

REGIONE BASILICATA  
 PROVINCIA DI POTENZA  
 COMUNI DI VENOSA E MONTEMILONE



# AUTORIZZAZIONE UNICA ex d.lgs. 387/2003

Progetto Definitivo per la realizzazione del  
 parco eolico "CARPINIELLO" e relative opere  
 connesse nei comuni di VENOSA e  
 MONTEMILONE (Pz)

Titolo elaborato

## A.11 - Relazione preliminare sulle strutture

Codice elaborato

COMMESSA	FASE	ELABORATO	REV.
F0410	A	R12	A

Riproduzione o consegna a terzi solo dietro specifica autorizzazione.

Scala

—

DATA	DESCRIZIONE	REDATTO	VERIFICATO	APPROVATO
Maggio 2022	Prima emissione	SCO	GDS	GDS

Proponente

### Renexia S.p.a.

Viale Abruzzo 410  
 66010 Chieti



Progettazione



### F4 Ingegneria srl

Via Di Giura - Centro direzionale, 85100 Potenza  
 Tel: +39 0971 1944797 - Fax: +39 0971 55452  
 www.f4ingegneria.it - f4ingegneria@pec.it

Il Direttore Tecnico  
 (ing. Giovanni DI SANTO)



Società certificata secondo la norma UNI-EN ISO 9001:2015 per l'erogazione di servizi di ingegneria nei settori: civile, idraulica, acustica, energia, ambiente (settore IAF: 34).





## Sommario

<b>1 Premessa</b>	<b>3</b>
<b>2 Introduzione</b>	<b>4</b>
<b>3 Normativa di riferimento</b>	<b>5</b>
<b>4 Materiali impiegati</b>	<b>6</b>
<b>5 Terreni</b>	<b>8</b>
<b>6 Analisi dei carichi</b>	<b>9</b>
6.1 Carichi aerogeneratore	9
6.2 Peso plinto	10
6.3 Combinazioni di carico	10
<b>7 Codice di calcolo impiegato</b>	<b>12</b>
7.1 Modello di calcolo	12
<b>8 Verifiche geotecniche</b>	<b>14</b>
8.1 Verifica a ribaltamento	15
8.2 Tensioni sul terreno	15
8.3 Carico limite per pali	16
<b>9 Verifiche strutturali</b>	<b>18</b>
9.1 Verifica a pressoflessione retta del plinto	18
9.2 Verifica delle tensioni di esercizio del plinto	54
9.3 Verifica a fessurazione del plinto	55
9.4 Verifica a pressoflessione deviata dei pali	55
9.5 Verifica a taglio per pressoflessione deviata dei pali	56



## 10 Conclusioni

57



# 1 Premessa

RENEIXIA, con sede in Viale Abruzzo n. 410 - 66100 Chieti (Ch), iscritta alla CCIAA di Chieti, Codice Fiscale e Partita IVA 02192110696 è una società che opera nel settore della produzione di energia elettrica da fonti rinnovabili. Nata nel 2011, come naturale evoluzione della divisione "Energie Rinnovabili" della Toto S.p.A., Renexia è una Società per Azioni che si occupa dello sviluppo, della progettazione, della costruzione e della gestione di impianti per lo sfruttamento delle energie rinnovabili.

Un'organizzazione efficiente e flessibile, che modulata in due unità per aree di competenza, le consente di operare nel campo degli impianti ad energia rinnovabili quali fotovoltaico ed eolico. La lunga esperienza maturata dalle altre società del gruppo le permette un approccio da EPC Contractor, garantendole un controllo complessivo del ciclo di vita degli impianti, dalla progettazione alla gestione e manutenzione.

La società è focalizzata nello sviluppo di nuove iniziative nel campo della green economy e, attraverso la sua controllata Renexia Services, nella costruzione, di impianti di grandi dimensioni, facendo del business delle rinnovabili una attività di punta del Gruppo.

La strategia di diversificazione geografica consente di cogliere le migliori opportunità a livello globale, e con la gestione diretta degli asset persegue l'obiettivo strategico di creare valore per il Gruppo e per i suoi azionisti.

Infine, negli anni, la stessa Renexia Services ha maturato significative esperienze nella realizzazione di Opere di Rete, rendendo definitivamente il Gruppo Renexia un operatore integrato in grado di coprire tutte le fasi relative ad un progetto per la produzione di energia pulita.

Renexia ha in progetto la realizzazione di un impianto di produzione di energia elettrica da fonte eolica, mediante l'installazione di 9 aerogeneratori di potenza unitaria pari a 6,2 MW, per una potenza complessiva di 55,8 MW, sito in località Carpiniello, nei Comuni di Venosa e Montemilone, in provincia di Potenza (di seguito anche "Parco Eolico Carpiniello").

Il modello tipo di aerogeneratore (di seguito anche 'WTG') scelto, dopo opportune considerazioni tecniche ed economico finanziarie, è il modello tipo Siemens Gamesa SG170 da 6,2 MW con altezza mozzo pari a 115 m, diametro rotore pari a 170 m e altezza massima al top della pala pari a 200 m. Questo modello tipo di aerogeneratore è allo stato attuale quello ritenuto più idoneo per il sito di progetto dell'impianto.

L'area interessata dal posizionamento degli aerogeneratori ricade in località Carpiniello, nei Comuni di Venosa e Montemilone, in provincia di Potenza, su una superficie a destinazione agricola. I terreni sui quali si intende realizzare l'impianto sono tutti di proprietà privata.

L'installazione di questi 9 aerogeneratori permetterà di sfruttare al massimo la buona risorsa eolica presente nel sito di progetto. Il risultato sarà un notevole contributo al risparmio di emissioni di gas ad effetto serra.

Il presente documento costituisce la relazione preliminare sulle strutture del suddetto parco eolico.

## 2 Introduzione

Scopo della presente relazione è l'analisi statica del plinto di fondazione dell'aerogeneratore del parco eolico in oggetto. La vita nominale dell'opera è stabilita in 50 anni e la classe d'uso relativa è la classe IV.

Sulla scorta dei valori di sollecitazione che gli aerogeneratori trasmettono alle fondazioni e dei valori medi di portanza dei terreni, sono state previste fondazioni di tipo profondo. La fondazione sarà costituita da un plinto su pali, il plinto avrà un diametro pari circa a 23,90 m ed altezza variabile da 3,00 m (esterno gonna aerogeneratore) a 0,50 m (esterno plinto); i pali saranno 12, di diametro pari a 0,80 metri e lunghezza di 10,00 m. Ad ogni buon conto, tutti i calcoli eseguiti e la relativa scelta dei materiali, sezioni e dimensioni andranno verificati in sede di progettazione esecutiva e potranno pertanto subire variazioni anche significative per garantire i necessari livelli di sicurezza.

Il calcolo riguarda le sollecitazioni massime delle singole componenti della fondazione e la loro verifica.



Figura 1: vista tridimensionale della fondazione dell'aerogeneratore



### 3 Normativa di riferimento

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

- Legge 5 novembre 1971 n. 1086 (G. U. 21 dicembre 1971 n. 321) "Norme per la disciplina delle opere di conglomerato cementizio armato, normale e precompresso ed a struttura metallica";
- Legge 2 febbraio 1974 n. 64 (G. U. 21 marzo 1974 n. 76) "Provvedimenti per le costruzioni con particolari prescrizioni per le zone sismiche". Indicazioni progettive per le nuove costruzioni in zone sismiche a cura del Ministero per la Ricerca scientifica - Roma 1981;
- D. M. Infrastrutture Trasporti 17/01/2018 (G.U. 20/02/2018 n. 42 - Suppl. Ord. n. 8) "Aggiornamento delle Norme tecniche per le Costruzioni".

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

- D. M. Infrastrutture Trasporti 14 gennaio 2008 (G.U. 4 febbraio 2008 n. 29 - Suppl. Ord.) "Norme tecniche per le Costruzioni";
- Circolare 21 gennaio 2019 n. 7 del Ministero delle Infrastrutture e dei Trasporti "Istruzioni per l'applicazione dell'Aggiornamento delle Norme Tecniche per le Costruzioni di cui al D.M. 17 gennaio 2018".



## 4 Materiali impiegati

Tutti i materiali strutturali impiegati devono essere muniti di marcatura "CE" ed essere conformi alle prescrizioni del "REGOLAMENTO (UE) N. 305/2011 DEL PARLAMENTO EUROPEO E DEL CONSIGLIO del 9 marzo 2011", in merito ai prodotti da costruzione.

Per la realizzazione dell'opera in oggetto saranno impiegati i seguenti materiali; in particolare si precisa che si utilizzerà un cls tipo C35/45 per il plinto e tipo C28/35 per i pali.

### CALCESTRUZZO

#### Caratteristiche calcestruzzo armato

id	k	T, i	Erid	tz	ck	cm	Rck	c	cd	ctd	cfm	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>Cls C35/45_B450C - (C35/45)</b>												
02	5 000	,000010	4 625	4 427	0	5,00	,85	,50	1,17	,56	,02	5 03
<b>Cls C28/35_B450C - (C28/35)</b>												
04	5 000	,000010	2 588	3 578	0	5,00	,85	,50	6,46	,32	,40	5 03

#### LEGENDA:

- Nid** Numero identificativo del materiale, nella relativa tabella dei materiali.  
**gk** Peso specifico.  
**aT, i** Coefficiente di dilatazione termica.  
**E** Modulo elastico normale.  
**G** Modulo elastico tangenziale.  
**CErid** Coefficiente di riduzione del Modulo elastico normale per Analisi Sismica [Esisma = E·cErid].  
**Stz** Tipo di situazione: [F] = di Fatto (Esistente); [P] = di Progetto (Nuovo).  
**Rck** Resistenza caratteristica cubica.  
**Rcm** Resistenza media cubica.  
**%Rck** Percentuale di riduzione della Rck  
**gc** Coefficiente parziale di sicurezza del materiale.  
**fcd** Resistenza di calcolo a compressione.  
**fctd** Resistenza di calcolo a trazione.  
**fcfm** Resistenza media a trazione per flessione.  
**n Ac** Identificativo, nella relativa tabella materiali, dell'acciaio utilizzato: [-] = parametro NON significativo per il materiale.

### ACCIAIO

#### Caratteristiche acciaio

Nid	γk	αT, i	E	G	Stz	f <sub>yk,1</sub> / f <sub>yk,2</sub>	f <sub>tk,1</sub> / f <sub>tk,2</sub>	f <sub>yd,1</sub> / f <sub>yd,2</sub>	f <sub>td</sub>	γs	γM1	γM2	γM3,SLV	γM3,SLE	γM7 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 - (B450C)</b>																
003	78.500	0,000010	210.000	80.769	P	450,00 -	-	391,30 -	-	1,15	-	-	-	-	-	-

#### LEGENDA:

- Nid** Numero identificativo del materiale, nella relativa tabella dei materiali.  
**γk** Peso specifico.  
**αT, i** Coefficiente di dilatazione termica.  
**E** Modulo elastico normale.  
**G** Modulo elastico tangenziale.  
**Stz** Tipo di situazione: [F] = di Fatto (Esistente); [P] = di Progetto (Nuovo).  
**f<sub>tk,1</sub>** Resistenza caratteristica a Rottura (per profili con t ≤ 40 mm).  
**f<sub>tk,2</sub>** Resistenza caratteristica a Rottura (per profili con 40 mm < t ≤ 80 mm).  
**f<sub>td</sub>** Resistenza di calcolo a Rottura (Bulloni).  
**γs** Coefficiente parziale di sicurezza allo SLV del materiale.  
**γM1** Coefficiente parziale di sicurezza per instabilità.  
**γM2** Coefficiente parziale di sicurezza per sezioni tese indebolite.  
**γM3,SLV** Coefficiente parziale di sicurezza per scorrimento allo SLV (Bulloni).  
**γM3,SLE** Coefficiente parziale di sicurezza per scorrimento allo SLE (Bulloni).  
**γM7** Coefficiente parziale di sicurezza precarico di bulloni ad alta resistenza (Bulloni - NCnt = con serraggio NON controllato; Cnt = con serraggio controllato). [-] = parametro NON significativo per il materiale.  
**f<sub>yk,1</sub>** Resistenza caratteristica allo snervamento (per profili con t ≤ 40 mm).



**Caratteristiche acciaio**

N <sub>id</sub>	$\gamma_k$	$\alpha_T, i$	E	G	Stz	$f_{yk,1}/$ $f_{yk,2}$	$f_{tk,1}/$ $f_{tk,2}$	$f_{yd,1}/$ $f_{yd,2}$	$f_{td}$	$\gamma_s$	$\gamma_{M1}$	$\gamma_{M2}$	$\gamma_{M3,SLV}$	$\gamma_{M3,SLE}$	$\gamma_{M7}$ 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> ]							

**f<sub>yk,2</sub>** Resistenza caratteristica allo snervamento (per profili con 40 mm < t ≤ 80 mm).

**f<sub>yd,1</sub>** Resistenza di calcolo (per profili con t ≤ 40 mm).

**f<sub>yd,2</sub>** Resistenza di calcolo (per profili con 40 mm < t ≤ 80 mm).

**NOTE** [-] = Parametro non significativo per il materiale.





## 5 Terreni

Tutti i parametri che caratterizzano i terreni di fondazione sono riportati di seguito. Per ulteriori dettagli si rimanda alla Relazione geologica.

### TERRENI

TRN	N	T	$\gamma$	K1			K	f	c	c'	Ed	Ecu	E	A
				K	K	K								
				1X	1Y	1Z								
	[N/m <sup>3</sup> ]	[N/cm <sup>2</sup> ]	[N/cm <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> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[S-B]	
<b>CONGLOMERATICI SABBIOSI</b>														
001	T	8 500	1	6	6	3	3	0	0	2	0	0	0	
<b>SABBIOSI LIMOSI</b>														
002	T	9 250	1	6	6	3	9	0	0	7	0	0	0	

#### LEGENDA:

- NTRN** Numero identificativo del terreno.  
**gT** Peso specifico del terreno.  
**K1** Valori della costante di Winkler riferita alla piastra Standard di lato b = 30 cm nelle direzioni degli assi del riferimento globale X (K1X), Y (K1Y), e Z (K1Z).  
**f** Angolo di attrito del terreno.  
**cu** Coesione non drenata.  
**c'** Coesione efficace.  
**Ed** Modulo edometrico.  
**Ecu** Modulo elastico in condizione non drenate.  
**AS-B** Parametro "A" di Skempton-Bjerrum per pressioni interstiziali.

