

**RICCIA – TUFARA -  
GAMBATESA**

**REGIONE MOLISE**

**PROVINCIA DI  
CAMPOBASSO**

**IMPIANTO EOLICO DA 55 MW COMPOSTO DA N. 10  
AEROGENERATORI RICADENTI NEI COMUNI DI RICCIA,  
TUFARA E GAMBATESA IN PROVINCIA DI CAMPOBASSO,  
CON RELATIVE OPERE ED INFRASTRUTTURE**

**PROGETTO DEFINITIVO**

**CALCOLI PRELIMINARI STRUTTURE**

Proponente:

**EN.IT s.r.l.**  
Via Antonio Locatelli n.1  
37122 Verona  
P.IVA 04642500237  
www.enitspa.it  
enitsrl@pec.enitspa.it

Progettazione:

**WH Group s.r.l.**  
Via A. Locatelli n.1 - 37122 Verona (VR)  
P.IVA 12336131003  
ingegneria@en  
itgroup.eu

Spazio riservato agli Enti:

File: 2022030_11.2_CalcoliPreliminariStrutture		Cod. : 2022030		Scala: ---	
<b>11.2</b>	<b>Rev.</b>	<b>Data</b>	<b>Descrizione</b>	<b>Redatto</b>	<b>Approvato</b>
	00	24/07/2023	Prima emissione	M. D'Adamo	S.M. Caputo
<b>WH Group s.r.l.</b>   Via A. Locatelli n.1 - 37122 Verona (VR) – P.IVA 12336131003   <a href="mailto:ingegneria@enitgroup.eu">ingegneria@enitgroup.eu</a>					

## INDICE

<b>1</b>	<b>PREMESSA .....</b>	<b>5</b>
<b>2</b>	<b>NORMATIVA TECNICA DI RIFERIMENTO.....</b>	<b>7</b>
<b>3</b>	<b>DATI DI PROGETTO.....</b>	<b>8</b>
<b>4</b>	<b>CARATTERISTICHE PRINCIPALI.....</b>	<b>9</b>
4.1	Localizzazione dell'impianto.....	9
<b>5</b>	<b>PROGETTO DELL'OPERA.....</b>	<b>12</b>
5.1	Caratteristiche generali della centrale eolica.....	12
5.2	Soluzione di connessione.....	13
5.3	Tipologia di aerogeneratore.....	13
5.4	Infrastrutture e opere civili.....	14
5.4.1	<i>Strade di accesso e viabilità di servizio.....</i>	<i>14</i>
5.4.2	<i>Cavidotti.....</i>	<i>15</i>
5.4.3	<i>Fondazione aerogeneratore.....</i>	<i>15</i>
5.4.4	<i>Piazzole aerogeneratore.....</i>	<i>15</i>
<b>6</b>	<b>VIABILITÀ E AREE DI LAVORO .....</b>	<b>16</b>
6.1.1	<i>Trasporto dei componenti di impianto.....</i>	<i>18</i>
<b>7</b>	<b>CALCOLI PRELIMINARI STRUTTURE .....</b>	<b>18</b>
7.1	Descrizione generale dell'opera.....	18
7.2	Misura della sicurezza.....	19
7.3	Modelli di calcolo.....	20
7.4	Azioni sulle costruzioni.....	21
7.4.1	<i>Azioni ambientali e naturali.....</i>	<i>21</i>
7.4.2	<i>Destinazioni d'uso e sovraccarichi per le azioni antropiche.....</i>	<i>22</i>
7.4.3	<i>Azione sismica.....</i>	<i>23</i>
7.4.4	<i>Azioni dovute al vento.....</i>	<i>23</i>
7.4.5	<i>Neve.....</i>	<i>23</i>
7.4.6	<i>Azioni antropiche e pesi propri.....</i>	<i>24</i>
7.4.7	<i>Combinazioni di calcolo.....</i>	<i>24</i>
7.4.1	<i>Combinazioni delle azioni sulla costruzione.....</i>	<i>25</i>
7.5	Tolleranze.....	25
7.6	Durabilità.....	26
7.7	Prestazioni attese al collaudo.....	26
7.8	Codice di calcolo impiegato ai sensi del punto 10.2 del D.M. 17/01/2018.....	26
7.8.1	<i>Tipo di analisi svolta.....</i>	<i>26</i>
7.9	Origine e caratteristiche dei codici di calcolo.....	28
7.9.1	<i>Affidabilità dei codici di calcolo.....</i>	<i>28</i>
7.9.2	<i>Validazione dei codici.....</i>	<i>28</i>
7.10	Informazione sull'elaborazione.....	28

7.11	Giudizio motivato di accettabilità .....	29
7.12	Prescrizioni sui materiali da impiegare nelle opere .....	29
7.12.1	<i>Calcestruzzo armato</i> .....	29
7.12.2	<i>Armatura</i> .....	30
7.13	Parametri sismici .....	31
7.14	Analisi e verifiche .....	31
7.14.1	<i>Modello geometrico della struttura</i> .....	32
7.14.2	<i>Azioni provenienti dalla struttura</i> .....	33
7.15	Tabulati di calcolo .....	33

## Indice delle figure

Figura 1 – Inquadramento della centrale eolica in progetto.....	6
Figura 2 – Inquadramento dell'impianto eolico su confini comunali .....	11
Figura 3 – Esempio di installazione di turbina eolica.....	12
Figura 4 – Tipico dell'aerogeneratore in progetto, con dimensioni di ingombro (RTG55_ElaboratoGrafico_9.18).....	14
Figura 5 – Piazzola permanente tipo.....	16
Figura 6 – Legame costitutivo di progetto parabola-rettangolo per il calcestruzzo.....	20
Figura 7 – Legame costitutivo di progetto elastico perfettamente plastico o incrudente a duttilità .....	21
Figura 8 – Vista assonometrica fondazione .....	32

## I PREMESSA

La presente relazione ha carattere puramente descrittivo-illustrativo, fornendo esclusivamente, nelle linee generali, indicazioni strutturali adottate e i metodi di calcolo utilizzati per le fondazioni degli aerogeneratori di un parco eolico da ubicarsi nell'agro del Comune di Riccia, Tufara e Gambatesa, in Provincia di Campobasso.

Nello specifico la presente relazione tecnica esplicita le valutazioni progettuali finalizzate al rispetto dei seguenti punti:

I calcoli delle strutture e degli impianti devono consentire di determinare tutti gli elementi dimensionali, dimostrandone la piena compatibilità con l'aspetto architettonico ed impiantistico e più in generale con tutti gli altri aspetti del progetto. I calcoli delle strutture comprendono i criteri di impostazione del calcolo, le azioni, i criteri di verifica e la definizione degli elementi strutturali principali che interferiscono con l'aspetto architettonico e con le altre categorie di opere.

I calcoli degli impianti devono permettere, altresì, la definizione degli eventuali volumi tecnici necessari e, per quanto riguarda le reti e le apparecchiature degli impianti, anche la specificazione delle caratteristiche.

I calcoli di dimensionamento e verifica delle strutture e degli impianti devono essere sviluppati ad un livello di definizione tale che nella successiva progettazione esecutiva non si abbiano significative differenze tecniche e di costo. Nel caso di calcoli elaborati con l'impiego di programmi informatizzati, la relazione di calcolo specifica le ipotesi adottate e fornisce indicazioni atte a consentirne la piena leggibilità.

Le opere, data la loro specificità, sono da intendersi di interesse pubblico, indifferibili ed urgenti ai sensi di quanto affermato dall'art. 1 comma 4 della legge 10/91 e ribadito dall'art. 12 comma 1 del Decreto Legislativo 387/2003, nonché urbanisticamente compatibili con la destinazione agricola dei suoli come sancito dal comma 7 dello stesso articolo del decreto legislativo.

Tutta la progettazione della centrale di conversione dell'energia eolica in energia elettrica e le relative opere ed infrastrutture connesse e necessarie, è stata sviluppata utilizzando tecnologie ad oggi disponibili sul mercato europeo; dal momento della progettazione definitiva alla realizzazione potranno cambiare le tecnologie e le caratteristiche delle componenti principali, ma resteranno invariate le caratteristiche complessive e principali dell'intero impianto in termini di potenza massima di produzione, occupazione del suolo e ingombri.

La disposizione delle turbine eoliche è stata valutata tenendo in considerazione sia la componente paesaggistica e ambientale (minore impatto ambientale) che quella tecnica (migliore resa energetica a parità di costi dell'impianto).

I principali condizionamenti alla base delle scelte progettuali sono legati ai seguenti aspetti:

- normativa in vigore;
- presenza di risorse ambientali e paesaggistiche;
- vincoli territoriali ed urbanistici;
- salvaguardia ed efficienza degli insediamenti;

- presenza di infrastrutture (rete elettrica di trasmissione, viabilità, etc.) e di altri impianti;
- orografia e caratteristiche del territorio, soprattutto in funzione della producibilità eolica;
- efficienza e innovazione tecnologica.

Il progetto prevede una potenza complessiva di 55 MW, articolata in 10 aereogeneratori di cui 5 da 5 MW e 5 da 6 MW.

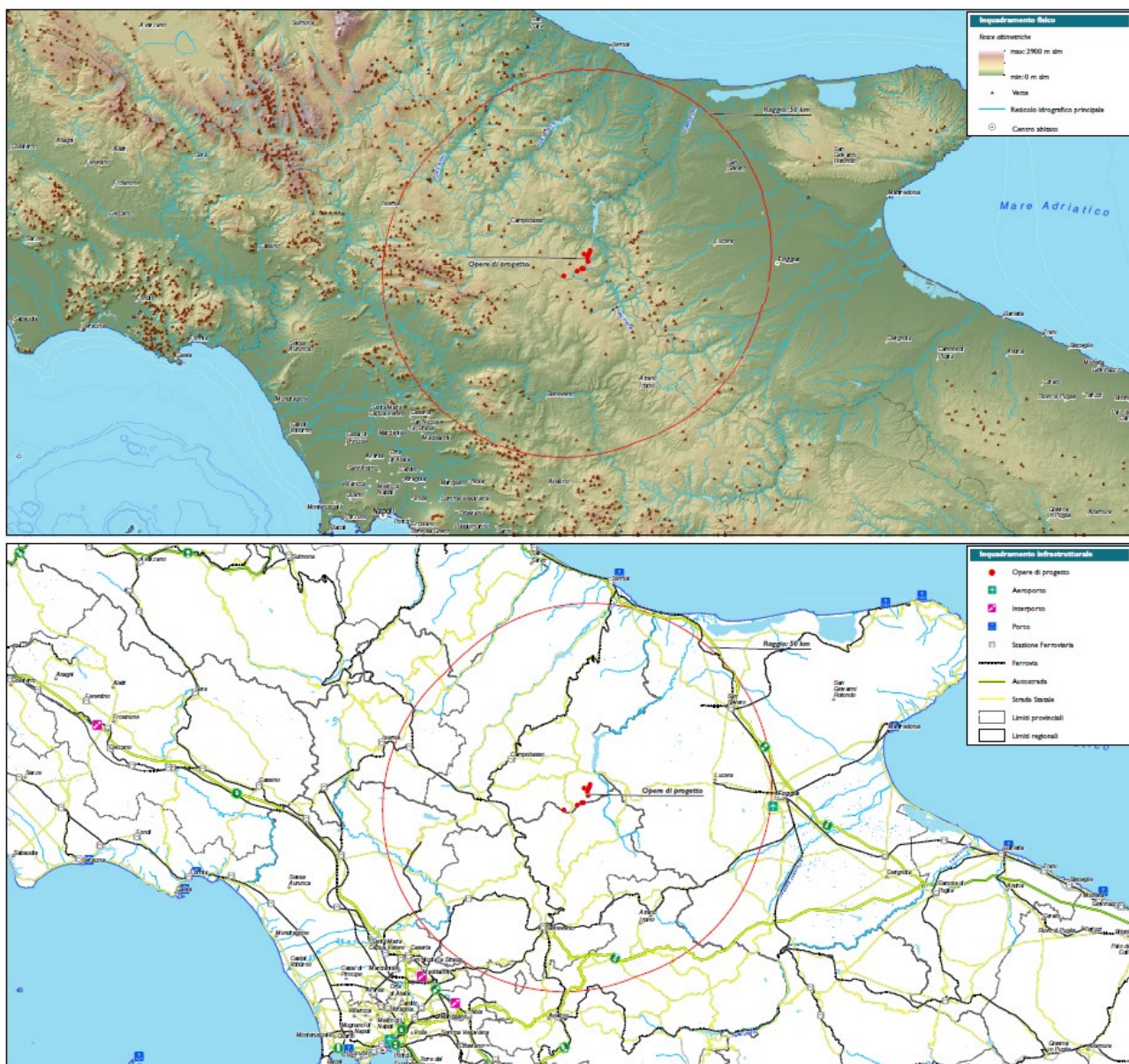


Figura 1 – Inquadramento della centrale eolica in progetto



Insieme agli aereogeneratori, le opere e le infrastrutture connesse oggetto del presente procedimento autorizzativo sono:

Le piazzole nelle vicinanze dell'aereogeneratore per l'installazione e la futura manutenzione delle torri;

Le viabilità di accesso agli aereogeneratori;

Il cavidotto interrato di MT (30 kV) di collegamento degli aereogeneratori per una lunghezza totale di scavo pari a 27,70 km, ricadenti nel comune di Cercemaggiore, Riccia, Tufara e Gambatesa; L'ubicazione di due nuove Sotto Stazioni Elettriche Utente MT/AT;

La realizzazione di una linea AT ( una per ogni STMG) tra la stessa nuova Sotto Stazione Elettrica Utente MT/AT e la indicata Stazione Elettrica di trasformazione TERNA.

La realizzazione delle opere dovrà essere preceduta da approvazione da parte della Committenza e dalla presentazione della documentazione necessaria l'autorizzazione e l'esecuzione delle opere stesse, nonché dalla redazione di progetto esecutivo.

L'impianto dovrà essere eseguito nel rispetto di tutte le prescrizioni tecniche nel seguito indicate, nonché nel totale rispetto delle disposizioni legislative, regolamentari e normative vigenti, quando siano applicabili, anche se non direttamente richiamate all'interno della presente relazione.

## 2 **NORMATIVA TECNICA DI RIFERIMENTO**

Le normative di riferimento della presente relazione sono quelle riportate nel seguito:

- D.M. 17 Gennaio 2018  
*Nuove Norme tecniche sulle Costruzioni.*
- CIRC. MINISTERIALE C.S.LL.PP. del 21 Gennaio 2019, n.7  
*Istruzioni per l'applicazione dell'«Aggiornamento delle “Norme Tecniche per le Costruzioni” di cui al D.M. 17/01/18.*
- Eurocodice 2 – Progettazione delle strutture in calcestruzzo  
*UNI EN 1992-1-1:2005 Parte 1-1: Regole generali e regole per gli edifici*  
*UNI EN 1992-1-2:2004 Parte 1-2: Regole generali – Progettazione strutturale contro l'incendio*
- Eurocodice 3 – Progettazione delle strutture in acciaio  
*UNI EN 1993-1-1:2005 Parte 1-1: Regole generali e regole per gli edifici*
- Eurocodice 7 – Progettazione geotecnica  
*UNI EN 1997-1:2005 Parte 1: Regole generali*
- Eurocodice 8 – Progettazione di strutture per la resistenza sismica  
*UNI EN 1998-1:2005 Parte 1: Regole generali, azioni sismiche e regole per gli edifici*  
*UNI EN 1998-3:2005 Parte 3: Valutazione ed adeguamento di edifici*

### 3 DATI DI PROGETTO

Proponente	<b>EN.IT s.r.l.</b>			
Sede legale	Via Antonio Locatelli n.1 37122 Verona (VR) <a href="mailto:enitsrl@pec.enitspa.it">enitsrl@pec.enitspa.it</a> P.IVA 04642500237			
<b>SITO</b>				
Ubicazione	Comune di Riccia (CB) Comune di Tufara (CB) Comune di Gambatesa (CB)			
Uso	Terreno agricolo			
Dati catastali delle WTG		<i>Comune</i>	<i>Foglio</i>	<i>P.Ila</i>
	<i>WTG 1</i>	Gambatesa	38	128
	<i>WTG 2</i>	Tufara	11	203
	<i>WTG 3</i>	Gambatesa	40	153
	<i>WTG 4</i>	Gambatesa	44	208
	<i>WTG 5</i>	Gambatesa	42	61
	<i>WTG 6</i>	Tufara	26	6
	<i>WTG 7</i>	Tufara	35	154
	<i>WTG 8</i>	Tufara	35	170
	<i>WTG 9</i>	Riccia	66	133
	<i>WTG 10</i>	Riccia	70	214



Proponente	EN.IT s.r.l.					
Localizzazione delle WTG	Geografiche WGS84		WGS84 UTM33T		Quota <i>slm</i> (m)	
	LAT	LONG	E	N		
	WTG 1	41,494661	14,924939	493734.686	4593674.210	718,604
	WTG 2	41.489.847	14,9221	493497.150	4593045.941	771,625
	WTG 3	41,484289	14,91735	493100.135	4592523.299	836,924
	WTG 4	41,477006	14,915214	492921.023	4591714.922	879,561
	WTG 5	41,486847	14,904992	492068.764	4592808.345	654,594
	WTG 6	41,468703	14,985523	498791.128	4590789.766	792,209
	WTG 7	41,450292	14,903161	491911.371	4588750.231	933,054
	WTG 8	41,449353	14,896953	491392.714	4588646.583	974,372
	WTG 9	41,432122	14,838669	486520.815	4586741.066	917,741
WTG 10	41,445242	14,882431	490179.103	4588191.734	774,043	
DATI TECNICI						
Potenza nominale	55 MW					
Tipo di intervento richiesto:	Nuovo impianto		SI			
	Trasformazione		SI			
	Ampliamento		NO			
Dati del collegamento elettrico	Descrizione della rete di collegamento		MT neutro isolato			
	Tensione nominale (Un)		Trasporto 30.000 V Consegna 36.000 V			
	Vincoli della Società Distributrice da rispettare		Normativa TERNA			
Misura dell'energia	Contatore proprio nel punto di consegna per misure GSE, UTF. Contatore proprio e UTF sulla MT per la misura della produzione					
Punto di Consegna	Nuova stazione di trasformazione su linea "Campobasso CP – Castelpagano"					

## 4 CARATTERISTICHE PRINCIPALI

### 4.1 Localizzazione dell'impianto

Il presente progetto è finalizzato alla costruzione di una centrale eolica per la produzione di energia elettrica da ubicarsi nel Comune di Riccia, Tufara e Gambatesa e con l'installazione

delle opere ed infrastrutture connesse (cabina elettrica di consegna, rete elettrica interrata a 30 kV, strade di accesso alle WTG in fase di cantiere e di esercizio).

In particolare, 2 aereogeneratori sorgeranno nel comune di Riccia, 4 aerogeneratore nel comune di Tufara e 4 aerogeneratori nel comune di Gambatesa.

La centrale eolica catastalmente è così identificabile:

<b>ID</b>	<b>Comune</b>	<b>Foglio</b>	<b>P.Ile</b>
<b>WTG 1</b>	Gambatesa	38	128
<b>WTG 2</b>	Tufara	11	203
<b>WTG 3</b>	Gambatesa	40	153
<b>WTG 4</b>	Gambatesa	44	208
<b>WTG 5</b>	Gambatesa	42	61
<b>WTG 6</b>	Tufara	26	6
<b>WTG 7</b>	Tufara	35	154
<b>WTG 8</b>	Tufara	35	170
<b>WTG 9</b>	Riccia	66	133
<b>WTG 10</b>	Riccia	70	214

*Tabella 1 – Inquadramento particellare delle opere in progetto*

Per garantire l'accesso alle WTG saranno realizzate delle nuove strade brecciate ed alcuni adeguamenti alla viabilità esistente. Infine, durante la fase di cantiere saranno realizzate delle strade e delle piazzole temporanee.

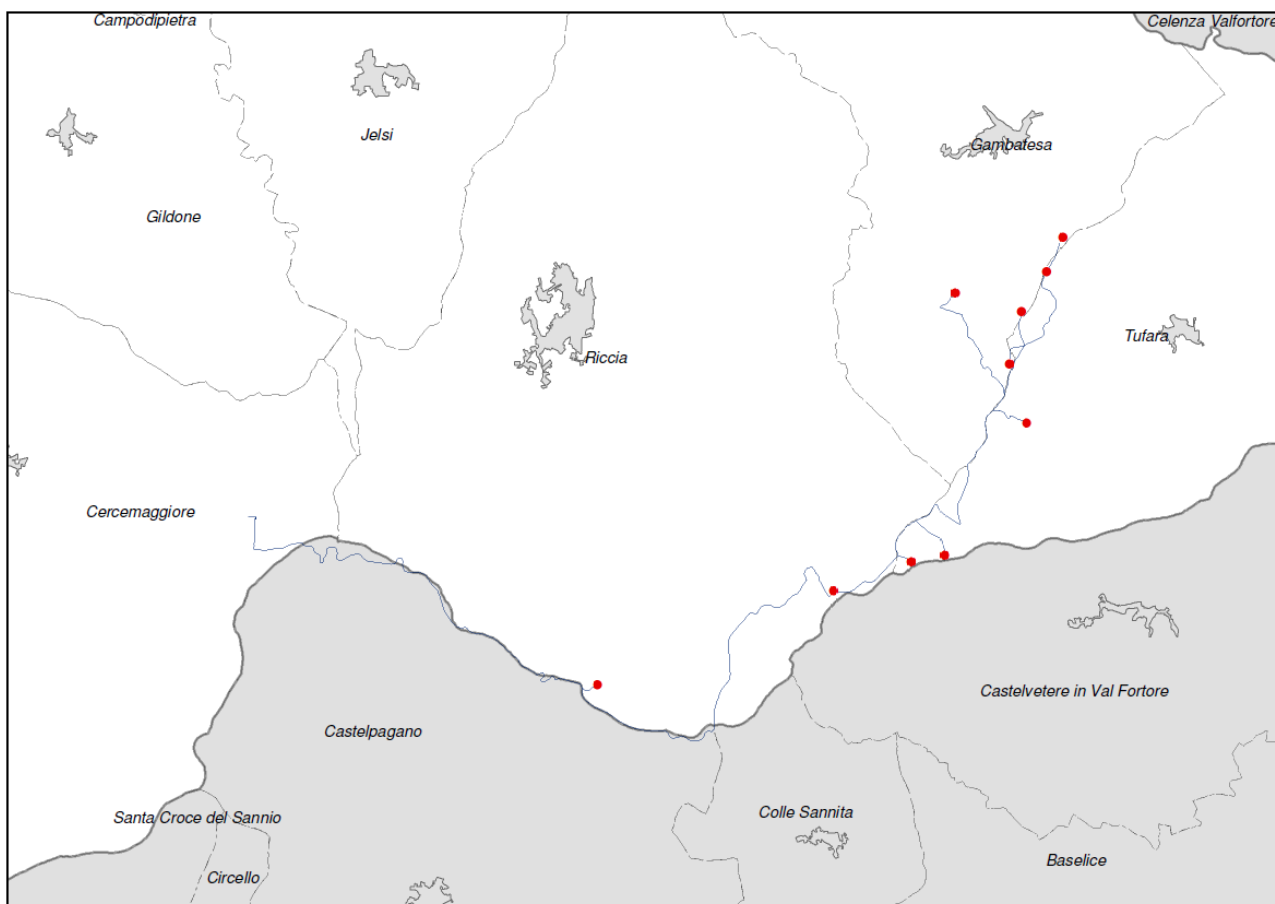
Facendo riferimento agli elaborati grafici di inquadramento allegati, segue una tabella con indicazione delle coordinate (UTM/WGS84 - Fuso 33) e dimensioni verticali degli aerogeneratori che costituiscono l'impianto eolico:

	<i>Altezza mozzo (m)</i>	<i>Diametro rotore (m)</i>	<i>Potenza (MW)</i>	<i>Est</i>	<i>Nord</i>	<i>Quota slmm (m)</i>
<b>WTG1</b>	125	150	5.00	493734.686	4593674.210	718,604
<b>WTG2</b>	125	150	5.00	493497.150	4593045.941	771,625
<b>WTG 3</b>	125	150	5.00	493100.135	4592523.299	836,924
<b>WTG4</b>	125	150	5.00	492921.023	4591714.922	879,561

<b>WTG5</b>	125	150	5.00	492068.764	4592808.345	654,594
<b>WTG6</b>	125	150	6.00	498791.128	4590789.766	792,209
<b>WTG7</b>	125	150	6.00	491911.371	4588750.231	933,054
<b>WTG8</b>	125	150	6.00	491392.714	4588646.583	974,372
<b>WTG9</b>	125	150	6.00	486520.815	4586741.066	917,741
<b>WTG10</b>	125	150	6.00	490179.103	4588191.734	774,043

*Tabella 2 – Localizzazione e principali caratteristiche degli aerogeneratori*

A seguire un inquadramento del layout dell’impianto, in cui sono mostrate le posizioni degli aerogeneratori.



*Figura 2 – Inquadramento dell’impianto eolico su confini comunali*

## 5 PROGETTO DELL'OPERA

### 5.1 Caratteristiche generali della centrale eolica

La potenza installabile, considerando l'impianto composto da 5 macchine con potenza di 5 MW e da 5 macchine da 6 MW, risulta pari a 55 MW. Il sistema, quindi, sarà composto dai seguenti elementi principali:

- Vani tecnici di trasformazione interni alle torri,
- Quadri elettrici MT,
- Cabina di consegna.

Per la sua realizzazione sono quindi da prevedersi le seguenti opere ed infrastrutture:

Opere Civili:

- Realizzazione della viabilità di servizio interna all'impianto;
- Adeguamento/ampliamento della rete viaria esistente nel sito
- Realizzazioni dei cavidotti di utenza e di connessione;
- Esecuzione dei plinti di fondazione delle macchine eoliche;
- Realizzazione delle piazzole degli aerogeneratori;
- Posa in opera della cabina di consegna alla rete AT di Terna.



*Figura 3 – Esempio di installazione di turbina eolica*

Opere impiantistiche:

- Installazione degli aerogeneratori;

- Esecuzione dei collegamenti elettrici in cavidotti interrati tra i singoli aerogeneratori e tra gli aerogeneratori e la cabina di consegna dell'energia elettrica prodotta.

## 5.2 Soluzione di connessione

Lo schema di allacciamento alla RTN prevede la realizzazione di una cabina di Consegna collegata in antenna a 150 kV con una nuova stazione elettrica di trasformazione a 36 kV della RTN, da inserire in entra-esce sulla linea RTN a 150 kV “Campobasso CP - Castelpagano”.

## 5.3 Tipologia di aerogeneratore

Gli aerogeneratori costituenti il parco eolico in oggetto hanno tutti lo stesso numero di pale (tre), la stessa altezza e il medesimo senso di rotazione. La scelta del modello di aerogeneratore da acquistarsi sarà effettuata dopo l'ottenimento della Autorizzazione Unica, per mezzo di procedura competitiva negoziata o di gara Europea.

Non è infatti possibile né sensato scegliere oggi il modello esatto di aerogeneratore, in considerazione dei seguenti fattori:

- › la politica aziendale del Proponente impone di scegliere i fornitori sul mercato tramite selezioni competitive o gare;
- › la innovazione tecnologica del settore è tale che nell'arco di 1-2 anni molti modelli usciranno dal mercato a vantaggio di nuovi modelli più efficienti;
- › la innovazione di processo è tale che ogni anno si assiste ad una diminuzione di prezzo a parità di prestazione; scegliere perciò il modello oggi implicherebbe la rinuncia a godere del risparmio economico ottenibile fra qualche anno;

Alla luce di ciò, per redigere il Progetto, è stato perciò scelto un “Aerogeneratore di Progetto”. Il tipo di turbina utilizzato è la Siemens Gamesa SG 145 con altezza del mozzo di 127,5 metri ed il diametro del rotore di 145 metri ed è contraddistinto dalle seguenti dimensioni e caratteristiche tecniche:

- Potenza nominale 5 MW e 6 MW
- Numero di pale 3
- Diametro rotore 150 m
- Altezza del mozzo 125 m
- Velocità del vento di cut-in 3 m/s
- Velocità del vento di cut-out 25 m/s
- Generatore Asincrono
- Tensione 690 V

Ciascuna torre sarà dotata di un proprio trasformatore 30 kV / 690 V, al fine di consentire il trasporto dell'energia verso la cabina utente ad un livello di tensione superiore, minimizzando così le perdite per effetto Joule.

Per l'architettura dell'aerogeneratore e le dimensioni caratteristiche si rimanda all'Elaborato Grafico 2022030\_9.18\_TipicoAerogeneratore.

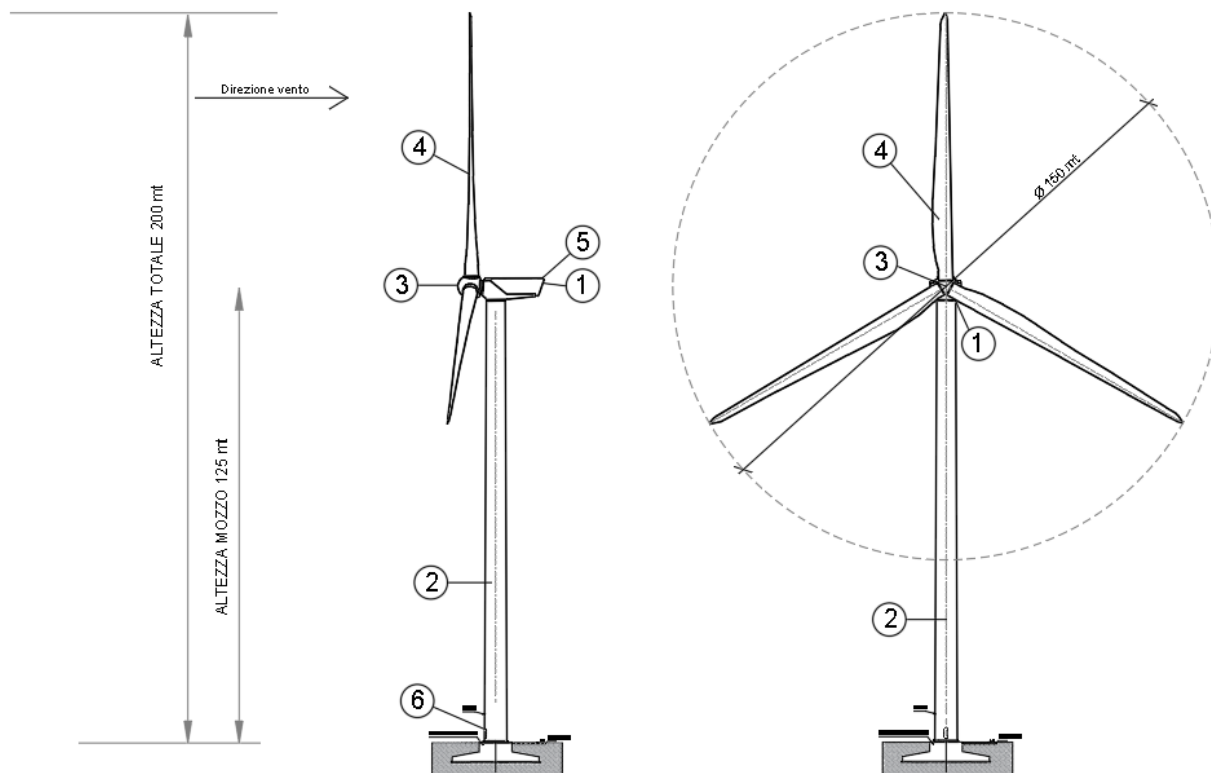


Figura 4 – Tipico dell'aerogeneratore in progetto, con dimensioni di ingombro (2022030\_ElaboratoGrafico\_9.18)

## 5.4 Infrastrutture e opere civili

### 5.4.1 Strade di accesso e viabilità di servizio

Per quanto possibile sarà utilizzata la viabilità già esistente, al fine di minimizzare gli effetti derivanti dalla realizzazione sia delle opere di accesso così come di quelle per l'allacciamento alla rete di trasmissione nazionale. La creazione di nuove strade è limitata alle zone dove non è presente alcun tipo di viabilità fruibile e/o adeguabile, portando allo sviluppo della nuova viabilità di accesso tra le strade esistenti e/o adeguate e le piazzole di servizio degli aerogeneratori. Nel caso di adeguamento di strade esistenti e/o di creazione di strade nuove, la larghezza normale della strada in rettilineo fra i cigli estremi (cunette escluse) sarà fissata in almeno 5 m.

La viabilità di servizio, come detto, cerca di ripercorrere il più possibile la viabilità esistente e i collegamenti tra le singole parti dell'impianto saranno fatti in modo da non determinare un consumo di suolo, ripercorrendo i confini catastali.

Il sito è raggiungibile mediante strade come rappresentato nell'Elaborato 2022030\_1.12\_PlanimetriaAccessiStradali.

L'attuale ipotesi di ubicazione degli aerogeneratori tiene quindi in debito conto sia delle strade principali di accesso, che delle strade secondarie.

Ove necessario saranno previsti adeguamenti del fondo stradale e/o allargamenti temporanei della sede stradale della viabilità esistente, per tutto il tratto che conduce all'impianto.

In corrispondenza dell'accesso dalla SS e in tutti i tratti di accesso alle turbine, sono stati previsti dei raccordi con lo scopo di rendere il raggio di curvatura idoneo all'accesso dei mezzi eccezionali.

I tratti di nuova viabilità di progetto sono circa 5,5 km.

#### **5.4.2 Cavidotti**

L'intervento è previsto nel territorio dei Riccia, Tufara e Gambatesa (CB) e il punto di allaccio alla rete TERNA è nel comune di Cercemaggiore (CB). Nell'individuazione del tracciato del cavidotto di connessione alla soluzione individuata dalla STMG, si è cercato di impiegare il medesimo tracciato della viabilità interna per quanto concerne la connessione tra le turbine. Per il tratto di cavidotto di collegamento tra l'impianto e la cabina di consegna è stato ipotizzato di seguire la viabilità pubblica, evitare centri abitati e minimizzare l'occupazione di nuovi terreni non interessati da altre opere riguardanti l'impianto.

La distanza tra le cabine di consegna e l'aerogeneratore più vicino sarà pari a circa 4,8 km in linea d'aria, comporterà la realizzazione di due cavidotti MT di utenza di connessione tra le WTG e il punto di connessione. In particolare, il cavidotto interrato di MT (30 kV) di collegamento degli aerogeneratori avrà una lunghezza pari a 25619 m per la STMG cod.202002223 e una lunghezza di 21098 m per la STMG cod.202002069, ricadente nel comune di Cercemaggiore, Riccia, Tufara e Gambatesa.

Per ottimizzare le opere di scavo e l'occupazione, è stato infatti ipotizzato di impiegare un unico scavo condiviso da più linee fino al punto di connessione; pertanto, i cavidotti saranno caratterizzati da un diverso numero di terne a seconda del tratto considerato.

Sono stati inoltre previsti degli attraversamenti sia di tipo "TOC" che di tipo "a staffaggio" in corrispondenza di corsi d'acqua. L'attraversamento di tipo TOC è una tecnica di trivellazione con controllo attivo della traiettoria, per la posa di infrastrutture sotterranee senza scavo.

#### **5.4.3 Fondazione aerogeneratore**

Dal punto di vista strutturale assume grande rilevanza la struttura di fondazione: esiste una diversa situazione di carichi statici e dinamici sulla fondazione e sull'aerogeneratore, sia per la presenza di una maggiore risorsa eolica in quota, che per una maggiore frequenza di fulminazione. Fondamentale è la scelta del grado di rigidità trasferibile alla fondazione nei confronti di quello dell'aerogeneratore: una rigidità troppo elevata, può indurre vincoli al comportamento dell'aerogeneratore, mentre un assetto troppo elastico potrebbe abbassare la frequenza naturale del complesso a valori non corretti per la stabilità.

#### **5.4.4 Piazzole aerogeneratore**

In fase di cantiere e di realizzazione dell'impianto sarà necessario approntare delle piazzole di montaggio degli aerogeneratori, prossime a ciascuna fondazione, dedicate al



posizionamento delle gru ed al montaggio di ognuno dei n.12 aerogeneratori costituenti il parco eolico.

Per impostare correttamente la progettazione delle piazzole si è analizzato nel dettaglio i pesi e le dimensioni di ogni componente dei potenziali modelli di aerogeneratore da utilizzare, le tipologie e dimensioni di gru necessarie e conseguenti dimensioni minime necessarie per le piazzole.

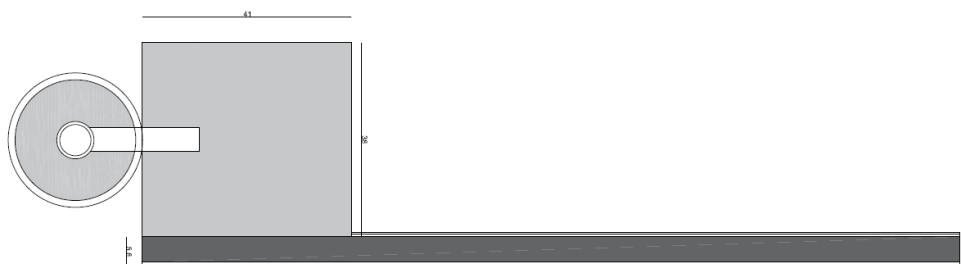
Nello specifico le piazzole di cantiere sono state dimensionate per consentire l'utilizzo di una gru tralicciata, la quale oltre la piazzola di montaggio, necessita di una pista di 120 metri circa, rettilinea e planare e contigua alla piazzola, sulla quale distendere il braccio tralicciato per effettuarne il montaggio, e di un ulteriore piccola piazzola su cui posizionare 2 autogrù secondarie necessarie al montaggio e sollevamento del braccio.

Le piazzole di montaggio così definite, da installarsi in aree non pianeggianti, verranno realizzate con piani di posa adattati alle pendenze del terreno di ciascuna piazzola con l'obiettivo di minimizzare i movimenti terra (sterri e rilevati) necessari per la realizzazione delle stesse.

Sono state ipotizzate due tipologie di piazzola di montaggio, con stoccaggio parziale e assemblaggio in due fasi e con stoccaggio totale e assemblaggio in una fase. La scelta tra le due tipologie di montaggio sarà effettuata in fase di progettazione esecutiva e gli elaborati del presente progetto, nonché il piano particellare di esproprio sono stati redatti in via prudenziale nell'ipotesi di ingombro massimo (stoccaggio totale e assemblaggio in una fase).

Le dimensioni della piazzola di montaggio sono state fissate in relazione alle specifiche tecniche della turbina. Tali dimensioni sono suddivise in zone dedicate allo stoccaggio pale, zone a  $2 \text{ kg/cm}^2$  e zone a  $3 \text{ kg/cm}^2$ , caratterizzazione derivante dalla differente capacità portante del terreno e dal differente impiego dello stesso tra movimentazioni dei materiali e stoccaggio e zona di installazione della gru principale.

Al termine dei lavori, saranno rimosse le piazzole di montaggio e mantenute solo quelle di tipo definitivo, finalizzate a garantire la gestione e manutenzione dell'impianto durante la vita utile.



*Figura 5 – Piazzola permanente tipo*

## 6 VIABILITÀ E AREE DI LAVORO

### Viabilità

Le piste di nuova realizzazione, ove necessarie per il raggiungimento delle postazioni di installazione degli aerogeneratori a partire dalla viabilità esistente, saranno realizzate in maniera tale da minimizzare l'occupazione territoriale e garantirne il consueto impiego del suolo, in considerazione dei requisiti tecnici minimi richiesti dai trasporti eccezionali. È da evidenziare che l'area di impianto è servita da viabilità interpodereale articolata, la cui estensione e ramificazione è tale da rendere necessaria la realizzazione di tratti limitati di nuova viabilità.

Dette piste:

- avranno ampiezza minima di 5 m, e raggio interno di curvatura minimo di 60 m;
- avranno pendenze e inclinazioni laterali idonee al progetto: il manto stradale dovrà essere piano visto che alcuni autocarri hanno una luce libera da terra di soli 10 cm.

Il manto stradale sarà costituito da macadam (sistema di pavimentazione stradale costituito da pietrisco che, misto a sabbia e acqua, è spianato da un rullo compressore). Tutti gli strati dovranno essere opportunamente compattati per evitare problemi al transito di autocarri con carichi pesanti. Le strade interne di servizio saranno realizzate su una fondazione stradale in materiale legante misto di cava, previo lo scavo o la scarifica e sovrapponendo uno strato successivo di materiale misto granulare stabilizzato e successivo compattamento con pendenza verso i margini di circa il 2%.

Il pacchetto stradale sarà costituito da massicciata stradale, di spessore non inferiore a cm. 40, e sovrastante strato di misto granulare stabilizzato, dello spessore non inferiore a cm. 10.

Le fasi di realizzazione delle piste vedranno:

- la rimozione dello strato di terreno vegetale;
- la predisposizione delle trincee e delle tubazioni necessari al passaggio dei cavi MT, dei cavi per la protezione di terra e delle fibre ottiche per il controllo degli aerogeneratori;
- il riempimento delle trincee;
- la realizzazione dello strato di fondazione;
- la realizzazione dei fossi di guardia e predisposizione delle opere idrauliche per il drenaggio della strada e dei terreni circostanti;
- la realizzazione dello strato di finitura.

L'area di interesse, in riferimento all'andamento del profilo orografico, è tale da non richiedere sbancamenti o riporti di materiale di grossa entità.

### **Aree di lavoro**

Intorno a ciascuna delle torri sarà realizzato un piazzale per il lavoro delle gru durante la fase di installazione degli aerogeneratori. Tale area sarà realizzata mediante livellamento del terreno effettuato con piccoli scavi e riporti, più o meno accentuati a seconda dell'orografia del terreno e compattando la superficie interessata in modo tale da renderla idonea alle lavorazioni. Essa risulterà perfettamente livellata, con una pendenza massima di +/-100 mm. Inoltre, per evitare che l'aerogeneratore si sporchi nella fase di montaggio si

compatterà e ricoprirà di ghiaietto il terreno per mantenere la superficie del piazzale asciutta e pulita.

Per approfondimenti, si rimanda alla trattazione specialistica contenuta nelle relazioni e negli elaborati grafici di progetto.

### **6.1.1 Trasporto dei componenti di impianto**

Durante la realizzazione dell'opera vari tipi di automezzi avranno accesso al cantiere:

- automezzi speciali utilizzati per il trasporto delle torri, delle navicelle, delle pale del rotore;
- betoniere per il trasporto del cemento;
- camion per il trasporto dei trasformatori elettrici e di altri componenti dell'impianto di distribuzione elettrica;
- altri mezzi di dimensioni minori per il trasporto di attrezzature e maestranze;
- le due autogrù quella principale e quella ausiliaria necessarie per il montaggio delle torri e degli aerogeneratori.

Le gru stazioneranno in cantiere per tutto il tempo necessario ad erigere le torri e a installare gli aerogeneratori, e saranno locate nelle aree di lavoro preposte nei luoghi in cui saranno installati gli aerogeneratori.

L'utilizzo previsto di mezzi di trasporto speciale con ruote posteriori del rimorchio manovrabili e sterzanti permetterà l'accesso a strade di ampiezza minima pari a 5m.

Saranno possibili nell'ultimo tratto percorsi alternativi allo scopo di evitare particolari rallentamenti del traffico ordinario. Qualora si abbiano danni alle sedi viarie durante la realizzazione dell'opera è previsto il ripristino delle strade eventualmente danneggiate.

## **7 CALCOLI PRELIMINARI STRUTTURE**

### **7.1 Descrizione generale dell'opera**

Nei paragrafi che seguono è illustrato il metodo di calcolo delle fondazioni di una torre rappresentativa del parco eolico, avente un'altezza al mozzo di 135 m ed un diametro del rotore di 170 m.

Le torri saranno realizzate in acciaio, mentre le fondazioni saranno in cemento armato del tipo indiretto, con platea di fondazione su pali, e saranno progettate secondo il D.M. 17/01/2018.

Il progetto tiene conto di quanto riportato nella relazione geologica redatta dal Dott. Geol. L. Casoli, allegata al progetto definitivo del parco eolico, con l'accortezza di operare "a vantaggio di sicurezza", trattandosi di un calcolo di predimensionamento.

Per la determinazione dei carichi massimi scaricati in fondazione si è fatto riferimento alla documentazione fornita dal produttore sulla base delle sollecitazioni massime previste dalle norme IEC 61400.

Prima della effettiva realizzazione delle opere sarà redatto il progetto esecutivo strutturale che sarà depositato presso l'Ufficio del Genio Civile ai sensi dell'art. 93 dle D.P.R. n.

380/2001 (ex art. 17 della Legge 02/02/1974, n. 64) e richiesta l'autorizzazione alla realizzazione dei lavori ai sensi dell'art. 94 del D.P.R. n. 380/2001 (ex art. 18 della Legge 02/02/1974, n. 64).

Per una immediata comprensione delle condizioni sismiche, si riporta la seguente:

<b>Vita nominale</b>	<b>50</b>
<b>Classe d'uso</b>	<b>2</b>
<b>Categoria del suolo</b>	<b>C</b>
<b>Latitudine del sito oggetto di edificazione</b>	<b>41,4345652</b>
<b>Longitudine del sito oggetto di edificazione</b>	<b>4,8313746</b>

*Tabella 3 – Riepilogo parametri sismici*

La fondazione sarà diretta a plinto (platea) circolare del diametro di 30,00 m, su n. 10 pali del diametro di 1,20 m e lunghezza di 22,00 m. Il plinto sarà composto da un anello esterno a sezione tronco conica di altezza variabile tra 150 cm e 310 cm e da un nucleo centrale cilindrico del diametro di 6,00 m e di altezza pari a 3,50 m.

All'interno del nucleo centrale saranno annegati i tiranti di collegamento della torre alle fondazioni, eseguito a mezzo di flange serrate con bulloni.

I pali di fondazione saranno posti ad una distanza di 13,50 m dal centro del plinto e saranno equidistanti tra loro.

Prima della posa dell'armatura del plinto sarà gettato un magrone di fondazione di altezza non inferiore a 15 cm.

Il calcestruzzo utilizzato avrà classe di resistenza C30/37 e classe di esposizione XC4, mentre gli acciai saranno in barre del tipo B450C.

Il plinto sarà ricoperto da uno strato di terreno proveniente dagli scavi, allo scopo di realizzare un appesantimento dello stesso per contrastare le forze ribaltanti scaricate dalla torre.

## **7.2 Misura della sicurezza**

Il metodo di verifica della sicurezza adottato è quello degli Stati Limite (SL) che prevede due insiemi di verifiche rispettivamente per gli stati limite ultimi S.L.U. e gli stati limite di esercizio S.L.E.. La sicurezza viene quindi garantita progettando i vari elementi resistenti in modo da assicurare che la loro resistenza di calcolo sia sempre maggiore della corrispondente domanda in termini di azioni di calcolo.

Le norme precisano che la sicurezza e le prestazioni di una struttura o di una parte di essa devono essere valutate in relazione all'insieme degli stati limite che verosimilmente si possono verificare durante la vita normale.

Prescrivono inoltre che debba essere assicurata una robustezza nei confronti di azioni eccezionali. Le prestazioni della struttura e la vita nominale sono riportati nei successivi tabulati di calcolo della struttura.

La sicurezza e le prestazioni saranno garantite verificando gli opportuni stati limite definiti di concerto al Committente in funzione dell'utilizzo della struttura, della sua vita nominale e di quanto stabilito dalle norme di cui al D.M. 17/01/2018 e successive modifiche ed integrazioni.

In particolare, si è verificata:

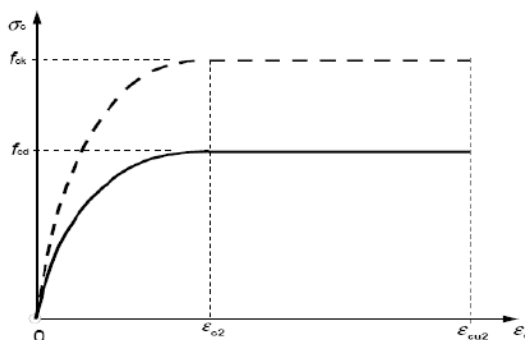
- la sicurezza nei riguardi degli stati limite ultimi (S.L.U.) che possono provocare eccessive deformazioni permanenti, crolli parziali o globali, dissesti, che possono compromettere l'incolumità delle persone e/o la perdita di beni, provocare danni ambientali e sociali, mettere fuori servizio l'opera. Per le verifiche sono stati utilizzati i coefficienti parziali relativi alle azioni ed alle resistenze dei materiali in accordo a quanto previsto dal D.M. 17/01/2018 per i vari tipi di materiale.
- la sicurezza nei riguardi degli stati limite di esercizio (S.L.E.) che possono limitare nell'uso e nella durata l'utilizzo della struttura per le azioni di esercizio.
- la sicurezza nei riguardi dello stato limite del danno (S.L.D.) causato da azioni sismiche con opportuni periodi di ritorno ed alle norme vigenti per le costruzioni in zona sismica;
- robustezza nei confronti di opportune azioni accidentali in modo da evitare danni sproporzionati in caso di incendi, urti, esplosioni, errori umani;
- Per quando riguarda le fasi costruttive intermedie la struttura non risulta cimentata in maniera più gravosa della fase finale.

### 7.3 Modelli di calcolo

Si sono utilizzati come modelli di calcolo quelli esplicitamente richiamati nel D.M. 17/01/2018.

Per quanto riguarda le azioni sismiche ed in particolare per la determinazione del fattore di struttura, dei dettagli costruttivi e le prestazioni sia agli S.L.U. che allo S.L.D. si fa riferimento al D.M. 17/01/18 e alla circolare del Ministero delle Infrastrutture e dei Trasporti del 2 febbraio 2009, n. 617 la quale è stata utilizzata come norma di dettaglio.

