NS		0	200	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01231	0	264	0,04524	NS	01232	0	522	0,04524	NS	01233	0	921	0,04524	90,7
	I		0	20	0,04524	NS		0	92	0,04524	NS		0	56	0,04524	NS
S	S		0	69	0,04524	NS		0	248	0,04524	NS		0	761	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01234	0	1.123	0,04524	74,41	01235	0	1.094	0,04524	76,38	01236	0	503	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
S	S		0	1.539	0,04524	54,30		0	2.769	0,04524	30,18		0	4.299	0,04524	19,44
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01237	0	300	0,04524	NS	01238	0	18	0,04524	NS	01239	0	0	0,04524	-
	I		0	788	0,04524	NS		0	922	0,04524	90,63		0	1.053	0,04524	79,36
S	S		0	5.699	0,04524	14,66		0	6.202	0,04524	13,47		0	3.232	0,04524	25,85
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01240	0	0	0,04524	-	01241	0	379	0,04524	NS	01242	1	728	0,04524	NS
	I		-2	1.982	0,04524	42,16		0	2.884	0,04524	28,97		1	1.192	0,04524	70,10
S	S		2	4.070	0,04524	20,53		0	4.595	0,04524	18,19		-1	3.693	0,04524	22,63
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01243	0	938	0,04524	89,09	01244	0	1.509	0,04524	55,38	01245	0	1.363	0,04524	61,31
	I		0	0	0,04524	-		0	74	0,04524	NS		0	241	0,04524	NS
S	S		0	2.286	0,04524	36,55		0	1.161	0,04524	71,97		0	604	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01246	0	858	0,04524	97,39	01247	0	508	0,04524	NS	01248	0	532	0,04524	NS
	I		0	216	0,04524	NS		0	153	0,04524	NS		0	114	0,04524	NS
S	S		0	203	0,04524	NS		0	45	0,04524	NS		0	58	0,04524	NS
	I		0	27	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01249	0	1.065	0,04524	78,46	01250	0	1.536	0,04524	54,40	01251	0	1.508	0,04524	55,41
	I		0	253	0,04524	NS		0	200	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		0	377	0,04524	NS		0	790	0,04524	NS		0	1.596	0,04524	52,36
	I		0	16	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01252	0	811	0,04524	NS	01253	0	927	0,04524	90,14	01254	0	200	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	1.501	0,04524	55,67		0	1.797	0,04524	46,50
S	S		0	3.008	0,04524	27,78		0	4.525	0,04524	18,47		0	5.176	0,04524	16,14
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01255	0	0	0,04524	-	01256	0	0	0,04524	-	01257	30	42	0,04524	NS
	I		0	871	0,04524	95,94		-2	2.250	0,04524	37,14		-49	4.686	0,04524	17,83
S	S		0	4.964	0,04524	16,83		2	1.353	0,04524	61,76		-73	2.888	0,04524	28,94
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01258	-29	1.590	0,04524	52,56	01259	0	925	0,04524	90,34	01260	0	1.909	0,04524	43,77
	I		-48	5.200	0,04524	16,07		0	411	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
S	S		49	2.757	0,04524	30,31		0	1.274	0,04524	65,59		0	551	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01261	0	2.199	0,04524	38,00	01262	0	1.590	0,04524	52,56	01263	0	857	0,04524	97,51
	I		0	370	0,04524	NS		0	385	0,04524	NS		0	175	0,04524	NS
S	S		0	253	0,04524	NS		0	167	0,04524	NS		0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01264	0	734	0,04524	NS	01265	0	1.131	0,04524	73,88	01266	0	1.916	0,04524	43,61
	I		0	143	0,04524	NS		0	281	0,04524	NS		0	413	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	17	0,04524	NS		0	175	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01267	0	2.391	0,04524	34,95	01268	1	1.682	0,04524	49,68	01269	-6	1.513	0,04524	55,23
	I		0	262	0,04524	NS		0	0	0,04524	-		-10	1.469	0,04524	56,89
S	S		0	388	0,04524	NS		-1	920	0,04524	90,83		15	1.985	0,04524	42,10
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
P	S	01270	1	1.099	0,04524	76,03	01271	0	0	0,04524	-	01272	0	0	0,04524	-
	I		1	5.458	0,04524	15,31		10	2.632	0,04524	31,75		0	992	0,04524	84,24
S	S		-2	3.458	0,04524	24,17		-12	2.400	0,04524	34,82		0	188	0,04524	NS
	I		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	3.869	0,04524	21,60
P	S	01273	0	0	0,04524	-	01274	268	2.776	0,04524	30,08	01275	26	3.254	0,04524	25,68
	I		8	4.771	0,04524	17,51		441	12.716	0,04524	6,56		42	3.757	0,04524	22,24
S	S		-3	1.150	0,04524	72,66		255	2.079	0,04524	40,17		-26	1.633	0,04524	51,17
	I		-6	5.213	0,04524	16,03		314	2.314	0,04524	36,08		-44	4.854	0,04524	17,22
P	S	01276	-2	2.098	0,04524	39,83	01277	0	3.120	0,04524	26,78	01278	0	2.523	0,04524	33,12
	I		0	0	0,04524	-		0	403	0,04524	NS		0	534	0,04524	NS
S	S		1	1.276	0,04524	65,49		0	514	0,04524	NS		0	122	0,04524	NS
	I		1	2.593	0,04524	32,23		0	859	0,04524	97,28		0	207	0,04524	NS
P	S	01279	0	1.543	0,04524	54,16	01280	0	982	0,04524	85,09	01281	0	1.147	0,04524	72,85
	I		0	353	0,04524	NS		0	220	0,04524	NS		0	273	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-		0	0	0,04524	-
	I		0	81	0,04524	NS		0	90	0,04524	NS		0	89	0,04524	NS
P	S	01282	0	1.959	0,04524	42,66	01283	0	2.974	0,04524	28,10	01284	0	3.278	0,04524	25,49
	I		0	447	0,04524	NS		0	519	0,04524	NS		0	156	0,04524	NS
S	S		0	0	0,04524	-		0	233	0,04524	NS		0	763	0,04524	NS
	I		0	89	0,04524	NS		0	420	0,04524	NS		0	1.462	0,04524	57,16
P	S	01285	-12	0	0,04524	44,14	01286	237	5.131	0,04524	16,28	01287	0	0	0,04524	-
	I		0	0	0,04524	-		389	7.510	0,04524	11,12		-400	10.100	0,04524	8,28