### STRATIGRAFIE

NTRN	Q <sub>i</sub> [m]	Q <sub>f</sub> [m]	Cmp. S.	Add	Stratigrafie
					$\Delta Ed$
<b>[S001]-STRATIGRAFIA VENOSA - MONTEMILONE</b>					
T001	0,00	-10,00	incoerente	sciolto	nulla
T002	-10,00	INF	incoerente	sciolto	nulla

#### LEGENDA:

- NTRN** Numero identificativo della stratigrafia.  
**Q<sub>i</sub>** Quota iniziale dello strato (riferito alla quota iniziale della stratigrafia).  
**Q<sub>f</sub>** Quota finale dello strato (riferito alla quota iniziale della stratigrafia). INF = infinito (profondità dello strato finale).  
**Cmp.** Comportamento dello strato.  
**S.**  
**Add** Addensamento dello strato.  
 **$\Delta Ed$**  Variazione con la profondità del modulo edometrico.

## 6 Analisi dei carichi

### 6.1 Carichi aerogeneratore

L'aerogeneratore previsto è fornito dalla società Siemens Gamesa ed è del tipo SG 6.2-170 T115-51A. La relazione fornita dal produttore Siemens Gamesa riporta le massime sollecitazioni che la torre scarica in fondazione.

Le sollecitazioni indotte dal sisma risultano inferiori a quelle dovute al vento, per cui si analizzerà solamente il caso di carico massimo dovuto al vento.

Ai fini del calcolo si utilizzano i carichi derivanti dalla IEC 61400-1, più gravosi rispetto a quelli derivanti dalla normativa italiana.

I carichi forniti dal produttore rappresentano i carichi massimi da non combinare con alcun altro tipo di carico; essi includono gli effetti dinamici della struttura e corrispondono alla più sfavorevole tra le combinazioni con carico da vento sulla turbina.

I carichi massimi, forniti ad una quota di +20 cm rispetto all'estradosso della fondazione, sono di seguito riportati.

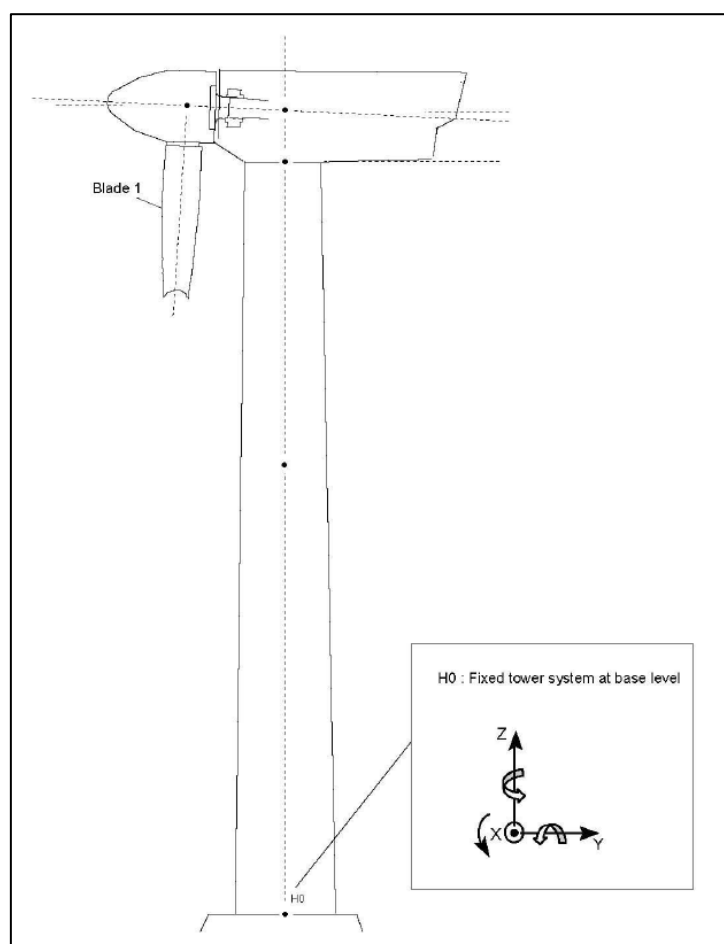


Figura 2: sistema di riferimento aerogeneratore



### Extreme load

The extreme loads for the design of the SG 6.0-170 T115-51A foundations are shown in Table 3.

Load case	Load factor	F <sub>x</sub> (kN)	F <sub>y</sub> (kN)	F <sub>z</sub> (kN)	F <sub>xy</sub> (kN)	M <sub>x</sub> (kNm)	M <sub>y</sub> (kNm)	M <sub>z</sub> (kNm)	M <sub>kv</sub> (kNm)
dlc23_V10.2_t1_o_030	1.1	-1673.91	153.71	-7177.41	1680.95	-9830.73	-198323.4	-2900.15	198566.83

Table 3 SG 6.0-170 HH115m Factored/Unfactored Extreme loads at tower bottom

## 6.2 Peso plinto

Il plinto di fondazione ha un volume pari a circa 790.00 mc, mentre il colletto un volume pari a circa 21.00 mc. Considerando un peso del c.a. pari a 25.00 kN/mc avremo un peso totale pari a 29815 kN.

## 6.3 Combinazioni di carico

La struttura è calcolata con vita utile 50 anni. In accordo con il paragrafo 2.5.3 del D.M. 17/01/2018 la combinazione per le verifiche agli S.L.U. è:

$$\gamma_{G1} \cdot G_1 + \gamma_{G2} \cdot G_2 + \gamma_P \cdot P + \gamma_{Q1} \cdot Q_{k1} + \gamma_{Q2} \cdot \psi_{02} \cdot Q_{k2} + \gamma_{Q3} \cdot \psi_{03} \cdot Q_{k3} + \dots$$

dove:

- $\gamma_{G1}$  coefficiente parziale per peso proprio della struttura e dei pesi permanenti;
- $G_1$  è il valore caratteristico dei carichi permanenti;
- $\gamma_{Q1}$  coefficiente parziale dell'azione variabile;
- $\psi_{0i}$  = è il coefficiente di combinazione che fornisce il valore raro dell'azione variabile  $Q_{kj}$ ;
- $\psi_{2i}$  = è il coefficiente di combinazione che fornisce il valore quasi-permanente dell'azione variabile  $Q_{kj}$ ;
- $Q_{kj}$  è il valore caratteristico dell'azione variabile  $Q_i$ ;

Allo S.L.E. le sollecitazioni con cui sono state semiprogettate le aste in c.a. sono state ricavate applicando le formule riportate nel D.M. 2018 al §2.5.3. Per le verifiche agli stati limite di esercizio, a seconda dei casi, si fa riferimento alle seguenti combinazioni di carico:

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

dove:

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



- $Q_{ki}$ : valore caratteristico della i-esima azione variabile;
- $\psi_{0i}$ : coefficiente atto a definire i valori delle azioni ammissibili di durata breve ma ancora significativi nei riguardi della possibile concomitanza con altre azioni variabili;
- $\psi_{1i}$ : coefficiente atto a definire i valori delle azioni ammissibili ai frattili di ordine 0,95 delle distribuzioni dei valori istantanei;
- $\psi_{2i}$ : coefficiente atto a definire i valori quasi permanenti delle azioni ammissibili ai valori medi delle distribuzioni dei valori istantanei.



## 7 Codice di calcolo impiegato

L'analisi strutturale della fondazione è stata sviluppata mediante calcolo automatico con modello tridimensionale utilizzando il programma Edilus sviluppato dalla ACCA Software.

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

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

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

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

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

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

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

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

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

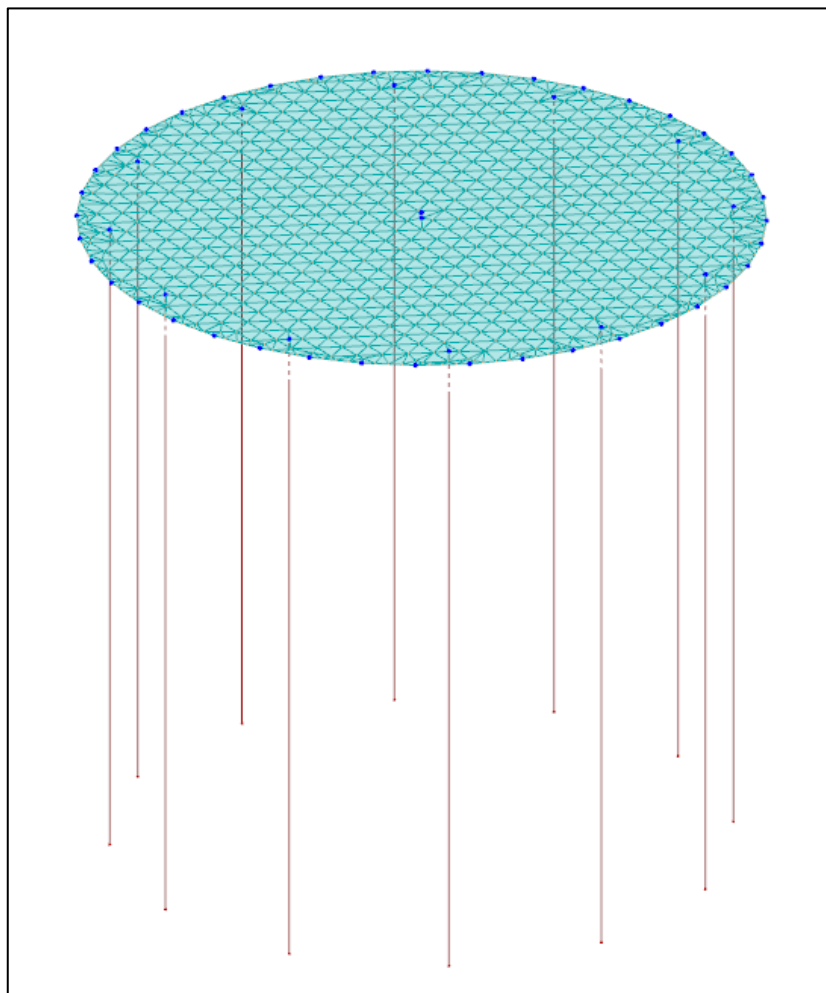
Il programma consente la stampa di tutti i dati di input, dei dati del modello strutturale utilizzato, dei risultati del calcolo e delle verifiche dei diagrammi delle sollecitazioni e delle deformate.

### 7.1 Modello di calcolo

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

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

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



**Figura 3: modello strutturale della fondazione**



## 8 Verifiche geotecniche

Ai fini del calcolo strutturale, il terreno sottostante l'opera viene modellato secondo lo schema di Winkler, cioè un sistema costituito da un letto di molle elastiche mutuamente indipendenti. Ciò consente di ricavare le rigidità offerte dai manufatti di fondazione, siano queste profonde o superficiali, che sono state introdotte direttamente nel modello strutturale per tener conto dell'interazione opera/terreno.

Nelle verifiche allo stato limite ultimo deve essere rispettata la condizione:

$$E_d \leq R_d$$

dove:

- $E_d$  è il valore di progetto dell'azione o dell'effetto dell'azione;
- $R_d$  è il valore di progetto della resistenza del sistema geotecnico.

Le verifiche strutturali e geotecniche delle fondazioni, sono state effettuate con l'Approccio 2 come definito al §2.6.1 del D.M. 2018, attraverso la combinazione A1+M1+R3. Le azioni sono state amplificate tramite i coefficienti della colonna A1 (STR) definiti nella tabella 6.2.I del D.M. 2018.

**Tabella 6.2.I - Coefficienti parziali per le azioni o per l'effetto delle azioni [cfr. D.M. 2018]**

CARICHI	EFFETTO	Coefficiente parziale $\gamma_F$ (o $\gamma_E$ )	A1 (STR)	A2 (GEO)
Carichi permanenti $G_1$	Favorevole	$\gamma_{G1}$	1,00	1,00
	Sfavorevole		1,30	1,00
Carichi permanenti $G_2^{(1)}$	Favorevole	$\gamma_{G2}$	0,80	0,80
	Sfavorevole		1,50	1,30
Azioni variabili Q	Favorevole	$\gamma_{Qi}$	0,00	0,00
	Sfavorevole		1,50	1,30

<sup>(1)</sup> Per i carichi permanenti  $G_2$  si applica quanto indicato alla Tabella 2.6.I. Per la spinta delle terre si fa riferimento ai coefficienti  $\gamma_{G1}$

I valori di resistenza del terreno sono stati ridotti tramite i coefficienti della colonna M1 definiti nella tabella 6.2.II del D.M. 2018.

**Tabella 6.2.II - Coefficienti parziali per i parametri geotecnici del terreno [cfr. D.M. 2018]**

PARAMETRO GEOTECNICO	Grandezza alla quale applicare il coefficiente parziale	Coefficiente parziale $\gamma_M$	M1	M2
Tangente dell'angolo di resistenza a taglio	$\tan \phi_k$	$\gamma_{\phi'}$	1,00	1,25
Coesione efficace	$c'_k$	$\gamma_{c'}$	1,00	1,25
Resistenza non drenata	$c_{uk}$	$\gamma_{cu}$	1,00	1,40
Peso dell'unità di volume	$\gamma_r$	$\gamma_r$	1,00	1,00

Per le fondazioni su pali, i valori calcolati delle resistenze totali dell'elemento strutturale sono stati divisi per i coefficienti R3 della tabella 6.4.II del D.M. 2018.

**Tabella 6.4.II - Coefficienti parziali  $\gamma_R$  da applicare alle resistenze caratteristiche a carico verticale dei pali (cfr. D.M. 2018)**

Resistenza	Simbolo	infissi	trivellati	ad elica continua
	$\gamma_R$	R3	R3	R3
Base	$\gamma_b$	1,15	1,35	1,30
Laterale in compressione	$\gamma_s$	1,15	1,15	1,15



Totale(*)	$\gamma_t$	1,15	1,30	1,25
Laterale in trazione	$\gamma_{st}$	1,25	1,25	1,25

(\*) da applicare alle resistenze caratteristiche dedotte dai risultati di prove di carico di progetto.

## 8.1 Verifica a ribaltamento

Il calcolo si basa sulla valutazione dell'equilibrio alla rotazione intorno ad ognuno dei lati della fondazione, considerandoli come una cerniera lineare fissa, **proiettando** tutti i momenti (ribaltanti e stabilizzanti) nel piano verticale ortogonale ai singoli lati di base escludendo qualsivoglia forza di reazione del terreno (che allo stato limite di rotazione rigida, infatti, è privo di contatto con la fondazione).

Si tratta quindi di controllare se il rapporto tra il momento stabilizzante ed il momento ribaltante  $M_{stab}/M_{rib}$  sia superiore al fattore di sicurezza parziale  $\gamma_R = 1.25$ .

$$M_{rib} = M_y + F_x \cdot h$$

$$M_{stab} = M_{stab\ plinto} + M_{stab\ pali}$$

$$M_{stab\ plinto} = (F_z + G) \cdot r$$

$M_{stab\ pali}$  si calcola moltiplicando la resistenza laterale di progetto di ciascun palo per la distanza del palo dal punto di rotazione. Nel caso in esame ciascun palo ha una resistenza laterale di progetto pari a 415 kN.

$M_y$ ,  $F_x$  e  $F_z$  sono i carichi massimi forniti dal produttore dell'aerogeneratore,  $G$  è dato dalla somma del peso del plinto in c.a. e del peso del terreno di rinterro.