Per le verifiche sezionali i legami utilizzati sono:



*Figura 6 – Legame costitutivo di progetto parabola-rettangolo per il calcestruzzo*

Il valore  $\epsilon_{cu2}$  nel caso di analisi non lineari sarà valutato in funzione dell'effettivo grado di confinamento esercitato dalle staffe sul nucleo di calcestruzzo.

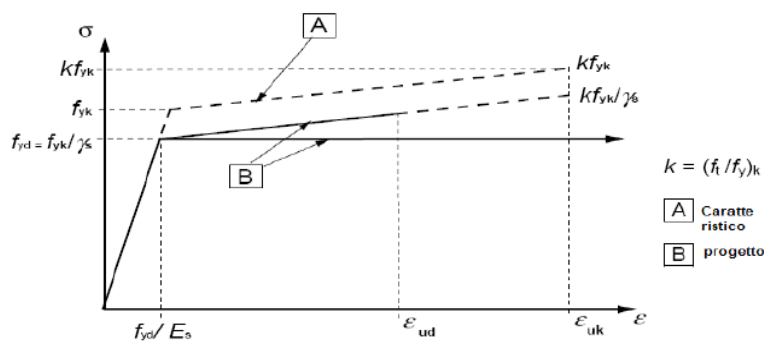


Figura 7 – Legame costitutivo di progetto elastico perfettamente plastico o incrudente a duttilità limitata per l'acciaio.

## 7.4 Azioni sulle costruzioni

### 7.4.1 Azioni ambientali e naturali

Le prestazioni attese nei confronti delle azioni sismiche saranno verificate agli stati limite, sia di esercizio che ultimi individuati riferendosi alle prestazioni della costruzione nel suo complesso, includendo gli elementi strutturali, quelli non strutturali e gli impianti.

Gli stati limite di esercizio sono:

- Stato Limite di Operatività (S.L.O.)
- Stato Limite di Danno (S.L.D.)

Gli stati limite ultimi sono:

- Stato Limite di salvaguardia della Vita (S.L.V.)
- Stato Limite di prevenzione del Collasso (S.L.C.)

Le probabilità di superamento nel periodo di riferimento  $P_{VR}$ , cui riferirsi per individuare l'azione sismica agente in ciascuno degli stati limite considerati, sono riportate nella successiva tabella:

Stati Limite $P_{VR}$ :		Probabilità di superamento nel periodo di riferimento $V_R$
Stati limite di esercizio	SLO	81%
	SLD	63%
Stati limite ultimi	SLV	10%
	SLC	5%

Tabella 4 – NTC 2018, Tab. 3.2.1, Probabilità di superamento  $P_{VR}$  in funzione dello stato limite considerato

Per la definizione delle forme spettrali (spettri elastici e spettri di progetto), in conformità ai dettami del D.M. 17/01/2018 § 3.2.3. sono stati definiti i seguenti termini:

- Vita Nominale del fabbricato;
- Classe d'Uso del fabbricato;

- Categoria del Suolo;
- Coefficiente Topografico;
- Latitudine e Longitudine del sito oggetto di edificazione.

Inoltre, le verifiche delle prestazioni saranno effettuate per le azioni derivanti dalla neve, dal vento e dalla temperatura secondo quanto previsto dal cap. 3 del D.M. 17/01/18 e della Circolare del Ministero delle Infrastrutture e dei Trasporti del 2 febbraio 2009 n. 617 per un periodo di ritorno coerente alla classe della struttura ed alla sua vita utile.

#### 7.4.2 Destinazioni d'uso e sovraccarichi per le azioni antropiche

Per la determinazione dell'entità e della distribuzione spaziale e temporale dei sovraccarichi variabili si farà riferimento alla tabella del D.M. 17/01/2018 in funzione della destinazione d'uso.

I carichi variabili comprendono i carichi legati alla destinazione d'uso dell'opera; i modelli di tali azioni possono essere costituiti da:

- carichi verticali uniformemente distribuiti  $q_k$  [kN/m<sup>2</sup>]
- carichi verticali concentrati  $Q_k$  [kN]
- carichi orizzontali lineari  $H_k$  [kN/m]

Categ.	Ambienti	$q_k$ [kN/m <sup>2</sup> ]	$Q_k$ [kN]	$H_k$ [kN/m]
A	<b>Ambienti ad uso residenziale.</b> Sono compresi in questa categoria i locali di abitazione e relativi servizi, gli alberghi (ad esclusione delle aree suscettibili di affollamento)	2,00	2,00	1,00
B	<b>Uffici.</b> Cat. B1 – Uffici non aperti al pubblico Cat. B2 – Uffici aperti al pubblico	2,00 3,00	2,00 2,00	1,00 1,00
C	<b>Ambienti suscettibili di affollamento.</b> Cat. C1 – Ospedali, ristoranti, caffè, banche, scuole Cat. C2 – Balconi, ballatoi e scale comuni, sale convegni, cinema, teatri, chiese, tribune con posti fissi Cat. C3 – Ambienti privi di ostacoli per il libero movimento delle persone, quali musei, sale per esposizioni, stazioni ferroviarie, sale da ballo, palestre, tribune libere, edifici per eventi pubblici, sale da concerto, palazzetti per lo sporte relative tribune	3,00 4,00 5,00	2,00 4,00 5,00	1,00 2,00 3,00
D	<b>Ambienti ad uso commerciale.</b> Cat. D1 – Negozi Cat. D2 – Centri commerciali, mercati, grandi magazzini, librerie	4,00 5,00	4,00 5,00	2,00 2,00
E	<b>Biblioteche, archivi, magazzini e ambienti ad uso industriale.</b> Cat. E1 – Biblioteche, archivi, magazzini, depositi, laboratori manifatturieri Cat. E2 – Ambienti ad uso industriale, da valutarsi caso per caso	> 6,00 -	6,00 -	1,00* -
F – G	<b>Rimesse e parcheggi.</b> Cat. F – Rimesse e parcheggi per il transito di automezzi di peso a pieno carico fino a 30 kN Cat. G – Rimesse e parcheggi per il transito di automezzi di peso a pieno carico superiore a 30 kN, da valutarsi caso per caso	2,50 -	2 x 10,00 -	1,00** -
H	<b>Coperture e sottotetti.</b> Cat. H1 – Coperture e sottotetti accessibili per sola manutenzione Cat. H2 – Coperture praticabili Cat. H3 – Coperture speciali (impianti, eliporti, altri) da valutarsi caso per caso	0,50 - -	1,20 - -	1,00 - -

\* non comprende le azioni orizzontali eventualmente esercitate dai materiali immagazzinati  
\*\* per i soli parapetti o partizioni nelle zone pedonali. Le azioni sulle barriere esercitate dagli automezzi dovranno essere valutate caso per caso

Tabella 5 – NTC 2018, Tab. 3.2.II, Valori dei carichi d'esercizio per le diverse categorie di edifici



I valori nominali e/o caratteristici  $q_k$ ,  $Q_k$  ed  $H_k$  di riferimento sono riportati nella Tab. 3.1.II. delle N.T.C. 2018. In presenza di carichi verticali concentrati  $Q_k$  essi sono stati applicati su impronte di carico appropriate all'utilizzo ed alla forma dello orizzontamento.

In particolare, si considera una forma dell'impronta di carico quadrata pari a 50 x 50 mm, salvo che per le rimesse ed i parcheggi, per i quali i carichi si sono applicano su due impronte di 200 x 200 mm, distanti assialmente di 1,80 m.

#### **7.4.3 Azione sismica**

Ai fini delle N.T.C. 2018 l'azione sismica è caratterizzata da 3 componenti traslazionali, due orizzontali contrassegnate da X e Y ed una verticale contrassegnata da Z, da considerare tra di loro indipendenti.

Le componenti possono essere descritte, in funzione del tipo di analisi adottata, mediante una delle seguenti rappresentazioni:

- accelerazione massima attesa in superficie;
- accelerazione massima e relativo spettro di risposta attesi in superficie;
- accelerogramma.

l'azione in superficie è stata assunta come agente su tali piani.

Le due componenti ortogonali indipendenti che descrivono il moto orizzontale sono caratterizzate dallo stesso spettro di risposta. L'accelerazione massima e lo spettro di risposta della componente verticale attesa in superficie sono determinati sulla base dell'accelerazione massima e dello spettro di risposta delle due componenti orizzontali.

In allegato alle N.T.C. 2018, per tutti i siti considerati, sono forniti i valori dei precedenti parametri di pericolosità sismica necessari per la determinazione delle azioni sismiche.

#### **7.4.4 Azioni dovute al vento**

Le azioni del vento sono state determinate in conformità al §3.3 del D.M. 17/01/18 e della Circolare del Ministero delle Infrastrutture e dei Trasporti del 2 febbraio 2009 n. 617. Si precisa che tali azioni hanno valenza significativa in caso di strutture di elevata snellezza e con determinate caratteristiche tipologiche come, ad esempio, le strutture in acciaio.

#### **7.4.5 Neve**

Il carico provocato dalla neve sulle coperture, ove presente, è stato valutato mediante la seguente espressione di normativa:

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

in cui si ha:

$q_s$  = carico neve sulla copertura;

$\mu_i$  = coefficiente di forma della copertura, fornito al (Cfr.§ 3.4.5);

$q_{sk}$  = valore caratteristico di riferimento del carico neve al suolo [kN/m<sup>2</sup>], fornito al (Cfr.§ 3.4.2) delle N.T.C. 2018 per un periodo di ritorno di 50 anni;

$C_E$  = coefficiente di esposizione di cui al (Cfr.§ 3.4.3);

$C_t$  = coefficiente termico di cui al (Cfr. § 3.4.4).

#### **7.4.6 Azioni antropiche e pesi propri**

Nel caso delle spinte del terrapieno sulle pareti di cantinato (ove questo fosse presente), in sede di valutazione di tali carichi, (a condizione che non ci sia grossa variabilità dei parametri geotecnici dei vari strati così come individuati nella relazione geologica), è stata adottata una sola tipologia di terreno ai soli fini della definizione dei lati di spinta e/o di eventuali sovraccarichi.

#### **7.4.7 Combinazioni di calcolo**

Le combinazioni di calcolo considerate sono quelle previste dal D.M. 17/01/2018 per i vari stati limite e per le varie azioni e tipologie costruttive.

In particolare, ai fini delle verifiche degli stati limite si definiscono le seguenti combinazioni delle azioni per cui si rimanda al § 2.5.3 delle N.T.C. 2018. Queste sono:

- Combinazione fondamentale, generalmente impiegata per gli stati limite ultimi (S.L.U.) (2.5.1);
- Combinazione caratteristica (rara), generalmente impiegata per gli stati limite di esercizio (S.L.E.) irreversibili, da utilizzarsi nelle verifiche alle tensioni ammissibili di cui al § 2.7 (2.5.2);
- Combinazione frequente, generalmente impiegata per gli stati limite di esercizio (S.L.E.) reversibili (2.5.3);
- Combinazione quasi permanente (S.L.E.), generalmente impiegata per gli effetti a lungo termine (2.5.4);
- Combinazione sismica, impiegata per gli stati limite ultimi e di esercizio connessi all'azione sismica E (v. § 3.2 form. 2.5.5);
- Combinazione eccezionale, impiegata per gli stati limite ultimi connessi alle azioni eccezionali di progetto Ad (v. § 3.6 form. 2.5.6).

Nelle combinazioni per S.L.E., si intende che vengono omessi i carichi  $Q_{kj}$  che danno un contributo favorevole ai fini delle verifiche e, se del caso, i carichi  $G_2$ .

Altre combinazioni sono da considerare in funzione di specifici aspetti (p. es. fatica, ecc.). Nelle formule sopra riportate il simbolo + vuol dire "combinato con".

I valori dei coefficienti parziali di sicurezza  $g_{Gi}$  e  $g_{Qj}$  sono dati in § 2.6.1, Tab. 2.6.1.

Nel caso delle costruzioni civili e industriali le verifiche agli stati limite ultimi o di esercizio devono essere effettuate per la combinazione dell'azione sismica con le altre azioni già fornita in § 2.5.3 form. 3.2.16 delle N.T.C. 2018.

Gli effetti dell'azione sismica saranno valutati tenendo conto delle masse associate ai carichi gravitazionali (form. 3.2.17).

I valori dei coefficienti  $\gamma_2$   $\gamma_j$  sono riportati nella Tabella 2.5.1..

La struttura deve essere progettata così che il degrado nel corso della sua vita nominale, purché si adotti la normale manutenzione ordinaria, non pregiudichi le sue prestazioni in

termini di resistenza, stabilità e funzionalità, portandole al di sotto del livello richiesto dalle presenti norme.

Le misure di protezione contro l'eccessivo degrado devono essere stabilite con riferimento alle previste condizioni ambientali.

La protezione contro l'eccessivo degrado deve essere ottenuta attraverso un'opportuna scelta dei dettagli, dei materiali e delle dimensioni strutturali, con l'eventuale applicazione di sostanze o ricoprimenti protettivi, nonché con l'adozione di altre misure di protezione attiva o passiva.

#### 7.4.1 Combinazioni delle azioni sulla costruzione

Le azioni definite come al § 2.5.1 delle N.T.C. 2018 sono state combinate in accordo a quanto definito al § 2.5.3. applicando i coefficienti di combinazione come di seguito definiti:

Categoria/Azione variabile	$\psi_{0j}$	$\psi_{1j}$	$\psi_{2j}$
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 $\leq 30$ 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 $\leq 1000$ 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

Tabella 6 – NTC 2018, Tab. 2.5.1, Valori dei coefficienti di combinazione

I valori dei coefficienti parziali di sicurezza  $\gamma_G$  e  $\gamma_Q$  utilizzati nelle calcolazioni sono dati nelle N.T.C. 2018 in § 2.6.1, Tab. 2.6.1.

#### 7.5 Tolleranze

Nelle calcolazioni si è fatto riferimento ai valori nominali delle grandezze geometriche ipotizzando che le tolleranze ammesse in fase di realizzazione siano conformi alle euronorme EN 1992-1991-EN206 - EN 1992-2005:

- Copriferro – 5 mm (EC2 4.4.1.3)
- Per dimensioni  $\leq 150$  mm  $\pm 5$  mm
- Per dimensioni  $\leq 400$  mm  $\pm 15$  mm
- Per dimensioni  $\leq 2500$  mm  $\pm 30$  mm

Per i valori intermedi interpolare linearmente.

## 7.6 Durabilità

Per garantire la durabilità della struttura sono state prese in considerazione opportuni stati limite di esercizio (S.L.E.) in funzione dell'uso e dell'ambiente in cui la struttura dovrà vivere limitando sia gli stati tensionali che nel caso delle opere in calcestruzzo anche l'ampiezza delle fessure.

Inoltre, per garantire la durabilità, così come tutte le prestazioni attese, è necessario che si ponga adeguata cura sia nell'esecuzione che nella manutenzione e gestione della struttura e si utilizzino tutti gli accorgimenti utili alla conservazione delle caratteristiche fisiche e dinamiche dei materiali e delle strutture. La qualità dei materiali e le dimensioni degli elementi sono coerenti con tali obiettivi.

Durante le fasi di costruzione il direttore dei lavori implementerà severe procedure di controllo sulla qualità dei materiali, sulle metodologie di lavorazione e sulla conformità delle opere eseguite al progetto esecutivo nonché alle prescrizioni contenute nelle "Norme Tecniche per le Costruzioni" D.M. 17/01/2018 e relative Istruzioni.

## 7.7 Prestazioni attese al collaudo

La struttura a collaudo dovrà essere conforme alle tolleranze dimensionali prescritte nella presente relazione, inoltre relativamente alle prestazioni attese esse dovranno essere quelle di cui al § 9 del D.M. 17/01/2018.

Ai fini della verifica delle prestazioni il collaudatore farà riferimento ai valori di tensioni, deformazioni e spostamenti desumibili dall'allegato fascicolo dei calcoli statici per il valore delle azioni pari a quelle di esercizio.

## 7.8 Codice di calcolo impiegato ai sensi del punto 10.2 del D.M. 17/01/2018

### 7.8.1 Tipo di analisi svolta

L'analisi per le combinazioni delle azioni permanenti e variabili è stata condotta in regime elastico lineare.

Per quanto riguarda le azioni sismiche, tenendo conto che per la tipologia strutturale in esame possono essere significativi i modi superiori, si è optato per l'analisi modale con spettro di risposta di progetto e fattore di comportamento. La scelta è stata anche dettata dal fatto che tale tipo di analisi è nelle NTC2018 indicata come l'analisi di riferimento che può essere utilizzata senza limitazione di sorta. Nelle analisi sono state considerate le eccentricità accidentali pari al 5% della dimensione della struttura nella direzione trasversale al sisma.

La struttura è stata modellata con il metodo degli elementi finiti utilizzando vari elementi di libreria specializzati per schematizzare i vari elementi strutturali.

Per gli elementi strutturali bidimensionali (pareti a taglio, setti, nuclei irrigidenti, piastre o superfici generiche) è stato utilizzato un modello finito a 3 o 4 nodi di tipo shell che modella sia il comportamento membranale (lastra) che flessionale (piastra). Tale elemento finito di tipo isoparametrico è stato modellato con funzioni di forma di tipo polinomiale che rappresentano una soluzione congruente ma non esatta nello spirito del metodo FEM. Per questo tipo di elementi finiti la precisione dei risultati ottenuti dipende dalla forma e densità della MESH. Il metodo è efficiente per il calcolo degli spostamenti nodali ed è sempre rispettoso dell'equilibrio a livello nodale con le azioni esterne.

Nel modello sono stati tenuti in conto i disassamenti tra i vari elementi strutturali schematizzandoli come vincoli cinematici rigidi. La presenza di eventuali orizzontamenti è stata tenuta in conto o con vincoli cinematici rigidi o con modellazione della soletta con elementi SHELL. I vincoli tra i vari elementi strutturali e quelli con il terreno sono stati modellati in maniera congruente al reale comportamento strutturale.

In particolare, il modello di calcolo ha tenuto conto dell'interazione suolo-struttura schematizzando le fondazioni superficiali (con elementi plinto, trave o piastra) come elementi su suolo elastico alla Winkler.

I legami costitutivi utilizzati nelle analisi globali finalizzate al calcolo delle sollecitazioni sono del tipo elastico lineare.

Le verifiche sono state condotte con il metodo degli stati limite (SLU e SLE) utilizzando i coefficienti parziali della normativa di cui al DM 17/01/2018.

Le verifiche degli elementi bidimensionali sono state effettuate direttamente sullo stato tensionale ottenuto, per le azioni di tipo statico e di esercizio. Per le azioni dovute al sisma (ed in genere per le azioni che provocano elevata domanda di deformazione anelastica), le verifiche sono state effettuate sulle risultanti (forze e momenti) agenti globalmente su una sezione dell'oggetto strutturale (muro a taglio, trave accoppiamento, etc.)

Per le verifiche sezionali degli elementi in c.a. ed acciaio sono stati utilizzati i seguenti legami:

- Legame parabola rettangolo per il cls
- Legame elastico perfettamente plastico o incrudente a duttilità limitata per l'acciaio

Le combinazioni di calcolo considerate sono quelle previste dal DM 17/01/2018 per i vari stati limite e per le varie azioni e tipologie costruttive. In particolare, ai fini delle verifiche degli stati limite, sono state considerate le combinazioni delle azioni di cui al § 2.5.3 delle NTC 2018, per i seguenti casi di carico:

SLO	NO
SLD	SI
SLV	SI
SLC	NO
Combinazione Rara	NO
Combinazione frequente	NO
Combinazione quasi permanente	NO
SLU terreno A1 – Approccio 1/ Approccio 2	SI-CON NTC18 SOLO APPROCCIO 2
SLU terreno A2 – Approccio 1	NON PREVISTA DALLE NTC18

Il sottoscritto progettista ha verificato che le combinazioni prese in considerazione per il calcolo sono sufficienti a garantire il soddisfacimento delle prestazioni sia per gli stati limite ultimi che per gli stati limite di esercizio.

Le combinazioni considerate ai fini del progetto tengono infatti in conto le azioni derivanti dai pesi propri, dai carichi permanenti, dalle azioni variabili, dalle azioni termiche e dalle azioni sismiche combinate utilizzando i coefficienti parziali previsti dalle NTC 2018 per le prestazioni di SLU ed SLE.

In particolare, per le azioni sismiche si sono considerate le azioni derivanti dallo spettro di progetto ridotto del fattore  $q$  e le eccentricità accidentali pari al 5%. Inoltre, le azioni sismiche

sono state combinate spazialmente sommando al sisma della direzione analizzata il 30% delle azioni derivanti dal sisma ortogonale.

## 7.9 Origine e caratteristiche dei codici di calcolo

Produttore	ACCA Software
Titolo	EdiLus CA+PO+EE+AC+MU+LG
Versione	usBIM(b) - (46.0.2.31873)
N.ro Licenza	21120081

Ragione sociale completa del produttore del software:

ACCA Software s.p.a.

Contrada Rosole 13

83043 Bagnoli Irpino (AV)

### 7.9.1 Affidabilità dei codici di calcolo

L'affidabilità del codice utilizzato e la sua idoneità al caso in esame, è stata attentamente verificata sia effettuando il raffronto tra casi prova di cui si conoscono i risultati esatti sia esaminando le indicazioni, la documentazione ed i test forniti dal produttore stesso.

ACCA Software a riprova dell'affidabilità dei risultati ottenuti, fornisce direttamente on-line i test sui casi prova liberamente consultabili all' indirizzo:

<http://forum.acca.it/it/edilus/id76770/validazione-dei-codici-di-calcolo.html>

### 7.9.2 Validazione dei codici

L' opera in esame non è di importanza tale da necessitare un calcolo indipendente eseguito con altro software da altro calcolista.

## 7.10 Informazione sull'elaborazione

Il software è dotato di propri filtri e controlli di autodiagnostica che intervengono sia durante la fase di definizione del modello sia durante la fase di calcolo vero e proprio.

In particolare, il software è dotato dei seguenti filtri e controlli:

- Filtri per la congruenza geometrica del modello generato
- Controlli a priori sulla presenza di elementi non connessi, interferenze, mesh non congruenti o non adeguate.
- Filtri sulla precisione numerica ottenuta, controlli su labilità o eventuali mal condizionamenti delle matrici, con verifica dell'indice di condizionamento.
- Controlli sulle verifiche sezionali e sui limiti dimensionali per i vari elementi strutturali in funzione della normativa utilizzata.
- Controlli e verifiche sugli esecutivi prodotti.

- Rappresentazioni grafiche di post-processo che consentono di evidenziare eventuali anomalie sfuggite all' autodiagnostica automatica.

### 7.11 Giudizio motivato di accettabilità

Il software utilizzato ha permesso di modellare analiticamente il comportamento fisico della struttura utilizzando la libreria disponibile di elementi finiti.

Le funzioni di visualizzazione ed interrogazione sul modello hanno consentito di controllare sia la coerenza geometrica che la adeguatezza delle azioni applicate rispetto alla realtà fisica.

Inoltre, la visualizzazione ed interrogazione dei risultati ottenuti dall'analisi quali: sollecitazioni, tensioni, deformazioni, spostamenti e reazioni vincolari, hanno permesso un immediato controllo di tali valori con i risultati ottenuti mediante schemi semplificati della struttura stessa.

Si è inoltre riscontrato che le reazioni vincolari sono in equilibrio con i carichi applicati, e che i valori dei taglianti di base delle azioni sismiche sono confrontabili con gli omologhi valori ottenuti da modelli SDOF semplificati.

Sono state inoltre individuate un numero di travi ritenute significative e, per tali elementi, è stata effettuata una apposita verifica a flessione e taglio.

Le sollecitazioni fornite dal solutore per tali travi, per le combinazioni di carico indicate nel tabulato di verifica del software, sono state validate effettuando gli equilibri alla rotazione e traslazione delle dette travi, secondo quanto meglio descritto nel calcolo semplificato, allegato alla presente relazione.

Si sono infine eseguite le verifiche di tali travi con metodologie semplificate e, confrontandole con le analoghe verifiche prodotte in automatico dal programma, si è potuto riscontrare la congruenza di tali risultati con i valori riportati dal software.

Si è inoltre verificato che tutte le funzioni di controllo ed autodiagnostica del software abbiano dato tutte esito positivo.

Da quanto sopra esposto si può quindi affermare che il calcolo è andato a buon fine e che il modello di calcolo utilizzato è risultato essere rappresentativo della realtà fisica, anche in funzione delle modalità e sequenze costruttive.

## 7.12 Prescrizioni sui materiali da impiegare nelle opere

### 7.12.1 Calcestruzzo armato

Le opere in calcestruzzo armato dovranno essere eseguite attenendosi alle prescrizioni delle norme vigenti. Per l'esecuzione delle opere in calcestruzzo armato di fondazione, dovrà essere impiegato un conglomerato avente le seguenti caratteristiche:

- Classe calcestruzzo C30/37
- Classe di esposizione XC4
- Classe di consistenza S4
- Cemento Portland o di miscela (tipo pozzolanico in presenza di acque aggressive) 325 con dosaggio minimo 350 kg/m<sup>3</sup>; inerti in quattro classi granulometriche ed in



curva granulometrica continua di Bolomey, con diametro massimo degli inerti 20 mm e, comunque, compatibile con l'interferro minimo di progetto; gli inerti non dovranno contenere solfati.

Qualora vengano utilizzati calcestruzzi preconfezionati, le centrali di produzione dovranno essere munite di certificato di idoneità tecnica emesso dall'ICITE (istituto italiano del Certificato di idoneità Tecnica).

SIMBOLO	PARAMETRO	VALORE
Classe		C 30/37
$\gamma_c$	Peso specifico	2500 kg/m <sup>3</sup>
Mod. El	Modulo elastico	314758 kg/cm <sup>2</sup>
Coeff.Poisson	Coefficiente di Poisson a compressione	0,2
$R_{ck}$	Resistenza caratteristica cubica	370 kg/cm <sup>2</sup>
$f_{ck}$	Resistenza caratteristica cilindrica	300 kg/cm <sup>2</sup>
$f_{cd}$	Resistenza di calcolo	170 kg/cm <sup>2</sup>
$n$	Coefficiente di omogeneizzazione	15
$e_{co}$	Deformazione limite elastico	0,002
$e_{cu}$	Deformazione limite ultimo	0,0035

Tabella 7 - Calcestruzzo cementizio C30/37 UNI EN 206-1 ( $R_{ck}37$ )

### 7.12.2 Armatura

Le armature da impiegare dovranno essere in barre ad aderenza migliorata B 450C, con caratteristiche meccaniche e chimiche rispondenti alle norme vigenti.

L'impiego di reti elettrosaldate dovrà essere limitato ai soli casi specificatamente previsti dal progetto esecutivo.

Esse dovranno essere dei tipo a fili nervati e con caratteristiche chimiche e meccaniche tali da consentire, in accordo con le prescrizioni di cui al 17/01/2018, una tensione caratteristica a rottura non inferiore a  $f_{tk} > 540$  N/mmq.

Tutte le forniture dovranno essere accompagnate dai certificati di origine del produttore, secondo le prescrizioni del D.M. 17/01/2018.

Le barre dovranno avere la superficie priva di ossidazione accentuata e di sostanze estranee che possano pregiudicare l'aderenza al conglomerato e, ove occorra, dovranno essere idoneamente pulite.

Nella lavorazione delle armature le sagomature delle barre dovranno essere eseguite a freddo (ad una temperatura non inferiore a 5°C), almeno per ferri fino al diametro di 30 mm; i raggi di curvatura e gli sviluppi degli ancoraggi dovranno essere quelli indicati dalle norme vigenti ed eventuali ulteriori prescrizioni del progettista.

Il posizionamento delle armature dovrà essere effettuato esattamente come indicato nei disegni esecutivi, curando il rispetto delle giunzioni per sovrapposizione delle barre e degli ancoraggi.

Caratteristiche Acciaio ad aderenza migliorata B450C

- $f_{yk} = 4500 \text{ kg/cm}^2$  (Tensione caratteristica di snervamento)
- $f_{tk} = 5400 \text{ kg/cm}^2$  (Tensione caratteristica di rottura)
- $A_s \geq 7,5\%$  Allungamento

### 7.13 Parametri sismici

Per l'esecuzione dei calcoli strutturali si sono adottati i seguenti parametri sismici, meglio specificati nei tabulati di calcolo allegati:

**Coordinate: Lat. 41,702514 – Long. 14,858742**

**Categorie del suolo C**

*Depositi di terreni a grana grossa mediamente addensati o terreni a grana fina mediamente consistenti con profondità del substrato superiori a 30 m, caratterizzati da un miglioramento delle proprietà meccaniche con la profondità e da valori di velocità equivalente compresi tra 180 m/s e 360 m/s.*

**Categoria topografica T1**

*Superficie pianeggiante, pendii e rilievi isolati con inclinazione media  $i \leq 15^\circ$*

**Classe d'uso II**

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

**Vita Nominale 50 anni**

*Opere ordinarie, ponti, opere infrastrutturali e dighe di dimensioni contenute o di importanza normale.*

Nel calcolo strutturale effettuato non si è eseguita alcuna analisi sismica, poiché le azioni sismiche sono già state considerate dal progettista della struttura in elevazione (torre) e sono quindi già intervenute nella determinazione degli scarichi in fondazione applicati alla sommità del plinto progettato con la presente.

### 7.14 Analisi e verifiche

Le analisi e le verifiche, eseguite secondo il D.M. 17/01/2018, sono svolte secondo il metodo degli stati limite ultimi e di esercizio e sono ottenute involupando tutte le condizioni di carico prese in considerazione. Le verifiche per gli elementi bidimensionali vengono effettuate sovrapponendo lo stato tensionale del comportamento a lastra e di quello a piastra. Vengono calcolate le armature delle due facce dell'elemento bidimensionale disponendo i ferri in due direzioni ortogonali.

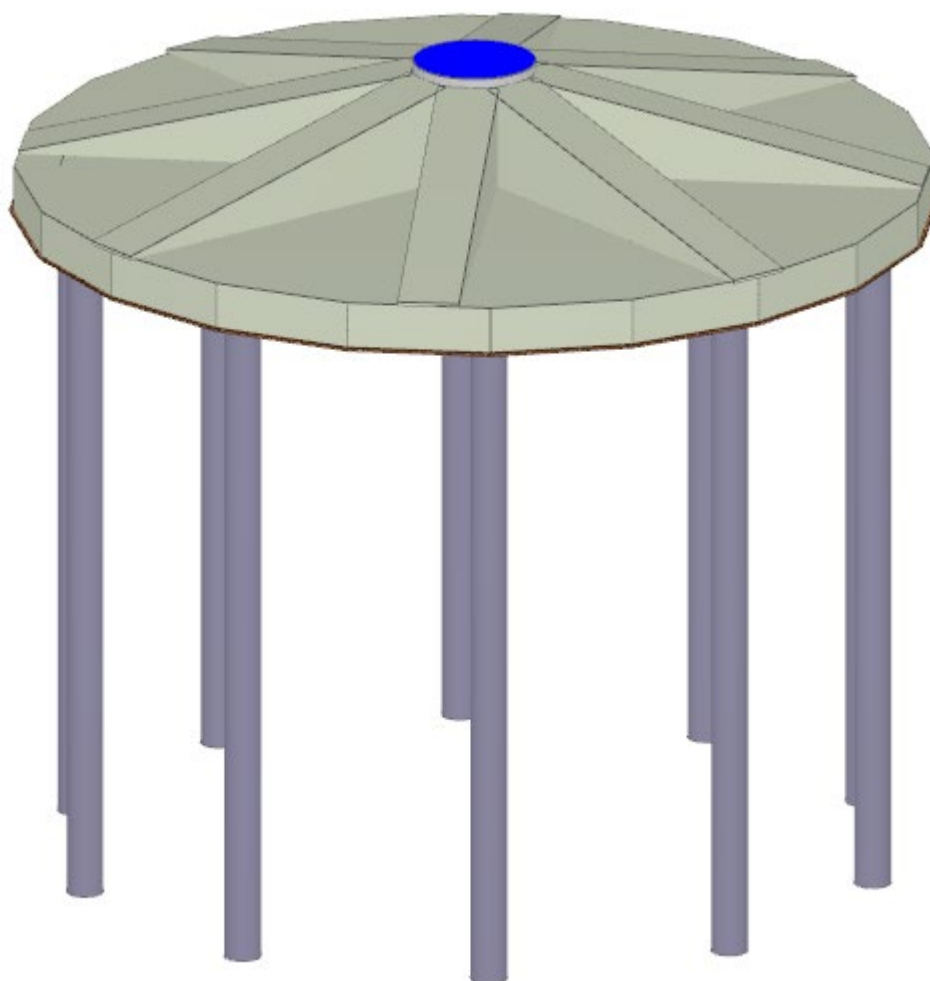
Le verifiche previste dal D.M. 17/01/2018 sono state eseguite dal progettista strutturale della torre in acciaio, il quale ha fornito gli scarichi alla base della struttura in elevazione.

Come già detto, quindi, nel calcolo strutturale oggetto della presente non è stata eseguita alcuna analisi sismica, poiché le azioni sismiche sono già state considerate dal progettista della struttura in elevazione (torre) e sono quindi già intervenute nella determinazione degli scarichi in fondazione applicati alla sommità del plinto progettato.

Per ulteriori dettagli, si vedano i tabulati di calcolo allegati alla presente.

#### **7.14.1 Modello geometrico della struttura**

Lo schema geometrico utilizzato per il calcolo è il seguente:



*Figura 8 – Vista assonometrica fondazione*

Il nucleo centrale formato da un pilastro che forma un cilindro è strutturalmente inesistente, ma serve soltanto a simulare la circonferenza di incastro della torre in acciaio nel plinto di fondazione, al fine di applicare correttamente gli scarichi della torre al plinto, cioè secondo la circonferenza di contatto e non secondo un singolo nodo.

Tali scarichi sono stati applicati al centro del pilastro sul quale convergono dei setti anch'essi inesistenti che servono a simulare il tronco di cono della fondazione.

Nei tabulati di calcolo allegati alla presente, non sono riportate le verifiche del pilastro e dei setti poiché gli stessi sono soltanto elementi ausiliari necessari a determinare un modello strutturale quanto più possibile aderente alla realtà.

### 7.14.2 Azioni provenienti dalla struttura

Le sollecitazioni massime trasmesse dalla torre alla fondazione sono state estrapolate dalla documentazione fornita dal produttore. Viene di seguito riportata la tabella con i valori massimi delle sollecitazioni che sono state applicate al modello di calcolo adottato, traducendo nelle coordinate idonee al software con cui si è redatto il presente calcolo quelle riferite al seguente sistema di coordinate cui si riferiscono i carichi forniti dal produttore.

Load case	DLC Type	Load factor	F <sub>xy</sub> (kN)	F <sub>z</sub> (kN)	M <sub>xy</sub> (kNm)	M <sub>xy+ΔMxy</sub> (kNm)	M <sub>z</sub> (kNm)
ULS without Psf	A	1.0	1498	6566	179651	185069	2231
ULS with Psf	A	1.1 0.9	1648	7222 5909	197616	<b>203034</b>	2454
ULS with Psf (Torsion)	N	1.35/1.1* 0.9	441	6985 * 5715	49389	54806	<b>18061</b>

Tabella 8 – Table 2 SG 6.6-170 T115-58B Factored/Unfactored Extreme loads at base of the tower

Le azioni sulla fondazione vengono applicate secondo le condizioni di carico tali da essere più sfavorevoli ai fini delle singole verifiche. In particolare, così come riportato nei tabulati di calcolo, le azioni sono le seguenti:

### CARICHI SUI NODI (PER CONDIZIONI DI CARICO NON SISMICHE)

Carichi sui nodi (per condizioni di carico non sismiche)									
TC	C	CC	SR	F <sub>x</sub> [N]	F <sub>y</sub> [N]	F <sub>z</sub> [N]	M <sub>x</sub> [N-m]	M <sub>y</sub> [N-m]	M <sub>z</sub> [N-m]
<b>Nodo 00001</b>									
C	CR001	001	G	0	0	-5 909 000	0	0	0
C	CR001	001	G	1 648 000	0	0	0	0	0
C	CR001	001	G	0	-1 648 000	0	0	0	0
C	CR002	001	G	0	0	0	-197 616 000	0	0
C	CR002	001	G	0	0	0	0	197 616 000	0
C	CR002	001	G	0	0	0	0	0	2 454 000

**LEGENDA:**

**TC** Descrizione del tipo di carico: [L] = Lineare - [C] = Concentrato - [S] = Superficiale - [T] = Termico.

**C** Descrizione del carico:

CR001= Forza concentrata CR002= Momento concentrato

**CC** Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.

**SR** Identificativo del sistema di riferimento considerato: [G] = Sistema di riferimento Globale X, Y, Z - [L] = Sistema di riferimento Locale 1, 2, 3.

**F<sub>x</sub>, F<sub>y</sub>**, Componenti del vettore Forza riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".

**F<sub>z</sub>**

**M<sub>x</sub>, M<sub>y</sub>**, Momenti relativi agli assi del sistema di riferimento.

**M<sub>z</sub>**

### 7.15 Tabulati di calcolo

Seguono allegati verifiche.

## INFORMAZIONI GENERALI

<b>Edificio</b>	Cemento Armato
<b>Costruzione</b>	Nuova
<b>Situazione</b>	-
<b>Intervento</b>	-
<b>Comune</b>	Riccia
<b>Provincia</b>	Campobasso
<b>Oggetto</b>	
<b>Parte d'opera</b>	
<b>Normativa di riferimento</b>	D.M. 17/01/2018
<b>Calcolo semplificato per siti a bassa sismicità (§ 7.0)</b>	-
<b>Analisi sismica</b>	Nessuna

## MATERIALI CALCESTRUZZO ARMATO

Caratteristiche calcestruzzo armato															
N <sub>id</sub>	γ <sub>k</sub>	α <sub>T, i</sub>	E	G	C <sub>Erid</sub>	Stz	R <sub>ck</sub>	R <sub>cm</sub>	%R <sub>ck</sub>	γ <sub>c</sub>	f <sub>cd</sub>	f <sub>ctd</sub>	f <sub>cfm</sub>	N	n Ac
	[N/m <sup>3</sup> ]	[1/°C]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[%]		[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]			[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]		
<b>C30/37_B450C - (C30/37)</b>															
001	25 000	0,000010	33 019	13 758	60	P	37,00	-	0,85	1,50	17,40	1,37	3,53	15	002

### LEGENDA:

- N<sub>id</sub>** Numero identificativo del materiale, nella relativa tabella dei materiali.  
**γ<sub>k</sub>** Peso specifico.  
**α<sub>T, i</sub>** Coefficiente di dilatazione termica.  
**E** Modulo elastico normale.  
**G** Modulo elastico tangenziale.  
**C<sub>Erid</sub>** Coefficiente di riduzione del Modulo elastico normale per Analisi Sismica [ $E_{sisma} = E \cdot C_{Erid}$ ].  
**Stz** Tipo di situazione: [F] = di Fatto (Esistente); [P] = di Progetto (Nuovo).  
**R<sub>ck</sub>** Resistenza caratteristica cubica.  
**R<sub>cm</sub>** Resistenza media cubica.  
**%R<sub>ck</sub>** Percentuale di riduzione della R<sub>ck</sub>.  
**γ<sub>c</sub>** Coefficiente parziale di sicurezza del materiale.  
**f<sub>cd</sub>** Resistenza di calcolo a compressione.  
**f<sub>ctd</sub>** Resistenza di calcolo a trazione.  
**f<sub>cfm</sub>** 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 <sub>id</sub>	γ <sub>k</sub>	α <sub>T, i</sub>	E	G	Stz	LMT	f <sub>yk</sub>	f <sub>tk</sub>	f <sub>yd</sub>	f <sub>td</sub>	γ <sub>s</sub>	γ <sub>M1</sub>	γ <sub>M2</sub>	γ <sub>M3,SLV</sub>	γ <sub>M3,SLE</sub>	γ <sub>M7</sub>	NCnt	Cnt
	[N/m <sup>3</sup> ]	[1/°C]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]			[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]								
<b>Acciaio B450C - Acciaio in Tondini - (B450C)</b>																		
002	78 500	0,000010	210 000	80 769	P	-	450,00	-	391,30	-	1,15	-	-	-	-	-	-	-

### LEGENDA:

- N<sub>id</sub>** Numero identificativo del materiale, nella relativa tabella dei materiali.  
**γ<sub>k</sub>** Peso specifico.  
**α<sub>T, i</sub>** Coefficiente di dilatazione termica.  
**E** Modulo elastico normale.  
**G** Modulo elastico tangenziale.  
**Stz** Tipo di situazione: [F] = di Fatto (Esistente); [P] = di Progetto (Nuovo).  
**LMT** Campo di validità in termini di spessore t, (per profili, piastre, saldature) o diametro, d (per bulloni, tondini, chiodi, viti, spinotti)  
**f<sub>yk</sub>** Resistenza caratteristica allo snervamento  
**f<sub>tk</sub>** Resistenza caratteristica a rottura  
**f<sub>yd</sub>** Resistenza di calcolo  
**f<sub>td</sub>** Resistenza di calcolo a Rottura (Bulloni).  
**γ<sub>s</sub>** Coefficiente parziale di sicurezza allo SLV del materiale.  
**γ<sub>M1</sub>** Coefficiente parziale di sicurezza per instabilità.  
**γ<sub>M2</sub>** Coefficiente parziale di sicurezza per sezioni tese indebolite.  
**γ<sub>M3,SLV</sub>** Coefficiente parziale di sicurezza per scorrimento allo SLV (Bulloni).  
**γ<sub>M3,SLE</sub>** Coefficiente parziale di sicurezza per scorrimento allo SLE (Bulloni).  
**γ<sub>M7</sub>** Coefficiente parziale di sicurezza precario di bulloni ad alta resistenza (Bulloni - NCnt = con serraggio NON controllato; Cnt = con serraggio controllato). [-] = parametro NON significativo per il materiale.  
**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 <sub>d,amm</sub> [N/mm <sup>2</sup> ]
C30/37_B450C	Caratteristica(RARA)	Compressione Calcestruzzo	18,43
	Quasi permanente	Compressione Calcestruzzo	13,82
Acciaio B450C	Caratteristica(RARA)	Trazione Acciaio	360,00

### LEGENDA:

- SL** Stato limite di esercizio per cui si esegue la verifica.  
**σ<sub>d,amm</sub>** Tensione ammissibile per la verifica.

## TERRENI

Terreni												
N <sub>TRN</sub>	γ <sub>T</sub>	γ <sub>Ts</sub>	K1			φ	c <sub>u</sub>	c'	E <sub>d</sub>	E <sub>cu</sub>	A <sub>S-B</sub>	ST_P
			K <sub>1X</sub>	K <sub>1Y</sub>	K <sub>1Z</sub>							

	[N/m <sup>2</sup> ]	[N/m <sup>2</sup> ]	[N/cm <sup>2</sup> ]	[N/cm <sup>2</sup> ]	[N/cm <sup>2</sup> ]	[°]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]		
<b>Argille varicolori</b>												
T001	18 000	18 000	60	60	300	35	0,030	0,000	12	1	0,000	NO

### LEGENDA:

<b>N<sub>TRN</sub></b>	Numero identificativo del terreno.
<b>γ<sub>T</sub></b>	Peso specifico del terreno.
<b>γ<sub>Ts</sub></b>	Peso specifico saturo del terreno.
<b>K<sub>1</sub></b>	Valori della costante di Winkler riferita alla piastra Standard di lato b = 30 cm nelle direzioni degli assi del riferimento globale X (K <sub>1x</sub> ), Y (K <sub>1y</sub> ), e Z (K <sub>1z</sub> ).
<b>φ</b>	Angolo di attrito del terreno.
<b>c<sub>u</sub></b>	Coesione non drenata.
<b>c'</b>	Coesione efficace.
<b>E<sub>d</sub></b>	Modulo edometrico.
<b>E<sub>cu</sub></b>	Modulo elastico in condizione non drenate.
<b>A<sub>S-B</sub></b>	Parametro "A" di Skempton-Bjerrum per pressioni interstiziali.
<b>ST_P</b>	[SI]: Il terreno è usato nella valutazione delle spinte a tergo delle pareti/muri controterra; [NO]: Il terreno NON è usato nella valutazione delle spinte a tergo delle pareti/muri controterra.

## STRATIGRAFIE

						Stratigrafie	
N <sub>TRN</sub>	Q <sub>i</sub>	Q <sub>f</sub>	Cmp. S.	Add	ΔEd		
	[m]	[m]					
<b>[S001]-Stratigrafia</b>							
T001	0,00	INF	incoerente	sciolto	nulla		

### LEGENDA:

<b>N<sub>TRN</sub></b>	Numero identificativo della stratigrafia.
<b>Q<sub>i</sub></b>	Quota iniziale dello strato (riferito alla quota iniziale della stratigrafia).
<b>Q<sub>f</sub></b>	Quota finale dello strato (riferito alla quota iniziale della stratigrafia). INF = infinito (profondità dello strato finale).
<b>Cmp. S.</b>	Comportamento dello strato.
<b>Add</b>	Addensamento dello strato.
<b>ΔEd</b>	Variazione con la profondità del modulo edometrico.

## CARICHI SUI NODI (PER CONDIZIONI DI CARICO NON SISMICHE)

Carichi sui nodi (per condizioni di carico non sismiche)										
TC	C	CC	SR	F <sub>x</sub>	F <sub>y</sub>	F <sub>z</sub>	M <sub>x</sub>	M <sub>y</sub>	M <sub>z</sub>	
				[N]	[N]	[N]	[N-m]	[N-m]	[N-m]	
<b>Nodo 00001</b>										
C	CR001	001	G	0	0	-5 909 000	0	0	0	
C	CR001	001	G	1 648 000	0	0	0	0	0	
C	CR001	001	G	0	-1 648 000	0	0	0	0	
C	CR002	001	G	0	0	0	-197 616 000	0	0	
C	CR002	001	G	0	0	0	0	197 616 000	0	
C	CR002	001	G	0	0	0	0	0	2 454 000	

### LEGENDA:

<b>TC</b>	Descrizione del tipo di carico: [L] = Lineare - [C] = Concentrato - [S] = Superficiale - [T] = Termico.
<b>C</b>	Descrizione del carico: CR001= Forza concentrata CR002= Momento concentrato
<b>CC</b>	Identificativo della tipologia di carico nella relativa tabella.
<b>SR</b>	Identificativo del sistema di riferimento considerato: [G] = Sistema di riferimento Globale X, Y, Z - [L] = Sistema di riferimento Locale 1, 2, 3.
<b>F<sub>x</sub>, F<sub>y</sub>, F<sub>z</sub></b>	Componenti del vettore Forza riferita agli assi del sistema di riferimento indicato nella colonna "S.R".
<b>M<sub>x</sub>, M<sub>y</sub>, M<sub>z</sub></b>	Momenti relativi agli assi del sistema di riferimento.