LEGENDA:

Dir	Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
Pos	Posizione [S] = superiore - [I] = inferiore.
A_s	Area delle armature esecutive per unità di lunghezza.
CS	Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR] = Verifica Non Richiesta).
N_{Ed} M_{Ed}	Sollecitazioni di progetto.

Platea - verifiche delle tensioni di esercizio																
Nodo/ T _{Prot}	Dir	Compressione calcestruzzo						Trazione acciaio								
		Compressione calcestruzzo rinforzo						Trazione acciaio/FRP rinforzo								
		I _{dCmb}	σ _{cc}	σ _{cd,amm}	N _{Ed}	M _{Ed}	CS	Verific ato	I _{dCmb}	σ _{at}	σ _{td,amm}	N _{Ed}	M _{Ed}	CS	Verific ato	
		[N/mm ²]		[N]	[N·m]					[N/mm ²]		[N]	[N·m]			
Fondazione				Platea 1												
01138	P	RAR	1,197	14,94	-514	-53.187	12,49	SI	RAR	16,181	360,00	-514	-53.187	22,25	SI	

LEGENDA:	
Rinf.	Indica la presenza del rinforzo sulla sezione di verifica.
Dir	Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
Id_{comb}	Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
σ_{cc}	Tensione massima di compressione nel calcestruzzo della Trave/Rinforzo.
$\sigma_{cd,amm}$	Tensione ammissibile per la verifica a compressione del calcestruzzo.
σ_{st}	Tensione massima di trazione nell'acciaio della Trave/Rinforzo o nel FRP.
$\sigma_{sd,amm}$	Tensione ammissibile per la verifica a trazione dell'acciaio/rinforzo.
N_{Ed}	Sollecitazioni di progetto.
Me_d	
CS	Coefficiente di Sicurezza ($= \sigma_{cd,amm}/\sigma_{cc}$; $\sigma_{td,amm}/\sigma_{st}$). [NS] = Non Significativo (CS \geq 100).
Verific ato	[SI] = La verifica è soddisfatta ($\sigma_{cc} \leq \sigma_{cd,amm}$; $\sigma_{st} \leq \sigma_{td,amm}$). [NO] = La verifica NON è soddisfatta ($\sigma_{cc} > \sigma_{cd,amm}$; $\sigma_{st} > \sigma_{td,amm}$).
Nota	Nella tabella, per ogni elemento, viene riportato il nodo della shell che ha il coefficiente di sicurezza (CS) più piccolo.