A vantaggio di sicurezza, non si considera il peso del terreno di rinterro quale contributo delle forze stabilizzanti.

VERIFICA A RIBALTAMENTO TORRE EOLICA					
$M_y$ (kNm)	$F_x$ (kN)	$F_z$ (kN)	$h_{plinto}$ (m)	$D_{plinto}$ (m)	$P_{CLS}$ (kN/mc)
198323	1674	7177	1,75	23,9	25

$V_{plinto}$ (mc)	$P_{plinto}$ (kN)	Res. laterale pali (kN)
805,70	20142,49	415

$M_{rib}$ (kNm)	$M_{stab,plinto}$ (kNm)	$M_{stab,pali}$ (kNm)	FS Ribaltamento	VERIFICA
201252,5	326467,95	54024,7	1,89	OK

## 8.2 Tensioni sul terreno

Si riporta, di seguito, un'immagine raffigurante lo stato tensionale massimo allo S.L.U. sul terreno.



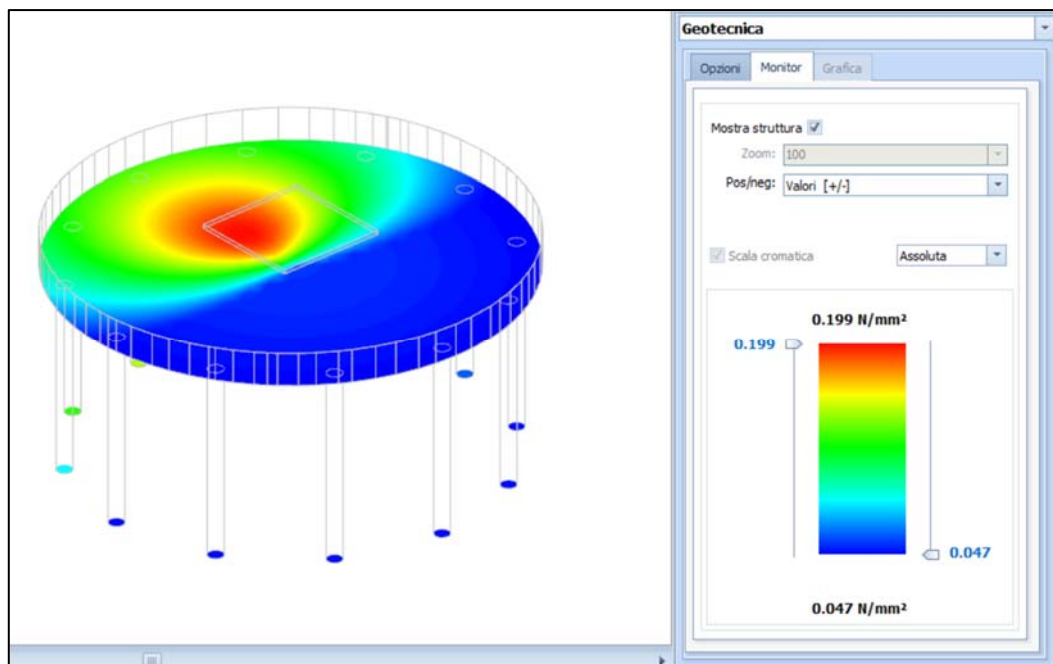


Figura 4: tensioni sul terreno

### 8.3 Carico limite per pali

Per il calcolo del carico limite verticale viene adottato il metodo dell'equilibrio limite in base al quale il carico limite verticale  $q_{lim}$  è dato dalla somma della resistenza laterale  $P_l$  e della resistenza alla punta  $P_p$ :

$$q_{lim} = P_p + P_l$$

Stimando il carico limite, sia in condizione drenate che non drenate, è fondamentale nella stratigrafia il comportamento del singolo strato (coerente/incoerente). In particolare, se uno strato è stato dichiarato incoerente il suo contributo al carico limite viene sempre valutato in condizioni drenate a prescindere dal metodo di calcolo richiesto (drenato/non drenato).

Per la valutazione del carico limite orizzontale si è fatto riferimento alla teoria di Broms e al caso di pali supposti vincolati in testa (rotazione impedita). Le ipotesi assunte da *Broms* sono le seguenti:

- comportamento dell'interfaccia palo-terreno di tipo rigido-perfettamente plastico, cioè la resistenza del terreno si mobilita interamente per un qualsiasi valore non nullo dello spostamento e resta poi costante al crescere dello spostamento;
- forma del palo influente rispetto al carico limite orizzontale il quale risulta influenzato solo dal diametro del palo stesso;
- in presenza di forze orizzontali la resistenza della sezione strutturale del palo può essere chiamata in causa poiché il regime di sollecitazione di flessione e taglio che consegue all'applicazione di forze orizzontali è molto più gravoso dello sforzo normale che consegue all'applicazione di carichi verticali;



- anche il comportamento flessionale del palo è assunto di tipo rigido-perfettamente plastico, cioè le rotazioni plastiche del palo sono trascurabili finché il momento flettente non attinge al valore  $M_{plast}$  ovvero momento di plasticizzazione. A questo punto nella sezione si forma una cerniera plastica ovvero la rotazione continua indefinitamente sotto momento costante.

La resistenza limite laterale di un palo è determinata dal minimo valore fra:

- il carico orizzontale necessario per produrre il collasso del terreno lungo il fusto del palo;
- il carico orizzontale necessario per produrre la plasticizzazione del palo.

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

Pali - Verifiche a carico limite verticale e orizzontale allo SLU												
Id <sub>PI/Pnt</sub> PI	Id <sub>Nd,sup</sub>	Q <sub>Ed,V</sub> [N]	Q <sub>Ed,O</sub> [N]	Q <sub>Rd,V</sub> [N]	Q <sub>Rd,V,Pt</sub> [N]	Q <sub>Rd,V,Lt</sub> [N]	Q <sub>Rd,O</sub> [N]	M <sub>max,O</sub> [N·m]	T.R.	Z <sub>c,pls</sub> [m]	CS <sub>v</sub>	CS <sub>o</sub>
PALO12	00014	312 164	162 285	1 254 250	838 916	415 334	221 182	379046	Palo Lungo	2,47	4,02	1,36
PALO11	00013	207 162	158 763	1 254 250	838 916	415 334	221 182	379046	Palo Lungo	2,47	6,05	1,39
PALO9	00012	207 081	150 808	1 254 250	838 916	415 334	221 182	379046	Palo Lungo	2,47	6,06	1,47
PALO7	00011	206 992	139 874	1 254 250	838 916	415 334	221 182	379046	Palo Lungo	2,47	6,06	1,58
PALO5	00010	207 056	128 526	1 254 250	838 916	415 334	221 182	379046	Palo Lungo	2,47	6,06	1,72
PALO3	00009	207 094	120 174	1 254 250	838 916	415 334	221 182	379046	Palo Lungo	2,47	6,06	1,84
PALO1	00008	269 897	117 808	1 254 250	838 916	415 334	221 182	379046	Palo Lungo	2,47	4,65	1,88
PALO2	00007	484 825	122 538	1 254 250	838 916	415 334	221 182	379046	Palo Lungo	2,47	2,59	1,81
PALO4	00006	648 227	132 334	1 254 250	838 916	415 334	221 182	379046	Palo Lungo	2,47	1,93	1,67
PALO6	00005	715 863	143 905	1 254 250	838 916	415 334	221 182	379046	Palo Lungo	2,47	1,75	1,54
PALO8	00004	669 834	154 060	1 254 250	838 916	415 334	221 182	379046	Palo Lungo	2,47	1,87	1,44
PALO10	00003	521 718	160 559	1 254 250	838 916	415 334	221 182	379046	Palo Lungo	2,47	2,40	1,38

### LEGENDA:

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



## 9 Verifiche strutturali

La verifica degli elementi allo S.L.U. avviene col seguente procedimento: si costruiscono le combinazioni non sismiche in base al D.M. 2018, ottenendo un insieme di sollecitazioni; si combinano tali sollecitazioni con quelle dovute all'azione del sisma secondo quanto indicato nel §2.5.3, relazione (2.5.5) del D.M. 2018; per sollecitazioni semplici (flessione retta, taglio, etc.) si individuano i valori minimo e massimo con cui progettare o verificare l'elemento considerato; per sollecitazioni composte (pressoflessione retta/deviata) vengono eseguite le verifiche per tutte le possibili combinazioni e solo a seguito di ciò si individua quella che ha originato il minimo coefficiente di sicurezza.

### 9.1 Verifica a pressoflessione retta del plinto

Si riporta di seguito, in forma tabellare, la verifica a pressoflessione retta allo S.L.U. del plinto di fondazione dell'aerogeneratore.

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

Plinto - 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
<b>Fondazione Platea 1</b>																			
P	S	00001	0	0	8,84673	8,84673	-	00003	0	24 451	0,80425	0,80425	NS	00004	0	36 460	0,80425	0,80425	NS
	I		-26	2 837 738	8,84673	8,84673	20,74		-4 815	607 961	0,80425	0,80425	8,82		25 922	162 207	0,80425	0,80425	32,88
S	S		0	0	8,84673	8,84673	-		-16 559	395 594	0,80425	0,80425	13,57		0	23 178	0,80425	0,80425	NS
	I		13	3 013 593	8,84673	8,84673	19,53		0	0	0,80425	0,80425	-		-23 912	151 205	0,80425	0,80425	35,55
P	S	00005	107 785	249 555	0,80425	0,80425	21,09	00006	0	36 673	0,80425	0,80425	NS	00007	0	24 510	0,80425	0,80425	NS
	I		0	0	0,80425	0,80425	-		18 871	200 069	0,80425	0,80425	26,69		-10 436	606 429	0,80425	0,80425	8,85
S	S		0	17 807	0,80425	0,80425	NS		0	22 993	0,80425	0,80425	NS		-5 296	414 858	0,80425	0,80425	12,92
	I		-15 119	600 040	0,80425	0,80425	8,95		-20 746	95 710	0,80425	0,80425	56,14		0	0	0,80425	0,80425	-
P	S	00008	0	15 971	0,80425	0,80425	NS	00009	2 845	443 513	0,80425	0,80425	12,07	00010	-20 138	212 747	0,80425	0,80425	25,25
	I		-3 199	113 159	0,80425	0,80425	47,35		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
S	S		2 184	57 102	0,80425	0,80425	93,75		0	38 559	0,80425	0,80425	NS		0	23 625	0,80425	0,80425	NS
	I		0	0	0,80425	0,80425	-		7 149	345 095	0,80425	0,80425	15,50		19 694	15 404	0,80425	0,80425	NS
P	S	00011	0	46 380	0,80425	0,80425	NS	00012	-14 656	249 451	0,80425	0,80425	21,52	00013	7 059	436 367	0,80425	0,80425	12,26
	I		-	91 395	0,80425	0,80425	59,58		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
S	S		16 424	328 452	0,80425	0,80425	16,26		0	22 278	0,80425	0,80425	NS		0	38 109	0,80425	0,80425	NS
	I		0	0	0,80425	0,80425	-		27 318	64 118	0,80425	0,80425	83,16		14 145	362 702	0,80425	0,80425	14,73
P	S	00014	0	15 980	0,80425	0,80425	NS	00015	0	0	0,80425	0,80425	-	00016	26 915	13 218	0,80425	0,80425	NS
	I		3 481	157 941	0,80425	0,80425	33,89		12 372	94 560	0,80425	0,80425	56,52		0	38 739	0,80425	0,80425	NS
S	S		-2 410	75 712	0,80425	0,80425	70,76		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		0	0	0,80425	0,80425	-		- 730	74 324	0,80425	0,80425	72,06		1 398	150 358	0,80425	0,80425	35,61
P	S	00017	21	116	0,80425	0,80425	45,86	00018	15	212	0,80425	0,80425	25,11	00019	13	300	0,80425	0,80425	17,81



Plinto - 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		752	378	0,80425	0,80425	NS		120	762	0,80425	0,80425	NS		031	147	0,80425	0,80425	NS
			0	43					0	37					0	21			
				502						289						267			
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		2	211	0,80425	0,80425	25,32		2	261	0,80425	0,80425	20,48		3	298	0,80425	0,80425	17,92
			284	441					603	375					911	670			
P	S	00020	-1	344	0,80425	0,80425	15,56	00021	28	373	0,80425	0,80425	14,28	00022	31	385	0,80425	0,80425	13,84
	I		609	289					481	288					077	137			
			0	4	0,80425	0,80425	NS		0	15	0,80425	0,80425	NS		0	22	0,80425	0,80425	NS
				406						820						508			
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-3	307	0,80425	0,80425	17,41		7	318	0,80425	0,80425	16,79		21	282	0,80425	0,80425	18,92
			228	683					395	560					726	135			
P	S	00023	24	374	0,80425	0,80425	14,24	00024	18	343	0,80425	0,80425	15,54	00025	5	300	0,80425	0,80425	17,78
	I		983	475					937	537					146	934			
			0	23	0,80425	0,80425	NS		0	20	0,80425	0,80425	NS		0	7	0,80425	0,80425	NS
				365						245						436			
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		26	245	0,80425	0,80425	21,74		27	193	0,80425	0,80425	27,53		22	107	0,80425	0,80425	49,46
			188	335					167	688					593	891			
P	S	00026	-3	247	0,80425	0,80425	21,68	00027	13	204	0,80425	0,80425	26,18	00028	8	119	0,80425	0,80425	44,72
	I		570	162					477	133					063	601			
			0	1	0,80425	0,80425	NS		0	5	0,80425	0,80425	NS		0	2	0,80425	0,80425	NS
				074						251						958			
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		25	33	0,80425	0,80425	NS		56	134	0,80425	0,80425	39,37
	I		-7	58	0,80425	0,80425	91,77		458	897					805	803			
			125	422					0	17	0,80425	0,80425	NS		0	38	0,80425	0,80425	NS
P	S	00029	4	85	0,80425	0,80425	62,80	00030	2	56	0,80425	0,80425	94,05	00031	-2	3	0,80425	0,80425	NS
	I		771	215					836	917					743	719			
			0	3	0,80425	0,80425	NS		0	2	0,80425	0,80425	NS		0	0	0,80425	0,80425	-
				268						114									
S	S		60	195	0,80425	0,80425	27,11		60	239	0,80425	0,80425	22,11		41	284	0,80425	0,80425	18,70
	I		266	620					437	898					166	498			
			0	43	0,80425	0,80425	NS		0	41	0,80425	0,80425	NS		0	25	0,80425	0,80425	NS
				948						647						099			
P	S	00032	-3	16	0,80425	0,80425	NS	00033	677	7	0,80425	0,80425	NS	00034	2	47	0,80425	0,80425	NS
	I		681	162					0	706					958	218			
			0	0	0,80425	0,80425	-		0	1	0,80425	0,80425	NS		0	2	0,80425	0,80425	NS
										615						023			
S	S		-7	257	0,80425	0,80425	20,85		48	296	0,80425	0,80425	17,93		59	258	0,80425	0,80425	20,55
	I		497	205					274	427					589	122			
			0	6	0,80425	0,80425	NS		0	29	0,80425	0,80425	NS		0	39	0,80425	0,80425	NS
				809						326						445			
P	S	00035	4	73	0,80425	0,80425	73,18	00036	9	137	0,80425	0,80425	38,98	00037	10	183	0,80425	0,80425	29,14
	I		424	128					296	193					092	476			
			0	3	0,80425	0,80425	NS		0	4	0,80425	0,80425	NS		0	4	0,80425	0,80425	NS
				236						440						005			
S	S		55	226	0,80425	0,80425	23,42		48	144	0,80425	0,80425	36,85		11	49	0,80425	0,80425	NS
	I		442	618					933	192					200	351			
			0	42	0,80425	0,80425	NS		0	33	0,80425	0,80425	NS		0	10	0,80425	0,80425	NS
				148						348						366			
P	S	00038	-5	228	0,80425	0,80425	23,47	00039	6	281	0,80425	0,80425	19,01	00040	14	320	0,80425	0,80425	16,69
	I		276	365					400	452					915	031			
			0	918	0,80425	0,80425	NS		0	8	0,80425	0,80425	NS		0	17	0,80425	0,80425	NS
										977						714			
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		0	5	0,80425	0,80425	NS		21	64	0,80425	0,80425	82,11		24	119	0,80425	0,80425	44,78
				781					950	995					409	135			
P	S	00041	19	345	0,80425	0,80425	15,47	00042	21	378	0,80425	0,80425	14,11	00043	25	374	0,80425	0,80425	14,23
	I		717	083					897	340					182	788			
			0	23	0,80425	0,80425	NS		0	24	0,80425	0,80425	NS		0	23	0,80425	0,80425	NS
				597						193						057			
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		21	172	0,80425	0,80425	30,98		20	202	0,80425	0,80425	26,33		17	237	0,80425	0,80425	22,45
			532	266					962	688					938	822			
P	S	00044	23	387	0,80425	0,80425	13,78	00045	2	369	0,80425	0,80425	14,51	00046	-3	356	0,80425	0,80425	15,01
	I		736	219					476	016					691	896			
			0	17	0,80425	0,80425	NS		0	7	0,80425	0,80425	NS		0	4	0,80425	0,80425	NS
				879						628						690			
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		9	261	0,80425	0,80425	20,45		-5	290	0,80425	0,80425	18,45		-2	268	0,80425	0,80425	19,94
			260	504					445	435					685	658			
P	S	00047	5	325	0,80425	0,80425	16,45	00048	7	247	0,80425	0,80425	21,64	00049	10	160	0,80425	0,80425	33,21