## PLATEE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Fondazione)

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																			
Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
<b>Fondazione</b>																			
<b>Platea 1</b>																			
P	S	00002	17 050	52 278	0,18096	0,18096	8,52	00003	-35 563	87 353	0,18096	0,18096	13,73	00004	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		83 553	27 437	0,12566	0,12566	4,47
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		-149 526	64 495	0,22619	0,22619	5,16
	I		69 219	6 445	0,12566	0,12566	3,31		-41 271	22 715	0,12566	0,12566	3,39		0	0	0,12566	0,12566	-
P	S	00005	0	0	0,18096	0,18096	-	00006	70 301	66 160	0,18096	0,18096	9,46	00007	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		114 973	36 308	0,12566	0,12566	4,14		0	0	0,12566	0,12566	-		33 810	26 704	0,12566	0,12566	4,68
S	S		-111 437	71 335	0,22619	0,22619	5,20		0	0	0,22619	0,22619	-		-71 198	35 711	0,22619	0,22619	4,31
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		-71 416	52 912	0,12566	0,12566	3,15		0	0	0,12566	0,12566	-
P	S	00008	0	0	0,18096	0,18096	-	00009	-102 100	58 808	0,18096	0,18096	10,02	00010	-37 916	57 224	0,18096	0,18096	1,43
	I		15 929	56 681	0,12566	0,12566	4,07		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	1,03044	1,03044	-
S	S		74 941	29 291	0,22619	0,22619	3,78		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		235 563	121 507	0,12566	0,12566	2,06		207 360	58 975	1,03044	1,03044	1,56
P	S	00011	0	0	0,18096	0,18096	-	00014	-119 333	29 037	0,18096	0,18096	7,69	00015	0	0	0,18096	0,18096	-

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS
	I		-7 223	26 377	0,12566	0,12566	4,86		0	0	0,12566	0,12566	-		82 720	64 233	0,12566	0,12566	3,71
S	S		52 053 0	76 277 0	0,22619	0,22619	4,75		-118 087 0	34 175 0	0,22619	0,22619	4,42		88 555 0	27 208 0	0,22619	0,22619	3,71
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-
P	S	00016	0	0	0,18096	0,18096	-	00017	-41 696	35 119	0,18096	0,18096	7,62	00018	-55 511	22 158	0,18096	0,18096	6,94
	I		163 694	61 200	1,03044	1,03044	1,44		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		-3 770	1 018	0,22619	0,22619	3,59
	I		161 583	69 676	1,03044	1,03044	1,59		-50 284	56 676	0,12566	0,12566	3,07		0	0	0,12566	0,12566	-
P	S	00019	17 343	1 596	0,18096	0,18096	5,64	00020	0	0	0,18096	0,18096	-	00021	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		-4 877	6 037	0,12566	0,12566	5,47		106 878	81 527	0,12566	0,12566	3,36
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		-109 181	32 009	0,22619	0,22619	4,35		0	0	0,22619	0,22619	-
	I		160 284	97 883	0,12566	0,12566	2,33		0	0	0,12566	0,12566	-		6 740	946	0,12566	0,12566	3,54
P	S	00022	0 31 308	0 48 175	0,18096	0,18096	-	00023	0 86 875	0 58 964	0,18096	0,18096	-	00024	0 48 501	0 10 874	0,18096	0,18096	-
	I		6 929	8 190	0,22619	0,22619	3,66		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-
S	S		0	0	0,12566	0,12566	-		36 048	6 981	0,12566	0,12566	3,39		94 361	66 651	0,12566	0,12566	2,68
P	S	00025	4 939	7 140	0,18096	0,18096	5,92	00026	0	0	0,18096	0,18096	-	00027	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		12 071	27 268	0,12566	0,12566	4,76		-11 573	59 476	0,12566	0,12566	4,11
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		78 326	20 257	0,22619	0,22619	3,63		-9 238	9 220	0,22619	0,22619	3,72
	I		38 840	34 722	0,12566	0,12566	3,08		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-
P	S	00028	0	0	0,18096	0,18096	-	00029	0	0	0,18096	0,18096	-	00030	5 934	47 933	0,18096	0,18096	8,24
	I		67 906	30 257	0,12566	0,12566	4,46		-28 641	16 745	0,12566	0,12566	5,22		0	0	0,12566	0,12566	-
S	S		36 879	51 382	0,22619	0,22619	4,27		-7 672	28 284	0,22619	0,22619	4,00		0	0	0,22619	0,22619	-
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		-1 029	7 984	0,12566	0,12566	3,47
P	S	00031	-49 353	41 550	0,18096	0,18096	8,12	00032	-32 917	7 580	0,18096	0,18096	6,12	00033	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		43	7 405	0,12566	0,12566	5,40
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		-57 519	51 175	0,22619	0,22619	4,56		-2 101	28 503	0,22619	0,22619	3,98
	I		-17 755	2 205	0,12566	0,12566	3,58		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-
P	S	00034	-7 119	26 776	0,18096	0,18096	6,92	00035	25 132	53 477	0,18096	0,18096	8,57	00036	-37 762	15 046	0,18096	0,18096	6,48
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-
	I		-41 110	24 816	0,12566	0,12566	3,37		40 901	21 654	0,12566	0,12566	3,21		-20 911	56 272	0,12566	0,12566	3,01
P	S	00037	64 215	17 247	0,18096	0,18096	6,06	00038	0	0	0,18096	0,18096	-	00039	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		62 430	70 368	0,12566	0,12566	3,67		34 934	85 602	0,12566	0,12566	3,52
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		66 713	41 414	0,22619	0,22619	4,00		60 075	52 601	0,22619	0,22619	4,22
	I		11 877	28 296	0,12566	0,12566	3,21		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-
P	S	00040	0	0	0,18096	0,18096	-	00041	0	0	0,18096	0,18096	-	00042	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		26 889	107 108	0,12566	0,12566	3,25		15 087	114 076	0,12566	0,12566	3,19		15 139	131 211	0,12566	0,12566	3,00
S	S		53 055	54 509	0,22619	0,22619	4,28		44 446	75 410	0,22619	0,22619	4,75		37 325	89 387	0,22619	0,22619	5,14
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-
P	S	00043	0	0	0,18096	0,18096	-	00044	0	0	0,18096	0,18096	-	00045	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		38	124 098	0,12566	0,12566	3,12		-468	167 149	0,12566	0,12566	2,70		-8 518	181 494	0,12566	0,12566	2,60
S	S		32 642	115 582	0,22619	0,22619	6,00		24 132	109 781	0,22619	0,22619	5,82		11 066	120 729	0,22619	0,22619	6,29
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-
P	S	00046	0	0	0,18096	0,18096	-	00047	0	0	0,18096	0,18096	-	00048	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		-3 614	225 445	0,12566	0,12566	2,29		-1 847	245 805	0,12566	0,12566	2,17		-3 260	278 816	0,12566	0,12566	2,00
S	S		18 975	103 153	0,22619	0,22619	5,62		-2 318	127 179	0,22619	0,22619	6,63		-11 397	143 670	0,22619	0,22619	7,50
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-



Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	
			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]		
P	S	00049	0	0	0,18096	0,18096	-	00050	0	0	0,18096	0,18096	-	00051	0	0	0,18096	0,18096	-	
I	I		36	267	0,12566	0,12566	1,99	46	333	0,12566	0,12566	1,71	60	406	0,12566	0,12566	1,46	321	995	
S	S	00052	-1	174	0,22619	0,22619	9,74	2	149	0,22619	0,22619	7,76	-34	114	0,22619	0,22619	6,24	039	780	
I	I		0	0	0,12566	0,12566	-	0	0	0,12566	0,12566	-	0	0	0,12566	0,12566	-	0	0	
P	S	00055	0	0	0,18096	0,18096	-	00053	0	0	0,18096	0,18096	-	00054	0	0	0,18096	0,18096	-	
I	I		86	389	0,12566	0,12566	1,48	140	424	1,03044	1,03044	1,73	78	452	1,03044	1,03044	1,79	223	365	
S	S	00058	-27	154	0,22619	0,22619	8,24	-87	153	0,22619	0,22619	1,51	-118	159	0,22619	0,22619	1,52	486	142	
I	I		0	0	0,12566	0,12566	-	0	0	1,03044	1,03044	-	0	0	1,03044	1,03044	-	0	0	
P	S	00055	0	0	0,18096	0,18096	-	00056	0	0	0,18096	0,18096	-	00057	0	0	0,18096	0,18096	-	
I	I		334	469	1,03044	1,03044	1,70	397	485	1,03044	1,03044	1,69	565	518	1,03044	1,03044	1,65	621	402	
S	S	00061	-124	184	0,22619	0,22619	1,51	-76	171	0,22619	0,22619	1,50	-150	145	0,22619	0,22619	1,54	456	373	
I	I		0	0	1,03044	1,03044	-	0	0	1,03044	1,03044	-	0	0	1,03044	1,03044	-	0	0	
P	S	00058	0	0	0,18096	0,18096	-	00059	0	0	0,18096	0,18096	-	00060	0	0	1,68892	1,68892	-	
I	I		350	521	1,03044	1,03044	1,74	1	537	1,03044	1,03044	1,48	988	473	1,03044	1,03044	2,98	162	528	
S	S	00062	-357	144	0,22619	0,22619	1,61	-75	141	0,22619	0,22619	1,52	-152	114	2,48814	2,48814	2,68	992	848	
I	I		0	0	1,03044	1,03044	-	0	0	1,03044	1,03044	-	0	0	1,03044	1,03044	-	0	0	
P	S	00061	0	0	1,68892	1,68892	-	00062	0	0	1,68892	1,68892	-	00095	-75	19	0,18096	0,18096	6,92	
I	I		968	577	1,03044	1,03044	2,86	1	594	1,03044	1,03044	2,78	0	0	0,12566	0,12566	-	416	166	
S	S	00096	-773	14	2,48814	2,48814	2,77	-378	201	2,48814	2,48814	2,81	-80	30	0,22619	0,22619	4,24	932	289	
I	I		0	0	1,03044	1,03044	-	0	0	1,03044	1,03044	-	0	0	0,12566	0,12566	-	0	0	
P	S	00096	-36	15	0,18096	0,18096	6,49	00097	-8	11	0,18096	0,18096	6,16	00098	18	13	0,18096	0,18096	6,12	
I	I		153	336	0,12566	0,12566	-	075	313	0,12566	0,12566	-	728	384	0,12566	0,12566	-	0	0	
S	S	00099	-40	19	0,22619	0,22619	3,95	-24	12	0,22619	0,22619	3,81	-1	14	0,22619	0,22619	3,78	393	187	
I	I		0	0	0,12566	0,12566	-	817	661	0,12566	0,12566	-	0	915	0,12566	0,12566	-	0	0	
P	S	00099	41	29	0,18096	0,18096	6,79	00100	41	65	0,18096	0,18096	9,58	00101	72	87	0,18096	0,18096	12,65	
I	I		164	498	0,12566	0,12566	-	216	035	0,12566	0,12566	-	832	898	0,12566	0,12566	-	0	0	
S	S	00102	-2	31	0,22619	0,22619	4,04	5	59	0,22619	0,22619	4,52	11	100	0,22619	0,22619	5,57	913	660	
I	I		0	0	0,12566	0,12566	-	658	213	0,12566	0,12566	-	0	797	0,12566	0,12566	-	0	0	
P	S	00102	121	143	0,18096	0,18096	91,92	00103	106	233	0,18096	0,18096	9,66	00104	39	311	0,18096	0,18096	5,20	
I	I		868	384	0,12566	0,12566	-	014	126	0,12566	0,12566	-	0	0	0,12566	0,12566	-	0	0	
S	S	00105	67	153	0,22619	0,22619	7,66	50	225	0,22619	0,22619	18,87	44	283	0,22619	0,22619	NS	889	753	
I	I		0	0	0,12566	0,12566	-	766	667	0,12566	0,12566	-	0	542	0,12566	0,12566	-	0	0	
P	S	00105	21	365	0,18096	0,18096	3,95	00106	25	459	0,18096	0,18096	2,74	00107	-237	539	0,18096	0,18096	2,65	
I	I		486	822	0,12566	0,12566	-	732	612	0,12566	0,12566	-	061	384	0,12566	0,12566	-	0	0	
S	S	00108	-53	349	0,22619	0,22619	13,85	-48	441	0,22619	0,22619	6,15	-234	523	0,22619	0,22619	4,63	359	668	
I	I		0	0	0,12566	0,12566	-	931	398	0,12566	0,12566	-	0	613	0,12566	0,12566	-	0	0	
P	S	00108	-120	601	0,18096	0,18096	2,10	00109	-331	774	0,18096	0,18096	1,75	00110	-434	774	0,18096	0,18096	1,18	
I	I		238	629	0,12566	0,12566	-	804	892	0,12566	0,12566	-	456	196	1,03044	1,03044	-	0	0	
S	S	00111	-208	641	0,22619	0,22619	3,09	-353	717	0,22619	0,22619	2,79	-485	711	0,22619	0,22619	1,32	627	890	
I	I		0	0	0,12566	0,12566	-	913	631	0,12566	0,12566	-	0	750	1,03044	1,03044	-	0	0	
P	S	00111	-513	847	0,18096	0,18096	1,17	00112	-646	951	0,18096	0,18096	1,16	00113	-1	956	0,18096	0,18096	1,25	
I	I		287	675	1,03044	1,03044	-	160	102	1,03044	1,03044	-	024	032	1,03044	1,03044	-	0	0	
S	S	00114	-582	815	0,22619	0,22619	1,29	-808	941	0,22619	0,22619	1,29	-1	944	0,22619	0,22619	1,35	831	489	
I	I		0	0	1,03044	1,03044	-	343	250	1,03044	1,03044	-	0	502	1,03044	1,03044	-	0	0	
P	S	00114	-1	1	0,18096	0,18096	1,22	00115	-1	1	0,18096	0,18096	1,17	00116	-1	1	0,18096	0,18096	1,30	
I	I		125	101	1,03044	1,03044	-	335	343	1,03044	1,03044	-	871	326	1,03044	1,03044	-	694	084	
S	S	00117	-1	1	0,22619	0,22619	1,28	-1	1	0,22619	0,22619	1,29	-1	1	0,22619	0,22619	1,44	200	199	
I	I		745	486	1,03044	1,03044	-	332	261	1,03044	1,03044	-	986	253	1,03044	1,03044	-	0	0	
P	S	00117	-2	1	1,68892	1,68892	40,37	00118	-2	1	1,68892	1,68892	NS	00119	-2	1	1,68892	1,68892	28,18	
I	I		027	381	1,03044	1,03044	-	641	549	1,03044	1,03044	-	644	202	1,03044	1,03044	-	031	777	
S	S	00117	-1	1	2,48814	2,48814	5,48	-2	1	2,48814	2,48814	6,73	-2	1	2,48814	2,48814	5,23	0	0	

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS
	I		968 135 0	417 562 0	1,03044	1,03044	-		565 279 0	599 042 0	1,03044	1,03044	-		449 574 0	180 528 0	1,03044	1,03044	-
P	S	00152	29 413 0	18 958 0	0,18096	0,18096	6,32	00153	11 458 0	28 631 0	0,18096	0,18096	6,92	00154	-12 129 0	32 652 0	0,18096	0,18096	7,29
S	S		0 21 538	0 42 255	0,12566	0,12566	-		0 2 503	0 48 358	0,12566	0,12566	-		0 7 776	0 47 508	0,12566	0,12566	3,03
P	S	00155	-55 632 0	32 922 0	0,18096	0,18096	7,56	00156	-61 712 0	33 328 0	0,18096	0,18096	7,63	00157	-62 297 0	29 831 0	0,18096	0,18096	7,41
S	S		0 -5 363	0 48 640	0,22619	0,22619	-		0 -13 512	0 49 654	0,22619	0,22619	-		0 -15 182	0 51 666	0,22619	0,22619	3,04
P	S	00158	-62 461 0	25 741 0	0,18096	0,18096	7,17	00159	-65 319 0	19 093 0	0,18096	0,18096	6,83	00160	-50 471 0	12 344 0	0,18096	0,18096	6,42
S	S		0 -20 037	0 53 032	0,22619	0,12566	-		0 -18 241	0 49 309	0,22619	0,12566	-		0 -16 168	0 49 678	0,22619	0,12566	3,06
P	S	00161	-15 154 0	75 625 0	0,18096	0,18096	11,43	00162	4 734 0	74 864 0	0,18096	0,18096	11,13	00163	13 702 0	70 472 0	0,18096	0,18096	10,45
S	S		0 -67 566	0 29 972	0,22619	0,12566	-		0 -21 577	0 24 473	0,22619	0,12566	-		0 -1 174	0 21 568	0,22619	0,12566	3,31
P	S	00164	38 930 0	66 830 0	0,18096	0,18096	9,80	00165	9 508 0	49 266 0	0,18096	0,18096	8,32	00166	3 909 0	50 063 0	0,18096	0,18096	8,43
S	S		0 20 732	0 18 013	0,22619	0,12566	-		0 50 869	0 19 966	0,22619	0,12566	-		0 26 315	0 24 393	0,22619	0,12566	3,22
P	S	00167	-3 724 0	50 672 0	0,18096	0,18096	8,53	00168	-5 337 0	50 955 0	0,18096	0,18096	8,56	00169	-7 716 0	51 484 0	0,18096	0,18096	8,63
S	S		0 16 616	0 28 205	0,22619	0,12566	-		0 -9 046	0 31 399	0,22619	0,12566	-		0 -16 430	0 33 004	0,22619	0,12566	3,22
P	S	00170	-10 065 0	47 330 0	0,18096	0,18096	8,30	00171	-8 932 0	46 948 0	0,18096	0,18096	8,26	00172	-11 672 0	45 056 0	0,18096	0,18096	8,13
S	S		0 -23 815	0 32 602	0,22619	0,12566	-		0 -32 954	0 33 155	0,22619	0,12566	-		0 -35 881	0 30 621	0,22619	0,12566	3,29
P	S	00173	-7 720 0	34 177 0	0,18096	0,18096	7,36	00174	-1 979 0	19 178 0	0,18096	0,18096	6,49	00175	-4 749 0	13 118 0	0,18096	0,18096	6,23
S	S		0 -41 947	0 22 930	0,22619	0,12566	-		0 -54 296	0 24 779	0,22619	0,12566	-		0 -97 256	0 21 447	0,22619	0,12566	3,54
P	S	00176	-8 208 0	16 558 0	0,18096	0,18096	6,40	00177	-11 838 0	14 166 0	0,18096	0,18096	6,31	00178	1 874 0	16 681 0	0,18096	0,18096	6,35
S	S		0 -111 948	0 21 801	0,22619	0,12566	-		0 -149 797	0 16 216	0,22619	0,12566	-		0 -176 290	0 13 629	0,22619	0,12566	3,83
P	S	00179	-8 410 0	15 012 0	0,18096	0,18096	6,33	00180	-8 092 0	7 057 0	0,18096	0,18096	5,98	00181	-6 211 0	12 262 0	0,18096	0,18096	6,19
S	S		0 -174 667	0 11 285	0,22619	0,12566	-		-191 189 0	604 0 0	0,22619	0,12566	-		-155 013 0	4 624 0	0,22619	0,12566	4,03
P	S	00182	28 290 0	15 053 0	0,18096	0,18096	6,14	00183	0 -8 853	0 5 102	0,18096	0,18096	-	00184	0 -7 575	0 9 753	0,18096	0,18096	-
S	S		-120 800 0	13 705 0	0,22619	0,12566	-		-138 108 0	97 788 0	0,22619	0,12566	-		-138 572 0	97 337 0	0,22619	0,12566	6,06
P	S	00185	0 -8 612	0 13 417	0,18096	0,12566	-	00186	0 -7 499	0 4 456	0,18096	0,12566	-	00187	0 -4 932	0 12 913	0,18096	0,12566	-
S	S		-125 041 0	94 391 0	0,22619	0,12566	-		-117 134 0	84 174 0	0,22619	0,12566	-		-99 493 0	78 371 0	0,22619	0,12566	5,34
P	S	00188	0 -4 625	0 3 004	0,18096	0,12566	-	00189	0 -2 898	0 10 565	0,18096	0,12566	-	00190	0 3 223	0 6 159	0,18096	0,12566	-
S	S		-56 460 0	64 291 0	0,22619	0,12566	-		-44 462 0	56 328 0	0,22619	0,12566	-		-31 409 0	47 398 0	0,22619	0,12566	4,40
P	S	00191	0	0	0,18096	0,18096	-	00192	0	0	0,18096	0,18096	-	00193	0	0	0,18096	0,18096	-

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS
	I		-524	7 486	0,12566	0,12566	5,40		529	13 664	0,12566	0,12566	5,20		2 704	13 124	0,12566	0,12566	5,20
S	S		-12 818 0	39 168 0	0,22619	0,22619	4,20		-10 077 0	29 063 0	0,22619	0,22619	4,02		-4 972 0	28 179 0	0,22619	0,22619	3,99
P	S	00194	0	0	0,18096	0,18096	-	00195	0	0	0,18096	0,18096	-	00196	0	0	0,18096	0,18096	-
S	S		271	17 536	0,12566	0,12566	5,08		3 064	11 219	0,12566	0,12566	5,26		-5 340	13 385	0,12566	0,12566	5,23
P	S	00197	0	0	0,18096	0,18096	-	00198	0	0	0,18096	0,18096	-	00199	0	0	0,18096	0,18096	-
S	S		-21 248 0	29 627 0	0,22619	0,22619	4,06		-26 053 0	29 041 0	0,22619	0,22619	4,06		-42 561 0	32 244 0	0,22619	0,22619	4,16
P	S	00197	0	0	0,18096	0,18096	-	00198	0	0	0,18096	0,18096	-	00199	0	0	0,18096	0,18096	-
S	S		-1 040	7 952	0,12566	0,12566	5,39		-13 055	6 511	0,12566	0,12566	5,49		2 079	2 079	0,12566	0,12566	5,59
P	S	00200	0	0	0,18096	0,18096	-	00198	0	0	0,18096	0,18096	-	00199	0	0	0,18096	0,18096	-
S	S		-50 153 0	38 865 0	0,22619	0,22619	4,30		-58 251 0	46 372 0	0,22619	0,22619	4,47		-49 685 0	57 885 0	0,22619	0,22619	4,68
P	S	00200	-6 227 0	5 612 0	0,18096	0,18096	5,91	00201	-108 946 0	40 425 0	0,18096	0,18096	8,41	00202	-93 604 0	38 691 0	0,18096	0,18096	8,19
S	S		-52 757 0	65 708 0	0,22619	0,22619	4,86		-89 988 0	21 679 0	0,22619	0,22619	4,12		-71 424 0	19 374 0	0,22619	0,22619	4,03
P	S	00203	-82 676 0	38 949 0	0,18096	0,18096	8,14	00204	-62 627 0	42 037 0	0,18096	0,18096	8,24	00205	-55 362 0	49 945 0	0,18096	0,18096	8,83
S	S		-50 047 0	14 023 0	0,22619	0,22619	3,89		-32 251 0	2 996 0	0,22619	0,22619	3,69		0	0	0,22619	0,22619	-
P	S	00206	-40 240 0	45 156 0	0,18096	0,18096	8,33	00207	-24 540 0	42 696 0	0,18096	0,18096	8,04	00208	-24 782 0	38 902 0	0,18096	0,18096	8,44
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-
P	S	00209	2 078 0	41 672 0	0,18096	0,18096	7,80	00210	23 871 0	42 408 0	0,18096	0,18096	7,71	00211	14 778 0	45 958 0	0,18096	0,18096	8,03
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-
P	S	00212	23 160 0	48 143 0	0,18096	0,18096	8,14	00213	13 957 0	50 309 0	0,18096	0,18096	8,38	00214	3 839 0	59 741 0	0,18096	0,18096	9,31
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-
P	S	00215	7 205 0	61 416 0	0,18096	0,18096	9,46	00216	20 742 0	62 591 0	0,18096	0,18096	9,48	00217	22 164 0	70 106 0	0,18096	0,18096	10,33
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-
P	S	00218	10 879 0	72 417 0	0,18096	0,18096	10,74	00219	-12 238 0	84 132 0	0,18096	0,18096	12,83	00220	-46 045 0	82 378 0	0,18096	0,18096	12,85
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-
P	S	00221	-54 498 0	88 580 0	0,18096	0,18096	14,21	00222	-76 588 0	73 380 0	0,18096	0,18096	11,65	00223	0	0	0,18096	0,18096	-
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		-48 852	9 830	0,12566	0,12566	5,53
P	S	00224	0	0	0,18096	0,18096	-	00225	0	0	0,18096	0,18096	-	00226	0	0	0,18096	0,18096	-
S	S		-7 132	13 477	0,12566	0,12566	3,42		-7 642	3 818	0,12566	0,12566	3,54		6 551	1 801	0,22619	0,22619	3,57
P	S	00227	0	0	0,18096	0,18096	-	00228	0	0	0,18096	0,18096	-	00229	0	0	0,18096	0,18096	-
S	S		-3 914 0	17 864 0	0,22619	0,22619	3,83		-5 407 0	10 253 0	0,22619	0,22619	3,72		-1 620 0	19 667 0	0,22619	0,22619	3,85
P	S	00230	0	0	0,18096	0,18096	-	00231	0	0	0,18096	0,18096	-	00232	0	0	0,18096	0,18096	-
S	S		-26 420	20 431	0,12566	0,12566	5,10		-12 618	23 052	0,12566	0,12566	4,97		-11 820	21 011	0,12566	0,12566	5,02
P	S	00233	-412 0	15 665 0	0,22619	0,22619	3,78		-4 106 0	18 908 0	0,22619	0,22619	3,84		-2 862 0	16 925 0	0,22619	0,22619	3,81
S	S		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-
P	S	00230	-7 323	18 124	0,12566	0,12566	5,09		-26 918	15 408	0,12566	0,12566	5,26		11 812	17 590	0,12566	0,12566	5,03
S	S		-976	17	0,22619	0,22619	3,82		348	21	0,22619	0,22619	3,86		-18	41	0,22619	0,22619	4,26

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		255	847	0,12566	0,12566	-
P	S	00233	843	0	0,18096	0,18096	-	00234	0	0	0,18096	0,18096	-	00235	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		39	0	0,12566	0,12566	4,74		55	28	0,12566	0,12566	4,54		111	32	0,12566	0,12566	4,24
	I		102	23	0,12566	0,12566			985	851	0,12566	0,12566			340	388	0,12566	0,12566	
S	S		25	50	0,22619	0,22619	4,28		3	47	0,22619	0,22619	4,30		19	49	0,22619	0,22619	4,28
	I		269	281	0,12566	0,12566	-		250	751	0,12566	0,12566	-		093	228	0,12566	0,12566	-
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-
P	S	00236	0	0	0,18096	0,18096	-	00237	0	0	0,18096	0,18096	-	00238	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		117	33	0,12566	0,12566	4,20		118	33	0,12566	0,12566	4,20		115	34	0,12566	0,12566	4,18
	I		436	137	0,12566	0,12566			230	092	0,12566	0,12566			236	652	0,12566	0,12566	
S	S		30	50	0,22619	0,22619	4,28		30	49	0,22619	0,22619	4,25		35	49	0,22619	0,22619	4,25
	I		160	946	0,12566	0,12566	-		535	515	0,12566	0,12566	-		113	999	0,12566	0,12566	-
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-
P	S	00239	0	0	0,18096	0,18096	-	00240	0	0	0,18096	0,18096	-	00241	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		115	29	0,12566	0,12566	4,29		96	27	0,12566	0,12566	4,42		73	101	0,12566	0,12566	3,19
	I		966	856	0,12566	0,12566			334	298	0,12566	0,12566			915	675	0,12566	0,12566	
S	S		30	45	0,22619	0,22619	4,18		28	43	0,22619	0,22619	4,15		0	0	0,22619	0,22619	-
	I		689	600	0,12566	0,12566	-		051	302	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		113	1	0,12566	0,12566	3,26
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		152	905	0,12566	0,12566	-
P	S	00242	0	0	0,18096	0,18096	-	00243	0	0	0,18096	0,18096	-	00244	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		29	95	0,12566	0,12566	3,40		33	90	0,12566	0,12566	3,45		-19	79	0,12566	0,12566	3,79
	I		153	394	0,12566	0,12566			622	968	0,12566	0,12566			955	087	0,12566	0,12566	
S	S		53	2	0,22619	0,22619	3,46		46	1	0,22619	0,22619	3,47		15	697	0,22619	0,22619	3,54
	I		904	098	0,12566	0,12566	-		844	654	0,12566	0,12566	-		009	0	0,12566	0,12566	-
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-
P	S	00245	0	0	0,18096	0,18096	-	00246	0	0	0,18096	0,18096	-	00247	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		3	53	0,12566	0,12566	4,18		8	55	0,12566	0,12566	4,12		19	52	0,12566	0,12566	4,15
	I		668	409	0,12566	0,12566			312	410	0,12566	0,12566			735	313	0,12566	0,12566	
S	S		-12	8	0,22619	0,22619	3,71		25	16	0,22619	0,22619	3,73		39	23	0,22619	0,22619	3,79
	I		337	521	0,12566	0,12566	-		602	770	0,12566	0,12566	-		833	850	0,12566	0,12566	-
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-
P	S	00248	0	0	0,18096	0,18096	-	00249	0	0	0,18096	0,18096	-	00250	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		20	53	0,12566	0,12566	4,12		21	52	0,12566	0,12566	4,14		24	48	0,12566	0,12566	4,21
	I		908	459	0,12566	0,12566			322	360	0,12566	0,12566			399	424	0,12566	0,12566	
S	S		66	29	0,22619	0,22619	3,80		75	33	0,22619	0,22619	3,83		80	32	0,22619	0,22619	3,81
	I		861	518	0,12566	0,12566	-		968	055	0,12566	0,12566	-		472	608	0,12566	0,12566	-
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-
P	S	00251	0	0	0,18096	0,18096	-	00252	0	0	0,18096	0,18096	-	00253	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		22	47	0,12566	0,12566	4,23		22	45	0,12566	0,12566	4,27		15	35	0,12566	0,12566	4,53
	I		473	572	0,12566	0,12566			791	699	0,12566	0,12566			250	877	0,12566	0,12566	
S	S		86	31	0,22619	0,22619	3,78		87	29	0,22619	0,22619	3,74		85	18	0,22619	0,22619	3,58
	I		416	559	0,12566	0,12566	-		115	143	0,12566	0,12566	-		958	098	0,12566	0,12566	-
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-
P	S	00254	0	0	0,18096	0,18096	-	00255	0	0	0,18096	0,18096	-	00256	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		2	23	0,12566	0,12566	4,90		7	17	0,12566	0,12566	5,05		9	17	0,12566	0,12566	5,03
	I		310	369	0,12566	0,12566			694	300	0,12566	0,12566			699	980	0,12566	0,12566	
S	S		103	16	0,22619	0,22619	3,52		162	7	0,22619	0,22619	3,24		186	4	0,22619	0,22619	3,15
	I		296	738	0,12566	0,12566	-		117	485	0,12566	0,12566	-		659	882	0,12566	0,12566	-
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-
P	S	00257	0	0	0,18096	0,18096	-	00258	0	0	0,18096	0,18096	-	00259	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		21	17	0,12566	0,12566	5,00		4	14	0,12566	0,12566	5,16		11	19	0,12566	0,12566	4,97
	I		289	052	0,12566	0,12566			915	185	0,12566	0,12566			942	430	0,12566	0,12566	
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-
	I		226	8	0,12566	0,12566	2,90		236	13	0,12566	0,12566	2,82		270	25	0,12566	0,12566	2,63
	I		505	876	0,12566	0,12566			664	576	0,12566	0,12566			828	668	0,12566	0,12566	
P	S	00260	0	0	0,18096	0,18096	-	00261	0	0	0,18096	0,18096	-	00262	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		8	9	0,12566	0,12566	5,29		15	13	0,12566	0,12566	5,14		-14	6	0,12566	0,12566	5,50
	I		553	706	0,12566	0,12566			246	519	0,12566	0,12566			147	490	0,12566	0,12566	
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-
	I		267	44	0,12566	0,12566	2,49		237	53	0,12566	0,12566	2,48		202	66	0,12566	0,12566	2,46
	I		949	234	0,12566	0,12566			031	929	0,12566	0,12566			428	057	0,12566	0,12566	
P	S	00263	7	2	0,18096	0,18096	5,72	00264	8	6	0,18096	0,18096	5,87	00265	9	11	0,18096	0,18096	6,07
	I		959	358	0,12566	0,12566	-		115	224	0,12566	0,12566	-		619	133	0,12566	0,12566	-
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566		

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-
	I		55	35	0,12566	0,12566	3,04		55	32	0,12566	0,12566	3,06		72	33	0,12566	0,12566	3,01
			681	304					222	537					998	551			
P	S	00275	9	10	0,18096	0,18096	6,02	00276	20	7	0,18096	0,18096	5,87	00277	18	8	0,18096	0,18096	5,91
	I		879	143	0,12566	0,12566	-		289	628	0,12566	0,12566	-		672	512	0,12566	0,12566	-
			0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-
S	S		83	32	0,12566	0,12566	3,00		96	34	0,12566	0,12566	2,95		115	47	0,12566	0,12566	2,80
	I		435	688					675	819					822	070			
P	S	00278	16	0	0,18096	0,18096	-	00279	0	0	0,18096	0,18096	-	00280	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		0	0	0,12566	0,12566	5,44		28	3	0,12566	0,12566	5,42		20	7	0,12566	0,12566	5,32
			952	095					075	305					519	245			
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-
	I		99	52	0,12566	0,12566	2,79		118	69	0,12566	0,12566	2,61		95	74	0,12566	0,12566	2,61
			062	283					413	273					846	706			
P	S	00281	0	0	0,18096	0,18096	-	00282	0	0	0,18096	0,18096	-	00283	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		150	69	1,03044	1,03044	1,45		154	78	0,12566	0,12566	3,27		119	68	0,12566	0,12566	3,53
			611	455					464	054					165	262			
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-
	I		130	58	1,03044	1,03044	1,59		132	41	0,12566	0,12566	2,80		87	34	0,12566	0,12566	2,97
			077	701					637	708					127	525			
P	S	00284	0	0	0,18096	0,18096	-	00285	0	0	0,18096	0,18096	-	00286	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		101	66	0,12566	0,12566	3,62		95	66	0,12566	0,12566	3,64		105	65	0,12566	0,12566	3,61
			727	150					812	119					850	681			
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		20	7	0,22619	0,22619	3,62
	I		57	17	0,12566	0,12566	3,22		31	6	0,12566	0,12566	3,40		625	795	0,12566	0,12566	-
			044	175					153	943					0	0	0,12566	0,12566	-
P	S	00287	0	0	0,18096	0,18096	-	00288	0	0	0,18096	0,18096	-	00289	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		75	54	0,12566	0,12566	3,91		79	55	0,12566	0,12566	3,88		56	49	0,12566	0,12566	4,08
			590	750					267	441					847	416			
S	S		13	1	0,22619	0,22619	3,56		8	16	0,22619	0,22619	3,77		-78	20	0,22619	0,22619	3,85
	I		949	905	0,12566	0,12566	-		092	395	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-
			0	0	0,18096	0,18096	-		0	0	0,18096	0,18096	-		0	0	0,18096	0,18096	-
P	S	00290	0	0	0,18096	0,18096	-	00291	0	0	0,18096	0,18096	-	00292	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		47	45	0,12566	0,12566	4,18		29	45	0,12566	0,12566	4,26		25	45	0,12566	0,12566	4,26
			474	737					729	202					722	988			
S	S		4	20	0,22619	0,22619	3,84		2	18	0,22619	0,22619	3,81		-1	15	0,22619	0,22619	3,79
	I		170	547	0,12566	0,12566	-		780	333	0,12566	0,12566	-		069	798	0,12566	0,12566	-
			0	0	0,18096	0,18096	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-
P	S	00293	0	0	0,18096	0,18096	-	00294	0	0	0,18096	0,18096	-	00295	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		30	50	0,12566	0,12566	4,14		50	63	0,12566	0,12566	3,83		53	63	0,12566	0,12566	3,81
			802	473					352	303					773	920			
S	S		5	11	0,22619	0,22619	3,71		-448	2	0,22619	0,22619	3,61		3	2	0,22619	0,22619	3,59
	I		342	519	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		028	149	0,12566	0,12566	-
			0	0	0,18096	0,18096	-		0	0	0,18096	0,18096	-		0	0	0,18096	0,18096	-
P	S	00296	0	0	0,18096	0,18096	-	00297	0	0	0,18096	0,18096	-	00298	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		50	72	0,12566	0,12566	3,68		57	91	0,12566	0,12566	3,37		78	100	0,12566	0,12566	3,19
			039	293					861	134					628	371			
S	S		2	513	0,22619	0,22619	3,57		-1	7	0,22619	0,22619	3,67		4	1	0,22619	0,22619	3,58
	I		701	0	0,12566	0,12566	-		382	467	0,12566	0,12566	-		149	681	0,12566	0,12566	-
			0	0	0,18096	0,18096	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-
P	S	00299	0	0	0,18096	0,18096	-	00300	0	0	0,18096	0,18096	-	00301	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		96	124	0,12566	0,12566	2,86		131	132	0,12566	0,12566	2,70		133	149	0,12566	0,12566	2,55
			776	964					831	761					576	091			
S	S		6	9	0,22619	0,22619	3,68		5	5	0,22619	0,22619	3,62		7	11	0,22619	0,22619	3,71
	I		629	769	0,12566	0,12566	-		715	157	0,12566	0,12566	-		087	977	0,12566	0,12566	-
			0	0	0,18096	0,18096	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-
P	S	00302	0	0	0,18096	0,18096	-	00303	0	0	0,18096	0,18096	-	00304	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		141	139	0,12566	0,12566	2,61		117	56	0,12566	0,12566	3,73		136	38	0,12566	0,12566	4,02
			512	053					932	608					292	490			
S	S		7	3	0,22619	0,22619	3,59		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		-9	2	0,12566	0,12566	3,56		4	19	0,12566	0,12566	3,32
			0	0	0,18096	0,18096	-		876	578					583	578			
P	S	00305	0	0	0,18096	0,18096	-	00306	0	0	0,18096	0,18096	-	00307	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		132	36	0,12566	0,12566	4,08		126	15	0,12566	0,12566	4,60		103	10	0,12566	0,12566	4,84
			957	127					049	706					829	834			
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-
	I		7	10	0,12566	0,12566	3,42		6	21	0,12566	0,12566	3,29		1	15	0,12566	0,12566	3,37
			130	830					063	832					962	588			
P	S	00308	84	4	0,18096	0,18096	5,43	00309	76	10	0,18096	0,18096	5,71	00310	77	12	0,18096	0,18096	5,79
	I		699	275															

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
				036					946 077	462 107					657 136	984 676			
P	S	00320	0 2 567 097	0 1 919 456	1,68892 1,03044	1,68892 1,03044	- 1,52	00321	0 2 304 865	0 1 464 646	1,68892 1,03044	1,68892 1,03044	- 1,79	00322	0 1 872 129	0 1 544 193	1,68892 1,03044	1,68892 1,03044	- 1,84
S	S		0 2 404 040	0 1 680 507	2,48814 1,03044	2,48814 1,03044	- 1,41		0 2 419 826	0 1 471 122	2,48814 1,03044	2,48814 1,03044	- 1,47		0 1 866 546	0 1 555 230	2,48814 1,03044	2,48814 1,03044	- 1,52
P	S	00323	0 1 609 011	0 1 429 833	1,68892 1,03044	1,68892 1,03044	- 1,96	00324	0 1 213 040	0 1 195 946	1,68892 1,03044	1,68892 1,03044	- 2,21	00325	0 1 042 750	0 1 296 512	1,68892 1,03044	1,68892 1,03044	- 2,18
S	S		0 1 502 312	0 1 399 144	2,48814 1,03044	2,48814 1,03044	- 1,62		0 1 237 376	0 1 181 609	2,48814 1,03044	2,48814 1,03044	- 1,73		0 1 066 128	0 1 251 458	2,48814 1,03044	2,48814 1,03044	- 1,73
P	S	00326	0 912 083	0 961 260	1,68892 1,03044	1,68892 1,03044	- 2,48	00327	0 469 203	0 975 489	1,68892 1,03044	1,68892 1,03044	- 2,58	00328	0 274 416	0 988 353	0,18096 1,03044	0,18096 1,03044	- 2,43
S	S		0 968 832	0 1 050 907	2,48814 1,03044	2,48814 1,03044	- 1,82		0 442 227	0 910 745	2,48814 1,03044	2,48814 1,03044	- 1,96		0 272 036	0 926 600	0,22619 1,03044	0,22619 1,03044	- 2,64
P	S	00329	0 127 730	0 758 118	0,18096 1,03044	0,18096 1,03044	- 2,13	00330	0 268 594	0 688 623	0,18096 1,03044	0,18096 1,03044	- 1,97	00331	0 -15 526	0 578 020	0,18096 1,03044	0,18096 1,03044	- 1,97
S	S		0 241 731	0 859 681	0,22619 1,03044	0,22619 1,03044	- 2,52		0 296 300	0 678 663	0,22619 1,03044	0,22619 1,03044	- 2,18		0 62 526	0 563 889	0,22619 1,03044	0,22619 1,03044	- 2,14
P	S	00332	0 12 735	0 468 082	0,18096 1,03044	0,18096 1,03044	- 1,83	00333	0 -54 282	0 389 903	0,18096 1,03044	0,18096 1,03044	- 1,78	00334	0 -35 399	0 314 376	0,18096 1,03044	0,18096 1,03044	- 1,70
S	S		0 102 946	0 456 115	0,22619 1,03044	0,22619 1,03044	- 1,98		0 -39 769	0 366 514	0,22619 1,03044	0,22619 1,03044	- 1,94		0 -40 671	0 281 336	0,22619 1,03044	0,22619 1,03044	- 1,85
P	S	00335	0 -105 072	0 197 421	0,18096 1,03044	0,18096 1,03044	- 1,63	00336	0 18 851	0 155 414	0,18096 1,03044	0,18096 1,03044	- 1,55	00337	0 -75 456	0 99 736	0,18096 1,03044	0,18096 1,03044	- 1,55
S	S		0 -38 897	0 212 319	0,22619 1,03044	0,22619 1,03044	- 1,79		0 36 787	0 152 809	0,22619 1,03044	0,22619 1,03044	- 1,70		0 -45 453	0 88 114	0,22619 1,03044	0,22619 1,03044	- 1,68
P	S	00338	0 -6 814	0 67 296	0,18096 1,03044	0,18096 1,03044	- 1,50	00339	0 17 528	0 43 811	0,18096 1,03044	0,18096 1,03044	- 1,48	00340	0 40 150	0 40 080	0,18096 1,03044	0,18096 1,03044	- 1,47
S	S		0 36 664	0 67 212	0,22619 1,03044	0,22619 1,03044	- 1,63		0 37 593	0 47 405	0,22619 1,03044	0,22619 1,03044	- 1,62		0 61 709	0 44 818	0,22619 1,03044	0,22619 1,03044	- 1,61
P	S	00341	0 81 621	0 40 815	0,18096 1,03044	0,18096 1,03044	- 1,45	00342	0 124 081	0 52 083	0,18096 1,03044	0,18096 1,03044	- 1,45	00375	0 815 122	0 952 231	0,18096 1,03044	0,18096 1,03044	- 2,51
S	S		0 86 190	0 50 097	0,22619 1,03044	0,22619 1,03044	- 1,60		0 125 770	0 63 368	0,22619 1,03044	0,22619 1,03044	- 1,60		0 4 151 749	0 241 272	2,48814 1,03044	2,48814 1,03044	- 1,29
P	S	00376	0 147 276	0 1 130 252	1,68892 1,03044	1,68892 1,03044	- 2,53	00377	0 606 976	0 1 231 327	1,68892 1,03044	1,68892 1,03044	- 2,33	00378	0 -468 478	0 1 216 634	1,68892 1,03044	1,68892 1,03044	- 2,62
S	S		0 3 820 453	0 1 420 563	2,48814 1,03044	2,48814 1,03044	- 1,29		0 3 156 392	0 1 362 017	2,48814 1,03044	2,48814 1,03044	- 1,39		0 2 836 420	0 1 142 063	2,48814 1,03044	2,48814 1,03044	- 1,50
P	S	00379	0 251 159	0 1 224 475	1,68892 1,03044	1,68892 1,03044	- 2,42	00380	0 510 376	0 1 135 761	1,68892 1,03044	1,68892 1,03044	- 2,43	00381	0 -231 681	0 1 074 104	0,18096 1,03044	0,18096 1,03044	- 2,96
S	S		0 2 481 083	0 1 029 998	2,48814 1,03044	2,48814 1,03044	- 1,59		0 1 775 360	0 855 109	2,48814 1,03044	2,48814 1,03044	- 1,76		0 1 511 807	0 742 014	0,22619 1,03044	0,22619 1,03044	- 1,65
P	S	00382	0 157 540	0 1 181 648	0,18096 1,03044	0,18096 1,03044	- 2,95	00383	0 496 604	0 1 027 834	0,18096 1,03044	0,18096 1,03044	- 2,36	00384	0 -85 699	0 992 842	0,18096 1,03044	0,18096 1,03044	- 2,67
S	S		0 1 208 129	0 696 424	0,22619 1,03044	0,22619 1,03044	- 1,74		0 829 172	0 506 630	0,22619 1,03044	0,22619 1,03044	- 1,71		0 614 688	0 495 059	0,22619 1,03044	0,22619 1,03044	- 1,79
P	S	00385	0 226 800	0 1 010 420	0,18096 1,03044	0,18096 1,03044	- 2,50	00386	0 507 949	0 873 293	0,18096 1,03044	0,18096 1,03044	- 2,09	00387	0 59 984	0 822 053	0,18096 1,03044	0,18096 1,03044	- 2,26

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-
	I		426 172	408 146	1,03044	1,03044	1,79		237 124	250 786	1,03044	1,03044	1,71		56 333	278 275	1,03044	1,03044	1,81
P	S	00388	0	0	0,18096	0,18096	-	00389	0	0	0,18096	0,18096	-	00390	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		50 092	805 074	1,03044	1,03044	2,24		420 755	618 934	1,03044	1,03044	1,81		158 815	582 523	1,03044	1,03044	1,89
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-
	I		-55 177	208 278	1,03044	1,03044	1,79		-185 461	23 091	1,03044	1,03044	1,68		-209 753	73 441	1,03044	1,03044	1,73
P	S	00391	0	0	0,18096	0,18096	-	00392	0	0	0,18096	0,18096	-	00393	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		126 063	520 486	1,03044	1,03044	1,84		325 549	386 038	1,03044	1,03044	1,62		178 003	340 358	0,12566	0,12566	1,49
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		-269 341	86 052	0,22619	0,22619	1,62		-239 767	61 423	0,22619	0,22619	5,38
	I		-235 906	24 407	1,03044	1,03044	1,70		0	0	1,03044	1,03044	-		0	0	0,12566	0,12566	-
P	S	00394	0	0	0,18096	0,18096	-	00395	0	0	0,18096	0,18096	-	00396	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		101 231	258 684	0,12566	0,12566	1,92		139 860	223 080	0,12566	0,12566	2,03		150 744	180 350	0,12566	0,12566	2,27
S	S		-220 341	79 030	0,22619	0,22619	5,79		-190 063	97 198	0,22619	0,22619	6,26		-130 799	84 054	0,22619	0,22619	5,61
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-
P	S	00397	0	0	0,18096	0,18096	-	00398	0	0	0,18096	0,18096	-	00399	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		111 276	140 197	0,12566	0,12566	2,68		122 505	125 737	0,12566	0,12566	2,79		130 856	112 823	0,12566	0,12566	2,90
S	S		-86 519	63 975	0,22619	0,22619	4,93		-55 606	52 177	0,22619	0,22619	4,57		-27 254	27 415	0,22619	0,22619	4,04
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-
P	S	00400	0	0	0,18096	0,18096	-	00433	0	0	0,18096	0,18096	-	00434	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		120 188	97 082	0,12566	0,12566	3,12		5 004	7 058	0,12566	0,12566	5,39		4 135	10 910	0,12566	0,12566	5,27
S	S		-10 855	9 572	0,22619	0,22619	3,72		-122 103	67 401	0,22619	0,22619	5,13		-138 229	57 796	0,22619	0,22619	4,96
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-
P	S	00435	0	0	0,18096	0,18096	-	00436	0	0	0,18096	0,18096	-	00437	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		-4 267	13 455	0,12566	0,12566	5,22		172 307	64 274	0,12566	0,12566	3,42		180 860	73 969	0,12566	0,12566	3,25
S	S		-118 064	99 882	0,22619	0,22619	6,07		-118 658	67 059	0,22619	0,22619	5,11		-147 747	94 787	0,22619	0,22619	6,01
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-
P	S	00438	0	0	0,18096	0,18096	-	00439	0	0	0,18096	0,18096	-	00440	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		200 134	66 449	0,12566	0,12566	3,30		218 532	54 642	0,12566	0,12566	3,42		244 410	47 791	0,12566	0,12566	3,45
S	S		-177 028	107 789	0,22619	0,22619	6,60		-150 033	190 704	0,22619	0,22619	12,81		-131 214	184 017	0,22619	0,22619	11,73
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-
P	S	00441	221 815	13 277	0,18096	0,18096	5,08	00442	179 934	15 043	0,18096	0,18096	5,36	00443	152 111	47 177	0,18096	0,18096	7,20
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-
S	S		-99 958	301 769	0,22619	0,22619	40,63		-171 765	314 521	0,22619	0,22619	28,46		-308 772	342 896	0,22619	0,22619	17,79
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-
P	S	00444	74 759	157 474	0,18096	0,18096	NS	00445	-2 013	132 644	0,18096	0,18096	44,93	00446	-69 175	228 234	0,18096	0,18096	11,89
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-
S	S		-202 066	496 968	0,22619	0,22619	5,09		-167 803	434 366	0,22619	0,22619	6,95		-52 136	610 906	0,22619	0,22619	3,05
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-
P	S	00447	-204 519	358 605	0,18096	0,18096	4,85	00448	-445 407	289 277	0,18096	0,18096	8,50	00449	-610 839	403 852	0,18096	0,18096	5,09
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-
S	S		53 364	601 153	0,22619	0,22619	2,91		-277 690	601 458	0,22619	0,22619	3,62		-236 170	693 247	0,22619	0,22619	2,75
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-
P	S	00450	-807 299	541 520	0,18096	0,18096	3,64	00451	-1 023	489 872	0,18096	0,18096	4,62	00452	-1 302	694 955	0,18096	0,18096	3,22
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-
S	S		-244 008	702 004	0,22619	0,22619	2,71		-50 980	741 998	0,22619	0,22619	2,19		88 504	756 293	0,22619	0,22619	1,92
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-
P	S	00453	-1 738	782 801	0,18096	0,18096	1,51	00454	-2 018	810 358	0,18096	0,18096	1,57	00455	-2 461	1 051	0,18096	0,18096	1,56
	I		004	0	1,03044	1,03044	-		965	0	1,03044	1,03044	-		017	114	1,03044	1,03044	-
S	S		-569 852	817 565	0,22619	0,22619	1,29		-229 776	799 114	0,22619	0,22619	1,21		-314 188	924 890	0,22619	0,22619	1,18
	I		0	0	1,03044	1,03044	-		0	0	1,03044	1,03044	-		0	0	1,03044	1,03044	-
P	S	00456	-2 732	1 103	0,18096	0,18096	1,60	00457	-3 040	1 203	0,18096	0,18096	1,63	00458	-3 182	884 801	1,68892	1,68892	16,49
	I		513	214	1,03044	1,03044	-		516	810	1,03044	1,03044	-		600	0	1,03044	1,03044	-
S	S		-424 843	909 240	0,22619	0,22619	1,22		65 512	992 382	0,22619	0,22619	1,07		-1 123	765 216	2,48814	2,48814	3,67



Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
	I		0	0	1,03044	1,03044	-		0	0	1,03044	1,03044	-		436	0	1,03044	1,03044	-
P	S	00491	0	0	1,68892	1,68892	-	00492	0	0	1,68892	1,68892	-	00493	0	0	1,68892	1,68892	-
	I		3	1					3	1					3	1			
	S		563	205	1,03044	1,03044	1,65		646	549	1,03044	1,03044	1,47		336	365	1,03044	1,03044	1,62
	I		391	905					489	775					499	135			
S	S		0	0	2,48814	2,48814	-		0	0	2,48814	2,48814	-		0	0	2,48814	2,48814	-
	I		609	947	1,03044	1,03044	1,92		204	1	1,03044	1,03044	1,86		645	1	1,03044	1,03044	1,79
	S		359	343					213	282					968	424			
P	S	00494	0	0	1,68892	1,68892	-	00495	0	0	1,68892	1,68892	-	00496	0	0	1,68892	1,68892	-
	I		2	1					2	1					1	0			
	S		857	144	1,03044	1,03044	1,86		395	148	1,03044	1,03044	1,96		897	898	1,03044	1,03044	2,27
	I		512	233					000	359					191	894			
S	S		0	0	2,48814	2,48814	-		0	0	2,48814	2,48814	-		0	0	2,48814	2,48814	-
	I		455	1	1,03044	1,03044	1,85		500	1	1,03044	1,03044	1,82		556	1	1,03044	1,03044	1,84
	S		674	189					941	792					610	111			
P	S	00497	0	0	1,68892	1,68892	-	00498	0	0	0,18096	0,18096	-	00499	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		1	743	1,03044	1,03044	2,54		1	772	1,03044	1,03044	1,63		805	536	1,03044	1,03044	1,56
	S		442	229					172	287					785	741			
S	S		0	0	2,48814	2,48814	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-
	I		-19	079	1,03044	1,03044	1,97		175	208	1,03044	1,03044	3,53		325	1	1,03044	1,03044	2,86
	S		069	899					553	601					707	130			
P	S	00500	0	0	0,18096	0,18096	-	00501	0	0	0,18096	0,18096	-	00502	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		632	485	1,03044	1,03044	1,59		446	429	1,03044	1,03044	1,61		186	284	1,03044	1,03044	1,59
	S		937	265					908	182					540	123			
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-
	I		386	1	1,03044	1,03044	2,94		595	943	1,03044	1,03044	2,47		365	901	1,03044	1,03044	2,53
	S		628	082					567	663					709	948			
P	S	00503	0	0	0,18096	0,18096	-	00504	0	0	0,18096	0,18096	-	00505	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		-16	289	1,03044	1,03044	1,67		-98	180	1,03044	1,03044	1,62		-222	92	1,03044	1,03044	1,59
	S		045	372					415	806					555	950			
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-
	I		110	911	1,03044	1,03044	2,71		244	739	1,03044	1,03044	2,30		309	723	1,03044	1,03044	2,24
	S		910	445					312	687					928	608			
P	S	00506	0	0	0,18096	0,18096	-	00507	-286	1	0,18096	0,18096	1,55	00508	-342	42	0,18096	0,18096	1,54
	I		-247	66	1,03044	1,03044	1,58		430	154	1,03044	1,03044	-		327	790	1,03044	1,03044	-
	S		878	662					0	0					0	0			
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-
	I		387	577	1,03044	1,03044	2,00		303	503	1,03044	1,03044	1,94		182	448	1,03044	1,03044	1,94
	S		592	141					455	263					475	822			
P	S	00509	-310	65	0,18096	0,18096	1,51	00510	-296	85	0,18096	0,18096	16,19	00511	-254	101	0,18096	0,18096	20,89
	I		535	796	1,03044	1,03044	-		438	639	0,12566	0,12566	-		851	942	0,12566	0,12566	-
	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-
	I		225	328	1,03044	1,03044	1,79		243	305	1,03044	1,03044	1,40		251	207	1,03044	1,03044	1,67
	S		009	238					643	923					742	652			
P	S	00512	-224	98	0,18096	0,18096	19,01	00513	-187	92	0,18096	0,18096	16,83	00514	7	10	0,18096	0,18096	6,05
	I		893	159	0,12566	0,12566	-		936	773	0,12566	0,12566	-		898	560	0,12566	0,12566	-
	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-
	I		252	198	0,12566	0,12566	1,70		252	112	0,12566	0,12566	2,08		201	171	0,12566	0,12566	1,88
	S		817	848					442	315					096	739			
P	S	00515	414	12	0,18096	0,18096	6,18	00516	-17	1	0,18096	0,18096	5,80	00549	-51	28	0,18096	0,18096	7,27
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		265	491	0,12566	0,12566	-		506	452	0,12566	0,12566	-
	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-
	I		212	132	0,12566	0,12566	2,04		188	115	0,12566	0,12566	2,18		6	10	0,12566	0,12566	3,42
	S		942	650					704	180					901	750			
P	S	00550	-49	37	0,18096	0,18096	7,82	00551	-47	34	0,18096	0,18096	7,61	00552	-27	66	0,18096	0,18096	10,32
	I		024	382	0,12566	0,12566	-		172	482	0,12566	0,12566	-		351	623	0,12566	0,12566	-
	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-
	I		21	24	0,12566	0,12566	3,22		47	44	0,12566	0,12566	2,97		62	46	0,12566	0,12566	2,92
	S		975	959					561	683					077	437			
P	S	00553	-48	80	0,18096	0,18096	12,59	00554	-84	90	0,18096	0,18096	15,00	00555	-10	163	0,18096	0,18096	71,35
	I		432	763	0,12566	0,12566	-		354	516	0,12566	0,12566	-		892	978	0,12566	0,12566	-
	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-
	I		101	62	0,12566	0,12566	2,70		132	71	0,12566	0,12566	2,56		141	39	0,12566	0,12566	2,80
	S		545	278					679	889					842	731			
P	S	00556	-42	185	0,18096	0,18096	26,76	00557	-144	244	0,18096	0,18096	10,38	00558	-64	301	0,18096	0,18096	6,06
	I		809	072	0,12566	0,12566	-		983	473	0,12566	0,12566	-		231	265	0,12566	0,12566	-
	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-
	I		173	41	0,12566	0,12566	2,71		124	7	0,12566	0,12566	3,17		143	17	0,12566	0,12566	3,41
	S		562	866					135	002					996	357			
P	S	00559	3	345	0,18096	0,18096	4,42	00560											

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	
			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]		
	I		150	998					548	528					086	897				
S	S		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-	
	I		126	56	0,22619	0,22619	4,08		5	133	0,22619	0,22619	6,89		-43	129	0,22619	0,22619	6,93	
S	S		040	330	0,12566	0,12566	-		166	614	0,12566	0,12566	-		960	467	0,12566	0,12566	-	
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-	
P	S	00562	103	519	0,18096	0,18096	2,14	00563	-115	592	0,18096	0,18096	2,14	00564	17	613	0,18096	0,18096	1,84	
	I		774	438	0,12566	0,12566	-		698	630	0,12566	0,12566	-		864	551	0,12566	0,12566	-	
S	S		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-	
	I		-109	215	0,22619	0,22619	17,62		-293	325	0,22619	0,22619	23,99		-441	271	0,22619	0,22619	NS	
S	S		958	569	0,12566	0,12566	-		662	040	0,12566	0,12566	-		088	993	0,12566	0,12566	-	
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-	
P	S	00565	238	643	0,18096	0,18096	1,41	00566	-64	704	0,18096	0,18096	1,64	00567	-154	701	0,18096	0,18096	1,76	
	I		112	881	0,12566	0,12566	-		641	975	0,12566	0,12566	-		909	669	0,12566	0,12566	-	
S	S		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-	
	I		-579	395	0,22619	0,22619	11,50		-797	534	0,22619	0,22619	5,88		-1	420	0,22619	0,22619	11,70	
S	S		811	071	0,12566	0,12566	-		667	964	0,12566	0,12566	-		122	127	0,12566	0,12566	-	
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		506	0	0,12566	0,12566	-	
P	S	00568	307	733	0,18096	0,18096	1,11	00569	-21	780	0,18096	0,18096	1,08	00570	-147	765	0,18096	0,18096	1,12	
	I		729	308	0,12566	0,12566	-		417	646	0,12566	0,12566	-		921	107	0,12566	0,12566	-	
S	S		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-	
	I		-1	708	0,22619	0,22619	4,32		-1	789	0,22619	0,22619	1,56		-2	763	0,22619	0,22619	1,76	
S	S		349	211	0,12566	0,12566	-		555	498	0,12566	0,12566	-		189	237	0,12566	0,12566	-	
	I		377	0	0,12566	0,12566	-		968	0	0,12566	0,12566	-		868	0	0,12566	0,12566	-	
P	S	00571	-185	905	0,18096	0,18096	1,08	00572	-244	893	0,18096	0,18096	1,09	00573	43	813	0,18096	0,18096	1,06	
	I		228	334	0,103044	1,03044	-		049	487	0,103044	1,03044	-		223	393	0,103044	1,03044	-	
S	S		0	0	0,103044	1,03044	-		0	0	0,103044	1,03044	-		0	0	0,103044	1,03044	-	
	I		-2	1	0,22619	0,22619	1,70		-2	108	0,22619	0,22619	1,67		-3	121	0,22619	0,22619	1,81	
S	S		488	005	0,103044	1,03044	-		595	582	0,103044	1,03044	-		153	302	0,103044	1,03044	-	
	I		592	973	0,103044	1,03044	-		962	0	0,103044	1,03044	-		795	0	0,103044	1,03044	-	
P	S	00574	-498	568	1,68892	1,68892	6,67	00607	-637	232	1,68892	1,68892	5,26	00608	-606	245	1,68892	1,68892	5,29	
	I		351	652	1,03044	1,03044	-		699	958	1,03044	1,03044	-		230	104	1,03044	1,03044	-	
S	S		0	0	1,03044	1,03044	-		0	0	1,03044	1,03044	-		0	0	1,03044	1,03044	-	
	I		-3	903	2,48814	2,48814	5,15		0	0	2,48814	2,48814	-		0	0	2,48814	2,48814	-	
S	S		217	707	1,03044	1,03044	-		0	0	1,03044	1,03044	-		0	0	1,03044	1,03044	-	
	I		252	0	1,03044	1,03044	-		906	532	1,03044	1,03044	2,05		1	362	1,03044	1,03044	2,07	
P	S	00609	-202	191	0,18096	0,18096	1,40	00610	-504	240	0,18096	0,18096	1,46	00611	-277	255	0,18096	0,18096	1,39	
	I		593	324	0,103044	1,03044	-		094	829	0,103044	1,03044	-		102	014	0,103044	1,03044	-	
S	S		0	0	0,103044	1,03044	-		0	0	0,103044	1,03044	-		0	0	0,103044	1,03044	-	
	I		875	400	0,22619	0,22619	1,59		839	445	0,22619	0,22619	1,65		629	430	0,22619	0,22619	1,72	
P	S	00612	-248	263	0,18096	0,18096	1,37	00613	-164	225	0,18096	0,18096	1,37	00614	-194	231	0,18096	0,18096	1,37	
	I		435	401	0,103044	1,03044	-		258	210	0,103044	1,03044	-		795	599	0,103044	1,03044	-	
S	S		0	0	0,103044	1,03044	-		0	0	0,103044	1,03044	-		0	0	0,103044	1,03044	-	
	I		520	418	0,22619	0,22619	1,76		296	442	0,22619	0,22619	1,88		293	421	0,22619	0,22619	1,86	
P	S	00615	-23	226	0,18096	0,18096	1,33	00616	-61	213	0,18096	0,18096	1,34	00617	-30	246	0,18096	0,18096	9,32	
	I		039	559	0,103044	1,03044	-		445	139	0,103044	1,03044	-		629	433	0,103044	1,03044	-	
S	S		0	0	0,103044	1,03044	-		0	0	0,103044	1,03044	-		0	0	0,103044	1,03044	-	
	I		202	381	0,22619	0,22619	1,85		155	378	0,22619	0,22619	1,87		115	312	0,22619	0,22619	1,53	
P	S	00618	-59	158	0,18096	0,18096	NS	00619	-16	223	0,18096	0,18096	12,22	00620	-28	140	0,18096	0,18096	80,59	
	I		690	748	0,12566	0,12566	-		461	165	0,12566	0,12566	-		121	896	0,12566	0,12566	-	
S	S		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-	
	I		61	360	0,22619	0,22619	1,48		39	254	0,22619	0,22619	1,80		17	305	0,22619	0,22619	1,67	
P	S	00621	-3	172	0,18096	0,18096	42,11	00622	8	177	0,18096	0,18096	33,56	00623	7	145	0,18096	0,18096	NS	
	I		589	303	0,12566	0,12566	-		172	273	0,12566	0,12566	-		627	252	0,12566	0,12566	-	
S	S		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-	
	I		18	240	0,12566	0,12566	1,88		9	185	0,12566	0,12566	2,12		7	190	0,12566	0,12566	2,10	
P	S	00624	9	107	0,18096	0,18096	19,47	00625	17	137	0,18096	0,18096	58,63	00626	17	86	0,18096	0,18096	12,99	
	I		718	993	0,12566	0,12566	-		435	359	0,12566	0,12566	-		987	603	0,12566	0,12566	-	
S	S		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-	
	I		0	0	0,22619	0,22619	2,09		0	0	0,22619	0,22619	2,43		0	0	0,22619	0,22619	2,30	
P	S	00627	-2	196	0,12566	0,12566	-		-6	130	0,12566	0,12566	-		-2	152	0,12566	0,12566	-	
	I		557	765	0,12566	0,12566	-		479	733	0,12566	0,12566	-		980	956	0,12566	0,12566	-	
S	S		18	95	0,18096	0,18096	15,11	00628	11	81	0,18096	0,18096	12,10	00629	12	80	0,18096	0,18096	11,94	
	I		667	756	0,12566	0,12566	-		967	415	0,12566	0,12566	-		400	540	0,12566	0,12566	-	
S	S		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-	

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		842	915	0,12566	0,12566	-		69	26	0,12566	0,12566	4,56
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		61	62	0,22619	0,22619	4,41
	I		-23	90	0,12566	0,12566	2,73		-28	68	0,12566	0,12566	2,92		0	0	0,12566	0,12566	-
P	S	00665	0	0	0,18096	0,18096	-	00666	0	0	0,18096	0,18096	-	00667	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		70	31	0,12566	0,12566	4,43		78	35	0,12566	0,12566	4,30		63	31	0,12566	0,12566	4,44
S	S		71	70	0,22619	0,22619	4,54		76	70	0,22619	0,22619	4,53		68	66	0,22619	0,22619	4,46
	I		833	265	0,12566	0,12566	-		807	799	0,12566	0,12566	-		361	0	0,12566	0,12566	-
P	S	00668	-31	16	0,18096	0,18096	6,51	00669	-69	14	0,18096	0,18096	6,63	00670	-88	21	0,18096	0,18096	7,05
	I		386	207	0,12566	0,12566	-		577	754	0,12566	0,12566	-		424	0	0,12566	0,12566	-
S	S		-67	54	0,22619	0,22619	4,66		-89	57	0,22619	0,22619	4,80		-114	53	0,22619	0,22619	4,78
	I		703	597	0,12566	0,12566	-		990	437	0,12566	0,12566	-		681	0	0,12566	0,12566	-
P	S	00671	-103	20	0,18096	0,18096	7,12	00672	-36	7	0,18096	0,18096	6,14	00673	-36	10	0,18096	0,18096	6,25
	I		048	868	0,12566	0,12566	-		062	629	0,12566	0,12566	-		818	0	0,12566	0,12566	-
S	S		-109	45	0,22619	0,22619	4,62		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		-30	73	0,12566	0,12566	2,88		-36	84	0,12566	0,12566	2,80
P	S	00674	-42	9	0,18096	0,18096	6,24	00675	-37	6	0,18096	0,18096	6,09	00676	-16	5	0,18096	0,18096	5,96
	I		676	112	0,12566	0,12566	-		267	332	0,12566	0,12566	-		971	513	0,12566	0,12566	-
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-
	I		-39	93	0,12566	0,12566	2,74		-37	95	0,12566	0,12566	2,72		-32	98	0,12566	0,12566	2,69
P	S	00677	0	0	0,18096	0,18096	-	00678	0	0	0,18096	0,18096	-	00679	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		50	31	0,12566	0,12566	4,51		107	35	0,12566	0,12566	4,20		133	39	1,03044	1,03044	1,43
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-
	I		104	78	0,12566	0,12566	2,57		133	81	0,12566	0,12566	2,49		160	85	1,03044	1,03044	1,60
P	S	00680	0	0	0,18096	0,18096	-	00735	-36	14	0,18096	0,18096	6,46	00736	11	58	0,18096	0,18096	9,16
	I		152	49	1,03044	1,03044	1,43		119	689	0,12566	0,12566	-		215	762	0,12566	0,12566	-
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-
	I		163	76	1,03044	1,03044	1,59		-17	64	0,12566	0,12566	2,93		25	20	0,12566	0,12566	3,27
P	S	00737	-4	26	0,18096	0,18096	6,88	00738	0	0	0,18096	0,18096	-	00739	-9	5	0,18096	0,18096	5,93
	I		135	435	0,12566	0,12566	-		-1	12	0,12566	0,12566	5,25		397	0	0,12566	0,12566	-
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		-16	32	0,22619	0,22619	4,09		-67	65	0,22619	0,22619	4,91
	I		-49	26	0,12566	0,12566	3,37		292	695	0,12566	0,12566	-		529	656	0,12566	0,12566	-
P	S	00740	-62	45	0,18096	0,18096	8,52	00741	5	55	0,18096	0,18096	8,92	00742	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		692	721	0,12566	0,12566	-		204	763	0,12566	0,12566	-		-7	17	0,12566	0,12566	5,12
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		960	29	0,22619	0,22619	3,99
	I		-14	6	0,12566	0,12566	3,52		-1	9	0,12566	0,12566	3,45		0	0	0,12566	0,12566	-
P	S	00743	0	0	0,18096	0,18096	-	00744	0	0	0,18096	0,18096	-	00745	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		73	32	0,12566	0,12566	4,38		17	67	0,12566	0,12566	3,87		4	28	0,12566	0,12566	4,74
S	S		33	58	0,22619	0,22619	4,42		23	7	0,22619	0,22619	3,61		99	20	0,22619	0,22619	3,59
	I		798	520	0,12566	0,12566	-		542	767	0,12566	0,12566	-		009	904	0,12566	0,12566	-
P	S	00746	2	9	0,18096	0,18096	6,04	00747	0	0	0,18096	0,18096	-	00748	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		822	783	0,12566	0,12566	-		23	14	0,12566	0,12566	5,07		108	69	0,12566	0,12566	3,55
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-
	I		65	38	0,12566	0,12566	2,98		103	78	0,12566	0,12566	2,57		27	3	0,12566	0,12566	3,46
P	S	00749	0	0	0,18096	0,18096	-	00750	54	18	0,18096	0,18096	6,14	00751	71	14	0,18096	0,18096	5,92
	I		42	55	0,12566	0,12566	4,01		807	127	0,12566	0,12566	-		415	964	0,12566	0,12566	-
S	S		3	9	0,22619	0,22619	3,68		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-
	I		192	091	0,12566	0,12566	-		-2	30	0,12566	0,12566	3,22		8	22	0,12566	0,12566	3,28
P	S	00752	86	1	0,18096	0,18096	5,30	00753	0	0	0,18096	0,18096	-	00754	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		301	092															

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		108 680	21 054	0,12566	0,12566	4,53		120 696	45 826	0,12566	0,12566	3,92
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		-7 826	7 253	0,22619	0,22619	3,68
	I		8 237	17 234	0,12566	0,12566	3,34		4 204	6 760	0,12566	0,12566	3,47		0	0	0,12566	0,12566	-
P	S	00755	0	0	0,18096	0,18096	-	00756	0	0	0,18096	0,18096	-	00757	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		121 157	63 794	0,12566	0,12566	3,59		122 590	155 478	0,12566	0,12566	2,52		103 306	137 574	0,12566	0,12566	2,72
S	S		-20 224	27 394	0,22619	0,22619	4,02		-11 726	24 392	0,22619	0,22619	3,95		3 951	22 541	0,22619	0,22619	3,87
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-
P	S	00758	0	0	0,18096	0,18096	-	00759	0	0	0,18096	0,18096	-	00760	-10 651	30 840	0,18096	0,18096	7,17
	I		72 040	106 064	0,12566	0,12566	3,14		48 772	77 450	0,12566	0,12566	3,60		0	0	0,12566	0,12566	-
S	S		11 470	14 489	0,22619	0,22619	3,73		8 562	6 343	0,22619	0,22619	3,63		0	0	0,22619	0,22619	-
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		34 510	46 715	0,12566	0,12566	2,98
P	S	00761	1 424	23 702	0,18096	0,18096	6,71	00762	70 160	25 909	0,18096	0,18096	6,44	00763	72 704	18 145	0,18096	0,18096	6,05
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-
	I		11 095	39 688	0,12566	0,12566	3,09		-10 593	28 048	0,12566	0,12566	3,26		18 819	9 517	0,12566	0,12566	3,40
P	S	00764	0	0	0,18096	0,18096	-	00765	0	0	0,18096	0,18096	-	00766	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		85 851	4 557	0,12566	0,12566	5,11		102 343	32 967	0,12566	0,12566	4,26		121 744	65 036	0,12566	0,12566	3,57
S	S		10 011	8 570	0,22619	0,22619	3,66		-11 914	27 678	0,22619	0,22619	4,00		-44 151	47 396	0,22619	0,22619	4,44
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-
P	S	00767	0	0	0,18096	0,18096	-	00768	0	0	0,18096	0,18096	-	00769	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		129 032	180 187	0,12566	0,12566	2,32		102 616	161 631	0,12566	0,12566	2,51		72 733	123 512	0,12566	0,12566	2,94
S	S		-46 900	44 659	0,22619	0,22619	4,40		-16 800	49 629	0,22619	0,22619	4,40		12 753	46 611	0,22619	0,22619	4,25
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-
P	S	00770	0	0	0,18096	0,18096	-	00771	0	0	0,18096	0,18096	-	00772	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		43 816	85 044	0,12566	0,12566	3,50		22 382	56 601	0,12566	0,12566	4,05		69 787	68 594	0,12566	0,12566	3,68
S	S		29 635	37 801	0,22619	0,22619	4,05		19 926	20 474	0,22619	0,22619	3,80		-24 030	22 947	0,22619	0,22619	3,96
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-
P	S	00773	0	0	0,18096	0,18096	-	00774	-48 529	32 778	0,18096	0,18096	7,51	00775	-38 934	36 785	0,18096	0,18096	7,72
	I		48 105	45 451	0,12566	0,12566	4,19		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-
S	S		12 547	15 593	0,22619	0,22619	3,75		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		-540	48 951	0,12566	0,12566	3,03		25 705	41 754	0,12566	0,12566	3,04
P	S	00776	-45 147	40 222	0,18096	0,18096	7,99	00777	74 901	40 503	0,18096	0,18096	7,25	00778	70 952	19 045	0,18096	0,18096	6,10
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		53 606	8 062	0,22619	0,22619	3,53		32 526	22 789	0,22619	0,22619	3,80
	I		50 912	31 287	0,12566	0,12566	3,09		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-
P	S	00779	0	0	0,18096	0,18096	-	00780	0	0	0,18096	0,18096	-	00781	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		82 672	12 150	0,12566	0,12566	4,89		106 186	50 732	0,12566	0,12566	3,88		139 701	86 794	0,12566	0,12566	3,19
S	S		946	43 278	0,22619	0,22619	4,23		-47 180	65 613	0,22619	0,22619	4,84		-94 354	88 598	0,22619	0,22619	5,61
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-
P	S	00782	0	0	0,18096	0,18096	-	00783	0	0	0,18096	0,18096	-	00784	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		121 327	208 519	0,12566	0,12566	2,15		81 014	154 040	0,12566	0,12566	2,63		50 344	100 887	0,12566	0,12566	3,26
S	S		-73 108	76 102	0,22619	0,22619	5,18		-4 495	79 275	0,22619	0,22619	5,02		37 743	78 349	0,22619	0,22619	4,85
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-
P	S	00785	0	0	0,18096	0,18096	-	00786	0	0	0,18096	0,18096	-	00787	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		21 855	58 376	0,12566	0,12566	4,02		45 690	22 296	0,12566	0,12566	4,76		101 567	37 764	0,12566	0,12566	4,16
S	S		57 797	76 807	0,22619	0,22619	4,74		82 994	80 375	0,22619	0,22619	4,73		42 578	45 762	0,22619	0,22619	4,15
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-
P	S	00788	0	0	0,18096	0,18096	-	00789	0	0	0,18096	0,18096	-	00790	-43 924	19 913	0,18096	0,18096	6,76
	I		83 262	39 398	0,12566	0,12566	4,19		80 098	46 387	0,12566	0,12566	4,05		0	0	0,12566	0,12566	-
S	S		20 813	40 478	0,22619	0,22619	4,12		7 152	31 089	0,22619	0,22619	4,00		0	0	0,22619	0,22619	-
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		-14	54	0,12566	0,12566	3,01

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
															232	533			
P	S	00791	-38 530 0	30 507 0	0,18096 0,12566	0,18096 0,12566	7,31	00792	-31 657 0	40 813 0	0,18096 0,12566	0,18096 0,12566	7,95	00793	-31 008 0	49 956 0	0,18096 0,12566	0,18096 0,12566	8,66
S	S		0 -1 379	0 50 358	0,22619 0,12566	0,22619 0,12566	-		0 26 260	0 39 745	0,22619 0,12566	0,22619 0,12566	-		0 61 877	0 22 850	0,22619 0,12566	0,22619 0,12566	-
P	S	00794	-38 028 0	61 656 0	0,18096 0,12566	0,18096 0,12566	9,84	00795	26 409 0	72 620 0	0,18096 0,12566	0,18096 0,12566	10,63	00796	48 039 0	47 149 0	0,18096 0,12566	0,18096 0,12566	7,89
S	S		126 289 0	1 798 0	0,22619 0,12566	0,22619 0,12566	3,27		124 107 0	18 239 0	0,22619 0,12566	0,22619 0,12566	3,48		70 702 0	33 263 0	0,22619 0,12566	0,22619 0,12566	3,85
P	S	00797	59 002 0	16 466 0	0,18096 0,12566	0,18096 0,12566	6,05	00798	0 83 509	0 29 792	0,18096 0,12566	0,18096 0,12566	-	00799	0 143 173	0 89 448	0,18096 0,12566	0,18096 0,12566	-
S	S		33 834 0	51 759 0	0,22619 0,12566	0,22619 0,12566	4,28		-24 887 0	74 455 0	0,22619 0,12566	0,22619 0,12566	4,97		-126 269 0	95 856 0	0,22619 0,12566	0,22619 0,12566	5,96
P	S	00800	0 170 006	0 290 020	0,18096 0,12566	0,18096 0,12566	-	00801	0 99 457	0 211 029	0,18096 0,12566	0,18096 0,12566	-	00802	0 64 322	0 132 082	0,18096 0,12566	0,18096 0,12566	-
S	S		-147 118 0	82 364 0	0,22619 0,12566	0,22619 0,12566	5,62		-46 830 0	98 246 0	0,22619 0,12566	0,22619 0,12566	5,73		31 660 0	108 126 0	0,22619 0,12566	0,22619 0,12566	5,73
P	S	00803	0 45 320	0 70 219	0,18096 0,12566	0,18096 0,12566	-	00804	0 39 049	0 25 702	0,18096 0,12566	0,18096 0,12566	-	00805	33 690 0	9 282 0	0,18096 0,12566	0,18096 0,12566	5,87
S	S		76 922 0	114 423 0	0,22619 0,12566	0,22619 0,12566	5,76		107 000 0	120 513 0	0,22619 0,12566	0,22619 0,12566	5,85		120 617 0	108 161 0	0,22619 0,12566	0,22619 0,12566	5,36
P	S	00806	0 113 754	0 26 490	0,18096 0,12566	0,18096 0,12566	-	00807	0 115 707	0 36 477	0,18096 0,12566	0,18096 0,12566	-	00808	0 114 952	0 50 972	0,18096 0,12566	0,18096 0,12566	-
S	S		54 495 0	96 845 0	0,22619 0,12566	0,22619 0,12566	5,28		18 984 0	70 888 0	0,22619 0,12566	0,22619 0,12566	4,74		4 032 0	47 037 0	0,22619 0,12566	0,22619 0,12566	4,29
P	S	00809	0 112 290	0 63 015	0,18096 0,12566	0,18096 0,12566	-	00810	0 98 812	0 68 350	0,18096 0,12566	0,18096 0,12566	-	00811	-33 572 0	10 103 0	0,18096 0,12566	0,18096 0,12566	6,24
S	S		6 291 0	22 249 0	0,22619 0,12566	0,22619 0,12566	3,86		15 935 0	1 320 0	0,22619 0,12566	0,22619 0,12566	3,54		0 -24 248	0 78 808	0,22619 0,12566	0,22619 0,12566	-
P	S	00812	-28 736 0	17 502 0	0,18096 0,12566	0,18096 0,12566	6,55	00813	-23 204 0	28 076 0	0,18096 0,12566	0,18096 0,12566	7,08	00814	-19 806 0	41 935 0	0,18096 0,12566	0,18096 0,12566	7,95
S	S		0 -12 115	0 67 328	0,22619 0,12566	0,22619 0,12566	-		0 171	0 56 534	0,22619 0,12566	0,22619 0,12566	-		0 23 200	0 43 144	0,22619 0,12566	0,22619 0,12566	-
P	S	00815	-19 118 0	57 531 0	0,18096 0,12566	0,18096 0,12566	9,26	00816	-19 268 0	73 585 0	0,18096 0,12566	0,18096 0,12566	11,17	00817	-22 049 0	85 774 0	0,18096 0,12566	0,18096 0,12566	13,26
S	S		0 55 354	0 26 793	0,22619 0,12566	0,22619 0,12566	-		0 94 306	0 8 778	0,22619 0,12566	0,22619 0,12566	-		133 997 0	9 512 0	0,22619 0,12566	0,22619 0,12566	3,34
P	S	00818	5 872 0	79 215 0	0,18096 0,12566	0,18096 0,12566	11,79	00819	28 792 0	51 447 0	0,18096 0,12566	0,18096 0,12566	8,37	00820	55 122 0	3 138 0	0,18096 0,12566	0,18096 0,12566	5,52
S	S		124 805 0	29 611 0	0,22619 0,12566	0,22619 0,12566	3,64		84 638 0	50 259 0	0,22619 0,12566	0,22619 0,12566	4,10		26 470 0	70 685 0	0,22619 0,12566	0,22619 0,12566	4,71
P	S	00821	0 98 911	0 67 901	0,18096 0,12566	0,18096 0,12566	-	00822	0 205 236	0 159 661	0,18096 0,12566	0,18096 0,12566	-	00823	0 143 823	0 313 496	0,18096 0,12566	0,18096 0,12566	-
S	S		-69 962 0	89 648 0	0,22619 0,12566	0,22619 0,12566	5,55		-188 030 0	110 006 0	0,22619 0,12566	0,22619 0,12566	6,74		-132 933 0	95 049 0	0,22619 0,12566	0,22619 0,12566	5,96
P	S	00824	0 80 557	0 191 252	0,18096 0,12566	0,18096 0,12566	-	00825	0 57 851	0 97 390	0,18096 0,12566	0,18096 0,12566	-	00826	0 56 240	0 34 543	0,18096 0,12566	0,18096 0,12566	-
S	S		11 055 0	116 633 0	0,22619 0,12566	0,22619 0,12566	6,13		87 000 0	135 249 0	0,22619 0,12566	0,22619 0,12566	6,56		122 232 0	146 703 0	0,22619 0,12566	0,22619 0,12566	6,95
P	S	00827	0 65 404	0 513 0	0,18096 0,12566	0,18096 0,12566	-	00828	0 96 214	0 2 944	0,18096 0,12566	0,18096 0,12566	-	00829	0 130 374	0 21 085	0,18096 0,12566	0,18096 0,12566	-
S	S		132 213 0	148 412 0	0,22619 0,12566	0,22619 0,12566	6,99		107 304 0	142 830 0	0,22619 0,12566	0,22619 0,12566	6,83		46 950 0	125 535 0	0,22619 0,12566	0,22619 0,12566	6,32

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm/cm]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]	[cm/cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]	[cm/cm]	
P	S I	00830	0	0	0,18096	0,18096	-	00831	0	0	0,18096	0,18096	-	00832	0	0	0,18096	0,18096	-
			144	40	0,12566	0,12566	3,94		147	58	0,12566	0,12566	3,60		138	69	0,12566	0,12566	3,45
S	S I	00833	6	98	0,22619	0,22619	5,51	00834	-10	65	0,22619	0,22619	4,70	00835	27	266	0,22619	0,22619	3,96
			697	064	0,12566	0,12566	-		496	007	0,12566	0,12566	-		844	0	0,12566	0,12566	-
P	S I	00836	0	0	0,18096	0,18096	-	00837	-26	10	0,18096	0,18096	6,22	00838	-19	14	0,18096	0,18096	6,37
			129	69	0,12566	0,12566	3,47		993	428	0,12566	0,12566	-		400	0	0,12566	0,12566	-
S	S I	00839	0	0	0,22619	0,22619	-	00840	0	0	0,22619	0,22619	-	00841	0	0	0,22619	0,22619	-
			30	6	0,12566	0,12566	3,40		-29	93	0,12566	0,12566	2,72		-14	83	0,12566	0,12566	2,76
P	S I	00842	-12	24	0,18096	0,18096	6,82	00843	-8	39	0,18096	0,18096	7,73	00844	-8	59	0,18096	0,18096	9,36
			331	469	0,12566	0,12566	-		385	725	0,12566	0,12566	-		698	231	0,12566	0,12566	-
S	S I	00845	0	0	0,22619	0,22619	-	00846	0	0	0,22619	0,22619	-	00847	0	0	0,22619	0,22619	-
			-1	70	0,12566	0,12566	2,84		079	767	0,12566	0,12566	2,93		48	38	0,12566	0,12566	3,02
P	S I	00848	-12	80	0,18096	0,18096	12,17	00849	-17	98	0,18096	0,18096	1,40	00850	-16	105	0,18096	0,18096	1,39
			352	433	0,12566	0,12566	-		900	791	0,12566	0,12566	-		258	222	0,12566	0,12566	-
S	S I	00849	0	0	0,22619	0,22619	-	00851	0	0	0,22619	0,22619	-	00852	148	17	0,22619	0,22619	1,53
			85	19	0,12566	0,12566	3,12		993	969	0,12566	0,12566	1,55		0	0	0,12566	0,12566	-
P	S I	00850	770	88	0,18096	0,18096	1,40	00853	26	44	0,18096	0,18096	1,42	00854	0	0	0,18096	0,18096	-
			0	0	1,03044	1,03044	-		000	753	1,03044	1,03044	-		67	32	1,03044	1,03044	1,45
S	S I	00851	137	36	0,22619	0,22619	1,52	00854	94	55	0,22619	0,22619	1,52	00855	7	71	0,22619	0,22619	1,54
			741	691	1,03044	1,03044	-		070	137	1,03044	1,03044	-		710	488	1,03044	1,03044	-
P	S I	00852	0	0	0,18096	0,18096	-	00855	0	0	0,18096	0,18096	-	00856	0	0	0,18096	0,18096	-
			131	149	1,03044	1,03044	1,51		238	477	1,03044	1,03044	1,74		102	293	1,03044	1,03044	1,63
S	S I	00853	-166	82	0,22619	0,22619	1,59	00856	-199	48	0,22619	0,22619	1,63	00857	-27	91	0,22619	0,22619	1,54
			026	879	1,03044	1,03044	-		611	228	1,03044	1,03044	-		199	202	1,03044	1,03044	-
P	S I	00854	0	0	0,18096	0,18096	-	00857	0	0	0,18096	0,18096	-	00858	0	0	0,18096	0,18096	-
			68	152	1,03044	1,03044	1,53		64	57	1,03044	1,03044	1,47		78	5	1,03044	1,03044	1,43
S	S I	00855	95	130	0,22619	0,22619	1,47	00858	152	158	0,22619	0,22619	1,43	00859	160	175	0,22619	0,22619	1,42
			730	848	1,03044	1,03044	-		056	919	1,03044	1,03044	-		523	088	1,03044	1,03044	-
P	S I	00856	104	8	0,18096	0,18096	1,41	00859	0	0	0,18096	0,18096	-	00860	0	0	0,18096	0,18096	-
			174	390	1,03044	1,03044	-		139	6	1,03044	1,03044	1,41		166	30	1,03044	1,03044	1,42
S	S I	00857	134	179	0,22619	0,22619	1,43	00860	80	171	0,22619	0,22619	1,45	00861	19	150	0,22619	0,22619	1,48
			970	214	1,03044	1,03044	-		018	721	1,03044	1,03044	-		841	088	1,03044	1,03044	-
P	S I	00858	0	0	0,18096	0,18096	-	00861	0	0	0,18096	0,18096	-	00862	0	0	0,18096	0,18096	-
			176	53	1,03044	1,03044	1,43		170	68	1,03044	1,03044	1,44		155	73	1,03044	1,03044	1,45
S	S I	00859	-20	116	0,22619	0,22619	1,52	00862	-31	73	0,22619	0,22619	1,55	00863	-10	25	0,22619	0,22619	1,58
			794	305	1,03044	1,03044	-		964	517	1,03044	1,03044	-		098	847	1,03044	1,03044	-
P	S I	00860	0	0	0,18096	0,18096	-	00863	-11	13	0,18096	0,18096	6,29	00864	-7	14	0,18096	0,18096	6,31
			139	69	1,03044	1,03044	1,45		965	672	0,12566	0,12566	-		779	714	0,12566	0,12566	-
S	S I	00861	0	0	0,22619	0,22619	-	00864	0	0	0,22619	0,22619	-	00865	0	0	0,22619	0,22619	-
			51	21	1,03044	1,03044	1,59		-28	104	0,12566	0,12566	2,64		-16	104	0,12566	0,12566	2,62
P	S I	00862	-2	20	0,18096	0,18096	6,58	00865	1	34	0,18096	0,18096	7,31	00866	2	55	0,18096	0,18096	8,87
			505	798	0,12566	0,12566	-		833	314	0,12566	0,12566	-		139	002	0,12566	0,12566	-
S	S I	00863	0	0	0,22619	0,22619	-	00866	0	0	0,22619	0,22619	-	00867	0	0	0,22619	0,22619	-
			-4	94	0,12566	0,12566	2,67		12	78	0,12566	0,12566	2,75		39	60	0,12566	0,12566	2,85
P	S I	00864	-2	80	0,18096	0,18096	12,13	00867	-9	106	0,18096	0,18096	19,15	00868	-15	124	0,18096	0,18096	1,38
			111	770	0,12566	0,12566	-		640	554	0,12566	0,12566	-		777	091	0,12566	0,12566	-
S	S I	00865	0	0	0,22619	0,22619	-	00868	0	0	0,22619	0,22619	-	00869	0	0	0,22619	0,22619	-
			75	40	0,12566	0,12566	2,94		118	21	0,12566	0,12566	3,03		157	3	0,12566	0,12566	1,54
P	S I	00866	-13	122	0,18096	0,18096	1,38	00869	3	89	0,18096	0,18096	1,40	00870	37	17	0,18096	0,18096	1,43
			089	028	1,03044	1,03044	-		374	767	1,03044	1,03044	-		845	591	1,03044	1,03044	-
S	S I	00867	176	13	0,22619	0,22619	1,52	00870	163	29	0,22619	0,22619	1,52	00871	106	40	0,22619	0,22619	1,53
			550	852	1,03044	1,03044	-		715	149	1,03044	1,03044	-		477	209	1,03044	1,03044	-
P	S I	00868	0	0	0,18096	0,18096	-	00871	0	0	0,18096	0,18096	-	00872	0	0	0,18096	0,18096	-
			0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS
	I		101 677	103 084	1,03044	1,03044	1,49		174 652	282 177	1,03044	1,03044	1,60		171 290	464 181	1,03044	1,03044	1,76
S	S		-14 286 0	42 419 0	0,22619	0,22619	1,57		-209 401 0	35 519 0	0,22619	0,22619	1,64		-88 238 0	35 537 0	0,22619	0,22619	1,60
P	S	00872	0 84 138	0 248 282	0,18096	0,18096	-	00873	0 73 575	0 104 822	0,18096	0,18096	-	00874	0 91 463	0 23 919	0,18096	0,18096	-
S	S		105 472 0	92 334 0	0,22619	0,22619	1,49		193 533 0	143 732 0	0,22619	0,22619	1,43		210 712 0	180 217 0	0,22619	0,22619	1,40
P	S	00875	123 811 0	6 779 0	0,18096	0,18096	1,41	00876	160 495 0	435 0 0	0,18096	0,18096	1,40	00877	0 192 505	0 25 656	0,18096	0,18096	-
S	S		178 292 0	200 391 0	0,22619	0,22619	1,40		114 676 0	204 055 0	0,22619	0,22619	1,42		38 420 0	190 482 0	0,22619	0,22619	1,45
P	S	00878	0 207 830	0 54 833	0,18096	0,18096	-	00879	0 200 475	0 75 149	0,18096	0,18096	-	00880	0 172 591	0 79 502	0,18096	0,18096	-
S	S		-26 890 0	160 127 0	0,22619	0,22619	1,49		-60 929 0	115 794 0	0,22619	0,22619	1,53		-53 878 0	62 207 0	0,22619	0,22619	1,57
P	S	00881	0 133 051	0 70 194	0,18096	0,18096	-	00882	0 104 379	0 60 981	0,18096	0,18096	-	00883	0 111 942	0 47 703	0,18096	0,18096	-
S	S		-1 984 0	6 402 0	0,22619	0,22619	1,59		0 70 523	0 41 717	0,22619	0,22619	-		0 130 798	0 69 689	0,22619	0,22619	-
P	S	00884	26 080 0	76 630 0	0,18096	0,18096	11,19	00885	23 001 0	87 671 0	0,18096	0,18096	13,16	00886	3 187 0	20 093 0	0,18096	0,18096	6,51
S	S		0 -42 808	0 27 176	0,22619	0,22619	-		0 -60 717	0 35 978	0,22619	0,22619	-		0 -16 727	0 131 020	0,22619	0,22619	-
P	S	00887	9 318 0	19 160 0	0,18096	0,18096	6,43	00888	10 579 0	28 430 0	0,18096	0,18096	6,91	00889	11 722 0	45 492 0	0,18096	0,18096	8,01
S	S		0 -7 503	0 129 992	0,22619	0,22619	-		0 5 526	0 115 766	0,22619	0,22619	-		0 27 016	0 96 298	0,22619	0,22619	-
P	S	00890	8 837 0	72 973 0	0,18096	0,18096	10,83	00891	1 375 0	105 156 0	0,18096	0,18096	18,41	00892	-8 029 0	133 922 0	0,18096	0,18096	1,37
S	S		0 61 243	0 75 463	0,22619	0,22619	-		0 106 940	0 54 920	0,22619	0,22619	-		0 157 482	0 36 187	0,22619	0,22619	-
P	S	00893	-13 776 0	147 536 0	0,18096	0,18096	1,37	00894	-8 755 0	132 056 0	0,18096	0,18096	1,37	00895	14 406 0	73 326 0	0,18096	0,18096	1,40
S	S		0 201 130	0 20 036	0,22619	0,22619	-		0 222 842	0 7 400	0,22619	0,22619	-		205 397 205 447	151 49	0,22619	0,22619	-
P	S	00896	0 65 440	0 43 417	0,18096	0,18096	-	00897	0 149 910	0 235 633	0,18096	0,18096	-	00898	0 315 083	0 712 684	0,18096	0,18096	-
S	S		0 127 206	0 302	0,22619	0,22619	-		0 -76 979	0 10 598	0,22619	0,22619	-		0 -92 557	0 70 721	0,22619	0,22619	-
P	S	00899	0 105 219	0 399 938	0,18096	0,18096	-	00900	0 88 324	0 188 062	0,18096	0,18096	-	00901	0 109 152	0 63 819	0,18096	0,18096	-
S	S		114 196 0	9 741 0	0,22619	0,22619	1,55		248 542 0	91 546 0	0,22619	0,22619	1,45		282 010 0	153 465 0	0,22619	0,22619	1,40
P	S	00902	0 150 524	0 9 293	0,18096	0,18096	-	00903	0 196 737	0 5 179	0,18096	0,18096	-	00904	0 234 396	0 31 449	0,18096	0,18096	-
S	S		244 669 0	194 001 0	0,22619	0,22619	1,38		163 738 0	212 387 0	0,22619	0,22619	1,40		64 399 0	208 610 0	0,22619	0,22619	1,43
P	S	00905	0 252 522	0 67 117	0,18096	0,18096	-	00906	0 242 445	0 95 213	0,18096	0,18096	-	00907	0 198 654	0 100 517	0,18096	0,18096	-
S	S		-29 761 0	183 284 0	0,22619	0,22619	1,48		-94 034 0	139 356 0	0,22619	0,22619	1,53		-106 024 0	81 357 0	0,22619	0,22619	1,57
P	S	00908	0 117 332	0 83 670	0,18096	0,18096	-	00909	0 90 333	0 54 454	0,18096	0,18096	-	00910	0 24 099	0 18 519	0,18096	0,18096	-
S	S		-56 15		0,22619	0,22619	1,60		0 0	0 0	0,22619	0,22619	-		0 0	0 0	0,22619	0,22619	-

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	
	I		300	001																
			0	0	1,03044	1,03044	-		35 155	27 271	1,03044	1,03044	1,60		120 721	67 518	1,03044	1,03044	1,60	
P	S	00911	0	0	0,18096	0,18096	-	00912	5 066	69 583	0,18096	0,18096	10,42	00913	54 014	85 348	0,18096	0,18096	12,37	
	I		70 897	24 059	1,03044	1,03044	1,44		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-	
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-	
	I		138 518	82 727	1,03044	1,03044	1,61		-13 759	24 140	0,12566	0,12566	3,31		-92 490	31 225	0,12566	0,12566	3,42	
P	S	00914	46 233	110 515	0,18096	0,18096	20,04	00915	14 209	21 357	0,18096	0,18096	6,52	00916	16 849	33 549	0,18096	0,18096	7,17	
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-	
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-	
	I		-50 108	38 605	0,12566	0,12566	3,24		2 593	169 870	0,12566	0,12566	2,20		14 592	151 581	0,12566	0,12566	2,28	
P	S	00917	16 582	57 488	0,18096	0,18096	8,99	00918	11 487	92 679	0,18096	0,18096	14,41	00919	1 975	131 089	0,18096	0,18096	41,43	
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-	
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-	
	I		42 637	128 498	0,12566	0,12566	2,36		87 390	105 187	0,12566	0,12566	2,42		146 319	84 279	0,12566	0,12566	2,45	
P	S	00920	-8 219	160 731	0,18096	0,18096	1,36	00921	-12 173	165 558	0,18096	0,18096	1,36	00922	-999	127 530	0,18096	0,18096	1,37	
	I		0	0	1,03044	1,03044	-		0	0	1,03044	1,03044	-		0	0	1,03044	1,03044	-	
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-	
	I		210 483	67 424	1,03044	1,03044	1,57		265 673	55 744	1,03044	1,03044	1,54		293 473	50 551	1,03044	1,03044	1,53	
P	S	00923	36 002	27 830	0,18096	0,18096	1,42	00924	0	0	0,18096	0,18096	-	00925	0	0	0,18096	0,18096	-	
	I		0	0	1,03044	1,03044	-		113 150	151 867	1,03044	1,03044	1,52		192 071	433 435	1,03044	1,03044	1,72	
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-	
	I		271 701	54 607	1,03044	1,03044	1,54		173 070	72 522	1,03044	1,03044	1,59		-15 184	110 735	1,03044	1,03044	1,69	
P	S	00926	0	0	0,18096	0,18096	-	00927	0	0	0,18096	0,18096	-	00928	0	0	0,18096	0,18096	-	
	I		200 735	630 014	1,03044	1,03044	1,93		112 874	318 700	1,03044	1,03044	1,65		135 766	134 300	1,03044	1,03044	1,50	
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		380 681	88 271	0,22619	0,22619	1,40	
	I		153 185	100 383	1,03044	1,03044	1,62		326 505	1 046	1,03044	1,03044	1,48		0	0	1,03044	1,03044	-	
P	S	00929	0	0	0,18096	0,18096	-	00930	0	0	0,18096	0,18096	-	00931	0	0	0,18096	0,18096	-	
	I		188 799	45 632	1,03044	1,03044	1,42		249 936	26 319	1,03044	1,03044	1,39		300 520	51 130	1,03044	1,03044	1,39	
S	S		339 138	151 990	0,22619	0,22619	1,38		235 859	187 507	0,22619	0,22619	1,39		103 803	194 315	0,22619	0,22619	1,43	
	I		0	0	1,03044	1,03044	-		0	0	1,03044	1,03044	-		0	0	1,03044	1,03044	-	
P	S	00932	0	0	0,18096	0,18096	-	00933	0	0	0,18096	0,18096	-	00934	0	0	0,18096	0,18096	-	
	I		323 892	94 469	1,03044	1,03044	1,41		311 400	132 282	1,03044	1,03044	1,44		251 360	146 624	1,03044	1,03044	1,47	
S	S		-26 530	173 388	0,22619	0,22619	1,48		-132 629	128 330	0,22619	0,22619	1,55		-177 474	65 347	0,22619	0,22619	1,61	
	I		0	0	1,03044	1,03044	-		0	0	1,03044	1,03044	-		0	0	1,03044	1,03044	-	
P	S	00935	0	0	0,18096	0,18096	-	00936	-78 333	9 645	0,18096	0,18096	1,47	00937	-55 246	30 697	0,18096	0,18096	1,45	
	I		141 549	120 041	1,03044	1,03044	1,49		0	0	1,03044	1,03044	-		0	0	1,03044	1,03044	-	
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-	
	I		-156 410	6 930	1,03044	1,03044	1,65		147 201	78 110	1,03044	1,03044	1,60		145 865	90 763	1,03044	1,03044	1,61	
P	S	00938	0	0	0,18096	0,18096	-	00939	0	0	0,18096	0,18096	-	00940	-18 053	58 421	0,18096	0,18096	9,35	
	I		35 511	19 422	1,03044	1,03044	1,45		38 925	17 816	0,12566	0,12566	4,91		0	0	0,12566	0,12566	-	
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-	
	I		116 530	80 769	1,03044	1,03044	1,61		91 979	73 169	0,12566	0,12566	2,63		22 606	24 973	0,12566	0,12566	3,22	
P	S	00941	1 869	79 551	0,18096	0,18096	11,88	00942	73 679	98 466	0,18096	0,18096	15,15	00943	57 814	132 124	0,18096	0,18096	41,61	
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-	
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-	
	I		-22 332	24 849	0,12566	0,12566	3,32		-28 047	30 581	0,12566	0,12566	3,28		-38 893	38 932	0,12566	0,12566	3,21	
P	S	00944	34 275	182 808	0,18096	0,18096	26,98	00945	16 811	22 334	0,18096	0,18096	6,55	00946	14 400	34 579	0,18096	0,18096	7,25	
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-	
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-	
	I		-28 104	47 076	0,12566	0,12566	3,11		3 062	224 390	0,12566	0,12566	1,96		24 581	207 774	0,12566	0,12566	2,00	
P	S	00947	15 170	69 351	0,18096	0,18096	10,30	00948	9 047	113 110	0,18096	0,18096	22,06	00949	-2 044	157 348	0,18096	0,18096	1,36	
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	1,03044	1,03044	-	
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-	



Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm/cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm/cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
	I		60 867	177 677	0,12566	0,12566	2,08		121 874	151 871	0,12566	0,12566	2,10		201 466	131 637	1,03044	1,03044	1,62
P	S	00950	-12 044 0	184 380 0	0,18096	0,18096	1,35	00951	-11 637 0	172 750 0	0,18096	0,18096	1,35	00952	10 754 0	99 037 0	0,18096	0,18096	1,39
S	S	I	0 287 264	0 118 688	0,22619	0,22619	-		0 360 672	0 113 826	0,22619	0,22619	-		0 398 573	0 118 591	0,22619	0,22619	-
P	S	00953	0 68 693	0 60 265	0,18096	0,18096	-	00954	0 182 727	0 332 977	0,18096	0,18096	-	00955	0 208 816	0 949 751	0,18096	0,18096	-
S	S	I	0 373 102	0 135 853	0,22619	0,22619	-		0 214 198	0 166 448	0,22619	0,22619	-		0 214 788	0 283 339	0,22619	0,22619	-
P	S	00956	0 136 454	0 504 805	0,18096	0,18096	-	00957	0 171 761	0 242 843	0,18096	0,18096	-	00958	0 242 197	0 108 361	0,18096	0,18096	-
S	S	I	0 436 611	0 136 812	0,22619	0,22619	-		0 515 351	0 18 522	0,22619	0,22619	-		470 007	69 977	0,22619	0,22619	-
P	S	00959	0 324 398	0 67 300	0,18096	0,18096	-	00960	0 396 365	0 87 892	0,18096	0,18096	-	00961	0 437 002	0 140 276	0,18096	0,18096	-
S	S	I	340 046 0	123 604 0	0,22619	0,22619	1,40		164 508 0	140 693 0	0,22619	0,22619	1,44		-16 573 0	122 142 0	0,22619	0,22619	1,51
P	S	00962	0 427 884	0 192 770	0,18096	0,18096	-	00963	0 397 345	0 218 166	0,18096	0,18096	-	00964	0 196 008	0 190 941	0,18096	0,18096	-
S	S	I	-171 986 0	71 642 0	0,22619	0,22619	1,60		0 -293 295	0 8 353	0,22619	0,22619	-		0 -200 861	0 101 922	0,22619	0,22619	-
P	S	00965	0 -226 834	0 58 538	0,18096	0,18096	-	00966	-168 588 0	32 250 0	0,18096	0,18096	1,49	00967	-127 533 0	66 401 0	0,18096	0,18096	1,45
S	S	I	0 189 945	0 152 984	0,22619	0,22619	-		0 211 304	0 91 950	0,22619	0,22619	-		0 202 872	0 62 374	0,22619	0,22619	-
P	S	00968	33 774 0	9 810 0	0,18096	0,18096	5,89	00969	-11 039 0	52 756 0	0,18096	0,18096	8,76	00970	-44 734 0	66 184 0	0,18096	0,18096	10,41
S	S	I	0 154 523	0 87 357	0,22619	0,22619	-		0 14 030	0 29 617	0,22619	0,22619	-		0 43 754	0 31 772	0,22619	0,22619	-
P	S	00971	20 532 0	85 387 0	0,18096	0,18096	12,73	00972	40 489 0	112 384 0	0,18096	0,18096	21,09	00973	30 343 0	153 997 0	0,18096	0,18096	NS
S	S	I	0 45 400	0 36 412	0,22619	0,22619	-		0 -12 719	0 40 489	0,22619	0,22619	-		0 -23 473	0 46 177	0,22619	0,22619	-
P	S	00974	27 273 0	208 893 0	0,18096	0,18096	14,73	00975	5 227 0	36 589 0	0,18096	0,18096	7,43	00976	5 921 0	79 852 0	0,18096	0,18096	11,89
S	S	I	0 -23 490	0 53 109	0,22619	0,22619	-		0 28 846	0 279 421	0,22619	0,22619	-		0 85 800	0 243 760	0,22619	0,22619	-
P	S	00977	-1 382 0	133 327 0	0,18096	0,18096	46,57	00978	-13 872 0	182 541 0	0,18096	0,18096	1,35	00979	-22 326 0	201 519 0	0,18096	0,18096	1,34
S	S	I	0 171 806	0 215 865	0,22619	0,22619	-		0 282 841	0 198 313	0,22619	0,22619	-		0 400 037	0 191 566	0,22619	0,22619	-
P	S	00980	-13 613 0	162 113 0	0,18096	0,18096	1,36	00981	26 395 0	35 168 0	0,18096	0,18096	1,42	00982	0 113 354	0 204 613	0,18096	0,18096	-
S	S	I	0 499 174	0 196 044	0,22619	0,22619	-		0 552 686	0 213 018	0,22619	0,22619	-		0 529 764	0 246 948	0,22619	0,22619	-
P	S	00983	0 268 548	0 579 972	0,18096	0,18096	-	00984	0 179 887	0 774 218	0,18096	0,18096	-	00985	0 217 482	0 394 569	0,18096	0,18096	-
S	S	I	0 445 488	0 318 780	0,22619	0,22619	-		0 570 457	0 301 655	0,22619	0,22619	-		0 699 521	0 162 560	0,22619	0,22619	-
P	S	00986	0 313 725	0 201 956	0,18096	0,18096	-	00987	0 425 389	0 132 533	0,18096	0,18096	-	00988	0 525 952	0 145 630	0,18096	0,18096	-
S	S	I	0 648	0 52	0,22619	0,22619	-		486 887 0	18 436 0	0,22619	0,22619	1,41		259 734 0	44 974 0	0,22619	0,22619	1,47

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>		A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>		A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>		A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS
			[N]	[N-m]					[N]	[N-m]					[N]	[N-m]			
			738	917	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]													
P	S	00989	0	0	0,18096	0,18096	-	00990	0	0	0,18096	0,18096	-	00991	0	0	0,18096	0,18096	-
I	I		594	207	1,03044	1,03044	1,39	605	278	1,03044	1,03044	1,43	538	330	1,03044	1,03044	1,50		
S	S		9	26	0,22619	0,22619	1,57	0	0	0,22619	0,22619	-	0	0	0,22619	0,22619	-	-	-
I	I		345	146	1,03044	1,03044	-	-206	38	1,03044	1,03044	1,70	-383	139	1,03044	1,03044	1,85		
			0	0				673	317			000	374						
P	S	00992	0	0	0,18096	0,18096	-	00993	-213	47	0,18096	0,18096	1,49	00994	-143	106	0,18096	0,18096	1,43
I	I		-371	92	1,03044	1,03044	1,65	930	262	1,03044	1,03044	-	826	033	0	0	1,03044	1,03044	-
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-	0	0	0,22619	0,22619	-	0	0	0,22619	0,22619	-	-	-
I	I		300	210	1,03044	1,03044	1,65	276	134	1,03044	1,03044	1,60	254	82	1,03044	1,03044	1,57		
			126	023				104				183	138						
P	S	00995	-108	123	0,18096	0,18096	1,41	00996	-22	62	0,18096	0,18096	1,42	00997	19	22	0,18096	0,18096	6,53
I	I		395	573	1,03044	1,03044	-	522	098	1,03044	1,03044	-	303	264	0	0	0,12566	0,12566	-
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-	0	0	0,22619	0,22619	-	0	0	0,22619	0,22619	-	-	-
I	I		261	54	1,03044	1,03044	1,54	226	38	1,03044	1,03044	1,54	144	48	0,12566	0,12566	2,72		
			978	593				496	609			239	506						
P	S	00998	-11	48	0,18096	0,18096	8,43	00999	-18	53	0,18096	0,18096	8,92	01000	-26	68	0,18096	0,18096	10,56
I	I		341	878	0,12566	0,12566	-	980	941	0,12566	0,12566	-	508	639	0	0	0,12566	0,12566	-
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-	0	0	0,22619	0,22619	-	0	0	0,22619	0,22619	-	-	-
I	I		-7	32	0,12566	0,12566	3,20	11	36	0,12566	0,12566	3,13	34	41	0,12566	0,12566	3,03		
			626	986				797	015			307	323						
P	S	01001	-8	91	0,18096	0,18096	14,39	01002	866	127	0,18096	0,18096	34,93	01003	-568	176	0,18096	0,18096	34,72
I	I		763	632	0,12566	0,12566	-	0	214	0,12566	0,12566	-	0	0	0,12566	0,12566	-		
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-	0	0	0,22619	0,22619	-	0	0	0,22619	0,22619	-	-	-
I	I		24	46	0,12566	0,12566	3,00	-1	52	0,12566	0,12566	3,00	-7	58	0,12566	0,12566	2,96		
			092	785				761	532			015	306						
P	S	01004	-5	242	0,18096	0,18096	9,58	01005	-19	28	0,18096	0,18096	7,06	01006	-13	86	0,18096	0,18096	13,28
I	I		735	052	0,12566	0,12566	-	107	151	0,12566	0,12566	-	939	287	0	0	0,12566	0,12566	-
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-	0	0	0,22619	0,22619	-	0	0	0,22619	0,22619	-	-	-
I	I		3	64	0,12566	0,12566	2,88	44	365	0,12566	0,12566	1,49	120	324	0,12566	0,12566	1,50		
			414	617				221	572			805	860						
P	S	01007	-23	154	0,18096	0,18096	1,37	01008	-38	205	0,18096	0,18096	1,34	01009	-43	208	0,18096	0,18096	1,34
I	I		862	066	1,03044	1,03044	-	631	426	1,03044	1,03044	-	028	205	0	0	1,03044	1,03044	-
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-	0	0	0,22619	0,22619	-	0	0	0,22619	0,22619	-	-	-
I	I		248	296	1,03044	1,03044	1,75	404	283	1,03044	1,03044	1,67	564	286	1,03044	1,03044	1,61		
			202	123				629	245			387	224						
P	S	01010	-20	124	0,18096	0,18096	1,38	01011	0	0	0,18096	0,18096	-	01012	0	0	0,18096	0,18096	-
I	I		698	866	1,03044	1,03044	-	44	78	1,03044	1,03044	1,49	202	428	1,03044	1,03044	1,71		
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-	0	0	0,22619	0,22619	-	0	0	0,22619	0,22619	-	-	-
I	I		697	303	1,03044	1,03044	1,58	773	333	1,03044	1,03044	1,57	734	377	1,03044	1,03044	1,63		
			108	009				156	646			736	091						
P	S	01013	0	0	0,18096	0,18096	-	01014	0	0	0,18096	0,18096	-	01015	0	0	0,18096	0,18096	-
I	I		247	1	1,03044	1,03044	2,63	268	585	1,03044	1,03044	1,84	405	326	1,03044	1,03044	1,54		
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-	0	0	0,22619	0,22619	-	0	0	0,22619	0,22619	-	-	-
I	I		819	498	1,03044	1,03044	1,71	951	345	1,03044	1,03044	1,51	889	214	1,03044	1,03044	1,43		
			120	626				677	233			164	319						
P	S	01016	0	0	0,18096	0,18096	-	01017	0	0	0,18096	0,18096	-	01018	0	0	0,18096	0,18096	-
I	I		559	224	1,03044	1,03044	1,41	698	227	1,03044	1,03044	1,37	800	296	1,03044	1,03044	1,38		
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-	0	0	0,22619	0,22619	-	0	0	0,22619	0,22619	-	-	-
I	I		687	126	1,03044	1,03044	1,44	400	93	1,03044	1,03044	1,52	70	115	1,03044	1,03044	1,66		
			148	859				325	371			529	479						
P	S	01019	0	0	0,18096	0,18096	-	01020	0	0	0,18096	0,18096	-	01021	0	0	0,18096	0,18096	-
I	I		837	396	1,03044	1,03044	1,43	814	464	1,03044	1,03044	1,50	-436	117	1,03044	1,03044	1,69		
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-	0	0	0,22619	0,22619	-	0	0	0,22619	0,22619	-	-	-
I	I		-252	191	1,03044	1,03044	1,85	-530	328	1,03044	1,03044	2,12	512	286	1,03044	1,03044	1,63		
			152	669				896	683			546	303						
P	S	01022	-239	55	0,18096	0,18096	1,49	01023	-148	135	0,18096	0,18096	1,42	01024	-90	152	0,18096	0,18096	1,39
I	I		258	208	1,03044	1,03044	-	472	437	1,03044	1,03044	-	595	753	0	0	1,03044	1,03044	-
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-	0	0	0,22619	0,22619	-	0	0	0,22619	0,22619	-	-	-
I	I		368	169	1,03044	1,03044	1,59	303	95	1,03044	1,03044	1,56	262	56	1,03044	1,03044	1,54		
			341	943				508	829			165	052						
P	S	01025	-57	127	0,18096	0,18096	1,39	01026	-15	73	0,18096	0,18096	11,18	01027	11	31	0,18096	0,18096	7,07
I	I		846	279	1,03044	1,03044	-	036	924	1,03044	1,03044	-	774	358	0	0	1,03044	1,03044	-
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-	0	0	0,22619	0,22619	-	0	0	0,22619	0,22619	-	-	-
I	I		239	38	1,03044	1,03044	1,54	194	32	1,03044	1,03044	2,75	134	33	1,03044	1,03044	2,87		
			853	897				371	556			477	964						
P	S	01028	-12	43	0,18096	0,18096	8,03	01029	-23	44	0,18096	0,18096	8,19	01030	-33	53	0,18096	0,18096	8,96

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>S</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>S</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>S</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	
			889	643					232	764					283	250				
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-	
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-	
	I		-22	33	0,12566	0,12566	3,23		-4	38	0,12566	0,12566	3,14		12	44	0,12566	0,12566	3,04	
			417	671					558	133					966	944				
P	S	01031	-40	71	0,18096	0,18096	11,02	01032	-35	100	0,18096	0,18096	17,30	01033	-35	143	0,18096	0,18096	NS	
	I		024	183	0,12566	0,12566	-		843	644	0,12566	0,12566	-		521	719	0,12566	0,12566	-	
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-	
	I		23	52	0,12566	0,12566	2,94		16	60	0,12566	0,12566	2,89		8	68	0,12566	0,12566	2,84	
			365	754					625	877					723	911				
P	S	01034	-39	200	0,18096	0,18096	18,22	01035	-45	269	0,18096	0,18096	7,60	01036	-55	344	0,18096	0,18096	4,66	
	I		467	547	0,12566	0,12566	-		408	108	0,12566	0,12566	-		677	578	0,12566	0,12566	-	
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-	
	I		11	76	0,12566	0,12566	2,77		30	81	0,12566	0,12566	2,69		83	87	0,12566	0,12566	2,54	
			796	141					270	578					853	825				
P	S	01037	-33	20	0,18096	0,18096	6,72	01038	-59	92	0,18096	0,18096	15,24	01039	-66	174	0,18096	0,18096	1,37	
	I		946	216	0,12566	0,12566	-		231	651	0,12566	0,12566	-		171	638	0,12566	0,12566	-	
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-	
	I		50	465	0,12566	0,12566	1,28		184	415	0,12566	0,12566	1,24		366	385	0,12566	0,12566	1,79	
			370	584					990	072					527	738				
P	S	01040	-82	225	0,18096	0,18096	1,34	01041	-78	199	0,18096	0,18096	1,36	01042	-36	49	0,18096	0,18096	1,43	
	I		664	361	1,03044	1,03044	-		924	670	1,03044	1,03044	-		982	715	1,03044	1,03044	-	
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-	
	I		585	382	1,03044	1,03044	1,69		798	401	1,03044	1,03044	1,62		972	435	1,03044	1,03044	1,58	
			927	978					188	392					034	801				
P	S	01043	0	0	0,18096	0,18096	-	01044	0	0	0,18096	0,18096	-	01045	0	0	0,18096	0,18096	-	
	I		57	258	1,03044	1,03044	1,62		387	727	1,03044	1,03044	1,96		330	830	1,03044	1,03044	2,13	
S	S		259	361	0,22619	0,22619	-		011	020	0,22619	0,22619	-		224	740	0,22619	0,22619	-	
	I		0	0	0,12566	0,12566	1,58		0	0	0,12566	0,12566	1,64		0	0	0,12566	0,12566	1,54	
			1	484	1,03044	1,03044			1	588	1,03044	1,03044			1	545	1,03044	1,03044		
			077	423					182	363					319	191				
			570						300						086					
P	S	01046	0	0	0,18096	0,18096	-	01047	0	0	0,18096	0,18096	-	01048	0	0	0,18096	0,18096	-	
	I		520	476	1,03044	1,03044	1,63		730	339	1,03044	1,03044	1,43		925	336	1,03044	1,03044	1,36	
S	S		821	176	0,22619	0,22619	-		451	893	0,22619	0,22619	-		159	758	0,22619	0,22619	-	
	I		0	0	0,12566	0,12566	1,46		0	0	0,12566	0,12566	1,48		0	0	0,12566	0,12566	1,59	
			1	406	1,03044	1,03044			955	307	1,03044	1,03044			596	266	1,03044	1,03044		
			210	815					174	783					469	749				
P	S	01049	0	0	0,18096	0,18096	-	01050	0	0	0,18096	0,18096	-	01051	0	0	0,18096	0,18096	-	
	I		1	415	1,03044	1,03044	1,35		1	527	1,03044	1,03044	1,34		1	632	1,03044	1,03044	1,54	
S	S		083	545	0,22619	0,22619	-		323	294	0,22619	0,22619	-		059	121	0,22619	0,22619	-	
	I		172	295	0,12566	0,12566	1,78		-317	412	0,12566	0,12566	2,12		-332	572	0,12566	0,12566	2,35	
			756	477					758	652					864	976				
P	S	01052	0	0	0,18096	0,18096	-	01053	0	0	0,18096	0,18096	-	01054	-218	51	0,18096	0,18096	1,49	
	I		-422	428	1,03044	1,03044	1,98		-445	148	1,03044	1,03044	1,72		835	032	1,03044	1,03044	-	
S	S		449	270	0,22619	0,22619	-		612	694	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-	
	I		0	0	0,12566	0,12566	1,79		0	0	0,12566	0,12566	1,56		0	0	0,12566	0,12566	1,57	
			851	590					780	326					472	190				
			932	129					172	245					392	646				
P	S	01055	-121	152	0,18096	0,18096	1,40	01056	-64	183	0,18096	0,18096	1,36	01057	-33	170	0,18096	0,18096	1,36	
	I		650	207	0,12566	0,12566	-		756	987	0,12566	0,12566	-		743	040	0,12566	0,12566	-	
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-	
	I		359	101	0,12566	0,12566	1,54		286	49	0,12566	0,12566	1,53		240	26	0,12566	0,12566	1,53	
			840	383					993	949					334	267				
P	S	01058	-15	124	0,18096	0,18096	1,38	01059	2	72	0,18096	0,18096	10,79	01060	11	30	0,18096	0,18096	7,04	
	I		236	651	1,03044	1,03044	-		586	238	1,03044	1,03044	-		584	853	1,03044	1,03044	-	
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-	
	I		203	18	0,12566	0,12566	1,54		160	21	0,12566	0,12566	2,93		111	28	0,12566	0,12566	2,98	
			633	667					549	518					611	266				
P	S	01061	-11	37	0,18096	0,18096	7,61	01062	-23	35	0,18096	0,18096	7,56	01063	-37	39	0,18096	0,18096	7,88	
	I		253	763	0,12566	0,12566	-		518	928	0,12566	0,12566	-		842	342	0,12566	0,12566	-	
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-	
	I		-35	30	0,12566	0,12566	3,29		-20	37	0,12566	0,12566	3,19		-2	45	0,12566	0,12566	3,06	
			845	492					817	487					054	865				
P	S	01064	-51	51	0,18096	0,18096	8,93	01065	-61	74	0,18096	0,18096	11,72	01066	-69	111	0,18096	0,18096	22,52	
	I		575	388	0,12566	0,12566	-		759	685	0,12566	0,12566	-		398	442	0,12566	0,12566	-	
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-	
	I		13	55	0,12566	0,12566	2,94		20	66	0,12566	0,12566	2,83		20	78	0,12566	0,12566	2,74	
			116	920					134	846										

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
S	S		0 23 029	0 89 696	0,22619	0,22619	-		0 36 172	0 100 896	0,22619	0,22619	-		0 69 071	0 110 937	0,22619	0,22619	-
P	S	01070	-122 508	368 128	0,18096	0,18096	4,37	01071	-139 506	100 960	0,18096	0,18096	1,43	01072	-134 845	196 305	0,18096	0,18096	1,38
S	S		0 142 236	0 119 890	0,22619	0,22619	-		0 277 910	0 498 782	0,22619	0,22619	-		0 551 680	0 475 489	0,22619	0,22619	-
P	S	01073	-153 469	243 650	0,18096	0,18096	1,35	01074	-135 361	169 383	0,18096	0,18096	1,39	01075	0 -66 979	0 79 638	0,18096	0,18096	-
S	S		0 848 701	0 490 820	0,22619	0,22619	-		0 1 120 820	0 534 285	0,22619	0,22619	-		0 1 346 249	0 596 951	0,22619	0,22619	-
P	S	01076	0 137 096	0 535 514	0,18096	0,18096	-	01077	0 408 044	0 1 054 840	0,18096	0,18096	-	01078	0 669 437	0 629 694	0,18096	0,18096	-
S	S		0 1 516 135	0 662 668	0,22619	0,22619	-		0 1 759 074	0 760 237	0,22619	0,22619	-		0 1 635 526	0 634 148	0,22619	0,22619	-
P	S	01079	0 943 443	0 466 606	0,18096	0,18096	-	01080	0 1 200 667	0 470 027	0,18096	0,18096	-	01081	0 1 424 686	0 561 773	0,18096	0,18096	-
S	S		0 1 308 162	0 521 084	0,22619	0,22619	-		0 865 380	0 469 812	0,22619	0,22619	-		0 350 950	0 508 257	0,22619	0,22619	-
P	S	01082	0 1 629 182	0 708 602	0,18096	0,18096	-	01083	0 -628 487	0 520 354	0,18096	0,18096	-	01084	0 -287 931	0 190 609	0,18096	0,18096	-
S	S		0 -227 878	0 630 971	0,22619	0,22619	-		0 1 147 435	0 606 714	0,22619	0,22619	-		0 830 155	0 364 514	0,22619	0,22619	-
P	S	01085	-131 988	29 690	0,18096	0,18096	1,48	01086	-50 478	150 607	0,18096	0,18096	1,38	01087	-7 147	200 202	0,18096	0,18096	1,34
S	S		0 576 107	0 204 038	0,22619	0,22619	-		0 415 212	0 99 271	0,22619	0,22619	-		0 312 301	0 39 035	0,22619	0,22619	-
P	S	01088	11 659	199 996	0,18096	0,18096	1,33	01089	16 656	166 747	0,18096	0,18096	1,35	01090	16 913	116 143	0,18096	0,18096	23,77
S	S		0 189 424	0 8 143	0,22619	0,22619	-		0 202 328	0 3 177	0,22619	0,22619	-		0 167 127	0 7 807	0,22619	0,22619	-
P	S	01091	15 679	65 146	0,18096	0,18096	9,80	01092	12 061	26 050	0,18096	0,18096	6,77	01093	-19 776	26 965	0,18096	0,18096	7,00
S	S		0 132 587	0 18 679	0,22619	0,22619	-		0 91 642	0 29 411	0,22619	0,22619	-		0 -39 425	0 34 650	0,22619	0,22619	-
P	S	01094	-36 533	26 496	0,18096	0,18096	7,07	01095	-54 681	32 772	0,18096	0,18096	7,55	01096	-73 139	49 730	0,18096	0,18096	8,93
S	S		0 -18 395	0 43 483	0,22619	0,22619	-		0 1 006	0 54 783	0,22619	0,22619	-		0 15 184	0 67 775	0,22619	0,22619	-
P	S	01097	-91 867	80 012	0,18096	0,18096	12,88	01098	-112 907	125 033	0,18096	0,18096	35,11	01099	-138 815	184 473	0,18096	0,18096	29,29
S	S		0 23 599	0 81 946	0,22619	0,22619	-		0 29 985	0 96 879	0,22619	0,22619	-		0 41 517	0 112 457	0,22619	0,22619	-
P	S	01100	-170 835	255 094	0,18096	0,18096	9,49	01101	-209 233	330 130	0,18096	0,18096	5,65	01102	-256 513	396 341	0,18096	0,18096	4,25
S	S		0 66 661	0 128 732	0,22619	0,22619	-		0 114 624	0 145 973	0,22619	0,22619	-		0 208 923	0 162 373	0,22619	0,22619	-
P	S	01103	-287 233	430 920	0,18096	0,18096	3,80	01104	-205 151	115 187	0,18096	0,18096	1,45	01105	-247 918	227 023	0,18096	0,18096	1,39
S	S		0 278 801	0 173 540	0,22619	0,22619	-		0 354 608	0 556 712	0,22619	0,22619	-		0 825 996	0 543 745	0,22619	0,22619	-
P	S	01106	-255	257	0,18096	0,18096	1,38	01107	-217	107	1,68892	1,68892	4,61	01108	0	0	1,68892	1,68892	-

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS
	I		695	327					098	149					-132	287	1,03044	1,03044	3,68
			0	0	1,03044	1,03044	-		0	0	1,03044	1,03044	-		504	442	1,03044	1,03044	-
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	2,48814	2,48814	-		0	0	2,48814	2,48814	-
	I		1	591	1,03044	1,03044	1,63		1	681	1,03044	1,03044	1,86		1	798	1,03044	1,03044	1,77
			212	004					545	649					824	123			
P	S	01109	0	0	1,68892	1,68892	-	01110	0	0	1,68892	1,68892	-	01111	0	0	1,68892	1,68892	-
	I		329	944	1,03044	1,03044	2,65		782	775	1,03044	1,03044	2,69		1	576	1,03044	1,03044	2,78
			554	194					786	253					221	149			
S	S		0	0	2,48814	2,48814	-		0	0	2,48814	2,48814	-		0	0	2,48814	2,48814	-
	I		2	976	1,03044	1,03044	1,64		2	866	1,03044	1,03044	1,68		1	759	1,03044	1,03044	1,80
			229	866					239	980					751	589			
P	S	01112	0	0	1,68892	1,68892	-	01113	0	0	1,68892	1,68892	-	01114	0	0	1,68892	1,68892	-
	I		1	612	1,03044	1,03044	2,66		1	745	1,03044	1,03044	2,43		2	906	1,03044	1,03044	2,21
			513	386					840	823					125	790			
S	S		0	0	2,48814	2,48814	-		0	0	2,48814	2,48814	-		0	0	2,48814	2,48814	-
	I		1	696	1,03044	1,03044	1,91		573	733	1,03044	1,03044	2,02		-112	900	1,03044	1,03044	2,07
			234	902					752	499					911	776			
P	S	01115	0	0	0,18096	0,18096	-	01116	0	0	0,18096	0,18096	-	01117	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		-366	550	1,03044	1,03044	2,10		-101	239	1,03044	1,03044	1,66		10	15	1,03044	1,03044	1,46
			504	135					007	573					207	052			
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-
	I		1	628	1,03044	1,03044	1,52		963	376	1,03044	1,03044	1,53		669	205	1,03044	1,03044	1,51
			535	282					392	527					977	277			
P	S	01118	66	124	0,18096	0,18096	1,36	01119	84	194	0,18096	0,18096	1,31	01120	80	212	0,18096	0,18096	1,30
	I		638	734	1,03044	1,03044	-		233	255	1,03044	1,03044	-		416	138	1,03044	1,03044	-
			0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		250	866	0,22619	0,22619	1,51
	I		466	94	1,03044	1,03044	1,50		333	30	1,03044	1,03044	1,50		423	0	1,03044	1,03044	-
			308	918					766	510					0	0			
P	S	01121	66	193	0,18096	0,18096	1,32	01122	49	153	0,18096	0,18096	1,34	01123	34	102	0,18096	0,18096	16,97
	I		443	998	1,03044	1,03044	-		875	097	1,03044	1,03044	-		863	594	0,12566	0,12566	-
			0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,12566	0,12566	-
S	S		198	9	0,22619	0,22619	1,52		163	2	0,22619	0,22619	1,53		0	0	0,22619	0,22619	-
	I		319	071	1,03044	1,03044	-		996	646	1,03044	1,03044	-		137	11	0,22619	0,22619	3,09
			0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		625	120	0,12566	0,12566	-
P	S	01124	21	54	0,18096	0,18096	8,66	01125	10	19	0,18096	0,18096	6,46	01126	-13	17	0,18096	0,18096	6,48
	I		797	319	0,12566	0,12566	-		596	796	0,12566	0,12566	-		278	700	0,12566	0,12566	-
			0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-
	I		113	27	0,12566	0,12566	2,99		84	38	0,12566	0,12566	2,94		-64	29	0,12566	0,12566	3,37
			215	038					727	591					124	303			
P	S	01127	-30	14	0,18096	0,18096	6,43	01128	-48	15	0,18096	0,18096	6,56	01129	-71	25	0,18096	0,18096	7,23
	I		081	687	0,12566	0,12566	-		890	432	0,12566	0,12566	-		213	972	0,12566	0,12566	-
			0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-
	I		-39	37	0,12566	0,12566	3,23		-15	48	0,12566	0,12566	3,07		4	62	0,12566	0,12566	2,90
			037	370					271	546					366	201			
P	S	01130	-97	49	0,18096	0,18096	9,09	01131	-129	88	0,18096	0,18096	15,01	01132	-168	142	0,18096	0,18096	NS
	I		560	666	0,12566	0,12566	-		373	407	0,12566	0,12566	-		986	687	0,12566	0,12566	-
			0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-
	I		18	77	0,12566	0,12566	2,75		29	94	0,12566	0,12566	2,60		41	111	0,12566	0,12566	2,46
			765	535					607	060					636	609			
P	S	01133	-218	211	0,18096	0,18096	17,06	01134	-280	289	0,18096	0,18096	7,68	01135	-355	368	0,18096	0,18096	5,12
	I		718	144	0,12566	0,12566	-		281	337	0,12566	0,12566	-		277	129	0,12566	0,12566	-
			0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-
	I		62	130	0,12566	0,12566	2,31		100	152	0,12566	0,12566	2,13		169	178	0,12566	0,12566	1,90
			134	688					286	487					248	785			
P	S	01136	-446	429	0,18096	0,18096	4,23	01137	-582	441	0,18096	0,18096	1,37	01138	-391	279	0,18096	0,18096	1,41
	I		611	104	0,12566	0,12566	-		958	167	1,03044	1,03044	-		285	555	1,03044	1,03044	-
			0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-
	I		283	209	0,12566	0,12566	1,62		470	242	1,03044	1,03044	1,61		1	565	1,03044	1,03044	1,56
			647	929					397	317					273	813			
P	S	01139	-384	263	1,68892	1,68892	5,20	01140	0	0	1,68892	1,68892	-	01141	0	0	1,68892	1,68892	-
	I		576	680	1,03044	1,03044	-		-304	5	1,03044	1,03044	4,36		-173	615	1,03044	1,03044	3,19
			0	0	2,48814	2,48814	-		283	467	2,48814	2,48814	-		014	470	2,48814	2,48814	-
S	S		0	0	2,48814	2,48814	-		0	0	2,48814	2,48814							

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS
	I		931 104	873 262	1,03044	1,03044	2,55		1 613 618	622 050	1,03044	1,03044	2,62		1 888 656	721 587	1,03044	1,03044	2,44
S	S		0 2 947 694	0 1 133 068	2,48814	2,48814	-		0 2 256 478	0 1 001 490	2,48814	2,48814	-		0 1 702 677	0 937 005	2,48814	2,48814	-
P	S	01145	0 2 386 219	0 947 763	1,68892	1,68892	-	01146	0 2 063 250	0 1 229 283	1,68892	1,68892	-	01147	0 -198 063	0 1 015 534	1,68892	1,68892	-
S	S		0 627 096	0 993 742	2,48814	2,48814	-		0 397 524	0 1 154 718	2,48814	2,48814	-		0 1 891 239	0 1 000 008	2,48814	2,48814	-
P	S	01148	0 10 284	0 628 192	1,68892	1,68892	-	01149	0 180 253	0 306 744	0,18096	0,18096	-	01150	0 228 272	0 81 569	0,18096	0,18096	-
S	S		0 1 662 727	0 633 105	2,48814	2,48814	-		0 1 086 964	0 383 178	0,22619	0,22619	-		0 740 622	0 212 183	0,22619	0,22619	-
P	S	01151	231 293	70 880	0,18096	0,18096	1,34	01152	207 077	160 119	0,18096	0,18096	1,29	01153	169 060	199 133	0,18096	0,18096	1,28
S	S		0 504 703	0 101 120	0,22619	0,22619	-		0 349 124	0 35 092	0,22619	0,22619	-		0 251 417	0 2 139	0,22619	0,22619	-
P	S	01154	127 981	200 688	0,18096	0,18096	1,29	01155	90 731	175 832	0,18096	0,18096	1,32	01156	60 793	134 732	0,18096	0,18096	47,84
S	S		0 192 440	0 7 749	1,03044	1,03044	-		0 157 277	0 2 307	1,03044	1,03044	-		0 135 271	0 12 097	1,03044	1,03044	-
P	S	01157	38 568	87 353	0,18096	0,18096	12,92	01158	22 131	42 700	0,18096	0,18096	7,74	01159	8 306	10 830	0,18096	0,18096	6,06
S	S		0 119 629	0 29 644	0,12566	0,12566	-		0 106 675	0 46 082	0,12566	0,12566	-		0 93 192	0 55 826	0,12566	0,12566	-
P	S	01160	-9 194	11 155	0,18096	0,18096	6,16	01161	-19 849	4 633	0,18096	0,18096	5,94	01162	0 -34 143	0 623	0,18096	0,18096	-
S	S		0 -102 497	0 21 401	0,12566	0,12566	-		0 -66 346	0 28 304	0,22619	0,22619	-		0 -37 888	0 37 626	0,22619	0,22619	-
P	S	01163	-55 014	3 536	0,18096	0,18096	6,06	01164	-83 704	20 636	0,18096	0,18096	7,01	01165	-122 079	53 074	0,18096	0,18096	9,58
S	S		0 -13 545	0 49 921	0,12566	0,12566	-		0 5 549	0 64 232	0,22619	0,22619	-		0 20 007	0 79 786	0,22619	0,22619	-
P	S	01166	-172 778	101 612	0,18096	0,18096	19,57	01167	-238 791	166 076	0,18096	0,18096	71,51	01168	-323 028	244 112	0,18096	0,18096	11,75
S	S		0 33 047	0 96 076	0,12566	0,12566	-		0 50 397	0 113 443	0,22619	0,22619	-		0 80 202	0 133 283	0,22619	0,22619	-
P	S	01169	-429 504	331 295	0,18096	0,18096	6,46	01170	-564 413	416 138	0,18096	0,18096	4,74	01171	-732 287	475 332	0,18096	0,18096	4,23
S	S		0 134 089	0 158 988	0,12566	0,12566	-		0 225 647	0 195 319	0,22619	0,22619	-		0 361 544	0 249 221	0,22619	0,22619	-
P	S	01172	-970 580	471 425	0,18096	0,18096	1,47	01173	-628 420	343 991	0,18096	0,18096	1,44	01174	-501 313	263 457	1,68892	1,68892	5,28
S	S		0 578 874	0 317 759	1,03044	1,03044	-		0 1 735 934	0 498 999	1,03044	1,03044	-		0 2 265 056	0 677 567	1,03044	1,03044	-
P	S	01175	-327 313	192 938	1,68892	1,68892	-	01176	0 -865 865	0 1 229 122	1,68892	1,68892	-	01177	0 2 033 939	0 581 373	1,68892	1,68892	-
S	S		0 2 494 726	0 960 812	2,48814	2,48814	-		0 3 154 800	0 1 383 070	2,48814	2,48814	-		0 2 993 650	0 1 147 719	2,48814	2,48814	-
P	S	01178	0 2 217	0 728 989	1,68892	1,68892	-	01179	0 2 771	0 1 147	1,68892	1,68892	-	01180	0 326 086	0 1 050	1,68892	1,68892	-

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	
			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]		
			239						299	243						221				
S	S		0	0	2,48814	2,48814	-		0	0	2,48814	2,48814	-		0	0	2,48814	2,48814	-	
	I		2	1					1	1					2	1				
			214	148	1,03044	1,03044	1,59		514	204	1,03044	1,03044	1,68		457	035	1,03044	1,03044	1,59	
			435	003					304	086					312	829				
P	S	01181	0	0	1,68892	1,68892	-	01182	0	0	0,18096	0,18096	-	01183	0	0	0,18096	0,18096	-	
	I		550	691	1,03044	1,03044	2,85		553	402	1,03044	1,03044	1,55		514	177	1,03044	1,03044	1,40	
			874	748					051	112					571	571				
S	S		0	0	2,48814	2,48814	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-	
	I		1	654	1,03044	1,03044	1,85		1	408	1,03044	1,03044	1,48		787	242	1,03044	1,03044	1,49	
			724	202					175	585					423	101				
P	S	01184	0	0	0,18096	0,18096	-	01185	356	92	0,18096	0,18096	1,28	01186	270	154	0,18096	0,18096	1,28	
	I		441	15	1,03044	1,03044	1,32		277	645	1,03044	1,03044	-		367	763	1,03044	1,03044	-	
			718	307					0	0					0	0				
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-	
	I		526	134	1,03044	1,03044	1,51		355	69	1,03044	1,03044	1,52		249	34	1,03044	1,03044	1,53	
			208	809					587	720					285	751				
P	S	01187	192	180	0,18096	0,18096	1,29	01188	128	177	0,18096	0,18096	1,31	01189	81	153	0,18096	0,18096	1,33	
	I		726	172	1,03044	1,03044	-		954	206	1,03044	1,03044	-		376	358	1,03044	1,03044	-	
			0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-	
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-	
	I		186	21	1,03044	1,03044	1,54		151	21	1,03044	1,03044	1,56		132	31	1,03044	1,03044	1,57	
			722	069					655	789					329	417				
P	S	01190	49	116	0,18096	0,18096	23,09	01191	30	72	0,18096	0,18096	10,64	01192	15	30	0,18096	0,18096	7,01	
	I		506	074	0,12566	0,12566	-		225	987	0,12566	0,12566	-		846	707	0,12566	0,12566	-	
			0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-	
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-	
	I		121	45	1,12566	1,12566	2,80		116	60	1,12566	1,12566	2,68		116	72	1,12566	1,12566	2,59	
			418	501					055	276					394	779				
P	S	01193	-8	11	0,18096	0,18096	6,17	01194	0	0	0,18096	0,18096	-	01195	0	0	0,18096	0,18096	-	
	I		553	466	0,12566	0,12566	-		-7	1	0,12566	0,12566	5,63		-11	14	0,12566	0,12566	5,22	
			0	0	0,22619	0,22619	-		216	958	0,22619	0,22619	-		213	568	0,22619	0,22619	-	
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-	
	I		-146	14	0,12566	0,12566	3,75		-102	17	0,12566	0,12566	3,60		-68	23	0,12566	0,12566	3,45	
			973	017					819	271					842	149				
P	S	01196	0	0	0,18096	0,18096	-	01197	0	0	0,18096	0,18096	-	01198	-86	19	0,18096	0,18096	6,96	
	I		-24	17	0,12566	0,12566	5,17		-48	7	0,12566	0,12566	5,62		387	411	0,12566	0,12566	-	
			100	681					286	183					0	0				
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-	
	I		-40	32	0,12566	0,12566	3,29		-17	42	0,12566	0,12566	3,13		-700	54	0,12566	0,12566	2,98	
			384	120					593	922					395	395				
P	S	01199	-142	62	0,18096	0,18096	10,75	01200	-219	121	0,18096	0,18096	33,97	01201	-321	196	0,18096	0,18096	23,93	
	I		063	498	0,12566	0,12566	-		072	870	0,12566	0,12566	-		289	981	0,12566	0,12566	-	
			0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-	
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-	
	I		12	65	0,12566	0,12566	2,85		27	77	0,12566	0,12566	2,73		49	88	0,12566	0,12566	2,60	
			642	860					090	017					187	854				
P	S	01202	-451	285	0,18096	0,18096	8,81	01203	-618	383	0,18096	0,18096	5,56	01204	-827	477	0,18096	0,18096	4,39	
	I		978	051	0,12566	0,12566	-		237	514	0,12566	0,12566	-		034	868	0,12566	0,12566	-	
			0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-	
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-	
	I		87	103	0,12566	0,12566	2,43		157	127	0,12566	0,12566	2,16		270	168	0,12566	0,12566	1,79	
			967	646					827	683					803	725				
P	S	01205	-1	539	0,18096	0,18096	1,46	01206	-1	514	0,18096	0,18096	1,60	01207	-1	325	0,18096	0,18096	1,81	
	I		085	385	1,03044	1,03044	-		525	110	1,03044	1,03044	-		791	842	1,03044	1,03044	-	
			833	0	0,22619	0,22619	-		284	0	0,22619	0,22619	-		971	0	0,22619	0,22619	-	
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-	
	I		436	235	1,03044	1,03044	1,62		709	351	1,03044	1,03044	1,61		735	501	1,03044	1,03044	1,75	
			426	880					480	772					673	982				
P	S	01208	-192	456	1,68892	1,68892	5,84	01209	-471	197	1,68892	1,68892	5,03	01210	0	0	1,68892	1,68892	-	
	I		421	533	1,03044	1,03044	-		110	274	1,03044	1,03044	-		0	0	1,03044	1,03044	-	
			0	0	2,48814	2,48814	-		0	0	2,48814	2,48814	-		0	0	2,48814	2,48814	-	
S	S		2	272	1,03044	1,03044	1,96		2	537	1,03044	1,03044	1,70		2	985	1,03044	1,03044	1,55	
	I		034	986					843	316					833	336				
			016						786						876					
P	S	01211	0	0	1,68892	1,68892	-	01212	0	0	1,68892	1,68892	-	01213	0	0	1,68892	1,68892	-	
	I		2	420	1,03044	1,03044	2,59		2	517	1,03044	1,03044	2,56		2	224	1,03044	1,03044	1,84	
			437	051					174	833					704	871				
			230						210						342					
S	S		0	0	2,48814	2,48814	-		0	0	2,48814	2,48814	-		0	0	2,48814	2,48814		

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	
			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]		
			851	283					920	119					699					
S	S		0	0	2,48814	2,48814	-		0	0	2,48814	2,48814	-		0	0	2,48814	2,48814	-	
	I		3	1					2	985					1	668				1,83
			017	514	1,03044	1,03044	1,37		710	821	1,03044	1,03044	1,57		792	913	1,03044	1,03044		
			504	611					536						924					
P	S	01217	0	0	1,68892	1,68892	-	01218	0	0	0,18096	0,18096	-	01219	0	0	0,18096	0,18096	-	
	I		1	530	1,03044	1,03044	2,91		853	308	1,03044	1,03044	1,36		685	137	1,03044	1,03044	1,31	
			003	150					347	744					832	236				
S	S		0	0	2,48814	2,48814	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-	
	I		1	457	1,03044	1,03044	2,02		808	314	1,03044	1,03044	1,54		531	219	1,03044	1,03044	1,57	
			224	018					526	204					059	676				
P	S	01220	0	0	0,18096	0,18096	-	01221	372	73	0,18096	0,18096	1,29	01222	248	126	0,18096	0,18096	1,30	
	I		521	11	1,03044	1,03044	1,29		908	806	1,03044	1,03044	-		520	192	1,03044	1,03044	-	
			416	899					0	0	1,03044	1,03044	-		0	0	1,03044	1,03044	-	
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-	
	I		353	157	1,03044	1,03044	1,59		245	119	1,03044	1,03044	1,60		184	96	1,03044	1,03044	1,60	
			531	792					800	107					555	900				
P	S	01223	151	150	0,18096	0,18096	1,32	01224	83	150	0,18096	0,18096	1,34	01225	40	132	0,18096	0,18096	42,03	
	I		795	150	1,03044	1,03044	-		287	599	1,03044	1,03044	-		676	038	1,03044	1,03044	-	
			0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-	
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-	
	I		152	86	1,03044	1,03044	1,60		135	83	1,03044	1,03044	1,61		127	85	1,03044	1,03044	2,47	
			213	055					916	175					685	621				
P	S	01226	19	100	0,18096	0,18096	16,34	01227	13	60	0,18096	0,18096	9,34	01228	9	22	0,18096	0,18096	6,62	
	I		977	056	0,12566	0,12566	-		897	764	0,12566	0,12566	-		889	986	0,12566	0,12566	-	
			0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-	
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-	
	I		123	91	0,12566	0,12566	2,44		127	97	0,12566	0,12566	2,39		148	102	0,12566	0,12566	2,32	
			835	200					124	850					928	494				
P	S	01229	0	0	0,18096	0,18096	-	01230	0	0	0,18096	0,18096	-	01231	0	0	0,18096	0,18096	-	
	I		5	2	0,12566	0,12566	5,56		18	25	0,12566	0,12566	4,79		19	36	0,12566	0,12566	4,48	
			298	200	0,22619	0,22619	-		930	053	0,22619	0,22619	-		837	918	0,22619	0,22619	-	
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-	
	I		-146	6	0,12566	0,12566	3,85		-109	7	0,12566	0,12566	3,74		-77	11	0,12566	0,12566	3,61	
			074	678					657	830					120	972				
P	S	01232	0	0	0,18096	0,18096	-	01233	0	0	0,18096	0,18096	-	01234	-71	26	0,18096	0,18096	7,25	
	I		8	33	0,12566	0,12566	4,62		-19	12	0,12566	0,12566	5,32		220	310	0,12566	0,12566	-	
			939	137	0,22619	0,22619	-		769	535	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-	
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-	
	I		-52	16	0,12566	0,12566	3,49		-34	20	0,12566	0,12566	3,40		-22	22	0,12566	0,12566	3,35	
			345	934					310	643					357	780				
P	S	01235	-150	80	0,18096	0,18096	13,62	01236	-263	152	0,18096	0,18096	NS	01237	-412	236	0,18096	0,18096	13,56	
	I		495	857	0,12566	0,12566	-		581	908	0,12566	0,12566	-		713	249	0,12566	0,12566	-	
			0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-	
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-	
	I		-12	22	0,12566	0,12566	3,32		3	22	0,12566	0,12566	3,29		27	19	0,12566	0,12566	3,27	
			217	974					205	199					948	339				
P	S	01238	-601	336	0,18096	0,18096	6,90	01239	-838	449	0,18096	0,18096	4,83	01240	-1	560	0,18096	0,18096	3,99	
	I		511	874	0,12566	0,12566	-		590	446	0,12566	0,12566	-		128	218	0,12566	0,12566	-	
			0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-	
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-	
	I		73	19	0,12566	0,12566	3,15		159	29	0,12566	0,12566	2,86		294	59	0,12566	0,12566	2,32	
			327	861					525	114					578	604				
P	S	01241	-1	640	0,18096	0,18096	1,51	01242	-1	595	0,18096	0,18096	1,65	01243	-2	335	0,18096	0,18096	2,02	
	I		463	842	0,103044	1,03044	-		872	842	1,03044	1,03044	-		411	899	1,03044	1,03044	-	
			412	0	0,22619	0,22619	-		467	0	0,22619	0,22619	-		219	0	0,22619	0,22619	-	
S	S		0	0	1,03044	1,03044	1,52		0	0	1,03044	1,03044	1,53		0	467	1,03044	1,03044	1,63	
	I		479	131	1,03044	1,03044			713	254	1,03044	1,03044			934	042	1,03044	1,03044		
			191	650					692	836					933					
P	S	01244	-264	10	1,68892	1,68892	4,38	01245	0	0	1,68892	1,68892	-	01246	0	0	1,68892	1,68892	-	
	I		390	562	0,103044	1,03044	-		639	23	1,03044	1,03044	3,87		919	274	1,03044	1,03044	3,30	
			0	0	2,48814	2,48814	-		880	769	2,48814	2,48814	-		198	616	2,48814	2,48814	-	
S	S		0	0	1,03044	1,03044	2,10		0	0	1,03044	1,03044	2,28		0	0	1,03044	1,03044	1,90	
	I		1	319	1,03044	1,03044			938	85	1,03044	1,03044			1	598	1,03044	1,03044		
			169	425					987	230					527	465				
			816												926					
P	S	01247	0	0	1,68892	1,68892	-	01248	0	0	1,68892	1,68892	-	01249	0	0	1,68892	1,68892	-	
	I		1	895	1,03044	1,03044	2,29		2	1	1,03044	1,03044	1,71		1	1	1,03044	1,03044	2,02	
			842	042					723	441					993	210				
			732	0																



Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	
			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]		
			656						772						309					
S	S		0	0	2,48814	2,48814	-		0	0	2,48814	2,48814	-		0	0	0,22619	0,22619	-	
	I		1	660	1,03044	1,03044	1,82		1	534	1,03044	1,03044	1,98		799	447	1,03044	1,03044	1,67	
			836	717					233	484					865	824				
			194						598											
P	S	01253	0	0	0,18096	0,18096	-	01254	0	0	0,18096	0,18096	-	01255	0	0	0,18096	0,18096	-	
	I		949	297	1,03044	1,03044	1,32		685	154	1,03044	1,03044	1,32		460	47	1,03044	1,03044	1,33	
			241	876					644	785					706	158				
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-	
	I		517	380	1,03044	1,03044	1,72		345	328	1,03044	1,03044	1,74		244	284	1,03044	1,03044	1,74	
			731	561					943	162					751	209				
P	S	01256	278	33	0,18096	0,18096	1,34	01257	142	88	0,18096	0,18096	1,35	01258	50	118	0,18096	0,18096	1,36	
	I		392	724	1,03044	1,03044	-		736	087	1,03044	1,03044	-		790	681	1,03044	1,03044	-	
			0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-	
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-	
	I		191	247	1,03044	1,03044	1,73		165	214	1,03044	1,03044	1,71		153	186	1,03044	1,03044	1,69	
			564	025					767	450					770	749				
P	S	01259	-2	126	0,18096	0,18096	1,38	01260	-24	114	0,18096	0,18096	23,47	01261	-20	87	0,18096	0,18096	13,65	
	I		781	402	1,03044	1,03044	-		327	436	1,03044	1,03044	-		112	761	1,03044	1,03044	-	
			0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-	
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-	
	I		147	164	1,03044	1,03044	1,67		142	147	1,03044	1,03044	2,08		138	137	1,03044	1,03044	2,14	
			617	260					948	943					968	980				
P	S	01262	-3	46	0,18096	0,18096	8,18	01263	4	12	0,18096	0,18096	6,17	01264	0	0	0,18096	0,18096	-	
	I		783	339	1,03044	1,03044	-		443	866	1,03044	1,03044	-		12	874	1,03044	1,03044	5,58	
			0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		024	0	0,12566	0,12566	-	
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		-163	5	0,22619	0,22619	4,07	
	I		149	130	1,03044	1,03044	2,16		184	126	1,03044	1,03044	2,12		955	645	1,03044	1,03044	-	
			598	678					981	960					0	0				
P	S	01265	0	0	0,18096	0,18096	-	01266	0	0	0,18096	0,18096	-	01267	0	0	0,18096	0,18096	-	
	I		49	26	1,03044	1,03044	4,64		74	54	1,03044	1,03044	3,92		82	57	1,03044	1,03044	3,84	
			339	079					337	001					739	257				
S	S		-159	4	0,22619	0,22619	4,04		-124	5	0,22619	0,22619	3,96		-97	7	0,22619	0,22619	3,92	
	I		414	692	1,03044	1,03044	-		095	374	1,03044	1,03044	-		864	217	1,03044	1,03044	-	
			0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-	
P	S	01268	0	0	0,18096	0,18096	-	01269	0	0	0,18096	0,18096	-	01270	-31	45	0,18096	0,18096	8,29	
	I		77	42	1,03044	1,03044	4,15		47	8	1,03044	1,03044	5,15		978	339	1,03044	1,03044	-	
			934	295					325	802					0	0				
S	S		-82	15	0,22619	0,22619	4,00		-78	29	0,22619	0,22619	4,22		-66	46	0,22619	0,22619	4,49	
	I		117	342	1,03044	1,03044	-		205	434	1,03044	1,03044	-		272	343	1,03044	1,03044	-	
			0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-	
P	S	01271	-139	110	0,18096	0,18096	23,36	01272	-290	197	0,18096	0,18096	23,26	01273	-514	285	0,18096	0,18096	9,09	
	I		238	772	1,03044	1,03044	-		141	391	1,03044	1,03044	-		979	637	1,03044	1,03044	-	
			0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-	
S	S		-65	67	0,22619	0,22619	4,94		-55	87	0,22619	0,22619	5,44		-22	116	0,22619	0,22619	6,26	
	I		277	424	1,03044	1,03044	-		894	731	1,03044	1,03044	-		720	065	1,03044	1,03044	-	
			0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-	
P	S	01274	-775	403	0,18096	0,18096	5,55	01275	-1	531	0,18096	0,18096	4,19	01276	-1	678	0,18096	0,18096	1,49	
	I		119	082	1,03044	1,03044	-		072	937	1,03044	1,03044	-		473	469	1,03044	1,03044	-	
			0	0	0,12566	0,12566	-		388	0	0,12566	0,12566	-		494	0	0,12566	0,12566	-	
S	S		30	144	0,22619	0,22619	7,31		119	173	0,22619	0,22619	8,75		297	185	0,22619	0,22619	1,37	
	I		590	262	1,03044	1,03044	-		863	087	1,03044	1,03044	-		999	598	1,03044	1,03044	-	
			0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-	
P	S	01277	-1	785	0,18096	0,18096	1,55	01278	-2	733	0,18096	0,18096	1,66	01279	-1	254	0,18096	0,18096	6,37	
	I		893	737	1,03044	1,03044	-		190	689	1,03044	1,03044	-		930	624	1,03044	1,03044	-	
			445	0	0,22619	0,22619	1,32		073	0	0,22619	0,22619	1,30		164	0	0,22619	0,22619	-	
S	S		538	152	0,22619	0,22619	-		781	51	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-	
	I		558	223	1,03044	1,03044	-		527	132	1,03044	1,03044	-		694	21	1,03044	1,03044	2,37	
			0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		863	476	0,12566	0,12566	-	
P	S	01280	499	121	1,68892	1,68892	4,28	01281	46	17	1,68892	1,68892	4,24	01282	0	0	1,68892	1,68892	-	
	I		688	588	1,03044	1,03044	-		071	039	1,03044	1,03044	-		404	92	1,03044	1,03044	3,83	
			0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		755	146	0,22619	0,22619	-	
S	S		0	0	2,48814	2,48814	-		0	0	2,48814	2,48814	-		0	0	2,48814	2,48814	-	
	I		389	39	1,03044	1,03044	2,43		134	62	1,03044	1,03044	2,48		105	99	1,03044	1,03044	2,46	
			401	270					032	864					450	021				
P	S	01283	0	0	1,68892	1,68892	-	01284	0	0	1,68892	1,68892	-	01285	0	0	1,68892	1,68892	-	
	I		341	42	1,03044	1,03044	3,96		2	1	1,03044	1,03044	1,93		2	1	1,03044	1,03044	1,92	
			097	662					78											

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS
S	S		0 1 827 337	0 620 934	2,48814	2,48814	-		0 1 199 536	0 658 722	2,48814	2,48814	-		0 753 824	0 666 714	2,48814	2,48814	-
P	S	01289	0 1 209 938	0 488 864	0,18096	0,18096	-	01290	0 834 855	0 331 587	0,18096	0,18096	-	01291	0 514 850	0 205 417	0,18096	0,18096	-
S	S		0 486 985	0 650 171	0,22619	0,22619	-		0 332 691	0 616 651	0,22619	0,22619	-		0 249 412	0 567 584	0,22619	0,22619	-
P	S	01292	0 253 446	0 100 203	0,18096	0,18096	-	01293	0 80 814	0 12 370	0,18096	0,18096	-	01294	-33 057	51 010	0,18096	0,18096	-
S	S		0 221 750	0 507 059	0,22619	0,22619	-		0 200 257	0 439 859	0,22619	0,22619	-		0 193 401	0 369 590	0,22619	0,22619	-
P	S	01295	-101 593 0	91 678 0	0,18096	0,18096	1,43	01296	-117 266 0	107 288 0	0,18096	0,18096	21,18	01297	-102 208 0	101 147 0	0,18096	0,18096	18,40
S	S		0 192 813	0 302 610	0,22619	0,22619	-		0 184 054	0 244 392	0,22619	0,22619	-		0 172 180	0 199 742	0,22619	0,22619	-
P	S	01298	-59 387 0	76 740 0	0,18096	0,18096	12,01	01299	-12 609 0	24 770 0	0,18096	0,18096	6,84	01300	432 0	71 0	0,18096	0,18096	5,67
S	S		0 155 795	0 170 115	0,22619	0,22619	-		0 178 512	0 148 166	0,22619	0,22619	-		-138 556	15 430	0,22619	0,22619	-
P	S	01301	0 22 101	0 11 937	0,18096	0,18096	-	01302	0 127 994	0 70 431	0,18096	0,18096	-	01303	0 162 740	0 78 549	0,18096	0,18096	-
S	S		-165 147 0	13 618 0	0,22619	0,22619	4,20		-223 005 0	21 465 0	0,22619	0,22619	4,49		-133 571 0	13 363 0	0,22619	0,22619	4,11
P	S	01304	0 193 158	0 65 468	0,18096	0,18096	-	01305	0 177 228	0 33 672	0,18096	0,18096	-	01306	140 999 0	18 203 0	0,18096	0,18096	5,69
S	S		-135 799 0	37 884 0	0,22619	0,22619	4,54		-178 219 0	72 909 0	0,22619	0,22619	5,47		-132 021 0	109 074 0	0,22619	0,22619	6,46
P	S	01307	62 949 0	84 273 0	0,18096	0,18096	12,08	01308	-122 460 0	168 201 0	0,18096	0,18096	57,64	01309	-342 152 0	246 217 0	0,18096	0,18096	11,63
S	S		-86 436 0	167 529 0	0,22619	0,22619	9,65		-216 157 0	199 608 0	0,22619	0,22619	14,94		-78 566 0	266 644 0	0,22619	0,22619	NS
P	S	01310	-566 152 0	365 419 0	0,18096	0,18096	5,87	01311	-981 685 0	485 586 0	0,18096	0,18096	4,59	01312	-1 397 086	647 721 0	0,18096	0,18096	3,64
S	S		34 829 0	320 174 0	0,22619	0,22619	21,70		-107 110 0	372 790 0	0,22619	0,22619	10,92		182 576 0	499 933 0	0,22619	0,22619	3,82
P	S	01313	-1 823 697 0	867 636 0	0,18096	0,18096	1,49	01314	-2 439 992 0	1 017 309 0	0,18096	0,18096	1,57	01315	-2 665 180 0	1 004 473 0	0,18096	0,18096	1,64
S	S		572 465 0	614 367 0	0,22619	0,22619	1,09		784 306 0	709 822 0	0,35186	0,35186	1,27		1 575 028 0	532 870 0	0,35186	0,35186	1,13
P	S	01316	-563 109 0	34 772 0	1,68892	1,68892	4,60	01317	-19 961 0	92 889 0	1,68892	1,68892	4,47	01318	125 676 0	19 602 0	1,68892	1,68892	4,21
S	S		-650 234 0	123 970 0	2,48814	2,48814	2,83		-63 901 0	12 802 0	2,48814	2,48814	2,58		0 57 879	0 2 832	2,48814	2,48814	-
P	S	01319	0 125 032	0 61 628	1,68892	1,68892	-	01320	0 375 257	0 273 860	1,68892	1,68892	-	01321	0 2 554 883	0 1 125 911	1,68892	1,68892	-
S	S		0 92 748	0 47 150	2,48814	2,48814	-		0 1 149 332	0 186 645	2,48814	2,48814	-		0 1 758 791	0 284 646	2,48814	2,48814	-
P	S	01322	0 3 406 935	0 1 247 249	1,68892	1,68892	-	01323	0 2 844 622	0 1 101 734	1,68892	1,68892	-	01324	0 2 123 844	0 907 107	1,68892	1,68892	-

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	
			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]		
S	S		0 1 485 356	0 604 827	2,48814	2,48814	-		0 1 076 225	0 853 750	2,48814	2,48814	-		0 766 066	0 955 100	2,48814	2,48814	-	1,89
P	S	01325	0 1 539 498	0 679 370	0,18096	0,18096	-	01326	0 919 982	0 550 341	0,18096	0,18096	-	01327	0 462 496	0 406 858	0,18096	0,18096	-	1,59
S	S		0 492 307	0 1 006 210	0,22619	0,22619	-		0 342 550	0 1 004 455	0,22619	0,22619	-		0 97 677	0 982 339	0,22619	0,22619	-	2,89
P	S	01328	0 183 863	0 285 765	0,18096	0,18096	-	01329	0 -28 448	0 157 623	0,18096	0,18096	-	01330	0 -207 701	0 66 130	0,18096	0,18096	-	1,57
S	S		0 232 409	0 888 687	0,22619	0,22619	-		0 291 693	0 778 204	0,22619	0,22619	-		0 212 454	0 644 121	0,22619	0,22619	-	2,17
P	S	01331	-249 584 0	15 941	0,18096	0,18096	1,52	01332	-258 969 0	66 252 0	0,18096	0,18096	1,49	01333	-232 468 0	89 129 0	0,18096	0,18096	-	16,36
S	S		0 245 955	0 511 241	0,22619	0,22619	-		0 268 439	0 394 979	0,22619	0,22619	-		0 229 432	0 285 359	0,22619	0,22619	-	1,47
P	S	01334	-175 278 0	99 260	0,18096	0,18096	18,73	01335	-83 960 0	40 422 0	0,18096	0,18096	8,25	01336	-6 427 0	5 556 0	0,18096	0,18096	-	5,91
S	S		0 190 832	0 211 408	0,22619	0,22619	-		0 133 673	0 172 318	0,22619	0,22619	-		0 185 265	0 160 617	0,22619	0,22619	-	1,96
P	S	01337	4 787	0 189	0,18096	0,18096	-	01338	0 64 200	0 31 432	0,18096	0,18096	-	01339	0 139 180	0 62 725	0,18096	0,18096	-	3,55
S	S		-102 586 0	103 836 0	0,22619	0,22619	6,14		-56 953 0	116 105 0	0,22619	0,22619	6,41		-94 350 0	146 750 0	0,22619	0,22619	-	8,14
P	S	01340	0 177 224	0 54 051	0,18096	0,18096	-	01341	0 187 804	0 26 016	0,18096	0,18096	-	01342	140 068 0	16 280 0	0,18096	0,18096	-	5,62
S	S		-115 818 0	201 650 0	0,22619	0,22619	14,37		-147 972 0	276 640 0	0,22619	0,22619	NS		-92 549 0	367 174 0	0,22619	0,22619	-	11,49
P	S	01343	103 374 0	97 567 0	0,18096	0,18096	14,51	01344	-67 502 0	160 242 0	0,18096	0,18096	NS	01345	-301 267 0	272 320 0	0,18096	0,18096	-	8,88
S	S		-80 081 0	457 547 0	0,22619	0,22619	5,73		-97 884 0	554 808 0	0,22619	0,22619	3,77		-169 525 0	634 261 0	0,22619	0,22619	-	3,08
P	S	01346	-563 132 0	367 773	0,18096	0,18096	5,79	01347	-883 849 0	483 720 0	0,18096	0,18096	4,43	01348	-1 384 258	598 436 0	0,18096	0,18096	-	4,02
S	S		-106 765 0	673 028 0	0,22619	0,22619	2,67		-113 556 0	722 361 0	0,22619	0,22619	2,38		-266 018 0	708 662 0	0,22619	0,22619	-	2,70
P	S	01349	-1 859 513 0	762 191 0	0,18096	0,18096	1,55	01350	-2 410 696 0	923 998 0	0,18096	0,18096	1,61	01351	-2 722 219 0	998 608 0	0,18096	0,18096	-	1,66
S	S		-544 848 0	664 375	0,22619	0,22619	1,36		-923 174 0	594 203 0	0,22619	0,22619	1,50		-1 488 375 0	381 729 0	0,22619	0,22619	-	1,81
P	S	01352	-1 876 165 0	748 864 0	1,68892	1,68892	9,94	01353	-196 644 0	190 266 0	1,68892	1,68892	4,85	01354	-33 183 0	70 445 0	1,68892	1,68892	-	4,41
S	S		-1 866 276 0	165 023	2,48814	2,48814	3,26		-698 415 0	152 544 0	2,48814	2,48814	2,86		-18 846 0	65 196 0	2,48814	2,48814	-	2,61
P	S	01355	-21 929 0	3 469	1,68892	1,68892	4,24	01356	0 76 073	0 104 039	1,68892	1,68892	-	01357	0 1 606 392	0 268 644	1,68892	1,68892	-	3,07
S	S		54 171 0	29 769	2,48814	2,48814	2,56		0 252 256	0 20 507	2,48814	2,48814	-		0 292 752	0 276 301	2,48814	2,48814	-	2,31
P	S	01358	0 3 064	0 1 244	1,68892	1,68892	-	01359	0 2 878	0 1 205	1,68892	1,68892	-	01360	0 2 139	0 991 888	1,68892	1,68892	-	2,14

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
			601	644					487	011					736				
S	S		0	0	2,48814	2,48814	-		0	0	2,48814	2,48814	-		0	0	2,48814	2,48814	-
	I		-759	761	1,03044	1,03044	2,27		-292	852	1,03044	1,03044	2,13		-224	790	1,03044	1,03044	2,14
			068	140					907	398					417	282			
P	S	01361	0	0	1,68892	1,68892	-	01362	0	0	0,18096	0,18096	-	01363	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		1	754	1,03044	1,03044	2,50		1	558	1,03044	1,03044	1,45		601	399	1,03044	1,03044	1,53
			559	974					110	043					444	208			
S	S		0	0	2,48814	2,48814	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-
	I		175	673	1,03044	1,03044	2,12		373	603	1,03044	1,03044	2,04		234	529	1,03044	1,03044	2,01
			214	921					073	572					951	522			
P	S	01364	0	0	0,18096	0,18096	-	01365	0	0	0,18096	0,18096	-	01366	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		303	269	1,03044	1,03044	1,54		63	145	1,03044	1,03044	1,53		-149	47	1,03044	1,03044	1,53
			164	852					689	536					352	598			
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-
	I		290	449	1,03044	1,03044	1,89		387	392	1,03044	1,03044	1,79		276	314	1,03044	1,03044	1,76
			092	833					047	938					312	517			
P	S	01367	-212	31	0,18096	0,18096	1,50	01368	-254	81	0,18096	0,18096	1,48	01369	-244	106	0,18096	0,18096	23,03
	I		850	645	1,03044	1,03044	-		927	714	1,03044	1,03044	-		000	896	1,03044	1,03044	-
			0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-
	I		252	247	1,03044	1,03044	1,70		293	178	1,03044	1,03044	1,63		242	128	1,03044	1,03044	2,01
			076	262					939	902					135	047			
P	S	01370	-198	108	0,18096	0,18096	23,00	01371	-138	101	0,18096	0,18096	19,05	01372	-20	12	0,18096	0,18096	6,26
	I		106	279	0,12566	0,12566	-		567	506	0,12566	0,12566	-		502	141	0,12566	0,12566	-
			0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-
	I		222	88	1,03044	1,03044	2,27		272	82	1,03044	1,03044	2,21		240	65	1,03044	1,03044	2,38
			222	021					946	141					780	925			
P	S	01373	0	0	0,18096	0,18096	-	01374	0	0	0,18096	0,18096	-	01375	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		7	23	0,12566	0,12566	4,89		40	54	0,12566	0,12566	4,03		69	68	0,12566	0,12566	3,69
			262	004					050	856					133	072			
S	S		-89	99	0,22619	0,22619	5,93		-65	117	0,22619	0,22619	6,50		-78	142	0,22619	0,22619	7,78
	I		460	268	0,12566	0,12566	-		287	340	0,12566	0,12566	-		655	157	0,12566	0,12566	-
			0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-
P	S	01376	0	0	0,18096	0,18096	-	01377	0	0	0,18096	0,18096	-	01378	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		69	64	1,03044	1,03044	3,75		41	43	1,03044	1,03044	4,25		-31	3	1,03044	1,03044	5,67
			514	599					926	391					083	625			
S	S		-86	177	0,22619	0,22619	10,63		-88	222	0,22619	0,22619	19,43		-80	274	0,22619	0,22619	NS
	I		441	511	0,12566	0,12566	-		080	004	0,12566	0,12566	-		553	251	0,12566	0,12566	-
			0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-
P	S	01379	-143	55	0,18096	0,18096	9,98	01380	-300	129	0,18096	0,18096	47,88	01381	-514	215	0,18096	0,18096	18,99
	I		684	488	0,12566	0,12566	-		845	255	0,12566	0,12566	-		822	535	0,12566	0,12566	-
			0	0	0,22619	0,22619	19,85		-86	379	0,22619	0,22619	10,11		-116	428	0,22619	0,22619	7,00
S	S		-82	328	0,12566	0,12566	-		247	228	0,12566	0,12566	-		678	014	0,12566	0,12566	-
	I		267	325					0	0					0	0			
			0	0															
P	S	01382	-786	319	0,18096	0,18096	8,35	01383	-1	442	0,18096	0,18096	5,53	01384	-1	599	0,18096	0,18096	4,08
	I		972	282	0,12566	0,12566	-		094	173	0,12566	0,12566	-		434	644	0,12566	0,12566	-
			0	0	0,22619	0,22619	5,78		-322	498	0,22619	0,22619	5,43		-576	517	0,22619	0,22619	5,70
S	S		-180	467	0,12566	0,12566	-		547	378	0,12566	0,12566	-		311	814	0,12566	0,12566	-
	I		153	860					0	0					0	0			
			0	0															
P	S	01385	-1	769	0,18096	0,18096	1,52	01386	-1	931	0,18096	0,18096	1,48	01387	-1	982	0,18096	0,18096	1,45
	I		751	475	1,03044	1,03044	-		932	774	1,03044	1,03044	-		906	466	1,03044	1,03044	-
			008	0					490	0					647	0			
S	S		-998	522	0,22619	0,22619	1,56		-1	503	0,22619	0,22619	1,76		-2	456	0,22619	0,22619	1,96
	I		237	395	1,03044	1,03044	-		607	538	1,03044	1,03044	-		094	323	1,03044	1,03044	-
			0	0					463	0					046	0			
			0	0					0	0					0	0			
P	S	01388	-2	768	1,68892	1,68892	11,07	01389	-193	31	1,68892	1,68892	4,40	01390	-358	84	1,68892	1,68892	4,63
	I		292	488	1,03044	1,03044	-		955	263	1,03044	1,03044	-		047	218	1,03044	1,03044	-
			810	0	2,48814	2,48814	2,82		0	0	2,48814	2,48814	2,79		0	0	2,48814	2,48814	2,60
S	S		-394	207	1,03044	1,03044	-		-592	95	1,03044	1,03044	-		65	84	1,03044	1,03044	-
	I		990	021					776	261					511	541			
			0	0					0	0					0	0			
P	S	01391	0	0	1,68892	1,68892	-	01392	0	0	1,68892	1,68892	-	01393	0	0	1,68892	1,68892	-
	I		-121	32	1,03044	1,03044	4,20		884	260	1,03044	1,03044	3,33		2	552	1,03044	1,03044	2,43
			919	626					050	061					493	897			
S	S		135	43	2,48814	2,48814	2,55		-127	2	2,48814	2,48814	2,59		0	0	2,48814	2,48814	-
	I		298	686	1,03044	1,03044	-		426	669	1,03044	1,03044	-		-376	32	1,03044	1,03044	2,63

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
P	S	01397	0	0	0,18096	0,18096	-	01398	0	0	0,18096	0,18096	-	01399	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		196	576	1,03044	1,03044	1,43	834	411	1,03044	1,03044	1,45	537	274	1,03044	1,03044	1,46		
S	S	01400	0	0	0,22619	0,22619	-	01401	0	0	0,22619	0,22619	-	01402	0	0	0,22619	0,22619	-
	I		114	255	1,03044	1,03044	1,76	159	228	1,03044	1,03044	1,72	184	201	1,03044	1,03044	1,69		
P	S	01403	-87	62	0,18096	0,18096	1,44	01404	-115	90	0,18096	0,18096	1,43	01405	-109	94	0,18096	0,18096	16,27
	I		203	344	1,03044	1,03044	-	275	244	1,03044	1,03044	-	126	198	0,12566	0,12566	-		
S	S	01406	0	0	0,22619	0,22619	-	01407	0	0	0,22619	0,22619	-	01408	0	0	0,22619	0,22619	-
	I		190	173	1,03044	1,03044	1,60	186	145	1,03044	1,03044	1,59	176	118	1,03044	1,03044	2,55		
P	S	01409	-86	79	0,18096	0,18096	12,68	01410	-51	37	0,18096	0,18096	7,82	01411	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		483	180	0,12566	0,12566	-	651	149	0,12566	0,12566	-	-6	3	0,12566	0,12566	5,58		
S	S	01412	0	0	0,22619	0,22619	-	01413	0	0	0,22619	0,22619	-	01414	0	0	0,22619	0,22619	-
	I		200	54	0,12566	0,12566	2,55	230	52	0,12566	0,12566	2,50	236	51	0,12566	0,12566	2,50		
P	S	01415	-4	15	0,18096	0,18096	-	01416	-2	38	0,18096	0,18096	-	01417	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		542	327	0,12566	0,12566	5,16	581	299	0,12566	0,12566	4,53	447	304	0,12566	0,12566	3,98		
S	S	01418	-96	87	0,22619	0,22619	5,58	01419	-64	91	0,22619	0,22619	5,58	01420	-54	99	0,22619	0,22619	5,81
	I		863	114	0,12566	0,12566	-	263	387	0,12566	0,12566	-	872	847	0,12566	0,12566	-		
P	S	01421	0	0	0,18096	0,18096	-	01422	0	0	0,18096	0,18096	-	01423	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		1	76	0,12566	0,12566	3,76	-25	76	0,12566	0,12566	3,84	-80	61	0,12566	0,12566	4,29		
S	S	01424	-57	111	0,22619	0,22619	6,23	01425	-60	127	0,22619	0,22619	6,94	01426	-61	149	0,22619	0,22619	8,16
	I		757	433	0,12566	0,12566	-	025	921	0,12566	0,12566	-	704	926	0,12566	0,12566	-		
P	S	01427	0	0	0,18096	0,18096	-	01428	-287	22	0,18096	0,18096	8,24	01429	-443	92	0,18096	0,18096	20,04
	I		-166	27	0,12566	0,12566	5,45	591	772	0,12566	0,12566	-	073	979	0,12566	0,12566	-		
S	S	01430	-69	175	0,22619	0,22619	10,33	01431	-88	207	0,22619	0,22619	15,29	01432	-132	243	0,22619	0,22619	33,40
	I		742	827	0,12566	0,12566	-	928	353	0,12566	0,12566	-	424	521	0,12566	0,12566	-		
P	S	01431	-630	183	0,18096	0,18096	39,63	01432	-841	299	0,18096	0,18096	9,71	01433	-1	445	0,18096	0,18096	5,38
	I		109	752	0,12566	0,12566	-	219	219	0,12566	0,12566	-	505	568	0,12566	0,12566	-		
S	S	01432	-220	286	0,22619	0,22619	NS	01433	-375	339	0,22619	0,22619	19,53	01434	-633	404	0,22619	0,22619	10,95
	I		068	433	0,12566	0,12566	-	193	050	0,12566	0,12566	-	568	249	0,12566	0,12566	-		
P	S	01433	-1	624	0,18096	0,18096	1,46	01434	-1	824	0,18096	0,18096	1,41	01435	-1	1	0,18096	0,18096	1,35
	I		262	254	1,03044	1,03044	-	437	151	1,03044	1,03044	-	156	706	1,03044	1,03044	-		
S	S	01434	-1	487	0,22619	0,22619	1,59	01435	-1	601	0,22619	0,22619	1,68	01436	-2	760	0,22619	0,22619	1,76
	I		026	455	1,03044	1,03044	-	566	595	1,03044	1,03044	-	171	810	1,03044	1,03044	-		
P	S	01435	-2	1	1,68892	1,68892	25,96	01436	-1	577	1,68892	1,68892	7,92	01437	-712	191	1,68892	1,68892	5,17
	I		348	218	1,03044	1,03044	-	599	533	1,03044	1,03044	-	550	729	1,03044	1,03044	-		
S	S	01436	-1	1	2,48814	2,48814	4,47	01437	-2	1	2,48814	2,48814	4,76	01438	-953	431	2,48814	2,48814	3,21
	I		921	005	1,03044	1,03044	-	343	013	1,03044	1,03044	-	850	682	1,03044	1,03044	-		
P	S	01437	-424	17	1,68892	1,68892	4,48	01438	0	0	1,68892	1,68892	-	01439	0	0	1,68892	1,68892	-
	I		894	159	1,03044	1,03044	-	96	19	1,03044	1,03044	4,13	2	588	1,03044	1,03044	2,35		
S	S	01438	-1	8	2,48814	2,48814	2,86	01439	-1	57	2,48814	2,48814	2,94	01440	-452	277	2,48814	2,48814	2,90
	I		107	588	1,03044	1,03044	-	235	273	1,03044	1,03044	-	982	777	1,03044	1,03044	-		
P	S	01439	0	0	1,68892	1,68892	-	01440	0	0	1,68892	1,68892	-	01441	0	0	1,68892	1,68892	-
	I		2	769	1,03044	1,03044	2,35	1	735	1,03044	1,03044	2,50	1	603	1,03044	1,03044	2,75		
S	S	01440	-255	159	2,48814	2,48814	2,74	01441	-130	78	2,48814	2,48814	2,65	01442	-15	33	2,48814	2,48814	2,58
	I		733	306	1,03044	1,03044	-	137	429	1,03044	1,03044	-	070	306	1,03044	1,03044	-		

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
	I		0	0	1,03044	1,03044	-		0	0	1,03044	1,03044	-		0	0	1,03044	1,03044	-
P	S	01433	0	0	0,18096	0,18096	-	01434	0	0	0,18096	0,18096	-	01435	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		909	448	1,03044	1,03044	1,45		643	306	1,03044	1,03044	1,44		429	186	1,03044	1,03044	1,43
	I		294	474					651	410					490	650			
S	S		60	14	0,22619	0,22619	1,56		101	10	0,22619	0,22619	1,55		116	10	0,22619	0,22619	1,54
	I		451	503	1,03044	1,03044	-		938	295	1,03044	1,03044	-		100	731	1,03044	1,03044	-
	I		0	0					0	0					0	0			
P	S	01436	0	0	0,18096	0,18096	-	01437	0	0	0,18096	0,18096	-	01438	50	39	0,18096	0,18096	1,41
	I		262	88	1,03044	1,03044	1,42		136	13	1,03044	1,03044	1,42		601	236	1,03044	1,03044	-
	I		031	288					832	503					0	0			
S	S		116	10	0,22619	0,22619	1,55		116	8	0,22619	0,22619	1,55		117	4	0,22619	0,22619	1,55
	I		292	325	1,03044	1,03044	-		662	666	1,03044	1,03044	-		220	810	1,03044	1,03044	-
	I		0	0					0	0					0	0			
P	S	01439	-651	69	0,18096	0,18096	1,41	01440	-26	77	0,18096	0,18096	11,81	01441	-30	66	0,18096	0,18096	10,34
	I		0	0	1,03044	1,03044	-		213	422	1,03044	1,03044	-		927	497	1,03044	1,03044	-
	I		0	0					0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-
S	S		121	0	0,22619	0,22619	-		133	8	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-
	I		109	812	1,03044	1,03044	1,55		692	492	1,03044	1,03044	3,13		153	17	1,03044	1,03044	2,99
	I		0	0					0	0					576	459			
P	S	01442	-22	40	0,18096	0,18096	7,84	01443	-1	2	0,18096	0,18096	5,78	01444	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		228	145	1,03044	1,03044	-		607	881	1,03044	1,03044	-		-10	23	1,03044	1,03044	4,96
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		114	084	0,12566	0,12566	-
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		-64	72	0,22619	0,22619	5,06
	I		182	25	0,12566	0,12566	2,84		221	28	0,12566	0,12566	2,72		0	0	0,12566	0,12566	-
	I		368	426					758	868					510	394			
P	S	01445	0	0	0,18096	0,18096	-	01446	0	0	0,18096	0,18096	-	01447	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		-16	48	0,12566	0,12566	4,36		-27	72	0,12566	0,12566	3,93		-50	88	0,12566	0,12566	3,72
	I		955	087					409	055					330	619			
S	S		-49	71	0,22619	0,22619	5,00		-47	71	0,22619	0,22619	4,98		-50	72	0,22619	0,22619	5,03
	I		766	863	0,12566	0,12566	-		360	632	0,12566	0,12566	-		685	964	0,12566	0,12566	-
	I		0	0					0	0					0	0			
P	S	01448	0	0	0,18096	0,18096	-	01449	0	0	0,18096	0,18096	-	01450	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		-92	93	0,12566	0,12566	3,77		-155	83	0,12566	0,12566	4,12		-239	54	0,12566	0,12566	4,98
	I		083	693					057	462					653	851			
S	S		-57	77	0,22619	0,22619	5,17		-70	87	0,22619	0,22619	5,49		-98	104	0,22619	0,22619	6,16
	I		249	714	0,12566	0,12566	-		801	595	0,12566	0,12566	-		747	730	0,12566	0,12566	-
	I		0	0					0	0					0	0			
P	S	01451	0	0	0,18096	0,18096	-	01452	-466	70	0,18096	0,18096	14,66	01453	-596	175	0,18096	0,18096	51,90
	I		-345	5	0,12566	0,12566	7,04		738	329	0,12566	0,12566	-		481	642	0,12566	0,12566	-
	I		331	015					0	0					0	0			
S	S		-151	132	0,22619	0,22619	7,59		-246	173	0,22619	0,22619	11,35		-404	234	0,22619	0,22619	31,22
	I		634	114	0,12566	0,12566	-		556	610	0,12566	0,12566	-		625	462	0,12566	0,12566	-
	I		0	0					0	0					0	0			
P	S	01454	-720	315	0,18096	0,18096	8,26	01455	-820	495	0,18096	0,18096	4,15	01456	-894	712	0,18096	0,18096	1,32
	I		776	854	0,12566	0,12566	-		055	768	0,12566	0,12566	-		232	199	1,03044	1,03044	-
	I		0	0					0	0					0	0			
S	S		-654	322	0,22619	0,22619	29,92		-1	449	0,22619	0,22619	9,51		-1	635	0,22619	0,22619	1,64
	I		947	005	0,12566	0,12566	-		026	171	0,12566	0,12566	-		521	253	1,03044	1,03044	-
	I		0	0					658	0					416	0			
P	S	01457	-1	967	0,18096	0,18096	1,24	01458	-2	926	1,68892	1,68892	13,24	01459	-1	398	1,68892	1,68892	7,07
	I		002	558	1,03044	1,03044	-		120	751	1,03044	1,03044	-		877	104	1,03044	1,03044	-
	I		004	0					916	0					721	0			
S	S		-2	905	0,22619	0,22619	1,72		-2	1	2,48814	2,48814	4,98		-2	906	2,48814	2,48814	4,35
	I		360	785	1,03044	1,03044	-		284	129	1,03044	1,03044	-		031	004	1,03044	1,03044	-
	I		740	0					260	596					530	0			
	I		0	0					0	0					0	0			
P	S	01460	-1	212	1,68892	1,68892	6,16	01461	1	179	1,81458	1,81458	3,53	01462	0	0	1,68892	1,68892	-
	I		912	007	1,03044	1,03044	-		272	344	1,03044	1,03044	-		922	358	1,03044	1,03044	3,17
	I		397	0					899	0					216	412			
S	S		-2	684	2,48814	2,48814	4,38		-2	689	2,48814	2,48814	4,20		-2	312	2,48814	2,48814	3,62
	I		769	270	1,03044	1,03044	-		441	829	1,03044	1,03044	-		350	987	1,03044	1,03044	-
	I		276	0					788	0					392	0			
	I		0	0					0	0					0	0			
P	S	01463	0	0	1,68892	1,68892	-	01464	0	0	1,68892	1,68892	-	01465	0	0	1,68892	1,68892	-
	I		470	663	1,03044	1,03044	2,91		1	563	1,03044	1,03044	2,59		1	671	1,03044	1,03044	2,61
	I		897	000					903	973					441	076			
S	S		-1	17	2,48814	2,48814	3,12		-306	260	2,48814	2,48814	2,84		-229	232	2,48814	2,48814	2,79
	I		882	050	1,03044	1,03044	-		852	739	1,03044	1,03044	-		207	878	1,03044	1,03044	-
	I		192	0					0	0					0	0			
P	S	01466	0	0	1,68892	1,68892	-	01467	0	0	0,18096	0,18096	-	01468	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		1	613	1,03044	1,03044	2,77		863	490	1,03								

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	
			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]			[N]	[N-m]	[cm²/cm]	[cm²/cm]		
	I		765	385					818	013					195	187				
	I		0	0	1,03044	1,03044	-		0	0	1,03044	1,03044	-		0	0	1,03044	1,03044	-	
P	S	01469	0	0	0,18096	0,18096	-	01470	0	0	0,18096	0,18096	-	01471	0	0	0,18096	0,18096	-	
	I		473	226	1,03044	1,03044	1,44		332	122	1,03044	1,03044	1,42		221	42	1,03044	1,03044	1,41	
	I		744	176					556	185					113	063				
S	S		72	131	0,22619	0,22619	1,48		79	117	0,22619	0,22619	1,48		80	101	0,22619	0,22619	1,49	
	I		293	245	1,03044	1,03044	-		654	613	1,03044	1,03044	-		511	855	1,03044	1,03044	-	
	I		0	0					0	0					0	0				
P	S	01472	137	14	0,18096	0,18096	1,40	01473	78	47	0,18096	0,18096	1,40	01474	39	59	0,18096	0,18096	1,40	
	I		127	028	1,03044	1,03044	-		065	233	1,03044	1,03044	-		507	281	1,03044	1,03044	-	
	I		0	0					0	0					0	0				
S	S		81	83	0,22619	0,22619	1,51		85	63	0,22619	0,22619	1,52		96	43	0,22619	0,22619	1,53	
	I		507	729	1,03044	1,03044	-		889	745	1,03044	1,03044	-		756	151	1,03044	1,03044	-	
	I		0	0					0	0					0	0				
P	S	01475	17	53	0,18096	0,18096	8,59	01476	8	33	0,18096	0,18096	7,21	01477	8	6	0,18096	0,18096	5,87	
	I		344	075	0,12566	0,12566	-		324	344	0,12566	0,12566	-		490	213	0,12566	0,12566	-	
	I		0	0					0	0					0	0				
S	S		115	23	0,22619	0,22619	3,58		140	6	0,22619	0,22619	3,29		0	0	0,22619	0,22619	-	
	I		027	467	1,03044	1,03044	-		042	395	1,03044	1,03044	-		0	0	1,03044	1,03044	-	
	I		0	0					0	0					173	6	0,22619	0,22619	3,06	
	I														276	003				
P	S	01478	0	0	0,18096	0,18096	-	01479	0	0	0,18096	0,18096	-	01480	0	0	0,18096	0,18096	-	
	I		6	15	0,12566	0,12566	5,10		-14	30	0,12566	0,12566	4,78		-29	57	0,12566	0,12566	4,22	
	I		712	747					727	137					695	008				
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		-45	54	0,22619	0,22619	4,59		-46	49	0,22619	0,22619	4,49	
	I		214	11	0,12566	0,12566	2,90		059	651	0,12566	0,12566	-		045	546	0,12566	0,12566	-	
	I		159	075					0	0					0	0				
P	S	01481	0	0	0,18096	0,18096	-	01482	0	0	0,18096	0,18096	-	01483	0	0	0,18096	0,18096	-	
	I		-49	83	0,12566	0,12566	3,81		-79	103	0,12566	0,12566	3,59		-121	112	0,12566	0,12566	3,58	
	I		231	205					111	393					766	224				
S	S		-51	43	0,22619	0,22619	4,39		-61	39	0,22619	0,22619	4,35		-79	40	0,22619	0,22619	4,42	
	I		592	575	0,12566	0,12566	-		940	686	0,12566	0,12566	-		624	616	0,12566	0,12566	-	
	I		0	0					0	0					0	0				
P	S	01484	0	0	0,18096	0,18096	-	01485	0	0	0,18096	0,18096	-	01486	0	0	0,18096	0,18096	-	
	I		-176	104	0,12566	0,12566	3,84		-241	74	0,12566	0,12566	4,55		-309	16	0,12566	0,12566	6,42	
	I		688	276					127	356					295	123				
S	S		-111	49	0,22619	0,22619	4,70		-167	70	0,22619	0,22619	5,38		-262	109	0,22619	0,22619	7,04	
	I		278	592	0,12566	0,12566	-		306	873	0,12566	0,12566	-		244	545	0,12566	0,12566	-	
	I		0	0					0	0					0	0				
P	S	01487	-372	77	0,18096	0,18096	15,09	01488	-420	211	0,18096	0,18096	19,25	01489	-437	391	0,18096	0,18096	4,86	
	I		737	180	0,12566	0,12566	-		515	456	0,12566	0,12566	-		297	377	0,12566	0,12566	-	
	I		0	0					0	0					0	0				
S	S		-414	172	0,22619	0,22619	12,40		-646	268	0,22619	0,22619	NS		-992	409	0,22619	0,22619	12,06	
	I		541	242	0,12566	0,12566	-		664	133	0,12566	0,12566	-		366	808	0,12566	0,12566	-	
	I		0	0					0	0					0	0				
P	S	01490	-389	625	0,18096	0,18096	1,23	01491	-236	914	0,18096	0,18096	1,08	01492	-2	923	0,18096	0,18096	1,55	
	I		500	728	1,03044	1,03044	-		723	141	1,03044	1,03044	-		182	007	1,03044	1,03044	-	
	I		0	0					0	0					347	0				
S	S		-1	608	0,22619	0,22619	1,65		-2	908	0,22619	0,22619	1,64		-1	964	0,22619	0,22619	1,43	
	I		485	135	1,03044	1,03044	-		074	992	1,03044	1,03044	-		398	133	1,03044	1,03044	-	
	I		082	0					292	0					941	0				
	I		0	0					0	0					0	0				
P	S	01493	-1	579	0,18096	0,18096	1,62	01494	-1	436	0,18096	0,18096	1,67	01495	977	798	0,30662	0,30662	1,08	
	I		733	630	1,03044	1,03044	-		588	701	1,03044	1,03044	-		385	628	1,03044	1,03044	-	
	I		750	0					576	0					0	0				
S	S		-1	932	0,22619	0,22619	1,58		-2	948	0,22619	0,22619	1,74		-2	1	0,22619	0,22619	1,70	
	I		894	192	1,03044	1,03044	-		509	542	1,03044	1,03044	-		515	013	1,03044	1,03044	-	
	I		706	0					485	0					248	140				
	I		0	0					0	0					0	0				
P	S	01496	661	42	0,18096	0,18096	1,22	01497	0	0	0,18096	0,18096	-	01498	0	0	0,18096	0,18096	-	
	I		537	483	1,03044	1,03044	-		873	396	1,03044	1,03044	1,42		887	493	1,03044	1,03044	1,49	
	I		0	0					874	854					583	578				
S	S		-2	713	0,22619	0,22619	1,75		-1	485	0,22619	0,22619	1,86		-1	289	0,22619	0,22619	1,89	
	I		047	181	1,03044	1,03044	-		881	779	1,03044	1,03044	-		517	303	1,03044	1,03044	-	
	I		216	0					429	0					658	0				
	I		0	0					0	0					0	0				
P	S	01499	0	0	0,18096	0,18096	-	01500	0	0	0,18096	0,18096	-	01501	0	0	0,18096	0,18096	-	
	I		990	596	1,03044	1,03044	1,54		901	619	1,03044	1,03044	1,60		709	532	1,03044	1,03044	1,60	
	I		995	199					839	412					239	805				
S	S		-208	158	0,22619	0,22619	1,55		-222	180	0,22619	0,22619	1,54		-48	195	0,22619	0,22619	1,47	
	I		207	978	1,03044	1,03044	-		205	511	1,03044	1,03044	-		860	520	1,03044	1,03044	-	
	I		0	0					0	0					0	0				
P	S	01502	0																	

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	
			[N]	[N·m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N·m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N·m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]		
	I		243 336	79 109	1,03044	1,03044	1,42		174 248	16 096	1,03044	1,03044	1,41		0	0	1,03044	1,03044	-	
S	S		65 738 0	155 302 0	0,22619	0,22619	1,46		64 944 0	133 978 0	0,22619	0,22619	1,48		66 345 0	109 510 0	0,22619	0,22619	1,49	
	I		0	0	1,03044	1,03044	-		0	0	1,03044	1,03044	-		0	0	1,03044	1,03044	-	
P	S	01508	80 955 0	40 196 0	0,18096	0,18096	1,40	01509	52 152 0	39 060 0	0,18096	0,18096	7,30	01510	32 520 0	24 439 0	0,18096	0,18096	6,57	
	I		0	0	1,03044	1,03044	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-	
S	S		73 334 0	83 636 0	0,22619	0,22619	1,51		87 388 0	58 359 0	0,22619	0,22619	4,24		107 903 0	35 757 0	0,22619	0,22619	3,78	
	I		0	0	1,03044	1,03044	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-	
P	S	01511	20 333	3 266	0,18096	0,18096	5,69	01512	0 10	0 953	0,18096	0,18096	-	01513	0 -5	0 778	0,18096	0,18096	-	
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		13 349	0,12566	0,12566	5,16		15 447	0,12566	0,12566	5,17		5,17	
S	S		133 484 0	17 623 0	0,22619	0,22619	3,45		170 340 0	4 921 0	0,22619	0,22619	3,19		-31 056 0	43 831 0	0,22619	0,22619	4,34	
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-	
P	S	01514	0 -19 106	0 37 922	0,18096	0,18096	-	01515	0 -34 039	0 66 933	0,18096	0,18096	-	01516	0 -53 561	0 96 002	0,18096	0,18096	-	
	I		0	0	0,12566	0,12566	4,60		0	0	0,12566	0,12566	4,04		-70 485 0	23 290 0	0,12566	0,12566	3,62	
S	S		-42 587 0	38 127 0	0,22619	0,22619	4,27		-55 138 0	30 452 0	0,22619	0,22619	4,17		-70 485 0	23 290 0	0,22619	0,22619	4,09	
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-	
P	S	01517	0 -79 373	0 118 837	0,18096	0,18096	-	01518	0 -110 548	0 128 334	0,18096	0,18096	-	01519	0 -143 218	0 116 846	0,18096	0,18096	-	
	I		0	0	0,12566	0,12566	3,38		0	0	0,12566	0,12566	3,35		-177 493 0	42 410 0	0,12566	0,12566	3,58	
S	S		-91 405 0	20 180 0	0,22619	0,22619	4,10		-123 838 0	24 967 0	0,22619	0,22619	4,27		-177 493 0	42 410 0	0,22619	0,22619	4,75	
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-	
P	S	01520	0 -170 598	0 76 086	0,18096	0,18096	-	01521	-182 644	3 697	0,18096	0,18096	6,68	01522	-167 184	131 192	0,18096	0,18096	47,53	
	I		0	0	0,12566	0,12566	4,30		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-	
S	S		-265 929 0	78 415 0	0,22619	0,22619	5,94		-405 875 0	139 935 0	0,22619	0,22619	9,39		-616 469 0	235 473 0	0,22619	0,22619	36,69	
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-	
P	S	01523	-107 741 0	313 601 0	0,18096	0,18096	5,78	01524	90 322 0	557 506 0	0,18096	0,18096	1,96	01525	-233 908 0	798 588 0	0,18096	0,18096	1,13	
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	1,03044	1,03044	-	
S	S		-922 174	375 199	0,22619	0,22619	15,71		-1 616 757	561 920	0,22619	0,22619	6,91		-1 715 123	853 970	0,22619	0,22619	1,57	
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	1,03044	1,03044	-	
P	S	01526	-2 045 200	888 087	0,18096	0,18096	1,53	01527	-1 795 956	780 317	0,18096	0,18096	1,52	01528	-1 415 460	604 351	0,18096	0,18096	1,52	
	I		0	0	1,03044	1,03044	-		0	0	1,03044	1,03044	-		0	0	1,03044	1,03044	-	
S	S		-495 551	858 169	0,22619	0,22619	1,25		-856 296	805 900	0,22619	0,22619	1,37		-1 511 698	780 390	0,22619	0,22619	1,56	
	I		0	0	1,03044	1,03044	-		0	0	1,03044	1,03044	-		0	0	1,03044	1,03044	-	
P	S	01529	-1 171 868	510 100	0,18096	0,18096	1,50	01530	-568 262	666 193	0,18096	0,18096	1,26	01531	573 876	399 598	0,18096	0,18096	1,08	
	I		0	0	1,03044	1,03044	-		0	0	1,03044	1,03044	-		0	0	1,03044	1,03044	-	
S	S		-1 948 088	836 974	0,22619	0,22619	1,64		-2 482 464	937 874	0,22619	0,22619	1,73		-2 006 479	836 841	0,22619	0,22619	1,66	
	I		0	0	1,03044	1,03044	-		0	0	1,03044	1,03044	-		0	0	1,03044	1,03044	-	
P	S	01532	0 596 549	0 106 022	0,18096	0,18096	-	01533	0 723 874	0 344 499	0,18096	0,18096	-	01534	0 831 016	0 402 201	0,18096	0,18096	-	
	I		0	0	1,03044	1,03044	1,32		0	0	1,03044	1,03044	1,44		0	0	1,03044	1,03044	1,44	
S	S		-1 692 273	667 411	0,22619	0,22619	1,67		-1 433 340	520 204	0,22619	0,22619	1,69		-1 124 876	399 638	0,22619	0,22619	1,68	
	I		0	0	1,03044	1,03044	-		0	0	1,03044	1,03044	-		0	0	1,03044	1,03044	-	
P	S	01535	0 459 818	0 591 212	0,18096	0,18096	-	01536	0 393 468	0 478 967	0,18096	0,18096	-	01537	0 328 058	0 346 888	0,18096	0,18096	-	
	I		0	0	1,03044	1,03044	1,76		0	0	1,03044	1,03044	1,68		0	0	1,03044	1,03044	1,59	
S	S		-90 086	98 159	0,22619	0,22619	1,55		-4 114	148 061	0,22619	0,22619	1,49		39 711	167 935	0,22619	0,22619	1,46	
	I		0	0	1,03044	1,03044	-		0	0	1,03044	1,03044	-		0	0	1,03044	1,03044	-	
P	S	01538	0 267 791	0 226 018	0,18096	0,18096	-	01539	0 213 894	0 126 740	0,18096	0,18096	-	01540	0 167 620	0 53 303	0,18096	0,18096	-	
	I		0	0	1,03044	1,03044	1,52		0	0	1,03044	1,03044	1,47		0	0	1,03044	1,03044	1,43	
S	S		59 660	172 783	0,22619	0,22619	1,45		64 811	166 556	0,22619	0,22619	1,46		62 799	151 831	0,22619	0,22619	1,47	
	I		0	0	1,03044	1,03044	-		0	0	1,03044	1,03044	-		0	0	1,03044	1,03044	-	
P	S	01541	0 99 261	0 4 208	0,18096	0,18096	-	01542	97 250	19 123	0,18096	0,18096	1,41	01543	70 795	24 098	0,18096	0,18096	1,41	
	I		0	0	1,03044	1,03044	1,42		0	0	1,03044	1,03044	-		0	0	1,03044	1,03044	-	
S	S		60 131	0,22619	0,22619	1,48		61 106	0,22619	0,22619	1,50		69 81	0,22619	0,22619	1,51		0,22619	0,22619	1,51



Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
	I		046	113					464	838					787	497			
			0	0	1,03044	1,03044	-		0	0	1,03044	1,03044	-		0	0	1,03044	1,03044	-
P	S	01544	48	14	0,18096	0,18096	6,02	01545	0	0	0,18096	0,18096	-	01546	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		623	619					30	2	0,12566	0,12566	5,42		13	18	0,12566	0,12566	5,00
			0	0	0,12566	0,12566	-		269	930	0,12566	0,12566	-		892	371	0,12566	0,12566	-
S	S		85	57	0,22619	0,22619	4,23		104	36	0,22619	0,22619	3,81		124	21	0,22619	0,22619	3,52
	I		062	416					889	711	0,12566	0,12566	-		734	152	0,12566	0,12566	-
			0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-
P	S	01547	0	0	0,18096	0,18096	-	01548	0	0	0,18096	0,18096	-	01549	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		-7	21	0,12566	0,12566	4,99		-16	45	0,12566	0,12566	4,41		-25	77	0,12566	0,12566	3,84
			911	724					148	830	0,12566	0,12566	-		884	104	0,12566	0,12566	-
S	S		-30	32	0,22619	0,22619	4,13		-53	26	0,22619	0,22619	4,10		-77	19	0,22619	0,22619	4,05
	I		369	560					713	481	0,12566	0,12566	-		357	552	0,12566	0,12566	-
			0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-
P	S	01550	0	0	0,18096	0,18096	-	01551	0	0	0,18096	0,18096	-	01552	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		-37	108	0,12566	0,12566	3,41		-50	130	0,12566	0,12566	3,17		-59	135	0,12566	0,12566	3,14
			319	305					103	996	0,12566	0,12566	-		570	505	0,12566	0,12566	-
S	S		-102	15	0,22619	0,22619	4,06		-134	18	0,22619	0,22619	4,19		-182	33	0,22619	0,22619	4,59
	I		779	389					673	301	0,12566	0,12566	-		360	170	0,12566	0,12566	-
			0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-
P	S	01553	0	0	0,18096	0,18096	-	01554	0	0	0,18096	0,18096	-	01555	23	70	0,18096	0,18096	10,44
	I		-58	111	0,12566	0,12566	3,42		-35	47	0,12566	0,12566	4,45		342	985	0,12566	0,12566	-
			208	614					890	266	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-
S	S		-258	66	0,22619	0,22619	5,57		-378	124	0,22619	0,22619	8,29		-562	217	0,22619	0,22619	24,06
	I		389	149					900	337	0,12566	0,12566	-		215	098	0,12566	0,12566	-
			0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-
P	S	01556	132	253	0,18096	0,18096	7,54	01557	358	494	0,18096	0,18096	1,77	01558	-1	702	0,18096	0,18096	1,55
	I		133	538					641	244	0,12566	0,12566	-		716	028	1,03044	1,03044	-
			0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	1,03044	1,03044	-
S	S		-822	354	0,22619	0,22619	19,07		-1	546	0,22619	0,22619	6,75		27	688	0,22619	0,22619	1,20
	I		453	264					318	689	0,12566	0,12566	-		199	181	1,03044	1,03044	-
			0	0	0,12566	0,12566	-		115	0	0,12566	0,12566	-		0	0	1,03044	1,03044	-
P	S	01559	-1	625	0,18096	0,18096	1,50	01560	-1	538	0,18096	0,18096	1,47	01561	-845	497	0,18096	0,18096	1,42
	I		383	116					111	145	0,12566	0,12566	-		626	426	1,03044	1,03044	-
			569	0	1,03044	1,03044	-		373	0	1,03044	1,03044	-		0	0	1,03044	1,03044	-
S	S		-598	593	0,22619	0,22619	1,41		-1	592	0,22619	0,22619	1,56		-1	652	0,22619	0,22619	1,64
	I		405	175					129	906	0,12566	0,12566	-		540	407	1,03044	1,03044	-
			0	0	1,03044	1,03044	-		907	0	1,03044	1,03044	-		590	0	1,03044	1,03044	-
P	S	01562	-483	610	0,18096	0,18096	1,26	01563	250	605	0,18096	0,18096	1,08	01564	363	128	0,18096	0,18096	1,26
	I		003	232					482	747	0,12566	0,12566	-		450	842	1,03044	1,03044	-
			0	0	1,03044	1,03044	-		0	0	1,03044	1,03044	-		0	0	1,03044	1,03044	-
S	S		-1	727	0,22619	0,22619	1,71		-1	770	0,22619	0,22619	1,61		-1	667	0,22619	0,22619	1,62
	I		933	342					689	502	0,12566	0,12566	-		503	461	1,03044	1,03044	-
			767	0	1,03044	1,03044	-		710	0	1,03044	1,03044	-		506	0	1,03044	1,03044	-
			0	0	0,18096	0,18096	-		0	0	0,18096	0,18096	-		0	0	0,18096	0,18096	-
P	S	01565	0	0	1,03044	1,03044	1,40	01566	0	0	1,03044	1,03044	1,47	01567	0	0	1,03044	1,03044	1,47
	I		472	168					536	300	0,12566	0,12566	-		574	309	0,12566	0,12566	-
			694	721	0,12566	0,12566	-		860	095	0,12566	0,12566	-		995	841	0,12566	0,12566	-
S	S		-1	582	0,22619	0,22619	1,61		-1	498	0,22619	0,22619	1,58		-796	423	0,22619	0,22619	1,56
	I		280	398					022	908	0,12566	0,12566	-		327	354	1,03044	1,03044	-
			993	0	1,03044	1,03044	-		873	0	1,03044	1,03044	-		0	0	1,03044	1,03044	-
P	S	01568	0	0	0,18096	0,18096	-	01569	0	0	0,18096	0,18096	-	01570	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		410	268			1,50		186	573	0,12566	0,12566	1,87		163	441	1,03044	1,03044	1,74
			600	776	1,03044	1,03044	-		987	952	1,03044	1,03044	-		873	917	1,03044	1,03044	-
S	S		-313	385	0,22619	0,22619	1,44		-35	15	0,22619	0,22619	1,59		33	85	0,22619	0,22619	1,52
	I		615	585					731	657	0,12566	0,12566	-		348	515	1,03044	1,03044	-
			0	0	1,03044	1,03044	-		0	0	1,03044	1,03044	-		0	0	1,03044	1,03044	-
P	S	01571	0	0	0,18096	0,18096	-	01572	0	0	0,18096	0,18096	-	01573	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		165	303			1,62		147	189	0,12566	0,12566	1,53		127	101	1,03044	1,03044	1,48
			398	667	1,03044	1,03044	-		265	029	1,03044	1,03044	-		112	034	1,03044	1,03044	-
S	S		59	123	0,22619	0,22619	1,49		69	138	0,22619	0,22619	1,47		69	138	0,22619	0,22619	1,47
	I		285	639					718	250	0,12566	0,12566	-		046	164	1,03044	1,03044	-
			0	0	1,03044	1,03044	-		0	0	1,03044	1,03044	-		0	0	1,03044	1,03044	-
P	S	01574	0	0	0,18096	0,18096	-	01575	0	0	0,18096	0,18096	-	01576	73	7	0,18096	0,18096	1,42
	I		107	40			1,44		90	6	1,03044	1,03044	1,43		138	085	1,03044	1,03044	-
			774	848	1,03044	1,03044	-		196	147	1,03044	1,03044	-		0	0	1,03044	1,03044	-
S	S		63	127	0,22619	0,22619	1,48		58	110	0,22619								

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	
			[N]	[N·m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N·m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N·m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]		
P	S	I	0	0	0,18096	0,18096	-	01581	0	0	0,18096	0,18096	-	01582	0	0	0,18096	0,18096	-	-
			-4	26	0,12566	0,12566	4,84		-5	52	0,12566	0,12566	4,23		-3	85	0,12566	0,12566	3,63	
S	S	I	-338	27	0,22619	0,22619	4,07	01584	-76	22	0,22619	0,22619	4,09	01585	-110	18	0,22619	0,22619	4,13	-
			516	660	0,12566	0,12566	-		929	567	0,12566	0,12566	-		824	679	0,12566	0,12566	-	
P	S	I	0	0	0,18096	0,18096	-	01587	0	0	0,18096	0,18096	-	01588	0	0	0,18096	0,18096	-	-
			-1	116	0,12566	0,12566	3,20		5	134	0,12566	0,12566	2,99		25	125	0,12566	0,12566	3,03	
S	S	I	-143	20	0,22619	0,22619	4,26	01589	-182	33	0,22619	0,22619	4,59	01590	-243	62	0,22619	0,22619	5,42	-
			408	887	0,12566	0,12566	-		971	398	0,12566	0,12566	-		468	324	0,12566	0,12566	-	
P	S	I	0	0	0,18096	0,18096	-	01591	145	25	0,18096	0,18096	6,00	01592	289	204	0,18096	0,18096	12,42	-
			68	77	0,12566	0,12566	3,54		505	572	0,12566	0,12566	-		716	586	0,12566	0,12566	-	
S	S	I	-338	115	0,22619	0,22619	7,63	01593	-485	201	0,22619	0,22619	18,04	01594	-712	326	0,22619	0,22619	27,75	-
			037	288	0,12566	0,12566	-		207	342	0,12566	0,12566	-		408	807	0,12566	0,12566	-	
P	S	I	576	462	0,18096	0,18096	1,46	01595	-1	560	0,18096	0,18096	4,16	01596	-1	474	0,18096	0,18096	4,95	-
			728	520	0,12566	0,12566	-		234	363	0,12566	0,12566	-		076	248	0,12566	0,12566	-	
S	S	I	-981	513	0,22619	0,22619	6,87	01597	221	477	0,22619	0,22619	4,11	01598	-382	418	0,22619	0,22619	8,72	-
			548	574	0,12566	0,12566	-		591	356	0,12566	0,12566	-		207	702	0,12566	0,12566	-	
P	S	I	-859	428	0,18096	0,18096	5,25	01599	-627	426	0,18096	0,18096	4,72	01599	-376	526	0,18096	0,18096	3,00	-
			789	078	0,12566	0,12566	-		540	490	0,12566	0,12566	-		377	821	0,12566	0,12566	-	
S	S	I	-815	412	0,22619	0,22619	11,10	01600	-1	464	0,22619	0,22619	9,18	01601	-1	552	0,22619	0,22619	6,82	-
			354	502	0,12566	0,12566	-		176	594	0,12566	0,12566	-		435	497	0,12566	0,12566	-	
P	S	I	13	812	0,18096	0,18096	1,29	01602	61	304	0,18096	0,18096	5,35	01602	0	0	0,18096	0,18096	-	-
			072	198	0,12566	0,12566	-		020	599	0,12566	0,12566	-		276	8	0,12566	0,12566	4,14	
S	S	I	-1	649	0,22619	0,22619	5,13	01603	-1	546	0,22619	0,22619	6,68	01603	-1	526	0,22619	0,22619	6,85	-
			453	413	0,12566	0,12566	-		284	704	0,12566	0,12566	-		114	210	0,12566	0,12566	-	
P	S	I	0	0	0,18096	0,18096	-	01604	0	0	0,18096	0,18096	-	01604	0	0	0,18096	0,18096	-	-
			354	187	0,12566	0,12566	1,80		084	691	0,12566	0,12566	1,45		375	250	0,12566	0,12566	1,48	
S	S	I	-932	489	0,22619	0,22619	7,51	01605	-721	448	0,22619	0,22619	8,51	01605	-501	409	0,22619	0,22619	9,90	-
			688	162	0,12566	0,12566	-		824	135	0,12566	0,12566	-		640	602	0,12566	0,12566	-	
P	S	I	0	0	0,18096	0,18096	-	01606	0	0	0,18096	0,18096	-	01606	0	0	0,18096	0,18096	-	-
			408	211	0,12566	0,12566	1,57		43	406	0,12566	0,12566	1,48		62	271	0,12566	0,12566	1,93	
S	S	I	-270	387	0,22619	0,22619	10,52	01607	50	34	0,22619	0,22619	3,94	01607	70	78	0,22619	0,22619	4,72	-
			443	124	0,12566	0,12566	-		888	908	0,12566	0,12566	-		770	009	0,12566	0,12566	-	
P	S	I	0	0	0,18096	0,18096	-	01608	0	0	0,18096	0,18096	-	01608	0	0	0,18096	0,18096	-	-
			66	163	0,12566	0,12566	2,58		65	86	0,12566	0,12566	3,41		63	38	0,12566	0,12566	4,29	
S	S	I	76	98	0,22619	0,22619	5,25	01609	71	103	0,22619	0,22619	5,41	01609	62	97	0,22619	0,22619	5,27	-
			264	616	0,12566	0,12566	-		790	397	0,12566	0,12566	-		507	629	0,12566	0,12566	-	
P	S	I	0	0	0,18096	0,18096	-	01610	0	0	0,18096	0,18096	-	01610	0	0	0,18096	0,18096	-	-
			60	13	0,12566	0,12566	4,93		52	9	0,12566	0,12566	5,10		41	17	0,12566	0,12566	4,90	
S	S	I	55	85	0,22619	0,22619	4,96	01611	57	69	0,22619	0,22619	4,57	01611	68	53	0,22619	0,22619	4,21	-
			165	131	0,12566	0,12566	-		270	493	0,12566	0,12566	-		157	340	0,12566	0,12566	-	
P	S	I	0	0	0,18096	0,18096	-	01612	0	0	0,18096	0,18096	-	01612	0	0	0,18096	0,18096	-	-
			28	30	0,12566	0,12566	4,60		19	40	0,12566	0,12566	4,40		-545	28	877	0,12566	0,12566	
S	S	I	82	38	0,22619	0,22619	3,90	01613	88	28	0,22619	0,22619	3,72	01613	-58	27	0,22619	0,22619	4,12	-
			081	641	0,12566	0,12566	-		935	204	0,12566	0,12566	-		361	286	0,12566	0,12566	-	
P	S	I	0	0	0,18096	0,18096	-	01614	0	0	0,18096	0,18096	-	01614	0	0	0,18096	0,18096	-	-
			10	56	0,12566	0,12566	4,10		31	90	0,12566	0,12566	3,46		49	117	0,12566	0,12566	3,06	
S	S	I	-107	25	0,22619	0,22619	4,23	01615	-151	26	0,22619	0,22619	4,38	01615	-182	37	0,22619	0,22619	4,66	-
			854	310	0,12566	0,12566	-		031	910	0,12566	0,12566	-		285	140	0,12566	0,12566	-	
P	S	I	0	0	0,18096	0,18096	-	01616	0	0	0,18096	0,18096	-	01616	0	0	0,18096	0,18096	-	-
			78	122	0,12566	0,12566	2,94		133	90	0,12566	0,12566	3,17		223	3	0,12566	0,12566	4,53	
S	S	I	-223	60	0,22619	0,22619	5,30	01617	-292	104	0,22619	0,22619	6,95	01617	-396	176	0,22619	0,22619	12,82	-
			528	270	0,12566	0,12566	-		394	197	0,12566	0,12566	-		773	606	0,12566	0,12566	-	
P	S	I	423	160	0,18096	0,18096	66,41	01620	347	369	0,18096	0,18096	2,82	01621	-854	484	0,18096	0,18096	4,36	

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	
			091	131					862	957					401	344				
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-	
S	S		-691	276	0,22619	0,22619	NS		-699	482	0,22619	0,22619	7,06		296	413	0,22619	0,22619	5,64	
	I		446	632	0,12566	0,12566	-		253	191	0,12566	0,12566	-		452	468	0,12566	0,12566	-	
P	S	01622	-926	423	0,18096	0,18096	5,51	01623	-798	354	0,18096	0,18096	6,93	01624	-650	319	0,18096	0,18096	7,79	
	I		135	196	0,12566	0,12566	-		100	951	0,12566	0,12566	-		446	813	0,12566	0,12566	-	
S	S		204	329	0,22619	0,22619	15,78		-226	260	0,22619	0,22619	77,14		-578	254	0,22619	0,22619	69,95	
	I		995	201	0,12566	0,12566	-		924	773	0,12566	0,12566	-		128	418	0,12566	0,12566	-	
P	S	01625	-468	331	0,18096	0,18096	6,60	01626	-275	423	0,18096	0,18096	3,88	01627	-50	644	0,18096	0,18096	1,82	
	I		442	408	0,12566	0,12566	-		679	080	0,12566	0,12566	-		455	102	0,12566	0,12566	-	
S	S		-875	297	0,22619	0,22619	63,87		-1	377	0,22619	0,22619	16,18		-1	475	0,22619	0,22619	8,55	
	I		646	063	0,12566	0,12566	-		081	181	0,12566	0,12566	-		123	692	0,12566	0,12566	-	
P	S	01628	-234	373	0,18096	0,18096	4,61	01629	131	108	0,18096	0,18096	17,85	01630	0	0	0,18096	0,18096	-	
	I		257	889	0,12566	0,12566	-		570	806	0,12566	0,12566	-		218	83	0,12566	0,12566	3,01	
S	S		-1	404	0,22619	0,22619	12,73		-907	432	0,22619	0,22619	10,08		-810	417	0,22619	0,22619	10,71	
	I		033	237	0,12566	0,12566	-		440	218	0,12566	0,12566	-		559	354	0,12566	0,12566	-	
P	S	01631	0	0	0,18096	0,18096	-	01632	0	0	0,18096	0,18096	-	01633	0	0	0,18096	0,18096	-	
	I		260	186	0,12566	0,12566	2,00		267	217	0,12566	0,12566	1,82		248	202	0,12566	0,12566	1,94	
S	S		577	878	0,12566	0,12566	-		661	699	0,12566	0,12566	-		171	234	0,12566	0,12566	-	
P	S	01634	-667	402	0,22619	0,22619	11,27		-502	385	0,22619	0,22619	12,10		-338	368	0,22619	0,22619	13,09	
	I		734	453	0,12566	0,12566	-		545	046	0,12566	0,12566	-		901	652	0,12566	0,12566	-	
P	S	01634	0	0	0,18096	0,18096	-	01635	0	0	0,18096	0,18096	-	01636	0	0	0,18096	0,18096	-	
	I		235	167	0,12566	0,12566	2,18		-26	382	0,12566	0,12566	1,65		3	247	0,12566	0,12566	2,15	
S	S		465	057	0,12566	0,12566	-		869	153	0,12566	0,12566	-		949	342	0,12566	0,12566	-	
P	S	01637	-234	358	0,22619	0,22619	13,89		65	8	0,22619	0,22619	3,50		74	44	0,22619	0,22619	4,02	
	I		424	303	0,12566	0,12566	-		856	325	0,12566	0,12566	-		830	054	0,12566	0,12566	-	
P	S	01637	0	0	0,18096	0,18096	-	01638	0	0	0,18096	0,18096	-	01639	0	0	0,18096	0,18096	-	
	I		16	146	0,12566	0,12566	2,84		23	80	0,12566	0,12566	3,64		31	41	0,12566	0,12566	4,34	
S	S		792	407	0,12566	0,12566	-		794	011	0,12566	0,12566	-		377	455	0,12566	0,12566	-	
P	S	01640	78	64	0,22619	0,22619	4,39		71	71	0,22619	0,22619	4,58		56	69	0,22619	0,22619	4,57	
	I		654	533	0,12566	0,12566	-		649	884	0,12566	0,12566	-		868	222	0,12566	0,12566	-	
P	S	01640	0	0	0,18096	0,18096	-	01641	0	0	0,18096	0,18096	-	01642	0	0	0,18096	0,18096	-	
	I		40	25	0,12566	0,12566	4,70		37	27	0,12566	0,12566	4,65		31	36	0,12566	0,12566	4,45	
S	S		434	281	0,12566	0,12566	-		417	462	0,12566	0,12566	-		028	550	0,12566	0,12566	-	
P	S	01643	46	60	0,22619	0,22619	4,42		53	50	0,22619	0,22619	4,20		66	39	0,22619	0,22619	3,97	
	I		072	689	0,12566	0,12566	-		144	527	0,12566	0,12566	-		090	871	0,12566	0,12566	-	
P	S	01643	0	0	0,18096	0,18096	-	01644	0	0	0,18096	0,18096	-	01645	0	0	0,18096	0,18096	-	
	I		22	44	0,12566	0,12566	4,29		1	27	0,12566	0,12566	4,80		29	55	0,12566	0,12566	4,05	
S	S		969	996	0,12566	0,12566	-		378	112	0,12566	0,12566	-		892	309	0,12566	0,12566	-	
P	S	01646	79	33	0,22619	0,22619	3,82		-79	32	0,22619	0,22619	4,28		-147	33	0,22619	0,22619	4,49	
	I		250	126	0,12566	0,12566	-		804	912	0,12566	0,12566	-		708	398	0,12566	0,12566	-	
P	S	01646	0	0	0,18096	0,18096	-	01647	0	0	0,18096	0,18096	-	01648	0	0	0,18096	0,18096	-	
	I		76	90	0,12566	0,12566	3,33		105	105	0,12566	0,12566	3,06		157	88	0,12566	0,12566	3,12	
S	S		324	227	0,12566	0,12566	-		614	098	0,12566	0,12566	-		550	353	0,12566	0,12566	-	
P	S	01649	-191	40	0,22619	0,22619	4,76		-204	56	0,22619	0,22619	5,15		-241	89	0,22619	0,22619	6,21	
	I		309	562	0,12566	0,12566	-		034	669	0,12566	0,12566	-		704	882	0,12566	0,12566	-	
P	S	01649	0	0	0,18096	0,18096	-	01650	409	115	0,18096	0,18096	16,00	01651	-655	354	0,18096	0,18096	6,49	
	I		244	18	0,12566	0,12566	4,04		315	954	0,12566	0,12566	-		180	193	0,12566	0,12566	-	
S	S		938	265	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-	
P	S	01652	-310	144	0,22619	0,22619	9,21		-446	236	0,22619	0,22619	33,58		425	242	0,22619	0,22619	20,29	
	I		330	937	0,12566	0,12566	-		449	290	0,12566	0,12566	-		100	082	0,12566	0,12566	-	
P	S	01652	-635	316	0,18096	0,18096	7,86	01653	-585	265	0,18096	0,18096	11,06	01654	-478	228	0,18096	0,18096	15,46	
	I		662	934	0,12566	0,12566	-		379	923	0,12566	0,12566	-		480	659	0,12566	0,12566	-	
S	S		155	160	0,22619	0,22619	7,57		-118	121	0,22619	0,22619	6,91		-402	119	0,22619	0,22619	8,15	
	I		940	435	0,12566	0,12566	-		538	383	0,12566	0,12566	-		683	649	0,12566	0,12566	-	
P	S	01655	-345	238	0,18096	0,18096	12,74	01656	-202	313	0,18096	0,18096	6,20	01657	-76	489	0,18096	0,18096	2,71	
	I		452	115	0,12566	0,12566	-		308	452	0,12566	0,12566	-		656	208	0,12566	0,12566	-	
S	S		-643	155	0,22619	0,22619	12,07		-810	227	0,22619	0,22619	33,98		-857	321	0,22619	0,22619	32,28	
	I		266	144	0,12566	0,12566	-		000	084	0,12566	0,12566	-		598	267	0,12566	0,12566	-	
P	S	01658	-52	804	0,18096	0,18096	1,37	01659	-38	202	0,18096	0,18096	17,52	01660	115	2	0,18096	0,18096	5,23	
	I		152	966	0,12566	0,12566	-		975	468	0,12566	0,12566	-		430	928	0,12566	0,12566	-	
			0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-	

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS
S	S		-772 500 0	380 205 0	0,22619	0,22619	14,20		-681 873 0	315 180 0	0,22619	0,22619	35,15		-661 360 0	324 081 0	0,22619	0,22619	28,75
P	I	01661	0 171 945	0 118 663	0,18096	0,18096	-	01662	0 191 621	0 174 990	0,18096	0,18096	-	01663	0 184 777	0 183 056	0,18096	0,18096	-
S	S		-585 719 0	326 029 0	0,22619	0,22619	26,91		-474 868 0	324 568 0	0,22619	0,22619	26,45		-350 307 0	320 850 0	0,22619	0,22619	26,98
P	I	01664	0 163 470	0 163 138	0,18096	0,18096	-	01665	0 139 542	0 133 686	0,18096	0,18096	-	01666	0 85 794	0 103 994	0,18096	0,18096	-
S	S		-234 666 0	316 506 0	0,22619	0,22619	28,07		-155 279 0	314 123 0	0,22619	0,22619	28,48		-61 851 0	310 539 0	0,22619	0,22619	29,64
P	I	01667	0 -41 945	0 344 506	0,18096	0,18096	-	01668	0 -26 866	0 226 386	0,18096	0,18096	-	01669	0 -14 663	0 134 854	0,18096	0,18096	-
S	S		0 46 791	0 6 134	0,22619	0,22619	-		86 028 0	26 485 0	0,22619	0,22619	3,72		78 956 0	41 973 0	0,22619	0,22619	3,97
P	I	01670	0 -8 162	0 78 646	0,18096	0,18096	-	01671	0 7 912	0 46 796	0,18096	0,18096	-	01672	0 30 775	0 39 320	0,18096	0,18096	-
S	S		70 441 0	48 061 0	0,22619	0,22619	4,10		41 119 0	47 009 0	0,22619	0,22619	4,17		31 733 0	42 304 0	0,22619	0,22619	4,12
P	I	01673	0 29 937	0 43 682	0,18096	0,18096	-	01674	0 24 036	0 49 122	0,18096	0,18096	-	01675	0 -9 377	0 18 345	0,18096	0,18096	-
S	S		48 364 0	35 859 0	0,22619	0,22619	3,96		65 383 0	31 909 0	0,22619	0,22619	3,85		-96 493 0	46 132 0	0,22619	0,22619	4,58
P	I	01676	39 367	0 897	0,18096	0,18096	-	01677	0 152 012	0 73 624	0,18096	0,18096	-	01678	0 162 294	0 72 809	0,18096	0,18096	-
S	S		-181 893 0	36 877 0	0,22619	0,22619	4,66		-207 761 0	44 605 0	0,22619	0,22619	4,89		-199 060 0	69 638 0	0,22619	0,22619	5,46
P	I	01679	0 253 710	0 25 553	0,18096	0,18096	-	01680	341 840 0	80 686 0	0,18096	0,18096	8,72	01681	-212 851 0	232 931 0	0,18096	0,18096	12,43
S	S		-224 490 0	107 736 0	0,22619	0,22619	6,80		-263 301 0	170 834 0	0,22619	0,22619	11,17		219 433 0	166 164 0	0,22619	0,22619	7,56
P	I	01682	-424 408 0	252 923 0	0,18096	0,18096	11,41	01683	-447 218 0	226 491 0	0,18096	0,18096	15,63	01684	-421 257 0	189 654 0	0,18096	0,18096	30,25
S	S		361 018 0	99 084 0	0,22619	0,22619	4,13		142 879 0	39 219 0	0,22619	0,22619	3,73		-55 610 0	8 628 0	0,22619	0,22619	3,83
P	I	01685	-348 990 0	159 169 0	0,18096	0,18096	NS	01686	-250 652 0	160 759 0	0,18096	0,18096	NS	01687	-144 831 0	215 889 0	0,18096	0,18096	15,00
S	S		-271 882 0	8 560 0	0,22619	0,22619	4,40		-465 678 0	39 006 0	0,22619	0,22619	5,56		-601 845 0	99 496 0	0,22619	0,22619	8,05
P	I	01688	-52 850 0	349 112 0	0,18096	0,18096	4,55	01689	-41 547 0	578 809 0	0,18096	0,18096	2,08	01690	-185 902 0	261 057 0	0,18096	0,18096	9,06
S	S		-644 159 0	185 823 0	0,22619	0,22619	16,29		-560 954 0	287 450 0	0,22619	0,22619	NS		-463 519 0	235 861 0	0,22619	0,22619	33,58
P	I	01691	38 958 0	68 693 0	0,18096	0,18096	10,02	01692	0 107 396	0 59 051	0,18096	0,18096	-	01693	0 138 814	0 130 782	0,18096	0,18096	-
S	S		-479 036 0	244 203 0	0,22619	0,22619	43,18		-476 624 0	244 000 0	0,22619	0,22619	42,82		-422 022 0	250 028 0	0,22619	0,22619	51,24
P	I	01694	0 143 130	0 156 880	0,18096	0,18096	-	01695	0 130 045	0 152 045	0,18096	0,18096	-	01696	0 108 525	0 131 522	0,18096	0,18096	-
S	S		-338 714 0	255 827 0	0,22619	0,22619	62,74		-247 050 0	259 785 0	0,22619	0,22619	73,43		-164 503 0	262 319 0	0,22619	0,22619	82,07
P	I	01697	0 83 647	0 107 994	0,18096	0,18096	-	01698	0 67 065	0 90 847	0,18096	0,18096	-	01699	0 -34 798	0 203 827	0,18096	0,18096	-
S	S		-98 951 0	262 780 0	0,22619	0,22619	80,82		-47 347 0	260 042 0	0,22619	0,22619	64,26		73 695 0	17 490 0	0,22619	0,22619	3,61
					0,12566	0,12566	-				0,12566	0,12566	-				0,12566	0,12566	-

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
P	S	01700	0	0	0,18096	0,18096	-	01701	0	0	0,18096	0,18096	-	01702	0	0	0,18096	0,18096	-
I	I		-35	126	0,12566	0,12566	3,18		-44	78	0,12566	0,12566	3,87		-19	46	0,12566	0,12566	4,40
S	S	01703	80	27	0,22619	0,22619	3,73	01704	73	33	0,22619	0,22619	3,84	01705	23	33	0,22619	0,22619	3,99
I	I		416	082	0,12566	0,12566	-		116	316	0,12566	0,12566	-		393	343	0,12566	0,12566	-
P	S	01706	0	0	0,18096	0,18096	-	01707	0	0	0,18096	0,18096	-	01708	0	0	0,18096	0,18096	-
I	I		-25	9	0,12566	0,12566	5,45		91	64	0,12566	0,12566	3,68		149	51	0,12566	0,12566	3,71
S	S	01709	-108	83	0,22619	0,22619	5,51	01710	-120	61	0,22619	0,22619	4,98	01711	-155	54	0,22619	0,22619	4,95
I	I		764	192	0,12566	0,12566	-		017	113	0,12566	0,12566	-		815	750	0,12566	0,12566	-
P	S	01712	0	0	0,18096	0,18096	-	01713	-209	146	0,18096	0,18096	NS	01714	-270	166	0,18096	0,18096	69,55
I	I		188	27	0,12566	0,12566	4,06		923	099	0,12566	0,12566	-		249	767	0,12566	0,12566	-
S	S	01715	-157	69	0,22619	0,22619	5,31	01716	214	44	0,22619	0,22619	3,61	01717	0	0	0,22619	0,22619	-
I	I		530	643	0,12566	0,12566	-		916	962	0,12566	0,12566	-		221	732	0,12566	0,12566	3,00
P	S	01718	-308	159	0,18096	0,18096	NS	01719	-299	132	0,18096	0,18096	55,95	01720	-252	107	0,18096	0,18096	23,46
I	I		463	373	0,12566	0,12566	-		762	499	0,12566	0,12566	-		268	473	0,12566	0,12566	-
S	S	01721	0	0	0,22619	0,22619	-	01722	0	0	0,22619	0,22619	-	01723	0	0	0,22619	0,22619	-
I	I		124	45	0,12566	0,12566	2,79		-19	69	0,12566	0,12566	2,89		-180	72	0,12566	0,12566	3,19
P	S	01724	-180	102	0,18096	0,18096	20,19	01725	-101	138	0,18096	0,18096	71,33	01726	-33	234	0,18096	0,18096	10,66
I	I		272	871	0,12566	0,12566	-		169	738	0,12566	0,12566	-		084	681	0,12566	0,12566	-
S	S	01727	0	0	0,22619	0,22619	-	01728	0	0	0,22619	0,22619	-	01729	0	0	0,22619	0,22619	-
I	I		-332	49	0,12566	0,12566	3,75		-444	1	0,12566	0,12566	4,69		-484	70	0,12566	0,12566	6,48
P	S	01730	2	411	0,18096	0,18096	3,30	01731	-75	712	0,18096	0,18096	1,63	01732	-47	128	0,18096	0,18096	38,62
I	I		954	486	0,12566	0,12566	-		773	763	0,12566	0,12566	-		992	665	0,12566	0,12566	-
S	S	01733	-422	163	0,22619	0,22619	11,43	01734	-265	263	0,22619	0,22619	99,75	01735	-263	170	0,22619	0,22619	11,13
I	I		327	011	0,12566	0,12566	-		334	773	0,12566	0,12566	-		267	450	0,12566	0,12566	-
P	S	01736	0	0	0,18096	0,18096	-	01737	0	0	0,18096	0,18096	-	01738	0	0	0,18096	0,18096	-
I	I		57	7	0,12566	0,12566	5,14		100	89	0,12566	0,12566	3,28		115	127	0,12566	0,12566	2,78
S	S	01739	-345	169	0,22619	0,22619	11,56	01740	-347	176	0,22619	0,22619	12,45	01741	-307	187	0,22619	0,22619	13,59
I	I		497	159	0,12566	0,12566	-		235	683	0,12566	0,12566	-		114	119	0,12566	0,12566	-
P	S	01742	0	0	0,18096	0,18096	-	01743	0	0	0,18096	0,18096	-	01744	0	0	0,18096	0,18096	-
I	I		111	135	0,12566	0,12566	2,72		96	124	0,12566	0,12566	2,87		76	105	0,12566	0,12566	3,13
S	S	01743	-244	197	0,22619	0,22619	14,75	01744	-176	205	0,22619	0,22619	15,75	01745	-114	211	0,22619	0,22619	16,45
I	I		904	204	0,12566	0,12566	-		993	314	0,12566	0,12566	-		932	053	0,12566	0,12566	-
P	S	01744	0	0	0,18096	0,18096	-	01745	0	0	0,18096	0,18096	-	01746	0	0	0,18096	0,18096	-
I	I		54	86	0,12566	0,12566	3,44		29	72	0,12566	0,12566	3,74		-39	181	0,12566	0,12566	2,67
S	S	01745	-63	214	0,22619	0,22619	16,70	01746	-27	215	0,22619	0,22619	16,70	01747	77	16	0,22619	0,22619	3,58
I	I		349	270	0,12566	0,12566	-		113	819	0,12566	0,12566	-		185	411	0,12566	0,12566	-
P	S	01746	0	0	0,18096	0,18096	-	01747	0	0	0,18096	0,18096	-	01748	0	0	0,18096	0,18096	-
I	I		-45	119	0,12566	0,12566	3,29		-71	77	0,12566	0,12566	3,97		34	80	0,12566	0,12566	3,59
S	S	01747	82	18	0,22619	0,22619	3,60	01748	79	27	0,22619	0,22619	3,73	01749	71	9	0,22619	0,22619	3,50
I	I		051	710	0,12566	0,12566	-		604	360	0,12566	0,12566	-		342	266	0,12566	0,12566	-
P	S	01748	0	0	0,18096	0,18096	-	01749	0	0	0,18096	0,18096	-	01750	0	0	0,18096	0,18096	-
I	I		31	58	0,12566	0,12566	3,98		-12	8	0,12566	0,12566	6,07		-2	6	0,12566	0,12566	5,91
S	S	01749	18	12	0,22619	0,22619	3,69	01750	-55	58	0,22619	0,22619	4,70	01751	-60	51	0,22619	0,22619	4,57
I	I		831	421	0,12566	0,12566	-		569	285	0,12566	0,12566	-		120	140	0,12566	0,12566	-
P	S	01750	0	0	0,18096	0,18096	-	01751	0	0	0,18096	0,18096	-	01752	0	0	0,18096	0,18096	-
I	I		74	23	0,12566	0,12566	4,61		105	14	0,12566	0,12566	4,73		0	0	0,12566	0,12566	-
S	S	01751	-101	58	0,22619	0,22619	4,85	01752	-103	43	0,22619	0,22619	4,55	01753	0	0	0,22619	0,22619	-
I	I		520	361	0,12566	0,12566	-		916	605	0,12566	0,12566	-		158	12	0,12566	0,12566	3,03
			0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	
P	S	01739	-182	109	0,18096	0,18096	23,15	01740	-219	109	0,18096	0,18096	24,31	01741	-215	92	0,18096	0,18096	16,96	
	I		705	054	0,12566	0,12566	-		484	995	0,12566	0,12566	-		699	084	0	0	0,12566	0,12566
S	S	01742	0	0	0,22619	0,22619	-	01743	0	0	0,22619	0,22619	-	01744	0	0	0,22619	0,22619	-	
	I		151	55	0,12566	0,12566	2,65		99	91	0,12566	0,12566	2,49		1	114	804	0,12566	0,12566	2,52
P	S	01745	-182	71	0,18096	0,18096	12,33	01746	-129	63	0,18096	0,18096	10,75	01747	-69	83	0,18096	0,18096	13,36	
	I		451	567	0,12566	0,12566	-		436	315	0,12566	0,12566	-		533	789	0	0	0,12566	0,12566
S	S	01748	0	0	0,22619	0,22619	-	01749	0	0	0,22619	0,22619	-	01750	0	0	0,22619	0,22619	-	
	I		-118	120	0,12566	0,12566	2,69		-235	106	0,12566	0,12566	3,01		-325	72	619	0,12566	0,12566	3,48
P	S	01751	-17	148	0,18096	0,18096	NS	01752	9	275	0,18096	0,18096	6,90	01753	-31	483	0,18096	0,18096	2,66	
	I		546	930	0,12566	0,12566	-		372	479	0,12566	0,12566	-		826	102	0	0	0,12566	0,12566
S	S	01754	0	0	0,22619	0,22619	-	01755	-321	52	0,22619	0,22619	5,44	01756	-159	131	0,22619	0,22619	7,60	
	I		-363	18	0,12566	0,12566	4,21		373	819	0,12566	0,12566	-		876	377	0	0	0,12566	0,12566
P	S	01757	-123	176	0,18096	0,18096	37,82	01758	15	36	0,18096	0,18096	7,35	01759	0	0	0,18096	0,18096	-	
	I		-123	176	0,12566	0,12566	-		118	210	0,12566	0,12566	-		69	50	426	0,12566	0,12566	4,01
S	S	01760	-87	98	0,22619	0,22619	5,90	01761	-195	104	0,22619	0,22619	6,56	01762	-253	110	0,22619	0,22619	7,06	
	I		260	530	0,12566	0,12566	-		193	698	0,12566	0,12566	-		539	948	0	0	0,12566	0,12566
P	S	01763	0	0	0,18096	0,18096	-	01764	0	0	0,18096	0,18096	-	01765	0	0	0,18096	0,18096	-	
	I		95	98	0,12566	0,12566	3,17		100	115	0,12566	0,12566	2,95		92	113	634	0,12566	0,12566	2,99
S	S	01766	-257	123	0,22619	0,22619	7,64	01767	-227	136	0,22619	0,22619	8,24	01768	-180	149	0,22619	0,22619	8,78	
	I		569	106	0,12566	0,12566	-		825	729	0,12566	0,12566	-		287	176	0	0	0,12566	0,12566
P	S	01769	0	0	0,18096	0,18096	-	01770	0	0	0,18096	0,18096	-	01771	0	0	0,18096	0,18096	-	
	I		77	100	0,12566	0,12566	3,19		59	84	0,12566	0,12566	3,47		41	69	306	0,12566	0,12566	3,76
S	S	01772	-127	159	0,22619	0,22619	9,21	01773	-78	166	0,22619	0,22619	9,49	01774	-36	169	0,22619	0,22619	9,50	
	I		565	199	0,12566	0,12566	-		273	288	0,12566	0,12566	-		895	512	0	0	0,12566	0,12566
P	S	01775	0	0	0,18096	0,18096	-	01776	0	0	0,18096	0,18096	-	01777	0	0	0,18096	0,18096	-	
	I		20	59	0,12566	0,12566	4,00		14	52	0,12566	0,12566	4,15		-20	159	212	0,12566	0,12566	2,81
S	S	01778	1	169	0,22619	0,22619	9,25	01779	24	158	0,22619	0,22619	8,22	01780	67	15	223	0,22619	0,22619	3,59
	I		864	669	0,12566	0,12566	-		113	313	0,12566	0,12566	-		232	0	0	0,12566	0,12566	-
P	S	01780	0	0	0,18096	0,18096	-	01781	0	0	0,18096	0,18096	-	01782	0	0	0,18096	0,18096	-	
	I		-23	110	0,12566	0,12566	3,35		-27	84	0,12566	0,12566	3,73		4	79	501	0,12566	0,12566	3,71
S	S	01783	89	10	0,22619	0,22619	3,47	01784	120	5	0,22619	0,22619	3,33	01785	47	6	791	0,22619	0,22619	3,53
	I		421	578	0,12566	0,12566	-		916	550	0,12566	0,12566	-		467	0	0	0,12566	0,12566	-
P	S	01786	-39	9	0,18096	0,18096	6,26	01787	9	1	0,18096	0,18096	5,66	01788	-50	25	986	0,18096	0,18096	7,12
	I		710	960	0,12566	0,12566	-		390	069	0,12566	0,12566	-		549	0	0	0,12566	0,12566	-
S	S	01789	-90	48	0,22619	0,22619	4,62	01790	-73	33	0,22619	0,22619	4,27	01791	1	2	098	0,22619	0,22619	3,59
	I		931	930	0,12566	0,12566	-		545	128	0,12566	0,12566	-		667	0	0	0,12566	0,12566	-
P	S	01792	-79	52	0,18096	0,18096	9,21	01793	-138	72	0,18096	0,18096	12,09	01794	-163	76	527	0,18096	0,18096	12,96
	I		768	297	0,12566	0,12566	-		592	544	0,12566	0,12566	-		900	0	0	0,12566	0,12566	-
S	S	01795	0	0	0,22619	0,22619	-	01796	0	0	0,22619	0,22619	-	01797	0	0	0,22619	0,22619	-	
	I		72	27	0,12566	0,12566	3,08		100	69	0,12566	0,12566	2,65		75	103	850	0,12566	0,12566	2,45
P	S	01798	-161	65	0,18096	0,18096	11,35	01799	-135	49	0,18096	0,18096	9,34	01800	-93	39	317	0,18096	0,18096	8,23
	I		830	946	0,12566	0,12566	-		363	485	0,12566	0,12566	-		964	0	0	0,12566	0,12566	-
S	S	01801	0	0	0,22619	0,22619	-	01802	0	0	0,22619	0,22619	-	01803	0	0	0,22619	0,22619	-	
	I		11	128	0,12566	0,12566	2,41		-76	139	0,12566	0,12566	2,50		-166	134	808	0,12566	0,12566	2,68
P	S	01804	-47	48	0,18096	0,18096	8,66	01805	-6	90	0,18096	0,18096	14,07	01806	15	176	488	0,18096	0,18096	34,42
	I		687	676	0,12566	0,12566	-		976	341	0,12566	0,12566	-		487	0	0	0,12566	0,12566	-
S	S	01807	0	0	0,22619	0,22619	-	01808	0	0	0,22619	0,22619	-	01809	0	0	0,22619	0,22619	-	
	I		-238	114	0,12566	0,12566	2,95		-272	78	0,12566	0,12566	3,32		-248	27	348	0,12566	0,12566	3,83
P	S	01810	5	317	0,18096	0,18096	5,18	01811	-96	531	0,18096	0,18096	2,44	01812	-35	75	152	0,18096	0,18096	11,55
	I		499	136	0,12566	0,12566	-		988	888	0,12566	0,12566	-		663	0	0	0,12566	0,12566	-
S	S	01813	-146	37	0,22619	0,22619	4,56	01814	16	118	0,22619	0,22619	6,20	01815	-15	42	871	0,22619	0,22619	4,27
	I		977	204	0,12566	0,12566	-		587	932	0,12566	0,12566	-		151	0	0	0,12566	0,12566	-
P	S	01816	0	0	0,18096	0,18096	-	01817	0	0	0,18096	0,18096	-	01818	0	0	0,18096	0,18096	-	
	I		39	15	0,12566	0,12566	4,96		75	68	0,12566	0,12566	3,66		90	94	058	0,12566	0,12566	3,24
S	S	01819	-146	52	0,22619	0,22619	4,87	01820	-192	67	0,22619	0,22619	5,37	01821	-196	83	0,22619	0,22619	5,83	

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	
			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]		
			305	741					916	092					950	110				
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-	
P	S	01781	90	0	0,18096	0,18096	-	01782	0	0	0,18096	0,18096	-	01783	0	0	0,18096	0,18096	-	
	I		632	476	0,12566	0,12566	3,17		483	510	0,12566	0,12566	3,29		827	935	0,12566	0,12566	3,51	
S	S		-173	98	0,22619	0,22619	6,24		-134	111	0,22619	0,22619	6,58		-90	122	0,22619	0,22619	6,81	
	I		448	550	0,12566	0,12566	-		374	788	0,12566	0,12566	-		430	010	0,12566	0,12566	-	
P	S	01784	0	0	0,18096	0,18096	-	01785	0	0	0,18096	0,18096	-	01786	0	0	0,18096	0,18096	-	
	I		53	66	0,12566	0,12566	3,76		41	56	0,12566	0,12566	3,99		29	51	0,12566	0,12566	4,12	
S	S		-49	128	0,22619	0,22619	6,92		-15	131	0,22619	0,22619	6,88		13	129	0,22619	0,22619	6,65	
	I		482	637	0,12566	0,12566	-		237	289	0,12566	0,12566	-		975	334	0,12566	0,12566	-	
P	S	01787	0	0	0,18096	0,18096	-	01788	0	0	0,18096	0,18096	-	01789	0	0	0,18096	0,18096	-	
	I		20	49	0,12566	0,12566	4,20		11	103	0,12566	0,12566	3,34		-3	90	0,12566	0,12566	3,56	
S	S		37	120	0,22619	0,22619	6,18		93	4	0,22619	0,22619	3,38		70	327	0,22619	0,22619	3,39	
	I		474	990	0,12566	0,12566	-		193	171	0,12566	0,12566	-		602	0	0,12566	0,12566	-	
P	S	01790	-70	29	0,18096	0,18096	7,46	01791	-89	40	0,18096	0,18096	8,30	01792	-116	54	0,18096	0,18096	9,66	
	I		491	940	0,12566	0,12566	-		034	0	0,12566	0,12566	-		108	345	0,12566	0,12566	-	
S	S		-34	11	0,22619	0,22619	3,82		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-	
	I		408	802	0,12566	0,12566	-		26	19	0,12566	0,12566	3,26		60	56	0,12566	0,12566	2,83	
P	S	01793	-131	57	0,18096	0,18096	10,15	01794	-128	51	0,18096	0,18096	9,47	01795	-106	38	0,18096	0,18096	8,27	
	I		502	975	0,12566	0,12566	-		804	360	0,12566	0,12566	-		593	710	0,12566	0,12566	-	
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-	
	I		56	89	0,12566	0,12566	2,58		17	116	0,12566	0,12566	2,48		-47	133	0,12566	0,12566	2,49	
P	S	01796	-70	27	0,18096	0,18096	7,35	01797	-32	29	0,18096	0,18096	7,22	01798	-467	54	0,18096	0,18096	8,83	
	I		370	977	0,12566	0,12566	-		683	549	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-	
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-	
	I		-118	137	0,12566	0,12566	2,58		-176	128	0,12566	0,12566	2,74		-205	108	0,12566	0,12566	2,94	
P	S	01799	18	110	0,18096	0,18096	20,56	01800	14	205	0,18096	0,18096	15,75	01801	-36	346	0,18096	0,18096	4,54	
	I		971	631	0,12566	0,12566	-		262	796	0,12566	0,12566	-		756	821	0,12566	0,12566	-	
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		46	14	0,22619	0,22619	3,65	
	I		-193	76	0,12566	0,12566	3,18		-124	34	0,12566	0,12566	3,46		0	0	0,12566	0,12566	-	
P	S	01802	-84	93	0,18096	0,18096	15,90	01803	7	10	0,18096	0,18096	6,06	01804	0	0	0,18096	0,18096	-	
	I		564	949	0,12566	0,12566	-		180	718	0,12566	0,12566	-		51	41	0,12566	0,12566	4,26	
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		-35	4	0,22619	0,22619	3,72		-117	20	0,22619	0,22619	4,17	
	I		99	5	0,12566	0,12566	3,24		928	336	0,12566	0,12566	-		738	018	0,12566	0,12566	-	
P	S	01805	0	0	0,18096	0,18096	-	01806	0	0	0,18096	0,18096	-	01807	0	0	0,18096	0,18096	-	
	I		74	71	0,12566	0,12566	3,62		85	82	0,12566	0,12566	3,41		84	81	0,12566	0,12566	3,43	
S	S		-153	38	0,22619	0,22619	4,60		-156	56	0,22619	0,22619	4,98		-135	71	0,22619	0,22619	5,29	
	I		403	311	0,12566	0,12566	-		949	075	0,12566	0,12566	-		438	696	0,12566	0,12566	-	
P	S	01808	0	0	0,18096	0,18096	-	01809	0	0	0,18096	0,18096	-	01810	0	0	0,18096	0,18096	-	
	I		75	73	0,12566	0,12566	3,58		64	63	0,12566	0,12566	3,79		55	53	0,12566	0,12566	3,99	
S	S		-99	84	0,22619	0,22619	5,50		-59	93	0,22619	0,22619	5,63		-24	99	0,22619	0,22619	5,67	
	I		112	357	0,12566	0,12566	-		843	676	0,12566	0,12566	-		856	318	0,12566	0,12566	-	
P	S	01811	0	0	0,18096	0,18096	-	01812	0	0	0,18096	0,18096	-	01813	0	0	0,18096	0,18096	-	
	I		48	47	0,12566	0,12566	4,14		44	44	0,12566	0,12566	4,23		43	43	0,12566	0,12566	4,26	
S	S		3	101	0,22619	0,22619	5,62		26	98	0,22619	0,22619	5,44		51	90	0,22619	0,22619	5,11	
	I		470	083	0,12566	0,12566	-		826	387	0,12566	0,12566	-		969	549	0,12566	0,12566	-	
P	S	01814	-90	40	0,18096	0,18096	8,27	01815	-101	47	0,18096	0,18096	8,97	01816	-108	50	0,18096	0,18096	9,23	
	I		494	111	0,12566	0,12566	-		575	965	0,12566	0,12566	-		495	307	0,12566	0,12566	-	
S	S		-15	139	0,22619	0,22619	3,61		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-	
	I		904	-12	0,12566	0,12566	3,60		26	30	0,12566	0,12566	3,16		37	61	0,12566	0,12566	2,84	
P	S	01817	-106	45	0,18096	0,18096	8,83	01818	-90	36	0,18096	0,18096	8,01	01819	-59	26	0,18096	0,18096	7,21	
	I		958	906	0,12566	0,12566	-		936	461	0,12566	0,12566	-		232	730	0,12566	0,12566	-	
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-	
	I		19	88	0,12566	0,12566	2,66		-23	108	0,12566	0,12566	2,60		-84	120	0,12566	0,12566	2,63	