LEGENDA:	
Dir	Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).
AA	Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = Ordinarie (Poco aggressivo) - [MDA] = Aggressive (Moderatamente aggressivo) - [MLA] = Molto aggressive.
IC_{mb}	Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.
N_{dir} M_{ed}	Sollecitazioni di progetto.
$\sigma_{ct,f}$	Tensione massima di trazione nel calcestruzzo per la fessurazione, calcolata nell'ipotesi di calcestruzzo resistente a trazione. Se tale valore è maggiore di σ_t la sezione è soggetta a fessurazione. N.B. I valori negativi indicano una sezione interamente compressa. In tal caso le sollecitazioni forniscono il minimo valore di compressione.
σ_t	Tensione massima di trazione nel calcestruzzo relativa allo stato limite di formazione delle fessure [relazione (4.1.37) del § 4.1.2.2.4.1 del DM 2008].
δ_{cm}	Deformazione media nel calcestruzzo.
A_e	Area efficace del calcestruzzo teso.
Δ_{sm}	Distanza media tra le fessure.
W_d	Valore di calcolo di apertura massima delle fessure.
W_{amm}	Valore ammissibile di apertura delle fessure.
CS	Coefficiente di Sicurezza ($=W_d/W_{amm}$). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100). [-] = Fessurazioni nulle ($W_d = 0$).
Verificato	[SI] = $W_d \leq W_{amm}$; [NO] = $W_d > W_{amm}$

LEGENDA:	
Id_{red}	Descrizione dell'oggetto di fondazione al quale è riferita la verifica.
CS	Coefficiente di sicurezza [NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).
L_{x/y}	Dimensioni dell'elemento di fondazione.
Rtz	Angolo compreso tra l'asse X e il lato più lungo del minimo rettangolo che delimita il poligono della platea.
Z_{cmp}	Profondità di posa dell'elemento di fondazione dal piano campagna.
Z_{fd}	Profondità della falda dal piano campagna.
Cmp T	Classificazione del comportamento del terreno ai fini del calcolo.
C	Coefficienti correttivi per la formula di Terzaghi.
Terzaghi	
Q_{ed}	Carico di progetto sul terreno.
R_{ed}	Resistenza di progetto del terreno.
R_{fd}	[SI] = elemento con presenza di rinforzo; [NO] = elemento senza rinforzo.

LEGENDA:

Elm	Elemento di fondazione su cui si esegue la verifica.
Dir	Direzione di verifica: per Plinti [B]= asse locale 2; [L]= asse locale 3. Per Winkler [B]= asse locale 3; [L]= asse locale 1. Per Platee [B]= asse globale Y; [L]= asse globale X.
FRD1	Aliquota di resistenza allo scorrimento per attrito terra-fondazione.
FRD2	Aliquota di resistenza allo scorrimento per adesione.
FRD3	Aliquota di resistenza allo scorrimento per affondamento.

Geotecnica - Verifiche a scorrimento									
Elm	Dir	N _{Ed}	M _{Ed}	V _{Ed}	F _{RD1}	F _{RD2}	F _{RD3}	F _{RD}	CS
		[N]	[N-m]	[N]	[N]	[N]	[N]	[N]	
F _{RD}	Resistenza allo scorrimento.								
CS	Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).								
N _{Edr} M _{Edr} V _{Ed}	Sollecitazioni di progetto.								

GEOTECNICA - CALCOLO DEI CEDIMENTI (Fondazione)