Plinto - 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	23 346	0,80425	0,80425	NS		0	38 220	0,80425	0,80425	NS		0	43 493	0,80425	0,80425	NS
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		1 393	286 493	0,80425	0,80425	18,69		1 369	243 629	0,80425	0,80425	21,98		344	193 941	0,80425	0,80425	27,61
P	S	00050	13 170	49 250 38 232	0,80425	0,80425	NS	00051	0	0	0,80425	0,80425	-	00052	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		0	0	0,80425	0,80425	NS		8 028	36 073	0,80425	0,80425	NS		1 107	78 592	0,80425	0,80425	68,13
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		618	137 887	0,80425	0,80425	38,83		-170	93 897	0,80425	0,80425	57,04		-220	39 950	0,80425	0,80425	NS
P	S	00053	0	0	0,80425	0,80425	-	00054	0	0	0,80425	0,80425	-	00055	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-1 287	135 819	0,80425	0,80425	39,44		-14 012	259 060	0,80425	0,80425	20,72		-24 373	391 775	0,80425	0,80425	13,72
S	S		27	24 621	0,80425	0,80425	NS		247	72 146	0,80425	0,80425	74,23		-1 166	124 354	0,80425	0,80425	43,07
	I		0	0	0,80425	0,80425	-		0	1 342	0,80425	0,80425	NS		0	2 683	0,80425	0,80425	NS
P	S	00056	0	0	0,80425	0,80425	-	00057	0	0	0,80425	0,80425	-	00058	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-21 881	485 937	0,80425	0,80425	11,06		-17 368	554 622	0,80425	0,80425	9,68		-14 157	584 896	0,80425	0,80425	9,18
S	S		-2 044	169 714 3 242	0,80425	0,80425	31,57		-2 783	214 957 3 591	0,80425	0,80425	24,92		-4 347	233 808 5 165	0,80425	0,80425	22,92
	I		0	0	0,80425	0,80425	NS		0	0	0,80425	0,80425	NS		0	0	0,80425	0,80425	NS
P	S	00059	0	0	0,80425	0,80425	-	00060	0	0	0,80425	0,80425	-	00061	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		3 927	572 419	0,80425	0,80425	9,35		-20 666	584 834	0,80425	0,80425	9,19		-29 885	608 228	0,80425	0,80425	8,85
S	S		3 557	228 599	0,80425	0,80425	23,41		-1 363	211 031 6 998	0,80425	0,80425	25,38		-19 940	116 029 18 196	0,80425	0,80425	46,30
	I		0	1 283	0,80425	0,80425	NS		0	0	0,80425	0,80425	NS		0	0	0,80425	0,80425	NS
P	S	00062	0	0	0,80425	0,80425	-	00063	0	0	0,80425	0,80425	-	00064	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-25 214	569 170	0,80425	0,80425	9,45		-18 458	497 148	0,80425	0,80425	10,80		-7 786	419 541	0,80425	0,80425	12,78
S	S		-25 765	45 717 23 042	0,80425	0,80425	NS		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		0	0	0,80425	0,80425	NS		-29 728	60 844	0,80425	0,80425	88,43		-26 493	117 509	0,80425	0,80425	45,77
P	S	00065	0	0	0,80425	0,80425	-	00066	0	0	0,80425	0,80425	-	00067	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		4 757	323 135	0,80425	0,80425	16,56		-11 848	260 253	0,80425	0,80425	20,62		-8 680	184 940	0,80425	0,80425	29,00
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		9 512	168 590	0,80425	0,80425	31,72		-32 210	340 675	0,80425	0,80425	15,80		-53 769	469 297	0,80425	0,80425	11,51
P	S	00068	0	0	0,80425	0,80425	-	00069	0	0	0,80425	0,80425	-	00070	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-5 097	124 946	0,80425	0,80425	42,90		-2 780	69 518	0,80425	0,80425	77,07		-	30 214	0,80425	0,80425	NS
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-61 236	564 844	0,80425	0,80425	9,57		-63 148	621 036	0,80425	0,80425	8,71		-43 133	601 751	0,80425	0,80425	8,96
P	S	00071	0	1 032	0,80425	0,80425	NS	00072	2 672	9 280	0,80425	0,80425	NS	00073	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		2 709	15 651	0,80425	0,80425	NS		0	204	0,80425	0,80425	NS		-3 459	75 172	0,80425	0,80425	71,28
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		8 747	553 964	0,80425	0,80425	9,65		-41 062	654 611	0,80425	0,80425	8,23		-54 459	626 191	0,80425	0,80425	8,63
P	S	00074	0	0	0,80425	0,80425	-	00075	0	0	0,80425	0,80425	-	00076	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-9 899	188 096	0,80425	0,80425	28,52		3 694	291 423	0,80425	0,80425	18,37		-12 086	454 130	0,80425	0,80425	11,82
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-49 360	450 385	0,80425	0,80425	11,98		8 016	203 498	0,80425	0,80425	26,28		-22 776	114 938	0,80425	0,80425	46,76
P	S	00077	0	0	0,80425	0,80425	-	00078	0	0	0,80425	0,80425	-	00079	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-20 561	560 291	0,80425	0,80425	9,59		-26 961	610 515	0,80425	0,80425	8,81		-17 354	585 166	0,80425	0,80425	9,18
S	S		-22 074	5 463 22 648	0,80425	0,80425	NS		-17 394	95 244 16 769	0,80425	0,80425	56,38		669	174 762 6 767	0,80425	0,80425	30,64
	I		0	0	0,80425	0,80425	NS		0	0	0,80425	0,80425	NS		0	0	0,80425	0,80425	NS
P	S	00080	0	0	0,80425	0,80425	-	00081	0	0	0,80425	0,80425	-	00082	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		2 022	582 328	0,80425	0,80425	9,19		107	596 634	0,80425	0,80425	8,98		-5 695	575 963	0,80425	0,80425	9,31



Plinto - 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		2 732	208 445	0,80425	0,80425	25,68		-1 285	216 777	0,80425	0,80425	24,71		-3 548	194 985	0,80425	0,80425	27,48
	I		0	1 226	0,80425	0,80425	NS		0	4 336	0,80425	0,80425	NS		0	1 686	0,80425	0,80425	NS
P	S	00083	0 -6 154	0 602 326	0,80425	0,80425	-	00084	0 -3 323	0 608 740	0,80425	0,80425	-	00085	0 -9 203	0 553 492	0,80425	0,80425	-
	I		-1 283 0	211 184 316	0,80425	0,80425	25,36		-1 263 0	209 205 663	0,80425	0,80425	25,60		-1 288 0	180 088 3	0,80425	0,80425	29,74
P	S	00086	0 -14 123	0 473 590	0,80425	0,80425	-	00087	0 -11 899	0 362 879	0,80425	0,80425	-	00088	0 -1 012	0 168 517	0,80425	0,80425	-
	I		-1 265 0	140 431 341	0,80425	0,80425	38,14		-	72 689 861	0,80425	0,80425	73,68		-	19 975	0,80425	0,80425	NS
P	S	00089	0 -1 625	0 216 208	0,80425	0,80425	-	00090	0 -17 630	0 307 223	0,80425	0,80425	-	00091	0 -18 648	0 404 359	0,80425	0,80425	-
	I		2 081 0	21 806 083	0,80425	0,80425	NS		2 035 0	58 792	0,80425	0,80425	91,06		-	102 577 2	0,80425	0,80425	52,21
P	S	00092	0 -15 545	0 479 036	0,80425	0,80425	-	00093	0 -11 147	0 548 674	0,80425	0,80425	-	00094	0 -7 299	0 580 765	0,80425	0,80425	-
	I		-	143 877 334	0,80425	0,80425	37,22		-1 260 0	161 010 3	0,80425	0,80425	33,27		-2 580 0	198 431 4	0,80425	0,80425	27,00
P	S	00095	0 -4 248	0 618 385	0,80425	0,80425	-	00096	0 -5 117	0 618 014	0,80425	0,80425	-	00097	0 481	0 602 641	0,80425	0,80425	-
	I		-2 209 0	196 873 957	0,80425	0,80425	27,21		-1 075 0	211 762 4	0,80425	0,80425	25,29		-1 015 0	220 702 3	0,80425	0,80425	24,27
P	S	00098	0 -9 489	0 599 107	0,80425	0,80425	-	00099	0 -27 082	0 598 264	0,80425	0,80425	-	00100	0 -27 570	0 618 833	0,80425	0,80425	-
	I		5 040 0	197 950 115	0,80425	0,80425	27,03		-12 694 0	135 666 12	0,80425	0,80425	39,55		-14 837 0	90 146 16	0,80425	0,80425	59,55
P	S	00101	0 -26 049	0 589 729	0,80425	0,80425	-	00102	0 -21 875	0 597 558	0,80425	0,80425	-	00103	0 -19 000	0 519 361	0,80425	0,80425	-
	I		-20 287 0	48 455 823	0,80425	0,80425	NS		-20 693 0	30 737 23	0,80425	0,80425	NS		0 0 -22	0 0 111	0,80425	0,80425	63,69
P	S	00104	0 -16 523	0 514 550	0,80425	0,80425	-	00105	0 -9 744	0 390 724	0,80425	0,80425	-	00106	0 -2 338	0 386 337	0,80425	0,80425	-
	I		0 -22 457	0 94 366	0,80425	0,80425	56,95		0 -20 549	0 197 986	0,80425	0,80425	27,14		0 -18 536	0 202 464	0,80425	0,80425	26,53
P	S	00107	0 2 393	0 337 905	0,80425	0,80425	-	00108	0 -3 582	0 228 082	0,80425	0,80425	-	00109	0 -12 832	0 260 490	0,80425	0,80425	-
	I		0 -1 466	0 211 568	0,80425	0,80425	25,32		0 -5 196	0 307 997	0,80425	0,80425	17,40		0 -21 356	0 376 212	0,80425	0,80425	14,28
P	S	00110	0 -11 626	0 194 527	0,80425	0,80425	-	00111	0 -7 447	0 112 881	0,80425	0,80425	-	00112	0 -5 687	0 149 018	0,80425	0,80425	-
	I		0 -47 761	0 464 206	0,80425	0,80425	11,62		0 -57 903	0 602 981	0,80425	0,80425	8,96		0 -62 558	0 606 297	0,80425	0,80425	8,92
P	S	00113	0 -4 115	0 96 600	0,80425	0,80425	-	00114	0 -1 732	0 41 274	0,80425	0,80425	-	00115	0 -2 932	0 18 370	0,80425	0,80425	-
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-