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	
			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]		
			910	341					422	766					011	282				
P	S	01820	-20 934	22 562	0,18096	0,18096	6,77	01821	4 254	35 596	0,18096	0,18096	7,37	01822	20 667	71 125	0,18096	0,18096	10,48	
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-	
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-	
	I		-136 018	121 477	0,12566	0,12566	2,72		-157 522	113 835	0,12566	0,12566	2,81		-152 201	97 385	0,12566	0,12566	2,92	
P	S	01823	20 425	133 244	0,18096	0,18096	45,53	01824	-4 900	222 732	0,18096	0,18096	12,18	01825	-89 141	335 301	0,18096	0,18096	5,03	
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-	
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		120 602	7 812	0,22619	0,22619	3,35	
	I		-108 635	73 061	0,12566	0,12566	3,04		-12 791	41 232	0,12566	0,12566	3,13		0	0	0,12566	0,12566	-	
P	S	01826	-28 628	30 239	0,18096	0,18096	7,24	01827	0	0	0,18096	0,18096	-	01828	0	0	0,18096	0,18096	-	
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		22 852	19 709	0,12566	0,12566	4,92		51 005	50 061	0,12566	0,12566	4,08	
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		-99 112	3 108	0,22619	0,22619	3,86	
	I		83 085	38 421	0,12566	0,12566	2,95		-40 116	17 874	0,12566	0,12566	3,45		0	0	0,12566	0,12566	-	
P	S	01829	0	0	0,18096	0,18096	-	01830	0	0	0,18096	0,18096	-	01831	0	0	0,18096	0,18096	-	
	I		68 996	65 225	0,12566	0,12566	3,74		82 620	69 049	0,12566	0,12566	3,63		81 581	64 861	0,12566	0,12566	3,70	
S	S		-128 593	22 810	0,22619	0,22619	4,25		-132 325	40 323	0,22619	0,22619	4,57		-106 157	54 633	0,22619	0,22619	4,79	
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-	
P	S	01832	0	0	0,18096	0,18096	-	01833	0	0	0,18096	0,18096	-	01834	0	0	0,18096	0,18096	-	
	I		74 247	57 799	0,12566	0,12566	3,85		67 438	50 633	0,12566	0,12566	4,01		62 354	44 809	0,12566	0,12566	4,15	
S	S		-68 226	65 836	0,22619	0,22619	4,91		-32 284	73 627	0,22619	0,22619	4,98		-2 490	77 796	0,22619	0,22619	4,98	
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-	
P	S	01835	0	0	0,18096	0,18096	-	01836	0	0	0,18096	0,18096	-	01837	0	0	0,18096	0,18096	-	
	I		60 629	40 795	0,12566	0,12566	4,24		62 061	38 354	0,12566	0,12566	4,29		64 480	38 064	0,12566	0,12566	4,29	
S	S		19 460	78 528	0,22619	0,22619	4,92		38 697	76 699	0,22619	0,22619	4,80		64 203	72 822	0,22619	0,22619	4,62	
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-	
P	S	01838	-79 644	45 141	0,18096	0,18096	8,59	01839	-82 290	48 436	0,18096	0,18096	8,88	01840	-84 916	45 843	0,18096	0,18096	8,68	
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-	
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-	
	I		-5 612	6 182	0,12566	0,12566	3,50		10 726	28 226	0,12566	0,12566	3,21		17 512	53 754	0,12566	0,12566	2,95	
P	S	01841	-78 040	39 552	0,18096	0,18096	8,15	01842	-60 536	32 095	0,18096	0,18096	7,54	01843	-20 744	25 968	0,18096	0,18096	6,95	
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-	
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-	
	I		-3 268	74 471	0,12566	0,12566	2,82		-46 628	90 988	0,12566	0,12566	2,77		-112 193	100 480	0,12566	0,12566	2,83	
P	S	01844	12 709	27 963	0,18096	0,18096	6,87	01845	24 625	50 696	0,18096	0,18096	8,33	01846	25 347	90 326	0,18096	0,18096	13,70	
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-	
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-	
	I		-131 137	101 226	0,12566	0,12566	2,86		-121 667	96 094	0,12566	0,12566	2,88		-94 051	84 563	0,12566	0,12566	2,91	
P	S	01847	7 692	147 861	0,18096	0,18096	NS	01848	-49 393	215 657	0,18096	0,18096	14,02	01849	-63 427	28 401	0,18096	0,18096	7,33	
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-	
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-	
	I		-33 174	68 407	0,12566	0,12566	2,93		82 446	50 799	0,12566	0,12566	2,84		124 797	60 205	0,12566	0,12566	2,67	
P	S	01850	0	0	0,18096	0,18096	-	01851	0	0	0,18096	0,18096	-	01852	0	0	0,18096	0,18096	-	
	I		-6 088	6 122	0,12566	0,12566	5,47		22 469	31 843	0,12566	0,12566	4,60		38 693	47 979	0,12566	0,12566	4,17	
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-	
	I		24 907	44 422	0,12566	0,12566	3,02		-43 183	22 234	0,12566	0,12566	3,40		-83 937	897	0,12566	0,12566	3,77	
P	S	01853	0	0	0,18096	0,18096	-	01854	0	0	0,18096	0,18096	-	01855	0	0	0,18096	0,18096	-	
	I		57 210	55 228	0,12566	0,12566	3,96		84 749	54 616	0,12566	0,12566	3,88		81 347	50 299	0,12566	0,12566	3,97	
S	S		-116 759	17 638	0,22619	0,22619	4,13		-119 461	33 094	0,22619	0,22619	4,40		-76 995	45 742	0,22619	0,22619	4,51	
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-	
P	S	01856	0	0	0,18096	0,18096	-	01857	0	0	0,18096	0,18096	-	01858	0	0	0,18096	0,18096	-	
	I		79 142	45 739	0,12566	0,12566	4,07		75 978	41 718	0,12566	0,12566	4,17		74 470	38 589	0,12566	0,12566	4,24	
S	S		-39 091	55 048	0,22619	0,22619	4,58		-6 558	60 646	0,22619	0,22619	4,59		17 339	62 949	0,22619	0,22619	4,56	
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-	
P	S	01859	0	0	0,18096	0,18096	-	01860	0	0	0,18096	0,18096	-	01861	-55 143	47 665	0,18096	0,18096	8,63	



Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	A <sub>s</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	A <sub>df</sub> [cm <sup>2</sup> /cm]	CS
	I		71 405	35 765	0,12566	0,12566	4,32		71 386	31 914	0,12566	0,12566	4,41		0	0	0,12566	0,12566	-
S	S		29 698	63 230	0,22619	0,22619	4,53		49 540	66 509	0,22619	0,22619	4,53		0	0	0,22619	0,22619	-
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		7 254	24 613	0,12566	0,12566	3,26
P	S	01862	-52 448	42 912	0,18096	0,18096	8,24	01863	-53 770	38 470	0,18096	0,18096	7,92	01864	-54 059	37 937	0,18096	0,18096	7,89
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-
	I		6 087	40 388	0,12566	0,12566	3,10		-12 547	54 322	0,12566	0,12566	3,01		-51 065	68 781	0,12566	0,12566	2,96
P	S	01865	52 887	20 404	0,18096	0,18096	6,26	01866	43 400	42 944	0,18096	0,18096	7,62	01867	35 511	67 811	0,18096	0,18096	9,94
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-
	I		-116 209	76 368	0,12566	0,12566	3,03		-105 133	80 119	0,12566	0,12566	2,97		-79 815	74 833	0,12566	0,12566	2,97
P	S	01868	18 993	104 055	0,18096	0,18096	17,73	01869	-10 434	148 080	0,18096	0,18096	NS	01870	-79 214	186 503	0,18096	0,18096	26,39
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-
	I		-43 492	69 849	0,12566	0,12566	2,94		20 739	62 336	0,12566	0,12566	2,87		98 707	47 058	0,12566	0,12566	2,83
P	S	01871	-31 525	1 686	0,18096	0,18096	5,88	01872	0	0	0,18096	0,18096	-	01873	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		-3 797	19 015	0,12566	0,12566	5,05		8 681	33 592	0,12566	0,12566	4,61
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-
	I		74 040	62 302	0,12566	0,12566	2,76		1 176	36 777	0,12566	0,12566	3,15		-39 325	13 864	0,12566	0,12566	3,49
P	S	01874	0	0	0,18096	0,18096	-	01875	0	0	0,18096	0,18096	-	01876	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		9 207	41 051	0,12566	0,12566	4,43		28 163	45 392	0,12566	0,12566	4,26		107 267	40 142	0,12566	0,12566	4,09
S	S		-64 891	5 050	0,22619	0,22619	3,80		-109 229	18 682	0,22619	0,22619	4,13		-115 561	30 907	0,22619	0,22619	4,35
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-
P	S	01877	0	0	0,18096	0,18096	-	01878	0	0	0,18096	0,18096	-	01879	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		94 018	39 117	0,12566	0,12566	4,16		89 864	38 078	0,12566	0,12566	4,20		93 790	35 829	0,12566	0,12566	4,23
S	S		-47 756	43 865	0,22619	0,22619	4,39		-9 754	50 569	0,22619	0,22619	4,40		18 287	52 790	0,22619	0,22619	4,35
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-
P	S	01880	0	0	0,18096	0,18096	-	01881	-18 958	43 534	0,18096	0,18096	8,07	01882	-27 600	42 292	0,18096	0,18096	8,03
	I		92 769	32 230	0,12566	0,12566	4,32		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-
S	S		31 354	50 924	0,22619	0,22619	4,28		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		5 024	28 078	0,12566	0,12566	3,23		-11 927	32 188	0,12566	0,12566	3,22
P	S	01883	-52 614	46 775	0,18096	0,18096	8,54	01884	23 421	41 039	0,18096	0,18096	7,62	01885	56 192	57 977	0,18096	0,18096	8,74
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-
	I		-37 304	25 004	0,12566	0,12566	3,36		-83 343	43 889	0,12566	0,12566	3,26		-57 210	51 241	0,12566	0,12566	3,13
P	S	01886	29 038	80 624	0,18096	0,18096	11,79	01887	2 028	108 110	0,18096	0,18096	19,65	01888	-34 465	129 540	0,18096	0,18096	39,70
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-
	I		-41 873	53 847	0,12566	0,12566	3,07		-8 470	54 174	0,12566	0,12566	3,00		49 762	51 135	0,12566	0,12566	2,90
P	S	01889	0	0	0,18096	0,18096	-	01890	0	0	0,18096	0,18096	-	01891	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		-48 778	3 417	0,12566	0,12566	5,76		-24 098	12 277	0,12566	0,12566	5,34		-11 295	23 018	0,12566	0,12566	4,96
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-
	I		62 840	60 591	0,12566	0,12566	2,79		24 161	39 867	0,12566	0,12566	3,06		-9 898	18 298	0,12566	0,12566	3,37
P	S	01892	0	0	0,18096	0,18096	-	01893	0	0	0,18096	0,18096	-	01894	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		-10 227	30 666	0,12566	0,12566	4,75		-27 335	33 406	0,12566	0,12566	4,75		107 037	31 669	0,12566	0,12566	4,28
S	S		-30 495	994	0,22619	0,22619	3,66		-44 217	18 565	0,22619	0,22619	3,95		-36 663	41 599	0,22619	0,22619	4,31
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-
P	S	01895	0	0	0,18096	0,18096	-	01896	0	0	0,18096	0,18096	-	01897	3 005	49 394	0,18096	0,18096	8,38
	I		96 153	32 704	0,12566	0,12566	4,29		105 078	34 304	0,12566	0,12566	4,22		0	0	0,12566	0,12566	-
S	S		-11 214	46 312	0,22619	0,22619	4,32		15 770	49 849	0,22619	0,22619	4,30		0	0	0,22619	0,22619	-
	I		0	0	0,12566	0,12566	-		0	0	0,12566	0,12566	-		-4 614	13 907	0,12566	0,12566	3,41
P	S	01898	-4	66	0,18096	0,18096	10,13	01899	47	57	0,18096	0,18096	8,77	01900	32	69	0,18096	0,18096	10,16

Platee - Verifiche pressoflessione retta allo SLU

Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>df</sub>	CS
			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]			[N]	[N-m]	[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm <sup>2</sup> /cm]	
	I		669	602	0,12566	0,12566	-		218	548	0,12566	0,12566	-		126	368	0,12566	0,12566	-
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-
	I		23	17	0,12566	0,12566	3,29		-19	18	0,12566	0,12566	3,40		-28	28	0,12566	0,12566	3,29
			966	999					374	026					416	898			
P	S	01901	6	87	0,18096	0,18096	13,31	01902	-21	102	0,18096	0,18096	17,61	01903	-47	99	0,18096	0,18096	17,10
	I		369	543	0,12566	0,12566	-		339	123	0,12566	0,12566	-		209	585	0,12566	0,12566	-
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-
	I		-16	35	0,12566	0,12566	3,20		6	37	0,12566	0,12566	3,13		33	31	0,12566	0,12566	3,12
			119	191					904	248					640	480			
P	S	01904	0	0	0,18096	0,18096	-	01905	0	0	0,18096	0,18096	-	01906	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		-39	7	0,12566	0,12566	5,57		-27	16	0,12566	0,12566	5,22		-17	23	0,12566	0,12566	4,98
			930	728					041	540					511	201			
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		-9	2	0,22619	0,22619	3,62
	I		26	32	0,12566	0,12566	3,13		3	13	0,12566	0,12566	3,39		0	0	0,12566	0,12566	-
			512	291					622	913					0	0			
P	S	01907	0	0	0,18096	0,18096	-	01908	0	0	0,18096	0,18096	-	01909	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		-12	26	0,12566	0,12566	4,89		-16	21	0,12566	0,12566	5,04		52	20	0,12566	0,12566	4,77
			388	030					300	204					846	726			
S	S		-12	15	0,22619	0,22619	3,82		15	26	0,22619	0,22619	3,91		-5	37	0,22619	0,22619	4,15
	I		375	819	0,12566	0,12566	-		382	890	0,12566	0,12566	-		101	932	0,12566	0,12566	-
			0	0					0	0					0	0			
P	S	01910	0	0	0,18096	0,18096	-	01911	28	65	0,18096	0,18096	9,74	01912	8	77	0,18096	0,18096	11,48
	I		55	26	0,12566	0,12566	4,60		122	578	0,12566	0,12566	-		618	408	0,12566	0,12566	-
			477	657					0	0					0	0			
S	S		-28	47	0,22619	0,22619	4,39		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-
	I		186	161	0,12566	0,12566	-		-6	9	0,12566	0,12566	3,47		-8	13	0,12566	0,12566	3,42
			0	0					057	164					709	819			
P	S	01913	-24	88	0,18096	0,18096	13,90	01914	-47	87	0,18096	0,18096	13,89	01915	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		136	727	0,12566	0,12566	-		219	481	0,12566	0,12566	-		-47	5	0,12566	0,12566	5,69
			0	0					0	0					674	214			
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-		0	0	0,22619	0,22619	-
	I		-5	19	0,12566	0,12566	3,34		6	20	0,12566	0,12566	3,31		13	20	0,12566	0,12566	3,28
			965	709					365	064					940	770			
P	S	01916	0	0	0,18096	0,18096	-	01917	0	0	0,18096	0,18096	-	01918	0	0	0,18096	0,18096	-
	I		-45	13	0,12566	0,12566	5,39		-33	19	0,12566	0,12566	5,16		-16	22	0,12566	0,12566	5,00
			380	540					433	322					088	300			
S	S		0	0	0,22619	0,22619	-		-4	8	0,22619	0,22619	3,70		-4	15	0,22619	0,22619	3,79
	I		3	2	0,12566	0,12566	3,52		083	847	0,12566	0,12566	-		202	231	0,12566	0,12566	-
			653	754					0	0					0	0			
P	S	02100	0	0	1,68892	1,68892	-	02101	-311	105	1,68892	1,68892	4,66	02102	-1	326	1,68892	1,68892	6,33
	I		810	364	1,03044	1,03044	3,20		600	550	1,03044	1,03044	-		519	392	1,03044	1,03044	-
			457	459					0	0					086	0			
S	S		600	158	2,48814	2,48814	2,52		-772	313	2,48814	2,48814	3,03		-2	320	2,48814	2,48814	3,53
	I		142	445	1,03044	1,03044	-		747	719	1,03044	1,03044	-		121	561	1,03044	1,03044	-
			0	0					0	0					754	0			
P	S	02103	-1	429	1,68892	1,68892	7,03	02104	-377	58	1,68892	1,68892	4,57	02105	0	0	1,68892	1,68892	-
	I		669	070	1,03044	1,03044	-		411	812	1,03044	1,03044	-		544	399	1,03044	1,03044	3,24
			271	0					0	0					090	016			
S	S		314	307	2,48814	2,48814	2,70		0	0	2,48814	2,48814	-		0	0	2,48814	2,48814	-
	I		288	571	1,03044	1,03044	-		-553	414	1,03044	1,03044	2,42		1	766	1,03044	1,03044	1,85
			0	0					088	730					421	578			
P	S	02106	0	0	1,68892	1,68892	-	02107	0	0	1,68892	1,68892	-						
	I		2	646	1,03044	1,03044	2,45		2	916	1,03044	1,03044	2,05						
			091	935					713	870									
			532	0					260	0									
S	S		0	0	2,48814	2,48814	-		0	0	2,48814	2,48814	-						
	I		2	680	1,03044	1,03044	1,65		1	320	1,03044	1,03044	2,13						
			815	567					013	446									
			801	0					665	0									

LEGENDA:

Dir Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).

Pos Posizione [S] = superiore - [I] = inferiore.

A<sub>s</sub> Area delle armature esecutive per unità di lunghezza.

A<sub>df</sub> Armatura disponibile per la flessione

CS Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).

N<sub>Ed</sub>, M<sub>Ed</sub> Sollecitazioni di progetto.

## Platee - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Fondazione)

Platee - verifiche delle tensioni di esercizio

Nodo/ Tp <sub>rnf</sub>	Dir	Compressione calcestruzzo							Trazione acciaio						
		Compressione calcestruzzo rinforzo							Trazione acciaio/FRP rinforzo						
		IdCmb	σ <sub>cc</sub> [N/mm <sup>2</sup> ]	σ <sub>cd,amm</sub> [N/mm <sup>2</sup> ]	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	CS	Verificato	IdCmb	σ <sub>at</sub> [N/mm <sup>2</sup> ]	σ <sub>td,amm</sub> [N/mm <sup>2</sup> ]	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	CS	Verificato
<b>Fondazione</b>		<b>Platea 1</b>													
00375	P	RAR	0,912	18,43	-627 026	-732 435	20,21	SI	RAR	20,639	360,00	-627 026	-732 435	17,44	SI
		QPR	0,912	13,82	-627 023	-732 450	15,15	SI	-	-	-	-	-	-	-
	S	RAR	0,000	18,43	-3 193 659	-954 806	-	SI	RAR	221,151	360,00	-3 193 659	-954 806	1,63	SI
		QPR	0,000	13,82	-3 193 657	-954 812	-	SI	-	-	-	-	-	-	-

### LEGENDA:

- Rinf.** Indica la presenza del rinforzo sulla sezione di verifica.  
**Dir** Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).  
**IdCmb** Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.  
**σ<sub>cc</sub>** Tensione massima di compressione nel calcestruzzo della Trave/Rinforzo.  
**σ<sub>cd,amm</sub>** Tensione ammissibile per la verifica a compressione del calcestruzzo.  
**σ<sub>at</sub>** Tensione massima di trazione nell'acciaio della Trave/Rinforzo o nel FRP.  
**σ<sub>td,amm</sub>** Tensione ammissibile per la verifica a trazione dell'acciaio/rinforzo.  
**N<sub>Ed</sub>, M<sub>Ed</sub>** Sollecitazioni di progetto.  
**CS** Coefficiente di Sicurezza (= σ<sub>cd,amm</sub>/σ<sub>cc</sub> ; σ<sub>td,amm</sub>/σ<sub>at</sub>). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100).  
**Verificato** [SI] = La verifica è soddisfatta (σ<sub>cc</sub> ≤ σ<sub>cd,amm</sub> ; σ<sub>at</sub> ≤ σ<sub>td,amm</sub>). [NO] = La verifica NON è soddisfatta (σ<sub>cc</sub> > σ<sub>cd,amm</sub> ; σ<sub>at</sub> > σ<sub>td,amm</sub>).  
**Nota** Nella tabella, per ogni elemento, viene riportato il nodo della shell che ha il coefficiente di sicurezza (CS) più piccolo.

## Platee - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Fondazione)

Platee - verifica allo stato limite di fessurazione

Nodo	Dir	IdCmb	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	σ <sub>ct,f</sub> [N/mm <sup>2</sup> ]	σ <sub>t</sub> [N/mm <sup>2</sup> ]	ε <sub>sm</sub>	A <sub>e</sub> [cm <sup>2</sup> ]	Δ <sub>sm</sub> [mm]	W <sub>d</sub> [mm]	W <sub>amm</sub> [mm]	CS	Verificato
<b>Fondazione</b>		<b>Platea 1</b>											
<b>NOTA: L'elemento è fessurato. Di seguito sono riportati solamente i nodi strutturali per i quali si riscontra la fessurazione (W<sub>d</sub> ≠ 0)</b>													
00318	P	FRQ	-2 547 707	-1 202 819	3,27	2,45	9,2431 E-04	1250	167	0,154	0,300	1,94	SI
		QPR	-2 547 706	-1 202 821	3,27	2,45	9,2431 E-04	1250	167	0,154	0,200	1,30	SI
	S	FRQ	-2 266 217	-1 124 669	2,77	2,45	8,3933 E-04	1250	160	0,134	0,300	2,24	SI
		QPR	-2 266 217	-1 124 672	2,77	2,45	8,3933 E-04	1250	160	0,134	0,200	1,49	SI
00494	P	FRQ	-2 198 084	-880 179	2,58	2,45	7,3703 E-04	1250	167	0,123	0,300	2,44	SI
		QPR	-2 198 083	-880 179	2,58	2,45	7,3703 E-04	1250	167	0,123	0,200	1,62	SI
	S	FRQ	-350 527	-915 271	1,38	2,45	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
		QPR	-350 526	-915 276	1,38	2,45	0 E-01	0	0	0,000	0,200	-	SI
00375	P	FRQ	-627 024	-732 446	1,45	2,45	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
		QPR	-627 023	-732 450	1,45	2,45	0 E-01	0	0	0,000	0,200	-	SI
	S	FRQ	-3 193 658	-954 810	3,10	2,45	9,9755 E-04	1250	160	0,159	0,300	1,89	SI
		QPR	-3 193 657	-954 812	3,10	2,45	9,9755 E-04	1250	160	0,159	0,200	1,26	SI
01177	P	FRQ	-1 564 567	-447 209	1,57	2,45	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
		QPR	-1 564 566	-447 208	1,57	2,45	0 E-01	0	0	0,000	0,200	-	SI
	S	FRQ	-2 302 815	-882 854	2,48	2,45	7,6796 E-04	1250	160	0,122	0,300	2,45	SI
		QPR	-2 302 814	-882 855	2,48	2,45	7,6796 E-04	1250	160	0,122	0,200	1,63	SI
	P	FRQ	-466 917	-947 120	1,68	2,45	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
		QPR	-466 916	-947 126	1,68	2,45	0 E-01	0	0	0,000	0,200	-	SI
S	FRQ	-2 427 998	-1 047 703	2,77	2,45	8,513 E-04	1250	160	0,136	0,300	2,21	SI	
	QPR	-2 427 998	-1 047 703	2,77	2,45	8,513 E-04	1250	160	0,136	0,200	1,47	SI	
01176	P	FRQ	666 036	-945 446	1,02	2,45	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
		QPR	666 037	-945 449	1,02	2,45	0 E-01	0	0	0,000	0,200	-	SI
	S	FRQ	-2 426 766	-1 063 901	2,79	2,45	8,5636 E-04	1250	160	0,137	0,300	2,20	SI
		QPR	-2 426 766	-1 063 901	2,79	2,45	8,5636 E-04	1250	160	0,137	0,200	1,46	SI
00376	P	FRQ	-113 295	-869 375	1,36	2,45	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
		QPR	-113 294	-869 380	1,36	2,45	0 E-01	0	0	0,000	0,200	-	SI
	S	FRQ	-2 938 812	-1 092 736	3,13	2,45	9,842 E-04	1250	160	0,157	0,300	1,91	SI
		QPR	-2 938 812	-1 092 737	3,13	2,45	9,842 E-04	1250	160	0,157	0,200	1,27	SI
01211	P	FRQ	-1 874 799	-323 090	1,57	2,45	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
		QPR	-1 874 798	-323 093	1,57	2,45	0 E-01	0	0	0,000	0,200	-	SI
	S	FRQ	-2 565 096	-822 191	2,56	2,45	8,0854 E-04	1250	160	0,129	0,300	2,33	SI
		QPR	-2 565	-822 191	2,56	2,45	8,0854	1250	160	0,129	0,200	1,55	SI

Platee - verifica allo stato limite di fessurazione

Nodo	Dir	IdCmb	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N-m]	σ <sub>ct,f</sub> [N/mm <sup>2</sup> ]	σ <sub>t</sub> [N/mm <sup>2</sup> ]	s <sub>sm</sub>	A <sub>e</sub> [cm <sup>2</sup> ]	Δ <sub>sm</sub> [mm]	W <sub>d</sub> [mm]	W <sub>amm</sub> [mm]	CS	Verificato
			096				E-04						
00322	P	FRQ	-1 440 097	-1 187 840	2,60	2,45	6,2102 E-04	1250	178	0,110	0,300	2,72	SI
		QPR	-1 440 095	-1 187 840	2,60	2,45	6,2102 E-04	1250	178	0,110	0,200	1,81	SI
	S	FRQ	-1 435 817	-1 196 319	2,37	2,45	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
		QPR	-1 435 816	-1 196 320	2,37	2,45	0 E-01	0	0	0,000	0,200	-	SI
01179	P	FRQ	-2 131 766	-882 494	2,55	2,45	7,2247 E-04	1250	167	0,121	0,300	2,49	SI
		QPR	-2 131 765	-882 494	2,55	2,45	7,2247 E-04	1250	167	0,121	0,200	1,66	SI
	S	FRQ	-1 164 837	-926 217	1,87	2,45	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
		QPR	-1 164 834	-926 217	1,87	2,45	0 E-01	0	0	0,000	0,200	-	SI
00321	P	FRQ	-1 772 971	-1 126 652	2,71	2,45	7,2016 E-04	1250	167	0,120	0,300	2,49	SI
		QPR	-1 772 969	-1 126 653	2,71	2,45	7,2016 E-04	1250	167	0,120	0,200	1,66	SI
	S	FRQ	-1 861 403	-1 131 633	2,54	2,45	7,4808 E-04	1250	160	0,119	0,300	2,51	SI
		QPR	-1 861 402	-1 131 634	2,54	2,45	7,4808 E-04	1250	160	0,119	0,200	1,68	SI
01247	P	FRQ	-1 417 486	-688 489	1,85	2,45	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
		QPR	-1 417 486	-688 490	1,85	2,45	0 E-01	0	0	0,000	0,200	-	SI
	S	FRQ	-2 032 152	-1 028 878	2,51	2,45	7,5362 E-04	1250	160	0,120	0,300	2,50	SI
		QPR	-2 032 152	-1 028 880	2,51	2,45	7,5362 E-04	1250	160	0,120	0,200	1,66	SI
01213	P	FRQ	-2 080 263	-942 195	2,61	2,45	7,3028 E-04	1250	167	0,122	0,300	2,46	SI
		QPR	-2 080 263	-942 196	2,61	2,45	7,3028 E-04	1250	167	0,122	0,200	1,64	SI
	S	FRQ	-2 030 470	-1 092 264	2,59	2,45	7,7416 E-04	1250	160	0,123	0,300	2,43	SI
		QPR	-2 030 468	-1 092 264	2,59	2,45	7,7416 E-04	1250	160	0,123	0,200	1,62	SI
00320	P	FRQ	-1 974 700	-1 476 485	3,34	2,45	8,3983 E-04	1250	178	0,149	0,300	2,01	SI
		QPR	-1 974 699	-1 476 487	3,34	2,45	8,3983 E-04	1250	178	0,149	0,200	1,34	SI
	S	FRQ	-1 849 273	-1 292 667	2,74	2,45	7,9834 E-04	1250	160	0,127	0,300	2,36	SI
		QPR	-1 849 272	-1 292 670	2,74	2,45	7,9834 E-04	1250	160	0,127	0,200	1,57	SI
01359	P	FRQ	-2 214 219	-926 931	2,66	2,45	7,5619 E-04	1250	167	0,126	0,300	2,37	SI
		QPR	-2 214 218	-926 931	2,66	2,45	7,5619 E-04	1250	167	0,126	0,200	1,58	SI
	S	FRQ	225 306	-655 672	0,70	2,45	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
		QPR	225 307	-655 674	0,70	2,45	0 E-01	0	0	0,000	0,200	-	SI
00493	P	FRQ	-2 566 536	-1 050 105	3,05	2,45	8,7826 E-04	1250	167	0,147	0,300	2,04	SI
		QPR	-2 566 535	-1 050 105	3,05	2,45	8,7826 E-04	1250	167	0,147	0,200	1,36	SI
	S	FRQ	-496 908	-964 122	1,52	2,45	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
		QPR	-496 907	-964 127	1,52	2,45	0 E-01	0	0	0,000	0,200	-	SI
00492	P	FRQ	-2 804 990	-1 192 135	3,40	2,45	9,8024 E-04	1250	167	0,164	0,300	1,83	SI
		QPR	-2 804 990	-1 192 136	3,40	2,45	9,8024 E-04	1250	167	0,164	0,200	1,22	SI
	S	FRQ	-157 095	-986 267	1,35	2,45	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
		QPR	-157 094	-986 272	1,35	2,45	0 E-01	0	0	0,000	0,200	-	SI
00319	P	FRQ	-2 191 367	-1 364 233	3,30	2,45	8,9526 E-04	1250	167	0,150	0,300	2,01	SI
		QPR	-2 191 366	-1 364 236	3,30	2,45	8,9526 E-04	1250	167	0,150	0,200	1,34	SI
	S	FRQ	-2 043 960	-1 526 650	3,15	2,45	8,724 E-04	1250	178	0,155	0,300	1,93	SI
		QPR	-2 043 959	-1 526 652	3,15	2,45	8,724 E-04	1250	178	0,155	0,200	1,29	SI
01358	P	FRQ	-2 357 384	-957 418	2,79	2,45	7,9933 E-04	1250	167	0,134	0,300	2,25	SI
		QPR	-2 357 382	-957 418	2,79	2,45	7,9933 E-04	1250	167	0,134	0,200	1,50	SI
	S	FRQ	583 894	-585 484	0,40	2,45	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
		QPR	583 894	-585 485	0,40	2,45	0 E-01	0	0	0,000	0,200	-	SI
00491	P	FRQ	-2 741 080	-927 609	2,97	2,45	8,7815 E-04	1250	167	0,147	0,300	2,04	SI
		QPR	-2 741	-927 610	2,97	2,45	8,7815	1250	167	0,147	0,200	1,36	SI

Platee - verifica allo stato limite di fessurazione

Nodo	Dir	IdCmb	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed</sub> [N·m]	σ <sub>ct,f</sub> [N/mm <sup>2</sup> ]	σ <sub>t</sub> [N/mm <sup>2</sup> ]	ε <sub>sm</sub>	A <sub>e</sub> [cm <sup>2</sup> ]	Δ <sub>sm</sub> [mm]	W <sub>d</sub> [mm]	W <sub>amm</sub> [mm]	CS	Verificato
			078				E-04						
	S	FRQ	-468 743	-728 685	1,21	2,45	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
		QPR	-468 742	-728 689	1,21	2,45	0 E-01	0	0	0,000	0,200	-	SI
01285	P	FRQ	-1 852 860	-936 076	2,47	2,45	6,7571 E-04	1250	167	0,113	0,300	2,66	SI
		QPR	-1 852 858	-936 074	2,47	2,45	6,7571 E-04	1250	167	0,113	0,200	1,77	SI
	S	FRQ	-1 853 629	-422 353	1,63	2,45	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
		QPR	-1 853 628	-422 352	1,63	2,45	0 E-01	0	0	0,000	0,200	-	SI
01248	P	FRQ	-2 094 659	-1 109 142	2,87	2,45	7,8871 E-04	1250	167	0,132	0,300	2,28	SI
		QPR	-2 094 657	-1 109 143	2,87	2,45	7,8871 E-04	1250	167	0,132	0,200	1,52	SI
	S	FRQ	-1 907 366	-855 773	2,22	2,45	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
		QPR	-1 907 366	-855 773	2,22	2,45	0 E-01	0	0	0,000	0,200	-	SI
01214	P	FRQ	-1 632 951	-1 160 987	2,68	2,45	6,5681 E-04	1250	178	0,117	0,300	2,57	SI
		QPR	-1 632 949	-1 160 987	2,68	2,45	6,5681 E-04	1250	178	0,117	0,200	1,71	SI
	S	FRQ	-2 321 157	-1 165 064	2,86	2,45	8,6536 E-04	1250	160	0,138	0,300	2,17	SI
		QPR	-2 321 157	-1 165 066	2,86	2,45	8,6536 E-04	1250	160	0,138	0,200	1,45	SI
01322	P	FRQ	-2 620 718	-959 422	2,95	2,45	8,6084 E-04	1250	167	0,144	0,300	2,09	SI
		QPR	-2 620 717	-959 422	2,95	2,45	8,6084 E-04	1250	167	0,144	0,200	1,39	SI
	S	FRQ	-1 142 588	-465 228	1,27	2,45	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
		QPR	-1 142 588	-465 230	1,27	2,45	0 E-01	0	0	0,000	0,200	-	SI
01323	P	FRQ	-2 188 169	-847 487	2,53	2,45	7,2395 E-04	1250	167	0,121	0,300	2,48	SI
		QPR	-2 188 168	-847 487	2,53	2,45	7,2395 E-04	1250	167	0,121	0,200	1,65	SI
	S	FRQ	-827 877	-656 704	1,33	2,45	0 E-01	0	0	0,000	0,300	-	SI
		QPR	-827 876	-656 707	1,33	2,45	0 E-01	0	0	0,000	0,200	-	SI

LEGENDA:

- Dir** Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).  
**AA** Identificativo dell'aggressività dell'ambiente: [PCA] = "Ordinario"; [MDA] = "Aggressivo"; [MLA] = "Molto aggressivo".  
**IdCmb** Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.  
**N<sub>Ed</sub>, M<sub>Ed</sub>** Sollecitazioni di progetto.  
**σ<sub>ct,f</sub>** Tensione massima di trazione nel calcestruzzo per la fessurazione, calcolata nell'ipotesi di calcestruzzo resistente a trazione. Se tale valore è maggiore di σ<sub>t</sub> la sezione è soggetta a fessurazione.  
**σ<sub>t</sub>** Tensione massima di trazione nel calcestruzzo relativa allo stato limite di formazione delle fessure [relazione (4.1.13) del § 4.1.2.2.4 del DM 2018].  
**ε<sub>sm</sub>** Deformazione unitaria media delle barre di armatura.  
**A<sub>e</sub>** Area efficace del calcestruzzo teso.  
**Δ<sub>sm</sub>** Distanza media tra le fessure.  
**W<sub>d</sub>** Valore di calcolo di apertura massima delle fessure.  
**W<sub>amm</sub>** Valore ammissibile di apertura delle fessure.  
**CS** Coefficiente di Sicurezza (=W<sub>d</sub> / W<sub>amm</sub>). [NS] = Non Significativo (CS ≥ 100). [-] = Fessurazioni nulle (W<sub>d</sub> = 0).  
**Verificato** [SI] = W<sub>d</sub> ≤ W<sub>amm</sub>; [NO] = W<sub>d</sub> > W<sub>amm</sub>

PALI - VERIFICHE A PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLU (Fondazione)

Pali - Verifiche a pressoflessione deviata allo SLU

IdP <sub>i</sub>	IdN <sub>d</sub>	N <sub>Ed</sub> [N]	M <sub>Ed,X</sub> [N·m]	M <sub>Ed,Y</sub> [N·m]	CS	N <sub>u</sub> [N]	φ <sub>s</sub> [mm]	n <sub>s</sub>	φ <sub>As,st</sub> [mm]
PALO10	00011	34 743	-136 280	55 069	6.13[V]	17 466 307	20	14	10
PALO8	00010	38 460	-88 300	146 257	5.29[V]	17 466 307	20	14	10
PALO6	00009	40 730	11 028	132 345	6.81[V]	17 466 307	20	14	10
PALO4	00008	40 487	25 618	43 373	17.96[V]	17 466 307	20	14	10
PALO2	00007	33 242	-37 125	-8 996	23.60[V]	17 466 307	20	14	10
PALO1	00006	31 250	-92 308	35 912	9.09[V]	17 466 307	20	14	10
PALO3	00005	29 563	-64 591	101 528	7.47[V]	17 466 307	20	14	10
PALO5	00004	29 449	10 717	83 169	10.73[V]	17 466 307	20	14	10
PALO7	00003	31 157	3 634	-1 560	NS	17 466 307	20	14	10
PALO9	00002	35 624	-81 402	-28 711	10.45[V]	17 466 307	20	14	10

LEGENDA:

- IdP<sub>i</sub>** Identificativo del palo.  
**IdN<sub>d</sub>** Identificativo del nodo in testa al palo.  
**CS** Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).  
**N<sub>u</sub>** Sforzo Normale Ultimo per compressione semplice.  
**φ<sub>s</sub>** Diametro delle barre di acciaio.  
**n<sub>s</sub>** Numero delle barre di acciaio.  
**φ<sub>As,st</sub>** Diametro delle staffe.  
**N<sub>Ed</sub>, M<sub>Ed,X</sub>, M<sub>Ed,Y</sub>** Sollecitazioni di progetto.

Pali - Verifiche a pressoflessione deviata allo SLU

Id <sub>PI</sub>	Id <sub>Nd</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed,X</sub>	M <sub>Ed,Y</sub>	CS	N <sub>u</sub>	φ <sub>s</sub>	n <sub>s</sub>	φ <sub>As,st</sub>
		[N]	[N·m]	[N·m]		[N]	[mm]		[mm]

M<sub>Ed,Y</sub>

**PALI - VERIFICHE A TAGLIO (Fondazione)**

Pali - Verifiche a Taglio

Id <sub>PI</sub>	Id <sub>Nd</sub>	V <sub>Ed</sub>	CS	V <sub>Rcd</sub>		V <sub>Rsd,s</sub>		A <sub>sw</sub>	S <sub>Asw</sub>	φ <sub>As,st</sub>
				X	Y	X	Y			
		[N]		[N]		[N]		[cm <sup>2</sup> /cm]	[cm]	[mm]
PALO10	00011	280 317	2,86	3 758 904	0	802 132	0	0,07854	20	10
PALO8	00010	279 635	2,87	3 758 904	0	802 132	0	0,07854	20	10
PALO6	00009	289 168	2,77	3 758 904	0	802 132	0	0,07854	20	10
PALO4	00008	301 706	2,66	3 758 904	0	802 132	0	0,07854	20	10
PALO2	00007	314 212	2,55	3 758 904	0	802 132	0	0,07854	20	10
PALO1	00006	323 155	2,48	3 758 904	0	802 132	0	0,07854	20	10
PALO3	00005	325 948	2,46	3 758 904	0	802 132	0	0,07854	20	10
PALO5	00004	321 151	2,50	3 758 904	0	802 132	0	0,07854	20	10
PALO7	00003	307 629	2,61	3 758 904	0	802 132	0	0,07854	20	10
PALO9	00002	291 548	2,75	3 758 904	0	802 132	0	0,07854	20	10

**LEGGENDA:**

- Id<sub>PI</sub>** Identificativo del palo.
- Id<sub>Nd</sub>** Identificativo del nodo in testa al palo.
- V<sub>Ed</sub>** Massima sollecitazione di taglio composta in funzione di V<sub>Ed,X</sub>, V<sub>Ed,Y</sub> e dell'asse neutro.
- CS** Coefficiente di sicurezza ([NS] = Non Significativo se CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta; Informazioni aggiuntive sulla condizione: [V] = statica; [E] = eccezionale; [S] = sismica; [N] = sismica non lineare).
- V<sub>Rcd</sub>** Resistenza a taglio compressione del calcestruzzo.
- V<sub>Rsd,s</sub>** Resistenza a taglio trazione delle staffe.
- A<sub>sw</sub>** Area delle staffe per unità di lunghezza.
- S<sub>Asw</sub>** Passo massimo staffe da normativa.
- φ<sub>As,st</sub>** Diametro delle staffe.

**PALI - VERIFICHE A CARICO LIMITE VERTICALE E ORIZZONTALE ALLO SLU**

Pali - Verifiche a carico limite verticale e orizzontale allo SLU

Id <sub>PI</sub> /Pnt PI	Id <sub>Nd,sup</sub>	carichi verticali: compressione					carichi verticali: trazione			carichi orizzontali						
		Q <sub>Ed,Max,V,c</sub>	Q <sub>Rd,V,c</sub>	Q <sub>Rd,V,Pt</sub>	Q <sub>Rd,V,Lt</sub>	CS <sub>V,c</sub>	Q <sub>Ed,Max,V,t</sub>	Q <sub>Rd,V,t</sub>	CS <sub>V,t</sub>	Q <sub>Ed,O</sub>	Q <sub>Rd,O</sub>	M <sub>max,O</sub>	T.R.	Z <sub>c,pls</sub>	CS <sub>O</sub>	
		[N]	[N]	[N]	[N]		[N]	[N]		[N]	[N]	[N·m]		[m]		
PALO10	00011	264 596	9 495 492	6 766 870	2 728 622	35,89	0	5 268 858	-	317	280 290	450	873806	Palo Lungo	2,80	1,61
PALO8	00010	268 316	9 495 492	6 766 870	2 728 622	35,39	0	5 268 858	-	279 635	450 290	450	873806	Palo Lungo	2,80	1,61
PALO6	00009	270 585	9 495 492	6 766 870	2 728 622	35,09	0	5 268 858	-	289 168	450 290	450	873806	Palo Lungo	2,80	1,56
PALO4	00008	266 907	9 495 492	6 766 870	2 728 622	35,58	0	5 268 858	-	301 706	450 290	450	873806	Palo Lungo	2,80	1,49
PALO2	00007	263 095	9 495 492	6 766 870	2 728 622	36,09	0	5 268 858	-	314 212	450 290	450	873806	Palo Lungo	2,80	1,43
PALO1	00006	261 103	9 495 492	6 766 870	2 728 622	36,37	0	5 268 858	-	323 155	450 290	450	873806	Palo Lungo	2,80	1,39
PALO3	00005	259 419	9 495 492	6 766 870	2 728 622	36,60	0	5 268 858	-	325 948	450 290	450	873806	Palo Lungo	2,80	1,38
PALO5	00004	259 304	9 495 492	6 766 870	2 728 622	36,62	0	5 268 858	-	321 151	450 290	450	873806	Palo Lungo	2,80	1,40
PALO7	00003	261 014	9 495 492	6 766 870	2 728 622	36,38	0	5 268 858	-	307 629	450 290	450	873806	Palo Lungo	2,80	1,46
PALO9	00002	262 045	9 495 492	6 766 870	2 728 622	36,24	0	5 268 858	-	291 548	450 290	450	873806	Palo Lungo	2,80	1,54

**LEGGENDA:**

- Id<sub>PI</sub>/Pnt PI** Identificativo del palo o del plinto su pali.
- Id<sub>Nd,sup</sub>** Identificativo del nodo all'estremo superiore del palo o della pilastrata cui il plinto è collegato.
- Q<sub>Rd,V,Pt</sub>** Aliquota della resistenza di progetto verticale dovuto alla resistenza alla punta.
- Q<sub>Rd,V,Lt</sub>** Aliquota della resistenza di progetto verticale dovuto alla resistenza laterale.
- Q<sub>Ed,O</sub>** Carico orizzontale di progetto.
- Q<sub>Rd,O</sub>** Resistenza di progetto orizzontale.
- M<sub>max,O</sub>** Momento massimo lungo il palo per carichi orizzontali.
- T.R.** Modalità di rottura per carico limite orizzontale (Palo Corto, Palo Medio, Palo Lungo).
- Z<sub>c,pls</sub>** Profondità della seconda cerniera plastica.
- CS<sub>O</sub>** Coefficiente di sicurezza per azioni orizzontali ([NS] = Non Significativo per valori di CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).
- Q<sub>Ed,Max,V,c/</sub>** Carico verticale di progetto massimo a compressione (c) ed a trazione (t).
- Q<sub>Ed,Max,V,t</sub>**
- Q<sub>Rd,V,c/</sub>** Resistenza di progetto verticale a compressione (c) ed a trazione (t).
- Q<sub>Rd,V,t</sub>**
- CS<sub>V,c/</sub>** Coefficiente di sicurezza per azioni verticali a compressione (c) ed a trazione (t). ([NS] = Non Significativo per valori di CS ≥ 100; [VNR]= Verifica Non Richiesta).
- CS<sub>V,t</sub>**

<a href="#">INFORMAZIONI GENERALI</a> .....	pag.	2
<a href="#">MATERIALI CALCESTRUZZO ARMATO</a> .....	pag.	2
<a href="#">MATERIALI ACCIAIO</a> .....	pag.	2
<a href="#">TENSIONI AMMISSIBILI ALLO SLE DEI VARI MATERIALI</a> .....	pag.	2
<a href="#">TERRENI</a> .....	pag.	2
<a href="#">STRATIGRAFIE</a> .....	pag.	3
<a href="#">CARICHI SUI NODI (PER CONDIZIONI DI CARICO NON SISMICHE)</a> .....	pag.	3
<a href="#">PLATEE - VERIFICHE PRESSOFLESSIONE RETTA ALLO SLU (Fondazione)</a> .....	pag.	3
<a href="#">Platee - VERIFICHE DELLE TENSIONI DI ESERCIZIO (Fondazione)</a> .....	pag.	54
<a href="#">Platee - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE (Fondazione)</a> .....	pag.	54
<a href="#">PALI - VERIFICHE A PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLU (Fondazione)</a> .....	pag.	57
<a href="#">PALI - VERIFICHE A TAGLIO (Fondazione)</a> .....	pag.	57
<a href="#">PALI - VERIFICHE A CARICO LIMITE VERTICALE E ORIZZONTALE ALLO SLU</a> .....	pag.	57