Geotecnica - Calcolo dei cedimenti						
Id _W	N _{ps}	N _{id}	W _{ed}	W ₀	W _c	W _f
			[cm]	[cm]	[cm]	[cm]
SLE Rare:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Abitazioni * 0.7 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.5						
C0001	00016	14	0,03	0,03	0,00	0,03
C0002	00015	2	0,03	0,03	0,00	0,03
C0003	00019	4	0,11	0,11	0,00	0,11
C0004	00023	8	0,23	0,23	0,00	0,23
C0005	00026	9	0,20	0,20	0,00	0,20
C0006	00018	13	0,03	0,03	0,00	0,03
C0007	00027	11	0,11	0,11	0,00	0,11
C0008	00021	6	0,19	0,19	0,00	0,19
C0009	00025	10	0,19	0,19	0,00	0,19
C0010	00017	1	0,03	0,03	0,00	0,03
C0011	00020	3	0,11	0,11	0,00	0,11
C0012	00024	7	0,24	0,24	0,00	0,24
C0013	00028	12	0,11	0,11	0,00	0,11
C0014	00022	5	0,20	0,20	0,00	0,20
C0015	00818		0,30	0,30	0,00	0,30
C0016	00045		0,02	0,02	0,00	0,02
C0017	00044		0,02	0,02	0,00	0,02
C0018	00043		0,02	0,02	0,00	0,02
C0019	00042		0,02	0,02	0,00	0,02
SLE Rare:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Abitazioni * 1 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.5						
C0001	00016	14	0,04	0,04	0,00	0,04
C0002	00015	2	0,04	0,04	0,00	0,04
C0003	00019	4	0,12	0,12	0,00	0,12
C0004	00023	8	0,25	0,25	0,00	0,25
C0005	00026	9	0,21	0,21	0,00	0,21
C0006	00018	13	0,04	0,04	0,00	0,04
C0007	00027	11	0,13	0,13	0,00	0,13
C0008	00021	6	0,21	0,21	0,00	0,21
C0009	00025	10	0,21	0,21	0,00	0,21
C0010	00017	1	0,04	0,04	0,00	0,04
C0011	00020	3	0,13	0,13	0,00	0,13
C0012	00024	7	0,26	0,26	0,00	0,26
C0013	00028	12	0,12	0,12	0,00	0,12
C0014	00022	5	0,21	0,21	0,00	0,21
C0015	00818		0,33	0,33	0,00	0,33
C0016	00045		0,02	0,02	0,00	0,02
C0017	00044		0,02	0,02	0,00	0,02
C0018	00043		0,02	0,02	0,00	0,02
C0019	00042		0,02	0,02	0,00	0,02
SLE Rare:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Abitazioni * 0.7 + Coperture * 1 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.5						
C0001	00016	14	0,04	0,04	0,00	0,04
C0002	00015	2	0,04	0,04	0,00	0,04
C0003	00019	4	0,12	0,12	0,00	0,12
C0004	00023	8	0,24	0,24	0,00	0,24
C0005	00026	9	0,20	0,20	0,00	0,20
C0006	00018	13	0,03	0,03	0,00	0,03
C0007	00027	11	0,12	0,12	0,00	0,12
C0008	00021	6	0,20	0,20	0,00	0,20
C0009	00025	10	0,20	0,20	0,00	0,20
C0010	00017	1	0,03	0,03	0,00	0,03
C0011	00020	3	0,12	0,12	0,00	0,12
C0012	00024	7	0,25	0,25	0,00	0,25
C0013	00028	12	0,12	0,12	0,00	0,12
C0014	00022	5	0,20	0,20	0,00	0,20
C0015	00818		0,31	0,31	0,00	0,31
C0016	00045		0,02	0,02	0,00	0,02
C0017	00044		0,02	0,02	0,00	0,02
C0018	00043		0,02	0,02	0,00	0,02
C0019	00042		0,02	0,02	0,00	0,02
SLE Rare:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Abitazioni * 0.7 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 1						
C0001	00016	14	0,04	0,04	0,00	0,04
C0002	00015	2	0,04	0,04	0,00	0,04
C0003	00019	4	0,12	0,12	0,00	0,12
C0004	00023	8	0,24	0,24	0,00	0,24
C0005	00026	9	0,20	0,20	0,00	0,20
C0006	00018	13	0,03	0,03	0,00	0,03
C0007	00027	11	0,12	0,12	0,00	0,12
C0008	00021	6	0,20	0,20	0,00	0,20
C0009	00025	10	0,20	0,20	0,00	0,20
C0010	00017	1	0,03	0,03	0,00	0,03
C0011	00020	3	0,12	0,12	0,00	0,12
C0012	00024	7	0,25	0,25	0,00	0,25
C0013	00028	12	0,12	0,12	0,00	0,12
C0014	00022	5	0,20	0,20	0,00	0,20
C0015	00818		0,31	0,31	0,00	0,31
C0016	00045		0,02	0,02	0,00	0,02
C0017	00044		0,02	0,02	0,00	0,02
C0018	00043		0,02	0,02	0,00	0,02
C0019	00042		0,02	0,02	0,00	0,02