Plinto - 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		-57 199	635 404	0,80425	0,80425	8,50		-56 573	677 540	0,80425	0,80425	7,97		-53 764	692 046	0,80425	0,80425	7,80
P	S	00116	0	0	0,80425	0,80425	-	00117	3 407	5 486	0,80425	0,80425	NS	00118	6 171	23 117	0,80425	0,80425	NS
	I		127	43 092	0,80425	0,80425	NS		0	331	0,80425	0,80425	NS		0	1 398	0,80425	0,80425	NS
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-50 721	656 657	0,80425	0,80425	8,22		-30 149	616 730	0,80425	0,80425	8,72		536	600 394	0,80425	0,80425	8,92
P	S	00119	8 271	21 246	0,80425	0,80425	NS	00120	0	0	0,80425	0,80425	-	00121	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		0	1 527	0,80425	0,80425	NS		5 422	1 519	0,80425	0,80425	NS		-3 147	32 088	0,80425	0,80425	NS
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-2 678	599 118	0,80425	0,80425	8,93		-30 694	621 840	0,80425	0,80425	8,65		-54 869	640 248	0,80425	0,80425	8,44
P	S	00122	0	0	0,80425	0,80425	-	00123	0	0	0,80425	0,80425	-	00124	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-2 407	15 037	0,80425	0,80425	NS		-3 466	58 016	0,80425	0,80425	92,36		-6 209	126 645	0,80425	0,80425	42,33
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-61 111	676 211	0,80425	0,80425	8,00		-60 331	657 184	0,80425	0,80425	8,23		-59 763	592 136	0,80425	0,80425	9,13
P	S	00125	0	0	0,80425	0,80425	-	00126	0	0	0,80425	0,80425	-	00127	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-8 305	133 294	0,80425	0,80425	40,23		-11 179	205 945	0,80425	0,80425	26,05		-13 593	267 784	0,80425	0,80425	20,04
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-57 998	574 104	0,80425	0,80425	9,41		-45 889	455 537	0,80425	0,80425	11,84		-20 051	310 042	0,80425	0,80425	17,33
P	S	00128	0	0	0,80425	0,80425	-	00129	0	0	0,80425	0,80425	-	00130	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-5 315	300 556	0,80425	0,80425	17,83		4 932	346 582	0,80425	0,80425	15,44		164	384 392	0,80425	0,80425	13,93
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		4 972	230 573	0,80425	0,80425	23,21		- 492	181 476	0,80425	0,80425	29,51		-24 285	154 738	0,80425	0,80425	34,74
P	S	00131	0	0	0,80425	0,80425	-	00132	0	0	0,80425	0,80425	-	00133	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-14 185	466 742	0,80425	0,80425	11,50		-21 882	544 631	0,80425	0,80425	9,87		-23 889	533 703	0,80425	0,80425	10,07
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-27 877	103 090	0,80425	0,80425	52,18		-28 875	37 907	0,80425	0,80425	NS		0	24 980	0,80425	0,80425	NS
P	S	00134	0	0	0,80425	0,80425	-	00135	0	0	0,80425	0,80425	-	00136	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-26 181	601 557	0,80425	0,80425	8,94		-28 756	603 474	0,80425	0,80425	8,91		-31 728	631 042	0,80425	0,80425	8,53
S	S		-24 204	68 315	0,80425	0,80425	78,69		-22 423	90 274	0,80425	0,80425	59,53		-17 094	134 274	0,80425	0,80425	39,99
	I		0	23 570	0,80425	0,80425	NS		0	22 261	0,80425	0,80425	NS		0	16 456	0,80425	0,80425	NS
P	S	00137	0	0	0,80425	0,80425	-	00138	0	0	0,80425	0,80425	-	00139	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-28 892	595 242	0,80425	0,80425	9,04		-11 101	586 996	0,80425	0,80425	9,14		4 526	593 722	0,80425	0,80425	9,01
S	S		-14 735	165 547	0,80425	0,80425	32,42		6 464	223 481	0,80425	0,80425	23,94		-2 585	255 026	0,80425	0,80425	21,01
	I		0	14 039	0,80425	0,80425	NS		0	2 229	0,80425	0,80425	NS		0	4 931	0,80425	0,80425	NS
P	S	00140	0	0	0,80425	0,80425	-	00141	0	0	0,80425	0,80425	-	00142	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-8 372	574 607	0,80425	0,80425	9,33		-12 876	613 319	0,80425	0,80425	8,75		-16 970	579 008	0,80425	0,80425	9,27
S	S		-5 337	232 918	0,80425	0,80425	23,01		-3 981	242 291	0,80425	0,80425	22,12		-3 665	217 940	0,80425	0,80425	24,59
	I		0	3 304	0,80425	0,80425	NS		0	3 160	0,80425	0,80425	NS		0	4 203	0,80425	0,80425	NS
P	S	00143	0	0	0,80425	0,80425	-	00144	0	0	0,80425	0,80425	-	00145	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-19 206	535 651	0,80425	0,80425	10,03		-23 292	458 693	0,80425	0,80425	11,72		-23 421	357 551	0,80425	0,80425	15,03
S	S		-2 358	191 660	0,80425	0,80425	27,95		-1 482	154 035	0,80425	0,80425	34,78		1 281	114 931	0,80425	0,80425	46,59
	I		0	3 700	0,80425	0,80425	NS		0	3 224	0,80425	0,80425	NS		0	1 000	0,80425	0,80425	NS
P	S	00146	0	0	0,80425	0,80425	-	00147	0	0	0,80425	0,80425	-	00148	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-16 132	233 041	0,80425	0,80425	23,04		- 661	159 480	0,80425	0,80425	33,58		4 355	109 746	0,80425	0,80425	48,76
S	S		1 537	70 465	0,80425	0,80425	75,98		1 835	12 283	0,80425	0,80425	NS		0	279	0,80425	0,80425	NS
	I		0	0	0,80425	0,80425	-		0	2 187	0,80425	0,80425	NS		236	14 287	0,80425	0,80425	NS



Plinto - 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	00149	0	0	0,80425	0,80425	-	00150	13	16	0,80425	0,80425	NS	00151	12	97	0,80425	0,80425	54,69
	I		3	87	0,80425	0,80425	61,40		128	135	0,80425	0,80425	NS		587	720	0,80425	0,80425	NS
			425	168					0	35	0,80425	0,80425			0	43	0,80425	0,80425	
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-1	50	0,80425	0,80425	NS		-1	116	0,80425	0,80425	46,13		740	175	0,80425	0,80425	30,43
			702	160					339	115					0	979			
P	S	00152	11	145	0,80425	0,80425	36,85	00153	7	191	0,80425	0,80425	27,90	00154	4	284	0,80425	0,80425	18,82
	I		337	077	0,80425	0,80425	NS		882	688	0,80425	0,80425	NS		229	417	0,80425	0,80425	NS
			0	44	0,80425	0,80425			0	46	0,80425	0,80425			0	35	0,80425	0,80425	
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		884	166	0,80425	0,80425	32,11		1	221	0,80425	0,80425	24,20		1	276	0,80425	0,80425	19,37
				740					151	263					683	357			
P	S	00155	8	284	0,80425	0,80425	18,83	00156	1	349	0,80425	0,80425	15,33	00157	16	371	0,80425	0,80425	14,38
	I		524	042	0,80425	0,80425	NS		385	198	0,80425	0,80425	NS		199	389	0,80425	0,80425	NS
			0	28	0,80425	0,80425			0	8	0,80425	0,80425			0	13	0,80425	0,80425	
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		1	239	0,80425	0,80425	22,33		1	295	0,80425	0,80425	18,14		-1	285	0,80425	0,80425	18,78
			738	725					855	124					928	230			
P	S	00158	25	366	0,80425	0,80425	14,54	00159	26	382	0,80425	0,80425	13,94	00160	23	353	0,80425	0,80425	15,08
	I		296	768	0,80425	0,80425	NS		154	580	0,80425	0,80425	NS		547	730	0,80425	0,80425	NS
			0	19	0,80425	0,80425			0	22	0,80425	0,80425			0	24	0,80425	0,80425	
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		14	250	0,80425	0,80425	21,33		16	253	0,80425	0,80425	21,11		19	205	0,80425	0,80425	25,98
			401	469					379	032					267	491			
P	S	00161	18	334	0,80425	0,80425	15,96	00162	17	335	0,80425	0,80425	15,93	00163	11	301	0,80425	0,80425	17,75
	I		995	518	0,80425	0,80425	NS		499	259	0,80425	0,80425	NS		613	128	0,80425	0,80425	NS
			0	22	0,80425	0,80425			0	22	0,80425	0,80425			0	15	0,80425	0,80425	
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		22	154	0,80425	0,80425	34,47		23	135	0,80425	0,80425	39,26		22	88	0,80425	0,80425	60,16
			903	792					535	915					920	702			
P	S	00164	-	261	0,80425	0,80425	20,49	00165	-4	231	0,80425	0,80425	23,14	00166	5	193	0,80425	0,80425	27,69
	I		111	307	0,80425	0,80425	NS		188	548	0,80425	0,80425	NS		116	217	0,80425	0,80425	NS
			0	4	0,80425	0,80425			0	4	0,80425	0,80425			0	2	0,80425	0,80425	
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		-	35	0,80425	0,80425	NS
	I		19	38	0,80425	0,80425	NS		0	7	0,80425	0,80425	NS		558	704	0,80425	0,80425	NS
			658	162					0	209					0	6	0,80425	0,80425	NS
P	S	00167	11	165	0,80425	0,80425	32,27	00168	11	132	0,80425	0,80425	40,42	00169	7	90	0,80425	0,80425	59,08
	I		542	668	0,80425	0,80425	NS		294	255	0,80425	0,80425	NS		567	543	0,80425	0,80425	NS
			0	4	0,80425	0,80425			0	3	0,80425	0,80425			0	2	0,80425	0,80425	
S	S		27	97	0,80425	0,80425	54,76		46	151	0,80425	0,80425	35,12		53	206	0,80425	0,80425	25,68
	I		137	372	0,80425	0,80425	NS		110	389	0,80425	0,80425	NS		719	763	0,80425	0,80425	NS
			0	21	0,80425	0,80425			0	31	0,80425	0,80425			0	40	0,80425	0,80425	
				626						705					0	994			
P	S	00170	6	99	0,80425	0,80425	53,96	00171	3	56	0,80425	0,80425	94,14	00172	2	17	0,80425	0,80425	NS
	I		788	138	0,80425	0,80425	NS		916	854	0,80425	0,80425	NS		744	539	0,80425	0,80425	NS
			0	4	0,80425	0,80425			0	4	0,80425	0,80425			0	4	0,80425	0,80425	
S	S		56	209	0,80425	0,80425	25,39		57	251	0,80425	0,80425	21,07		57	275	0,80425	0,80425	19,24
	I		134	047	0,80425	0,80425	NS		760	847	0,80425	0,80425	NS		169	849	0,80425	0,80425	NS
			0	43	0,80425	0,80425			0	45	0,80425	0,80425			0	44	0,80425	0,80425	
				280						803					0	828			
P	S	00173	10	1	0,80425	0,80425	NS	00174	0	312	0,80425	0,80425	NS	00175	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		0	791	0,80425	0,80425	NS		-4	9	0,80425	0,80425	NS		-6	21	0,80425	0,80425	NS
									567	758					026	054			
S	S		55	301	0,80425	0,80425	17,62		38	289	0,80425	0,80425	18,42		32	286	0,80425	0,80425	18,67
	I		361	346	0,80425	0,80425	NS		050	031	0,80425	0,80425	NS		0	892	0,80425	0,80425	NS
			0	37	0,80425	0,80425			0	20	0,80425	0,80425			0	9	0,80425	0,80425	
				622						445					0	241			
P	S	00176	0	0	0,80425	0,80425	-	00177	1	44	0,80425	0,80425	NS	00178	2	21	0,80425	0,80425	NS
	I		-2	10	0,80425	0,80425	NS		553	403	0,80425	0,80425	NS		462	154	0,80425	0,80425	NS
			836	937					0	2	0,80425	0,80425	NS		0	2	0,80425	0,80425	NS
S	S		13	278	0,80425	0,80425	19,17		53	267	0,80425	0,80425	19,86		57	273	0,80425	0,80425	19,39
	I		479	822	0,80425	0,80425	NS		325	412	0,80425	0,80425	NS		875	659	0,80425	0,80425	NS
			0	11	0,80425	0,80425			0	32	0,80425	0,80425			0	40	0,80425	0,80425	
				177						509					103				





Plinto - 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	00179	3	47	0,80425	0,80425	NS	00180	7	126	0,80425	0,80425	42,13	00181	9	149	0,80425	0,80425	35,68
	I		324	626	0,80425	0,80425	NS		656	966	0,80425	0,80425			NS	663	857	0,80425	
S	S	00182	58	246	0,80425	0,80425	21,50	00183	60	201	0,80425	0,80425	26,34	00184	53	126	0,80425	0,80425	41,81
	I		752	777	0,80425	0,80425			NS	518	340	0,80425			0,80425	NS	860	983	
P	S	00185	12	315	0,80425	0,80425	16,95	00186	16	316	0,80425	0,80425	16,86	00187	21	351	0,80425	0,80425	15,20
	I		837	236	0,80425	0,80425			NS	934	807	0,80425			0,80425	NS	738	004	
S	S	00188	0	0	0,80425	0,80425	-	00189	0	0	0,80425	0,80425	-	00190	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		25	121	0,80425	0,80425			43,92	27	150	0,80425			0,80425	35,49	25	190	
P	S	00191	22	361	0,80425	0,80425	14,78	00192	4	355	0,80425	0,80425	15,03	00193	-2	340	0,80425	0,80425	15,73
	I		014	061	0,80425	0,80425			NS	565	994	0,80425			0,80425	NS	711	6	
S	S	00194	0	0	0,80425	0,80425	-	00195	0	0	0,80425	0,80425	-	00196	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		3	297	0,80425	0,80425			17,97	-8	311	0,80425			0,80425	17,23	1	330	
P	S	00197	6	312	0,80425	0,80425	17,14	00198	9	258	0,80425	0,80425	20,66	00199	13	181	0,80425	0,80425	29,47
	I		567	098	0,80425	0,80425			NS	993	864	0,80425			0,80425	NS	485	320	
S	S	00200	0	0	0,80425	0,80425	-	00201	0	0	0,80425	0,80425	-	00202	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		4	300	0,80425	0,80425			17,78	4	284	0,80425			0,80425	18,83	2	262	
P	S	00203	19	150	0,80425	0,80425	35,52	00198	24	55	0,80425	0,80425	95,37	00199	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		828	308	0,80425	0,80425			NS	785	935	0,80425			0,80425	NS	0	37	
S	S	00206	0	0	0,80425	0,80425	-	00207	0	0	0,80425	0,80425	-	00208	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		3	219	0,80425	0,80425			24,43	1	179	0,80425			0,80425	29,90	-	116	
P	S	00209	0	0	0,80425	0,80425	-	00210	0	0	0,80425	0,80425	-	00211	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		22	49	0,80425	0,80425			NS	15	125	0,80425			0,80425	42,63	484	163	
S	S	00203	0	0	0,80425	0,80425	-	00204	0	0	0,80425	0,80425	-	00205	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-2	97	0,80425	0,80425			54,94	-2	54	0,80425			0,80425	98,89	-2	5	
P	S	00206	0	0	0,80425	0,80425	-	00207	0	0	0,80425	0,80425	-	00208	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-17	383	0,80425	0,80425			14,00	-13	497	0,80425			0,80425	10,79	-5	591	
S	S	00209	2	102	0,80425	0,80425	52,21	00210	-1	165	0,80425	0,80425	32,36	00211	-1	204	0,80425	0,80425	26,24
	I		327	535	0,80425	0,80425			NS	501	547	0,80425			0,80425	NS	848	122	
P	S	00206	0	0	0,80425	0,80425	-	00207	0	0	0,80425	0,80425	-	00208	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		458	630	0,80425	0,80425			8,50	-603	631	0,80425			0,80425	8,48	-182	600	
S	S	00209	-	208	0,80425	0,80425	25,66	00210	-2	231	0,80425	0,80425	23,15	00211	-	229	0,80425	0,80425	23,29
	I		470	735	0,80425	0,80425			NS	890	440	0,80425			0,80425	NS	718	999	
P	S	00209	0	0	0,80425	0,80425	-	00210	0	0	0,80425	0,80425	-	00211	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-7	602	0,80425	0,80425			8,90	-28	623	0,80425			0,80425	8,62	-22	648	
			628	427	0,80425	0,80425			329	708	0,80425	0,80425			808	215	0,80425	0,80425	8,29



Plinto - 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		17 110	229 273	0,80425	0,80425	23,29		-1 112	200 230	0,80425	0,80425	26,75		-14 060	107 242	0,80425	0,80425	50,05
	I		0	959	0,80425	0,80425	NS		0	5 683	0,80425	0,80425	NS		0	18 060	0,80425	0,80425	NS
P	S	00212	0	0	0,80425	0,80425	-	00213	0	0	0,80425	0,80425	-	00214	0	2 288	0,80425	0,80425	NS
	I		-16 151	577 030	0,80425	0,80425	9,30		-4 540	460 123	0,80425	0,80425	11,65		660	264 152	0,80425	0,80425	20,27
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		0	24 689	0,80425	0,80425	NS		-18 748	129 869	0,80425	0,80425	41,36		-7 422	225 263	0,80425	0,80425	23,80
P	S	00215	0	0	0,80425	0,80425	-	00216	0	0	0,80425	0,80425	-	00217	4 346	23 520	0,80425	0,80425	NS
	I		-5 429	148 316	0,80425	0,80425	36,14		520	50 603	0,80425	0,80425	NS		0	389	0,80425	0,80425	NS
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-44 580	518 056	0,80425	0,80425	10,41		-50 887	679 736	0,80425	0,80425	7,94		-37 597	687 339	0,80425	0,80425	7,84
P	S	00218	-1 271	26 767	0,80425	0,80425	NS	00219	3 743	12 071	0,80425	0,80425	NS	00220	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		0	172	0,80425	0,80425	NS		0	809	0,80425	0,80425	NS		61	27 573	0,80425	0,80425	NS
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-18 814	593 784	0,80425	0,80425	9,05		-46 795	641 394	0,80425	0,80425	8,41		-56 636	667 044	0,80425	0,80425	8,10
P	S	00221	0	0	0,80425	0,80425	-	00222	0	0	0,80425	0,80425	-	00223	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-2 151	92 539	0,80425	0,80425	57,89		-5 343	144 756	0,80425	0,80425	37,03		-8 678	231 292	0,80425	0,80425	23,19
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-54 717	617 432	0,80425	0,80425	8,75		-46 896	504 076	0,80425	0,80425	10,70		-29 953	358 235	0,80425	0,80425	15,02
P	S	00224	0	1 363	0,80425	0,80425	NS	00225	0	0	0,80425	0,80425	-	00226	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		1 690	299 391	0,80425	0,80425	17,88		-97	421 791	0,80425	0,80425	12,70		-12 431	507 069	0,80425	0,80425	10,58
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-8 024	181 294	0,80425	0,80425	29,58		-25 271	111 093	0,80425	0,80425	48,40		-26 428	49 629	0,80425	0,80425	NS
P	S	00227	0	0	0,80425	0,80425	-	00228	0	0	0,80425	0,80425	-	00229	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-21 394	586 300	0,80425	0,80425	9,17		-26 775	646 403	0,80425	0,80425	8,32		-29 874	624 310	0,80425	0,80425	8,62
S	S		-22 846	42 337	0,80425	0,80425	NS		-14 895	141 986	0,80425	0,80425	37,81		-	235 287	0,80425	0,80425	22,76
	I		0	24 895	0,80425	0,80425	NS		0	19 354	0,80425	0,80425	NS		149	5 913	0,80425	0,80425	NS
P	S	00230	0	0	0,80425	0,80425	-	00231	0	0	0,80425	0,80425	-	00232	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-9 962	595 481	0,80425	0,80425	9,01		-5 909	628 374	0,80425	0,80425	8,53		-14 573	590 169	0,80425	0,80425	9,10
S	S		7 769	253 251	0,80425	0,80425	21,12		-3 083	271 006	0,80425	0,80425	19,77		-2 407	241 675	0,80425	0,80425	22,17
	I		0	834	0,80425	0,80425	NS		0	4 203	0,80425	0,80425	NS		0	4 927	0,80425	0,80425	NS
P	S	00233	0	0	0,80425	0,80425	-	00234	0	0	0,80425	0,80425	-	00235	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-18 450	527 249	0,80425	0,80425	10,19		-22 153	426 656	0,80425	0,80425	12,60		-23 715	276 906	0,80425	0,80425	19,41
S	S		-1 025	204 636	0,80425	0,80425	26,17		474	154 445	0,80425	0,80425	34,67		930	82 829	0,80425	0,80425	64,65
	I		0	4 746	0,80425	0,80425	NS		0	2 768	0,80425	0,80425	NS		0	0	0,80425	0,80425	-
P	S	00236	0	0	0,80425	0,80425	-	00237	0	0	0,80425	0,80425	-	00238	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-1 573	134 284	0,80425	0,80425	39,89		6 216	85 480	0,80425	0,80425	62,59		15 157	47 925	0,80425	0,80425	NS
S	S		-	10 427	0,80425	0,80425	NS		0	1 640	0,80425	0,80425	NS		0	1 599	0,80425	0,80425	NS
	I		0	0	0,80425	0,80425	-		-	37 246	0,80425	0,80425	NS		-	79 867	0,80425	0,80425	67,06
P	S	00239	13 989	61 233	0,80425	0,80425	87,26	00240	7 431	188 319	0,80425	0,80425	28,40	00241	4 800	263 747	0,80425	0,80425	20,29
	I		0	40 925	0,80425	0,80425	NS		0	44 762	0,80425	0,80425	NS		0	39 898	0,80425	0,80425	NS
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-	139 678	0,80425	0,80425	38,34		1 332	233 437	0,80425	0,80425	22,94		979	264 223	0,80425	0,80425	20,27
P	S	00242	-5 210	354 152	0,80425	0,80425	15,13	00243	4 323	363 502	0,80425	0,80425	14,72	00244	33 430	386 837	0,80425	0,80425	13,77



Plinto - 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	21 967	0,80425	0,80425	NS		0	2 743	0,80425	0,80425	NS		0	9 677	0,80425	0,80425	NS
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	1 231	0,80425	0,80425	NS
	I		176	304 180	0,80425	0,80425	17,61		-9 813	293 224	0,80425	0,80425	18,29		-3 805	307 649	0,80425	0,80425	17,42
P	S	00245	24 424	399 710	0,80425	0,80425	13,35	00246	23 010	383 931	0,80425	0,80425	13,90	00247	19 185	375 634	0,80425	0,80425	14,21
	I		0	18 606	0,80425	0,80425	NS		0	24 023	0,80425	0,80425	NS		0	25 124	0,80425	0,80425	NS
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		4 953	278 625	0,80425	0,80425	19,21		15 979	250 836	0,80425	0,80425	21,30		18 543	219 287	0,80425	0,80425	24,35
P	S	00248	16 357	361 052	0,80425	0,80425	14,79	00249	9 909	325 530	0,80425	0,80425	16,43	00250	- 585	282 810	0,80425	0,80425	18,94
	I		0	24 492	0,80425	0,80425	NS		0	18 343	0,80425	0,80425	NS		0	7 630	0,80425	0,80425	NS
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		19 768	197 282	0,80425	0,80425	27,06		21 878	133 403	0,80425	0,80425	40,01		20 279	76 347	0,80425	0,80425	69,92
P	S	00251	-1 667	208 722	0,80425	0,80425	25,66	00252	12 895	171 444	0,80425	0,80425	31,17	00253	6 146	104 394	0,80425	0,80425	51,25
	I		0	0	0,80425	0,80425	-		0	2 753	0,80425	0,80425	NS		0	4 332	0,80425	0,80425	NS
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		4 234	51 605	0,80425	0,80425	NS		41 649	168 979	0,80425	0,80425	31,48
	I		0	4 410	0,80425	0,80425	NS		0	10 444	0,80425	0,80425	NS		0	36 336	0,80425	0,80425	NS
P	S	00254	2 652	54 097	0,80425	0,80425	98,95	00255	158 0	7 084 3 067	0,80425	0,80425	NS	00256	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		0	4 552	0,80425	0,80425	NS		0	3 067	0,80425	0,80425	NS		-4 121	17 873	0,80425	0,80425	NS
S	S		51 184	251 766	0,80425	0,80425	21,10		52 643	294 518	0,80425	0,80425	18,03		45 846	320 190	0,80425	0,80425	16,60
	I		0	44 465	0,80425	0,80425	NS		0	41 758	0,80425	0,80425	NS		0	30 259	0,80425	0,80425	NS
P	S	00257	0	1 140 25	0,80425	0,80425	NS	00258	0	1 812	0,80425	0,80425	NS	00259	- 364	22 843	0,80425	0,80425	NS
	I		1 638	750	0,80425	0,80425	NS		-8 168	29 587	0,80425	0,80425	NS		0	3 419	0,80425	0,80425	NS
S	S		21 608	285 700	0,80425	0,80425	18,68		39 210	311 008	0,80425	0,80425	17,11		54 151	267 125	0,80425	0,80425	19,88
	I		0	3 299	0,80425	0,80425	NS		0	25 570	0,80425	0,80425	NS		0	43 571	0,80425	0,80425	NS
P	S	00260	1 766	56 097	0,80425	0,80425	95,44	00261	5 097	108 322	0,80425	0,80425	49,40	00262	13 419	178 767	0,80425	0,80425	29,89
	I		0	4 437	0,80425	0,80425	NS		0	3 809	0,80425	0,80425	NS		0	3 617	0,80425	0,80425	NS
S	S		54 403	219 616	0,80425	0,80425	24,17		50 110	144 966	0,80425	0,80425	36,65		24 141	49 117	0,80425	0,80425	NS
	I		0	45 218	0,80425	0,80425	NS		0	39 404	0,80425	0,80425	NS		0	19 844	0,80425	0,80425	NS
P	S	00263	15 264	231 076	0,80425	0,80425	23,12	00264	-3 548	300 469	0,80425	0,80425	17,83	00265	11 612	352 487	0,80425	0,80425	15,17
	I		0	0	0,80425	0,80425	-		0	5 456	0,80425	0,80425	NS		0	20 851	0,80425	0,80425	NS
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		21 381	52 848	0,80425	0,80425	NS		20 111	119 558	0,80425	0,80425	44,65		24 856	211 618	0,80425	0,80425	25,21
P	S	00266	19 845	383 300	0,80425	0,80425	13,93	00267	26 706	409 820	0,80425	0,80425	13,01	00268	34 249	395 514	0,80425	0,80425	13,47
	I		0	25 080	0,80425	0,80425	NS		0	23 897	0,80425	0,80425	NS		0	17 537	0,80425	0,80425	NS
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		23 961	256 233	0,80425	0,80425	20,82		16 152	307 521	0,80425	0,80425	17,37		1 640	343 010	0,80425	0,80425	15,61
P	S	00269	9 781	357 164	0,80425	0,80425	14,97	00270	533	326 757	0,80425	0,80425	16,39	00271	10 428	218 908	0,80425	0,80425	24,42
	I		0	3 621	0,80425	0,80425	NS		0	23 829	0,80425	0,80425	NS		0	39 020	0,80425	0,80425	NS
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-12 004	323 879	0,80425	0,80425	16,57		2 574	330 623	0,80425	0,80425	16,19		1 356	269 676	0,80425	0,80425	19,85
P	S	00272	19 071	124 985	0,80425	0,80425	42,72	00273	27 177	15 355	0,80425	0,80425	NS	00274	0	0	0,80425	0,80425	-



Plinto - 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	45 630	0,80425	0,80425	NS		0	41 127	0,80425	0,80425	NS		27 265	100 831	0,80425	0,80425	52,88
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	558	0,80425	0,80425	NS
	I		2 246	229 370	0,80425	0,80425	23,34		524	145 113	0,80425	0,80425	36,90		- 959	70 206	0,80425	0,80425	76,29
P	S	00275	0	0	0,80425	0,80425	-	00276	0	0	0,80425	0,80425	-	00277	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		1 619	174 755	0,80425	0,80425	30,64		-8 317	570 453	0,80425	0,80425	9,40		-16 943	491 451	0,80425	0,80425	10,93
S	S		551	13 446	0,80425	0,80425	NS		-1 607	193 857	0,80425	0,80425	27,63		-61	155 364	0,80425	0,80425	34,47
	I		0	0	0,80425	0,80425	-		0	4 375	0,80425	0,80425	NS		0	2 722	0,80425	0,80425	NS
P	S	00278	0	0	0,80425	0,80425	-	00279	0	0	0,80425	0,80425	-	00280	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-25 274	383 666	0,80425	0,80425	14,01		-43 415	227 163	0,80425	0,80425	23,74		47 103	161 090	0,80425	0,80425	33,00
S	S		4 764	128 310	0,80425	0,80425	41,71		3 421	62 365	0,80425	0,80425	85,82		0	9 492	0,80425	0,80425	NS
	I		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		-3 044	15 744	0,80425	0,80425	NS
P	S	00281	0	0	0,80425	0,80425	-	00282	24 309	39 252	0,80425	0,80425	NS	00283	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		33 153	57 903	0,80425	0,80425	92,00		0	43 032	0,80425	0,80425	NS		10 042	666 301	0,80425	0,80425	8,02
S	S		0	1 736	0,80425	0,80425	NS		0	0	0,80425	0,80425	-		1 073	242 974	0,80425	0,80425	22,04
	I		-5 888	101 187	0,80425	0,80425	52,97		- 712	162 592	0,80425	0,80425	32,94		0	2 709	0,80425	0,80425	NS
P	S	00284	0	0	0,80425	0,80425	-	00285	0	0	0,80425	0,80425	-	00286	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		5 187	672 680	0,80425	0,80425	7,95		499	656 592	0,80425	0,80425	8,16		-7 162	593 323	0,80425	0,80425	9,04
S	S		-4 580	259 125	0,80425	0,80425	20,68		-5 554	261 489	0,80425	0,80425	20,50		-3 337	224 679	0,80425	0,80425	23,85
	I		0	5 285	0,80425	0,80425	NS		0	6 956	0,80425	0,80425	NS		0	7 410	0,80425	0,80425	NS
P	S	00287	0	0	0,80425	0,80425	-	00288	0	0	0,80425	0,80425	-	00289	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-15 507	502 343	0,80425	0,80425	10,69		-36 297	361 439	0,80425	0,80425	14,90		4 034	196 998	0,80425	0,80425	27,17
S	S		-1 058	171 794	0,80425	0,80425	31,18		2 262	102 118	0,80425	0,80425	52,42		-6 462	46 145	0,80425	0,80425	NS
	I		0	5 003	0,80425	0,80425	NS		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
P	S	00290	0	0	0,80425	0,80425	-	00291	22 841	8 855	0,80425	0,80425	NS	00292	14 377	114 866	0,80425	0,80425	46,52
	I		44 640	115 730	0,80425	0,80425	45,95		0	42 165	0,80425	0,80425	NS		0	47 260	0,80425	0,80425	NS
S	S		0	1 946	0,80425	0,80425	NS		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-10 172	45 065	0,80425	0,80425	NS		-2 012	153 266	0,80425	0,80425	34,95		2 196	229 307	0,80425	0,80425	23,35
P	S	00293	8 387	202 825	0,80425	0,80425	26,37	00294	1 939	279 256	0,80425	0,80425	19,17	00295	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		0	46 354	0,80425	0,80425	NS		0	39 232	0,80425	0,80425	NS		-50 065	621 077	0,80425	0,80425	8,69
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		-2 743	241 468	0,80425	0,80425	22,19
	I		4 531	280 562	0,80425	0,80425	19,07		7 213	319 619	0,80425	0,80425	16,74		0	0	0,80425	0,80425	-
P	S	00296	0	0	0,80425	0,80425	-	00297	0	0	0,80425	0,80425	-	00298	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		34 529	654 774	0,80425	0,80425	8,13		25 947	739 171	0,80425	0,80425	7,22		13 210	767 115	0,80425	0,80425	6,97
S	S		-8 656	295 576	0,80425	0,80425	18,14		-9 110	320 301	0,80425	0,80425	16,74		-8 632	310 191	0,80425	0,80425	17,29
	I		0	0	0,80425	0,80425	-		0	1 065	0,80425	0,80425	NS		0	7 723	0,80425	0,80425	NS
P	S	00299	0	0	0,80425	0,80425	-	00300	0	0	0,80425	0,80425	-	00301	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		4 532	733 454	0,80425	0,80425	7,30		-2 107	648 755	0,80425	0,80425	8,26		-6 472	511 779	0,80425	0,80425	10,47
S	S		-6 943	281 111	0,80425	0,80425	19,07		-5 504	231 990	0,80425	0,80425	23,10		-5 658	158 916	0,80425	0,80425	33,73
	I		0	11 513	0,80425	0,80425	NS		0	12 791	0,80425	0,80425	NS		0	13 072	0,80425	0,80425	NS
P	S	00302	0	0	0,80425	0,80425	-	00303	0	0	0,80425	0,80425	-	00304	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-1 186	335 636	0,80425	0,80425	15,96		9 848	176 397	0,80425	0,80425	30,31		0	40 958	0,80425	0,80425	NS
S	S		-10	60	0,80425	0,80425	88,44		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-