Geotecnica - Calcolo dei cedimenti						
Id _W	N _{ps}	N _{id}	W _{ed}	W ₀	W _c	W _f
			[cm]	[cm]	[cm]	[cm]
SLE Freq:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Abitazioni * 0.3						
C0001	00016	14	0,02	0,02	0,00	0,02
C0002	00015	2	0,02	0,02	0,00	0,02
C0003	00019	4	0,09	0,09	0,00	0,09
C0004	00023	8	0,20	0,20	0,00	0,20
C0005	00026	9	0,17	0,17	0,00	0,17
C0006	00018	13	0,02	0,02	0,00	0,02
C0007	00027	11	0,09	0,09	0,00	0,09
C0008	00021	6	0,16	0,16	0,00	0,16
C0009	00025	10	0,16	0,16	0,00	0,16
C0010	00017	1	0,02	0,02	0,00	0,02
C0011	00020	3	0,09	0,09	0,00	0,09
C0012	00024	7	0,21	0,21	0,00	0,21
C0013	00028	12	0,09	0,09	0,00	0,09
C0014	00022	5	0,17	0,17	0,00	0,17
C0015	00818		0,26	0,26	0,00	0,26
C0016	00045		0,01	0,01	0,00	0,01
C0017	00044		0,01	0,01	0,00	0,01
C0018	00043		0,01	0,01	0,00	0,01
C0019	00042		0,01	0,01	0,00	0,01
SLE Freq:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Abitazioni * 0.5						
C0001	00016	14	0,02	0,02	0,00	0,02
C0002	00015	2	0,02	0,02	0,00	0,02
C0003	00019	4	0,10	0,10	0,00	0,10
C0004	00023	8	0,21	0,21	0,00	0,21
C0005	00026	9	0,18	0,18	0,00	0,18
C0006	00018	13	0,02	0,02	0,00	0,02
C0007	00027	11	0,10	0,10	0,00	0,10
C0008	00021	6	0,18	0,18	0,00	0,18
C0009	00025	10	0,18	0,18	0,00	0,18
C0010	00017	1	0,02	0,02	0,00	0,02
C0011	00020	3	0,10	0,10	0,00	0,10
C0012	00024	7	0,22	0,22	0,00	0,22
C0013	00028	12	0,10	0,10	0,00	0,10
C0014	00022	5	0,18	0,18	0,00	0,18
C0015	00818		0,28	0,28	0,00	0,28
C0016	00045		0,01	0,01	0,00	0,01
C0017	00044		0,01	0,01	0,00	0,01
C0018	00043		0,01	0,01	0,00	0,01
C0019	00042		0,01	0,01	0,00	0,01
SLE Freq:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Abitazioni * 0.3 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.2						
C0001	00016	14	0,02	0,02	0,00	0,02
C0002	00015	2	0,02	0,02	0,00	0,02
C0003	00019	4	0,09	0,09	0,00	0,09
C0004	00023	8	0,21	0,21	0,00	0,21
C0005	00026	9	0,17	0,17	0,00	0,17
C0006	00018	13	0,02	0,02	0,00	0,02
C0007	00027	11	0,09	0,09	0,00	0,09
C0008	00021	6	0,17	0,17	0,00	0,17
C0009	00025	10	0,17	0,17	0,00	0,17
C0010	00017	1	0,02	0,02	0,00	0,02
C0011	00020	3	0,09	0,09	0,00	0,09
C0012	00024	7	0,21	0,21	0,00	0,21
C0013	00028	12	0,09	0,09	0,00	0,09
C0014	00022	5	0,17	0,17	0,00	0,17
C0015	00818		0,27	0,27	0,00	0,27
C0016	00045		0,01	0,01	0,00	0,01
C0017	00044		0,01	0,01	0,00	0,01
C0018	00043		0,01	0,01	0,00	0,01
C0019	00042		0,01	0,01	0,00	0,01
SLE Perm:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Abitazioni * 0.3						
C0001	00016	14	0,02	0,02	0,00	0,02
C0002	00015	2	0,02	0,02	0,00	0,02
C0003	00019	4	0,09	0,09	0,00	0,09
C0004	00023	8	0,20	0,20	0,00	0,20
C0005	00026	9	0,17	0,17	0,00	0,17
C0006	00018	13	0,02	0,02	0,00	0,02
C0007	00027	11	0,09	0,09	0,00	0,09
C0008	00021	6	0,16	0,16	0,00	0,16
C0009	00025	10	0,16	0,16	0,00	0,16
C0010	00017	1	0,02	0,02	0,00	0,02
C0011	00020	3	0,09	0,09	0,00	0,09
C0012	00024	7	0,21	0,21	0,00	0,21
C0013	00028	12	0,09	0,09	0,00	0,09
C0014	00022	5	0,17	0,17	0,00	0,17
C0015	00818		0,26	0,26	0,00	0,26
C0016	00045		0,01	0,01	0,00	0,01
C0017	00044		0,01	0,01	0,00	0,01
C0018	00043		0,01	0,01	0,00	0,01
C0019	00042		0,01	0,01	0,00	0,01

LEGENDA:

- Id_W** Identificativo del Punto Significativo (punto in cui viene calcolato il cedimento).
- N_{ps}** Numero identificativo del Punto Significativo.
- N_{id}** Numero identificativo dell'elemento verticale (pilastro, estremo parete, setto).
- [*]= indica la presenza di un nodo intermedio calcolato sulla base della parete/setto/muro.
- W_{ed}** Cedimento edometrico.
- W₀** Cedimento istantaneo.
- W_c** Cedimento di consolidazione.
- W_f** Cedimento finale.

GEOTECNICA - CEDIMENTI DIFFERENZIALI (Fondazione)

Geotecnica - Cedimenti differenziali								
Id _w	Id _{Δw}	Nodo i	Nodo f	L _{i-f} [cm]	ΔW _{i-f} [cm]	(L/ΔW) _{i-f}	(L/ΔW) _{lim}	CS
SLE Rare:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Abitazioni * 0.7 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.5								
001	C0010-C0002	00017	00015	970	0,00	NS	200	NS
002	C0002-C0003	00015	00019	677	0,08	8.484,79	200	42,42
003	C0003-C0008	00019	00021	677	0,08	8.212,67	200	41,06
004	C0008-C0004	00021	00023	677	0,04	16.852,38	200	84,26
005	C0004-C0009	00023	00025	677	0,04	16.911,82	200	84,56
006	C0009-C0013	00025	00028	677	0,08	8.212,71	200	41,06
007	C0013-C0001	00028	00016	677	0,08	8.480,87	200	42,40
008	C0006-C0001	00018	00016	970	0,00	NS	200	NS
009	C0010-C0011	00017	00020	677	0,08	8.227,86	200	41,14
010	C0011-C0014	00020	00022	677	0,08	8.042,56	200	40,21
011	C0014-C0012	00022	00024	677	0,04	15.421,62	200	77,11
012	C0012-C0005	00024	00026	677	0,04	15.481,20	200	77,41
013	C0005-C0007	00026	00027	677	0,08	8.043,78	200	40,22
014	C0007-C0006	00027	00018	677	0,08	8.217,86	200	41,09
015	C0011-C0003	00020	00019	970	0,00	NS	200	NS
016	C0014-C0008	00022	00021	970	0,00	NS	200	NS
017	C0012-C0004	00024	00023	970	0,01	NS	200	NS
018	C0005-C0009	00026	00025	970	0,00	NS	200	NS
019	C0007-C0013	00027	00028	970	0,00	NS	200	NS
SLE Rare:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Abitazioni * 1 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.5								
001	C0010-C0002	00017	00015	970	0,00	NS	200	NS
002	C0002-C0003	00015	00019	677	0,08	7.999,57	200	40,00
003	C0003-C0008	00019	00021	677	0,09	7.860,07	200	39,20
004	C0008-C0004	00021	00023	677	0,04	16.197,61	200	80,99
005	C0004-C0009	00023	00025	677	0,04	16.255,80	200	81,28
006	C0009-C0013	00025	00028	677	0,09	7.860,32	200	39,30
007	C0013-C0001	00028	00016	677	0,08	7.995,28	200	39,98
008	C0006-C0001	00018	00016	970	0,00	NS	200	NS
009	C0010-C0011	00017	00020	677	0,09	7.733,47	200	38,67
010	C0011-C0014	00020	00022	677	0,09	7.699,16	200	38,50
011	C0014-C0012	00022	00024	677	0,05	14.794,69	200	73,97
012	C0012-C0005	00024	00026	677	0,05	14.853,27	200	74,27
013	C0005-C0007	00026	00027	677	0,09	7.700,50	200	38,50
014	C0007-C0006	00027	00018	677	0,09	7.725,64	200	38,63
015	C0011-C0003	00020	00019	970	0,00	NS	200	NS
016	C0014-C0008	00022	00021	970	0,00	NS	200	NS
017	C0012-C0004	00024	00023	970	0,01	NS	200	NS
018	C0005-C0009	00026	00025	970	0,00	NS	200	NS
019	C0007-C0013	00027	00028	970	0,00	NS	200	NS
SLE Rare:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Abitazioni * 0.7 + Coperture * 1 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 0.5								
001	C0010-C0002	00017	00015	970	0,00	NS	200	NS
002	C0002-C0003	00015	00019	677	0,08	8.259,45	200	41,30
003	C0003-C0008	00019	00021	677	0,08	8.050,15	200	40,25
004	C0008-C0004	00021	00023	677	0,04	16.551,96	200	82,76
005	C0004-C0009	00023	00025	677	0,04	16.608,77	200	83,04
006	C0009-C0013	00025	00028	677	0,08	8.050,03	200	40,25
007	C0013-C0001	00028	00016	677	0,08	8.255,44	200	41,28
008	C0006-C0001	00018	00016	970	0,00	NS	200	NS
009	C0010-C0011	00017	00020	677	0,08	8.010,10	200	40,05
010	C0011-C0014	00020	00022	677	0,09	7.897,11	200	39,49
011	C0014-C0012	00022	00024	677	0,04	15.158,47	200	75,79
012	C0012-C0005	00024	00026	677	0,04	15.215,79	200	76,08
013	C0005-C0007	00026	00027	677	0,09	7.898,14	200	39,49
014	C0007-C0006	00027	00018	677	0,08	8.001,49	200	40,01
015	C0011-C0003	00020	00019	970	0,00	NS	200	NS
016	C0014-C0008	00022	00021	970	0,00	NS	200	NS
017	C0012-C0004	00024	00023	970	0,01	NS	200	NS
018	C0005-C0009	00026	00025	970	0,00	NS	200	NS
019	C0007-C0013	00027	00028	970	0,00	NS	200	NS
SLE Rare:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Abitazioni * 0.7 + Carico da Neve <= 1000 m s.l.m. * 1								
001	C0010-C0002	00017	00015	970	0,00	NS	200	NS
002	C0002-C0003	00015	00019	677	0,08	8.259,49	200	41,30
003	C0003-C0008	00019	00021	677	0,08	8.050,19	200	40,25
004	C0008-C0004	00021	00023	677	0,04	16.552,06	200	82,76
005	C0004-C0009	00023	00025	677	0,04	16.608,78	200	83,04
006	C0009-C0013	00025	00028	677	0,08	8.050,06	200	40,25
007	C0013-C0001	00028	00016	677	0,08	8.255,48	200	41,28
008	C0006-C0001	00018	00016	970	0,00	NS	200	NS
009	C0010-C0011	00017	00020	677	0,08	8.010,14	200	40,05
010	C0011-C0014	00020	00022	677	0,09	7.897,14	200	39,49
011	C0014-C0012	00022	00024	677	0,04	15.158,55	200	75,79
012	C0012-C0005	00024	00026	677	0,04	15.215,79	200	76,08
013	C0005-C0007	00026	00027	677	0,09	7.898,16	200	39,49
014	C0007-C0006	00027	00018	677	0,08	8.001,53	200	40,01
015	C0011-C0003	00020	00019	970	0,00	NS	200	NS
016	C0014-C0008	00022	00021	970	0,00	NS	200	NS
017	C0012-C0004	00024	00023	970	0,01	NS	200	NS
018	C0005-C0009	00026	00025	970	0,00	NS	200	NS
019	C0007-C0013	00027	00028	970	0,00	NS	200	NS
SLE Freq:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Abitazioni * 0.3								
001	C0010-C0002	00017	00015	970	0,00	NS	200	NS
002	C0002-C0003	00015	00019	677	0,07	9.863,79	200	49,32
003	C0003-C0008	00019	00021	677	0,08	8.928,13	200	44,64
004	C0008-C0004	00021	00023	677	0,04	18.163,50	200	90,82
005	C0004-C0009	00023	00025	677	0,04	18.227,02	200	91,14