Plinto - 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		313	655	0,80425	0,80425	NS		-47	43	0,80425	0,80425	NS		-	145	0,80425	0,80425	36,74
			0	14						108					-	195	752		
P	S	00305	8	116	0,80425	0,80425	45,76	00306	1	234	0,80425	0,80425	22,85	00307	-7	315	0,80425	0,80425	17,01
	I		823	877					967	329					059	268			
			0	47	0,80425	0,80425	NS		0	48	0,80425	0,80425	NS		0	44	0,80425	0,80425	NS
			0	407					0	717					0	815			
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		1	235	0,80425	0,80425	22,70		4	306	0,80425	0,80425	17,49		7	348	0,80425	0,80425	15,34
			922	810					773	005					363	642			
P	S	00308	-20	365	0,80425	0,80425	14,68	00309	-30	397	0,80425	0,80425	13,55	00310	44	381	0,80425	0,80425	13,95
	I		860	938					621	061					425	142			
			0	33	0,80425	0,80425	NS		0	6	0,80425	0,80425	NS		0	8	0,80425	0,80425	NS
			0	759					0	073					0	061			
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	4	0,80425	0,80425	NS		0	2	0,80425	0,80425	NS
	I		8	363	0,80425	0,80425	14,73		12	361	0,80425	0,80425	14,78		-2	340	0,80425	0,80425	15,73
			666	105					164	644					337	667			
P	S	00311	0	0	0,80425	0,80425	-	00312	0	0	0,80425	0,80425	-	00313	0	2	0,80425	0,80425	NS
	I		-27	642	0,80425	0,80425	8,37		-33	687	0,80425	0,80425	7,83		-32	680	0,80425	0,80425	7,91
			035	373					868	600					686	354			
S	S		-12	131	0,80425	0,80425	40,77		-1	239	0,80425	0,80425	22,36		6	345	0,80425	0,80425	15,47
	I		084	622					142	564					916	732			
			0	15	0,80425	0,80425	NS		0	7	0,80425	0,80425	NS		0	0	0,80425	0,80425	-
			0	869					0	110					0	0			
P	S	00314	0	0	0,80425	0,80425	-	00315	0	0	0,80425	0,80425	-	00316	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		43	823	0,80425	0,80425	6,46		22	884	0,80425	0,80425	6,03		12	885	0,80425	0,80425	6,03
			675	539					088	587					758	952			
S	S		-24	350	0,80425	0,80425	15,34		-10	352	0,80425	0,80425	15,22		-9	334	0,80425	0,80425	16,04
	I		954	409					717	392					371	393			
			0	219	0,80425	0,80425	NS		0	10	0,80425	0,80425	NS		0	16	0,80425	0,80425	NS
			0	869					0	351					0	047			
P	S	00317	0	0	0,80425	0,80425	-	00318	0	0	0,80425	0,80425	-	00319	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		6	822	0,80425	0,80425	6,50		3	693	0,80425	0,80425	7,72		3	508	0,80425	0,80425	10,52
			718	537					311	623					374	697			
S	S		-8	290	0,80425	0,80425	18,44		-8	215	0,80425	0,80425	24,84		-9	112	0,80425	0,80425	47,78
	I		336	762					364	873					142	253			
			0	19	0,80425	0,80425	NS		0	22	0,80425	0,80425	NS		0	24	0,80425	0,80425	NS
			0	585					0	179					0	523			
P	S	00320	0	0	0,80425	0,80425	-	00321	0	0	0,80425	0,80425	-	00322	3	106	0,80425	0,80425	50,47
	I		4	295	0,80425	0,80425	18,09		4	87	0,80425	0,80425	61,49		0	053	0,80425	0,80425	NS
			317	798					154	041					0	47			
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		0	25	0,80425	0,80425	NS		996	128	0,80425	0,80425	41,55		2	239	0,80425	0,80425	22,32
			0	959					0	857					528	823			
P	S	00323	-	264	0,80425	0,80425	20,23	00324	-7	379	0,80425	0,80425	14,14	00325	-17	447	0,80425	0,80425	12,01
	I		850	752					469	097					440	234			
			0	50	0,80425	0,80425	NS		0	48	0,80425	0,80425	NS		0	41	0,80425	0,80425	NS
			0	084					0	286					0	092			
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		4	328	0,80425	0,80425	16,27		6	389	0,80425	0,80425	13,75		8	418	0,80425	0,80425	12,79
			224	886					344	123					125	284			
P	S	00326	-38	483	0,80425	0,80425	11,15	00327	42	463	0,80425	0,80425	11,46	00328	35	436	0,80425	0,80425	12,19
	I		366	223					296	988					738	758			
			0	24	0,80425	0,80425	NS		0	0	0,80425	0,80425	-		0	17	0,80425	0,80425	NS
			0	907					0	0					0	879			
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	5	0,80425	0,80425	NS		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		20	410	0,80425	0,80425	13,00		-17	410	0,80425	0,80425	13,09		-	372	0,80425	0,80425	14,38
			773	701					135	341					544	439			
P	S	00329	31	395	0,80425	0,80425	13,46	00330	0	0	0,80425	0,80425	-	00331	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		382	779					-16	635	0,80425	0,80425	8,45		-16	711	0,80425	0,80425	7,55
			0	22	0,80425	0,80425	NS		252	540					334	508			
			0	561					-18	65	0,80425	0,80425	82,13		-13	158	0,80425	0,80425	33,77
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		497	399	0,80425	0,80425	NS		194	936	0,80425	0,80425	NS
	I		13	322	0,80425	0,80425	16,59		0	23	0,80425	0,80425	NS		0	21	0,80425	0,80425	NS
			003	089					0	587					0	179			
P	S	00332	0	0	0,80425	0,80425	-	00333	0	0	0,80425	0,80425	-	00334	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-7	792	0,80425	0,80425	6,76		9	890	0,80425	0,80425	6,00		16	1	0,80425	0,80425	5,34
			630	924					885	674					380	148			
S	S		-16	234	0,80425	0,80425	22,93		-8	301	0,80425	0,80425	17,79		-9	350	0,80425	0,80425	15,31





Plinto - 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		933 0	148 20 437	0,80425	0,80425	NS		845 0	382 20 597	0,80425	0,80425	NS		202 19 613	209 19 613	0,80425	0,80425	NS
P	S	00335	0	0	0,80425	0,80425	-	00336	0	0	0,80425	0,80425	-	00337	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		14 637	1 050 875	0,80425	0,80425	5,08		11 050	1 026 399	0,80425	0,80425	5,21		8 091	918 729	0,80425	0,80425	5,82
S	S		-9 585	362 320 22	0,80425	0,80425	14,80		-9 125	339 218 25	0,80425	0,80425	15,81		-8 893	277 810 28	0,80425	0,80425	19,30
	I		0	40	0,80425	0,80425	NS		0	904	0,80425	0,80425	NS		0	967	0,80425	0,80425	NS
P	S	00338	0	0	0,80425	0,80425	-	00339	0	0	0,80425	0,80425	-	00340	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		6 360	729 477	0,80425	0,80425	7,33		5 083	477 783	0,80425	0,80425	11,20		2 504	200 895	0,80425	0,80425	26,65
S	S		-8 677	177 169	0,80425	0,80425	30,27		-6 674	45 892	0,80425	0,80425	NS		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		0	31 550	0,80425	0,80425	NS		0	33 316	0,80425	0,80425	NS		-2 283	97 853	0,80425	0,80425	54,75
P	S	00341	410	0	0,80425	0,80425	82,44	00342	-2 208	289 278	0,80425	0,80425	18,52	00343	-5 932	453 119	0,80425	0,80425	11,83
	I		0	49 624	0,80425	0,80425	NS		0	51 468	0,80425	0,80425	NS		0	50 734	0,80425	0,80425	NS
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		984	234 779	0,80425	0,80425	22,81		2 808	348 100	0,80425	0,80425	15,38		4 337	427 188	0,80425	0,80425	12,53
P	S	00344	-10 172	551 298	0,80425	0,80425	9,73	00345	-12 321	591 056	0,80425	0,80425	9,08	00346	-3 891	586 514	0,80425	0,80425	9,14
	I		0	46 093	0,80425	0,80425	NS		0	36 051	0,80425	0,80425	NS		0	20 144	0,80425	0,80425	NS
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		5 513	468 909	0,80425	0,80425	11,41		4 589	477 358	0,80425	0,80425	11,21		288	460 637	0,80425	0,80425	11,63
P	S	00347	13 090	531 362	0,80425	0,80425	10,06	00348	19 990	475 451	0,80425	0,80425	11,23	00349	20 411	415 168	0,80425	0,80425	12,86
	I		0	19 289	0,80425	0,80425	NS		0	24 391	0,80425	0,80425	NS		0	26 025	0,80425	0,80425	NS
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		10 315	161 418	0,80425	0,80425	12,79		12 035	364 120	0,80425	0,80425	14,68		20 615	306 820	0,80425	0,80425	17,40
P	S	00350	0	0	0,80425	0,80425	-	00351	0	0	0,80425	0,80425	-	00352	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-11 189	524 197	0,80425	0,80425	10,23		-6 024	614 706	0,80425	0,80425	8,72		-2 307	724 804	0,80425	0,80425	7,39
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		-19 619	75 717	0,80425	0,80425	70,95
	I		-20 890	72 207	0,80425	0,80425	74,41		0	26 861	0,80425	0,80425	NS		0	27 936	0,80425	0,80425	NS
P	S	00353	0	0	0,80425	0,80425	-	00354	0	0	0,80425	0,80425	-	00355	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		2 018	849 224	0,80425	0,80425	6,30		7 149	978 873	0,80425	0,80425	5,46		10 648	117 352	0,80425	0,80425	4,78
S	S		-19 034	153 806	0,80425	0,80425	34,92		-14 623	226 799	0,80425	0,80425	23,67		-8 953	296 208	0,80425	0,80425	18,11
	I		0	29 491	0,80425	0,80425	NS		0	31 433	0,80425	0,80425	NS		0	31 466	0,80425	0,80425	NS
P	S	00356	0	0	0,80425	0,80425	-	00357	0	0	0,80425	0,80425	-	00358	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		12 910	222 217	0,80425	0,80425	4,37		12 548	254 860	0,80425	0,80425	4,26		10 788	190 063	0,80425	0,80425	4,49
S	S		-8 408	345 486	0,80425	0,80425	15,52		-8 688	359 471	0,80425	0,80425	14,92		-8 648	327 848	0,80425	0,80425	16,36
	I		0	31 642	0,80425	0,80425	NS		0	33 073	0,80425	0,80425	NS		0	35 242	0,80425	0,80425	NS
P	S	00359	0	0	0,80425	0,80425	-	00360	0	0	0,80425	0,80425	-	00361	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		8 735	1 014 644	0,80425	0,80425	5,27		6 500	735 774	0,80425	0,80425	7,27		3 571	388 118	0,80425	0,80425	13,79
S	S		-8 332	244 794	0,80425	0,80425	21,91		-7 179	113 564	0,80425	0,80425	47,21		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		0	37 474	0,80425	0,80425	NS		0	39 231	0,80425	0,80425	NS		-4 719	49 183	0,80425	0,80425	NS
P	S	00362	0	0	0,80425	0,80425	-	00363	-2 646	291 670	0,80425	0,80425	18,37	00364	-5 514	531 400	0,80425	0,80425	10,09
	I		0	52 569	0,80425	0,80425	NS		0	53 467	0,80425	0,80425	NS		0	53 039	0,80425	0,80425	NS
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-