Geotecnica - Cedimenti differenziali								
Id _w	Id _{Δw}	Nodo i	Nodo f	L _{i-f} [cm]	ΔW _{i-f} [cm]	(L/ΔW) _{i-f}	(L/ΔW) _{lim}	CS
006	C0009-C0013	00025	00028	677	0,08	8.927,94	200	44,64
007	C0013-C0001	00028	00016	677	0,07	9.851,98	200	49,26
008	C0006-C0001	00018	00016	970	0,00	NS	200	NS
009	C0010-C0011	00017	00020	677	0,07	9.675,55	200	48,38
010	C0011-C0014	00020	00022	677	0,08	8.723,05	200	43,62
011	C0014-C0012	00022	00024	677	0,04	16.653,77	200	83,27
012	C0012-C0005	00024	00026	677	0,04	16.716,66	200	83,58
013	C0005-C0007	00026	00027	677	0,08	8.724,20	200	43,62
014	C0007-C0006	00027	00018	677	0,07	9.658,63	200	48,29
015	C0011-C0003	00020	00019	970	0,00	NS	200	NS
016	C0014-C0008	00022	00021	970	0,00	NS	200	NS
017	C0012-C0004	00024	00023	970	0,01	NS	200	NS
018	C0005-C0009	00026	00025	970	0,00	NS	200	NS
019	C0007-C0013	00027	00028	970	0,00	NS	200	NS
SLE Freq:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Abitazioni * 0.5								
001	C0010-C0002	00017	00015	970	0,00	NS	200	NS
002	C0002-C0003	00015	00019	677	0,07	9.237,98	200	46,19
003	C0003-C0008	00019	00021	677	0,08	8.644,61	200	43,22
004	C0008-C0004	00021	00023	677	0,04	17.646,50	200	88,23
005	C0004-C0009	00023	00025	677	0,04	17.708,89	200	88,54
006	C0009-C0013	00025	00028	677	0,08	8.644,57	200	43,22
007	C0013-C0001	00028	00016	677	0,07	9.227,57	200	46,14
008	C0006-C0001	00018	00016	970	0,00	NS	200	NS
009	C0010-C0011	00017	00020	677	0,07	9.023,88	200	45,12
010	C0011-C0014	00020	00022	677	0,08	8.448,30	200	42,24
011	C0014-C0012	00022	00024	677	0,04	16.156,81	200	80,78
012	C0012-C0005	00024	00026	677	0,04	16.218,84	200	81,09
013	C0005-C0007	00026	00027	677	0,08	8.449,54	200	42,25
014	C0007-C0006	00027	00018	677	0,08	9.009,57	200	45,05
015	C0011-C0003	00020	00019	970	0,00	NS	200	NS
016	C0014-C0008	00022	00021	970	0,00	NS	200	NS
017	C0012-C0004	00024	00023	970	0,01	NS	200	NS
018	C0005-C0009	00026	00025	970	0,00	NS	200	NS
019	C0007-C0013	00027	00028	970	0,00	NS	200	NS
SLE Freq:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Abitazioni * 0.5 + Carico da Neve ≤ 1000 m s.l.m. * 0.2								
001	C0010-C0002	00017	00015	970	0,00	NS	200	NS
002	C0002-C0003	00015	00019	677	0,07	9.686,56	200	48,43
003	C0003-C0008	00019	00021	677	0,08	8.850,45	200	44,25
004	C0008-C0004	00021	00023	677	0,04	18.022,52	200	90,11
005	C0004-C0009	00023	00025	677	0,04	18.084,78	200	90,42
006	C0009-C0013	00025	00028	677	0,08	8.850,18	200	44,25
007	C0013-C0001	00028	00016	677	0,07	9.675,33	200	48,38
008	C0006-C0001	00018	00016	970	0,00	NS	200	NS
009	C0010-C0011	00017	00020	677	0,07	9.501,94	200	47,51
010	C0011-C0014	00020	00022	677	0,08	8.653,90	200	43,27
011	C0014-C0012	00022	00024	677	0,04	16.529,84	200	82,65
012	C0012-C0005	00024	00026	677	0,04	16.591,65	200	82,96
013	C0005-C0007	00026	00027	677	0,08	8.654,97	200	43,27
014	C0007-C0006	00027	00018	677	0,07	9.485,78	200	47,43
015	C0011-C0003	00020	00019	970	0,00	NS	200	NS
016	C0014-C0008	00022	00021	970	0,00	NS	200	NS
017	C0012-C0004	00024	00023	970	0,01	NS	200	NS
018	C0005-C0009	00026	00025	970	0,00	NS	200	NS
019	C0007-C0013	00027	00028	970	0,00	NS	200	NS
SLE Perm:Carico Permanente * 1 + Permanenti NON Strutturali * 1 + Abitazioni * 0.3								
001	C0010-C0002	00017	00015	970	0,00	NS	200	NS
002	C0002-C0003	00015	00019	677	0,07	9.863,79	200	49,32
003	C0003-C0008	00019	00021	677	0,08	8.928,13	200	44,64
004	C0008-C0004	00021	00023	677	0,04	18.163,50	200	90,82
005	C0004-C0009	00023	00025	677	0,04	18.227,02	200	91,14
006	C0009-C0013	00025	00028	677	0,08	8.927,94	200	44,64
007	C0013-C0001	00028	00016	677	0,07	9.851,98	200	49,26
008	C0006-C0001	00018	00016	970	0,00	NS	200	NS
009	C0010-C0011	00017	00020	677	0,07	9.675,55	200	48,38
010	C0011-C0014	00020	00022	677	0,08	8.723,05	200	43,62
011	C0014-C0012	00022	00024	677	0,04	16.653,77	200	83,27
012	C0012-C0005	00024	00026	677	0,04	16.716,66	200	83,58
013	C0005-C0007	00026	00027	677	0,08	8.724,20	200	43,62
014	C0007-C0006	00027	00018	677	0,07	9.658,63	200	48,29
015	C0011-C0003	00020	00019	970	0,00	NS	200	NS
016	C0014-C0008	00022	00021	970	0,00	NS	200	NS
017	C0012-C0004	00024	00023	970	0,01	NS	200	NS
018	C0005-C0009	00026	00025	970	0,00	NS	200	NS
019	C0007-C0013	00027	00028	970	0,00	NS	200	NS

GEOTECNICA - VERIFICHE DEI CEDIMENTI DIFFERENZIALI (Fondazione)

Geotecnica - Verifiche dei cedimenti differenziali				
Id _w	Id _{Δw}	(L/ΔW) _{i,t}	(L/ΔW) _{lim}	CS
001	C0010-C0002	NS	200	NS
002	C0002-C0003	7.999,57	200	40,00
003	C0003-C0008	7.860,07	200	39,30
004	C0008-C0004	16.197,61	200	80,99
005	C0004-C0009	16.255,80	200	81,28
006	C0009-C0013	7.860,32	200	39,30
007	C0013-C0001	7.995,28	200	39,98
008	C0006-C0001	NS	200	NS
009	C0010-C0011	7.733,47	200	38,67
010	C0011-C0014	7.699,16	200	38,50
011	C0014-C0012	14.794,69	200	73,97
012	C0012-C0005	14.853,27	200	74,27
013	C0005-C0007	7.700,50	200	38,50
014	C0007-C0006	7.725,64	200	38,63
015	C0011-C0003	NS	200	NS
016	C0014-C0008	NS	200	NS
017	C0012-C0004	NS	200	NS
018	C0005-C0009	NS	200	NS
019	C0007-C0013	NS	200	NS

LEGENDA:

Id_w Identificativo del Punto Significativo (punto in cui viene calcolato il cedimento).
Id_{Δw} Identificativo del cedimento differenziale.
(L/ΔW)_{i,t} Distorsione angolare ([NS] = Non Significativo - per valori di (L/ΔW)_{i,t} maggiori o uguali di 50.000).
(L/ΔW)_{lim} Distorsione angolare limite.
CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo per valori di CS >= 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).