Plinto - 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		-1 801	216 303	0,80425	0,80425	24,77		486	360 512	0,80425	0,80425	14,85		2 098	463 368	0,80425	0,80425	11,55
P	S	00365	-7 947	678 917	0,80425	0,80425	7,90	00366	-8 619	740 554	0,80425	0,80425	7,24	00367	-5 862	733 860	0,80425	0,80425	7,30
	I		0	50 090	0,80425	0,80425	NS		0	43 950	0,80425	0,80425	NS		0	34 982	0,80425	0,80425	NS
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		3 134	518 926	0,80425	0,80425	10,31		3 115	531 408	0,80425	0,80425	10,07		2 871	510 484	0,80425	0,80425	10,49
P	S	00368	-1 495	676 308	0,80425	0,80425	7,92	00369	2 422	591 766	0,80425	0,80425	9,05	00370	6 111	503 046	0,80425	0,80425	10,64
	I		0	27 889	0,80425	0,80425	NS		0	28 210	0,80425	0,80425	NS		0	28 548	0,80425	0,80425	NS
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		8 348	465 906	0,80425	0,80425	11,48		15 544	407 708	0,80425	0,80425	13,10		19 237	343 090	0,80425	0,80425	15,56
P	S	00371	9 696	423 475	0,80425	0,80425	12,63	00372	15 192	364 700	0,80425	0,80425	14,65	00373	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		0	26 614	0,80425	0,80425	NS		0	22 144	0,80425	0,80425	NS		6 070	555 958	0,80425	0,80425	9,62
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		22 664	264 373	0,80425	0,80425	20,18		25 399	215 964	0,80425	0,80425	24,70		-21 226	87 630	0,80425	0,80425	61,32
P	S	00374	0	0	0,80425	0,80425	-	00375	0	0	0,80425	0,80425	-	00376	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		10 063	694 949	0,80425	0,80425	7,69		11 852	858 093	0,80425	0,80425	6,23		13 466	1 036 095	0,80425	0,80425	5,16
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		-22 570	48 276	0,80425	0,80425	NS		-19 336	123 396	0,80425	0,80425	43,53
	I		0	29 111	0,80425	0,80425	NS		0	32 863	0,80425	0,80425	NS		0	36 330	0,80425	0,80425	NS
P	S	00377	0	0	0,80425	0,80425	-	00378	0	0	0,80425	0,80425	-	00379	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		13 679	1 221 049	0,80425	0,80425	4,38		14 279	1 388 571	0,80425	0,80425	3,85		14 400	1 496 302	0,80425	0,80425	3,57
S	S		-14 002	203 458	0,80425	0,80425	26,38		-10 431	279 406	0,80425	0,80425	19,20		-9 163	333 442	0,80425	0,80425	16,08
	I		0	38 559	0,80425	0,80425	NS		0	39 416	0,80425	0,80425	NS		0	40 198	0,80425	0,80425	NS
P	S	00380	0	0	0,80425	0,80425	-	00381	0	0	0,80425	0,80425	-	00382	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		13 311	1 502 615	0,80425	0,80425	3,56		11 262	1 372 992	0,80425	0,80425	3,89		8 557	1 091 856	0,80425	0,80425	4,90
S	S		-8 639	346 143	0,80425	0,80425	15,49		-8 146	300 308	0,80425	0,80425	17,86		-7 367	187 492	0,80425	0,80425	28,60
	I		0	41 427	0,80425	0,80425	NS		0	42 960	0,80425	0,80425	NS		0	44 404	0,80425	0,80425	NS
P	S	00383	0	0	0,80425	0,80425	-	00384	0	0	0,80425	0,80425	-	00385	-2 328	249 921	0,80425	0,80425	21,44
	I		5 238	679 623	0,80425	0,80425	7,87		1 469	202 159	0,80425	0,80425	26,48		0	55 896	0,80425	0,80425	95,81
S	S		-6 013	16 766	0,80425	0,80425	NS		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		0	45 306	0,80425	0,80425	NS		-4 119	181 145	0,80425	0,80425	29,58		-2 047	364 033	0,80425	0,80425	14,72
P	S	00386	-5 783	604 308	0,80425	0,80425	8,87	00387	-8 578	829 919	0,80425	0,80425	6,46	00388	-10 157	930 876	0,80425	0,80425	5,76
	I		0	55 469	0,80425	0,80425	96,55		0	53 563	0,80425	0,80425	99,98		0	49 664	0,80425	0,80425	NS
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		- 100	498 361	0,80425	0,80425	10,75		1 606	570 741	0,80425	0,80425	9,38		3 008	585 608	0,80425	0,80425	9,14
P	S	00389	-10 068	931 236	0,80425	0,80425	5,76	00390	-9 175	861 274	0,80425	0,80425	6,23	00391	-9 192	749 571	0,80425	0,80425	7,15
	I		0	43 905	0,80425	0,80425	NS		0	37 740	0,80425	0,80425	NS		0	34 360	0,80425	0,80425	NS
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		4 645	557 135	0,80425	0,80425	9,61		8 573	501 373	0,80425	0,80425	10,67		15 207	431 663	0,80425	0,80425	12,38
P	S	00392	-8 241	624 564	0,80425	0,80425	8,59	00393	-6 898	504 958	0,80425	0,80425	10,62	00394	-2 968	403 073	0,80425	0,80425	13,29
	I		0	32 664	0,80425	0,80425	NS		0	29 560	0,80425	0,80425	NS		0	23 469	0,80425	0,80425	NS
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		20	358	0,80425	0,80425	14,87		23	287	0,80425	0,80425	18,54		24	218	0,80425	0,80425	24,37



Plinto - 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
			639	876					959	775					087	871			
P	S	00395	4 593	328 251	0,80425	0,80425	16,30	00396	0	0	0,80425	0,80425	-	00397	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		0	15 240	0,80425	0,80425	NS		7 809	349 652	0,80425	0,80425	15,30		27 484	462 101	0,80425	0,80425	11,54
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		24 643	151 916	0,80425	0,80425	35,11		-15 487	203 990	0,80425	0,80425	26,32		-23 931	166 926	0,80425	0,80425	32,20
P	S	00398	0	0	0,80425	0,80425	-	00399	0	0	0,80425	0,80425	-	00400	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		26 307	628 415	0,80425	0,80425	8,49		23 630	822 393	0,80425	0,80425	6,49		22 079	1 043 569	0,80425	0,80425	5,11
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-28 412	126 148	0,80425	0,80425	42,64		-26 996	82 367	0,80425	0,80425	65,30		0	38 094	0,80425	0,80425	NS
P	S	00401	0	0	0,80425	0,80425	-	00402	0	0	0,80425	0,80425	-	00403	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		20 811	1 284 145	0,80425	0,80425	4,16		19 654	1 524 563	0,80425	0,80425	3,50		18 752	1 726 261	0,80425	0,80425	3,09
S	S		-19 270	59 190	0,80425	0,80425	90,75		-14 851	151 344	0,80425	0,80425	35,47		-11 789	241 635	0,80425	0,80425	22,20
	I		0	42 032	0,80425	0,80425	NS		0	44 361	0,80425	0,80425	NS		0	45 716	0,80425	0,80425	NS
P	S	00404	0	0	0,80425	0,80425	-	00405	0	0	0,80425	0,80425	-	00406	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		17 389	1 836 969	0,80425	0,80425	2,91		15 069	1 799 152	0,80425	0,80425	2,97		11 801	1 563 625	0,80425	0,80425	3,42
S	S		-9 966	307 054	0,80425	0,80425	17,47		-8 725	319 289	0,80425	0,80425	16,80		-7 726	252 286	0,80425	0,80425	21,25
	I		0	46 805	0,80425	0,80425	NS		0	47 922	0,80425	0,80425	NS		0	49 019	0,80425	0,80425	NS
P	S	00407	0	0	0,80425	0,80425	-	00408	0	0	0,80425	0,80425	-	00409	-1 478	126 532	0,80425	0,80425	42,33
	I		7 798	1 115 688	0,80425	0,80425	4,79		3 287	509 158	0,80425	0,80425	10,51		0	58 328	0,80425	0,80425	91,81
S	S		-6 795	96 421	0,80425	0,80425	55,60		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		0	49 858	0,80425	0,80425	NS		-5 712	125 166	0,80425	0,80425	42,82		-4 236	355 068	0,80425	0,80425	15,09
P	S	00410	-6 144	654 334	0,80425	0,80425	8,19	00411	-10 238	1 003 152	0,80425	0,80425	5,35	00412	-13 271	1 169 263	0,80425	0,80425	4,59
	I		0	57 882	0,80425	0,80425	92,52		0	56 557	0,80425	0,80425	94,69		0	53 959	0,80425	0,80425	99,25
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-2 254	532 757	0,80425	0,80425	10,06		135	628 150	0,80425	0,80425	8,53		2 726	643 968	0,80425	0,80425	8,31
P	S	00413	-15 042	1 186 667	0,80425	0,80425	4,52	00414	-16 074	1 101 528	0,80425	0,80425	4,87	00415	-17 391	957 235	0,80425	0,80425	5,61
	I		0	50 052	0,80425	0,80425	NS		0	45 368	0,80425	0,80425	NS		0	41 159	0,80425	0,80425	NS
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		5 623	601 360	0,80425	0,80425	8,90		9 584	525 637	0,80425	0,80425	10,17		15 100	437 697	0,80425	0,80425	12,21
P	S	00416	-19 047	789 638	0,80425	0,80425	6,80	00417	-21 029	625 180	0,80425	0,80425	8,59	00418	-23 865	480 200	0,80425	0,80425	11,19
	I		0	37 993	0,80425	0,80425	NS		0	34 192	0,80425	0,80425	NS		0	27 520	0,80425	0,80425	NS
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		21 088	351 495	0,80425	0,80425	15,19		26 107	274 222	0,80425	0,80425	19,45		29 365	207 038	0,80425	0,80425	25,75
P	S	00419	-22 965	364 086	0,80425	0,80425	14,76	00420	-18 893	289 306	0,80425	0,80425	18,57	00421	0	1 737	0,80425	0,80425	NS
	I		0	15 325	0,80425	0,80425	NS		0	0	0,80425	0,80425	-		-16 719	256 101	0,80425	0,80425	20,97
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		2	251	0,80425	0,80425	NS
	I		27 600	142 533	0,80425	0,80425	37,41		22 978	89 075	0,80425	0,80425	59,90		-16 618	244 402	0,80425	0,80425	21,97
P	S	00422	0	3 067	0,80425	0,80425	NS	00423	0	0	0,80425	0,80425	-	00424	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		55 364	328 356	0,80425	0,80425	16,17		46 575	523 025	0,80425	0,80425	10,16		35 791	740 323	0,80425	0,80425	7,19





Plinto - Verifiche pressoflessione retta allo SLU																			
Dir	Pos	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>dif</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>dif</sub>	CS	Nodo	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	A <sub>s</sub>	A <sub>dif</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	1 737	0,80425	0,80425	NS		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-27 641	209 735	0,80425	0,80425	25,65		-30 916	240 217	0,80425	0,80425	22,40		-30 656	236 806	0,80425	0,80425	22,72
P	S	00425	0	0	0,80425	0,80425	-	00426	0	0	0,80425	0,80425	-	00427	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		31 157	993 704	0,80425	0,80425	5,36		28 747	1 284 648	0,80425	0,80425	4,15		27 066	1 599 924	0,80425	0,80425	3,33
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-27 771	204 368	0,80425	0,80425	26,32		-23 896	143 098	0,80425	0,80425	37,57		0	47 150	0,80425	0,80425	NS
P	S	00428	0	0	0,80425	0,80425	-	00429	0	0	0,80425	0,80425	-	00430	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		25 595	1 907 838	0,80425	0,80425	2,80		23 870	2 154 216	0,80425	0,80425	2,48		21 233	263 755	0,80425	0,80425	2,36
S	S		-15 994	59 749	0,80425	0,80425	89,86		-13 072	175 911	0,80425	0,80425	30,51		-10 790	262 503	0,80425	0,80425	20,44
	I		0	49 399	0,80425	0,80425	NS		0	50 880	0,80425	0,80425	NS		0	52 010	0,80425	0,80425	NS
P	S	00431	0	0	0,80425	0,80425	-	00432	0	0	0,80425	0,80425	-	00433	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		17 276	2 148 676	0,80425	0,80425	2,49		12 156	1 735 614	0,80425	0,80425	3,08		6 336	1 021 434	0,80425	0,80425	5,24
S	S		-8 953	275 547	0,80425	0,80425	19,46		-7 661	175 261	0,80425	0,80425	30,59		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		0	52 963	0,80425	0,80425	NS		0	53 716	0,80425	0,80425	99,70		0	54 143	0,80425	0,80425	98,91
P	S	00434	0	0	0,80425	0,80425	-	00435	-6 287	647 852	0,80425	0,80425	8,27	00436	-12 341	1 194 471	0,80425	0,80425	4,49
	I		116	145 654	0,80425	0,80425	36,77		0	60 074	0,80425	0,80425	89,15		0	59 109	0,80425	0,80425	90,60
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-6 021	325 952	0,80425	0,80425	16,45		-4 301	565 822	0,80425	0,80425	9,47		-1 421	696 104	0,80425	0,80425	7,70
P	S	00437	-17 255	1 467 250	0,80425	0,80425	3,66	00438	-20 620	1 515 804	0,80425	0,80425	3,54	00439	-22 786	1 412 707	0,80425	0,80425	3,80
	I		0	57 294	0,80425	0,80425	93,47		0	54 518	0,80425	0,80425	98,23		0	50 947	0,80425	0,80425	NS
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		2 220	711 756	0,80425	0,80425	7,52		6 159	644 939	0,80425	0,80425	8,30		10 477	536 411	0,80425	0,80425	9,97
P	S	00440	-24 552	1 224 927	0,80425	0,80425	4,39	00441	-26 565	1 003 789	0,80425	0,80425	5,36	00442	-29 401	784 592	0,80425	0,80425	6,86
	I		0	47 056	0,80425	0,80425	NS		0	43 289	0,80425	0,80425	NS		0	39 091	0,80425	0,80425	NS
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		15 470	418 935	0,80425	0,80425	12,75		20 938	312 280	0,80425	0,80425	17,09		26 182	224 887	0,80425	0,80425	23,71
P	S	00443	-34 485	588 918	0,80425	0,80425	9,14	00444	-45 666	427 947	0,80425	0,80425	12,60	00445	-55 261	314 839	0,80425	0,80425	17,16
	I		0	32 915	0,80425	0,80425	NS		0	21 988	0,80425	0,80425	NS		0	0	0,80425	0,80425	-
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	1 124	0,80425	0,80425	NS
	I		30 388	157 668	0,80425	0,80425	33,80		31 796	107 083	0,80425	0,80425	49,76		32 832	61 228	0,80425	0,80425	87,01
P	S	00446	23 211	226 707	0,80425	0,80425	23,54	00447	0	0	0,80425	0,80425	-	00448	0	8 722	0,80425	0,80425	NS
	I		0	0	0,80425	0,80425	-		-14 304	203 415	0,80425	0,80425	26,39		-7 170	200 530	0,80425	0,80425	26,74
S	S		0	863 20	0,80425	0,80425	NS		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		6 798	886	0,80425	0,80425	NS		-24 381	401 265	0,80425	0,80425	13,40		-30 390	385 777	0,80425	0,80425	13,95
P	S	00449	0	0	0,80425	0,80425	-	00450	0	0	0,80425	0,80425	-	00451	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		55 352	385 734	0,80425	0,80425	13,76		39 565	615 697	0,80425	0,80425	8,64		36 698	886 136	0,80425	0,80425	6,01
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-39 769	374 574	0,80425	0,80425	14,39		-32 698	412 059	0,80425	0,80425	13,06		-30 420	419 153	0,80425	0,80425	12,84
P	S	00452	0	0	0,80425	0,80425	-	00453	0	0	0,80425	0,80425	-	00454	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		35 277	1 211	0,80425	0,80425	4,40		34 433	1 588	0,80425	0,80425	3,35		33 640	1 999	0,80425	0,80425	2,66



Plinto - 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
				331						776						152			
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-27	396	0,80425	0,80425	13,57		-24	335	0,80425	0,80425	16,03		-20	230	0,80425	0,80425	23,35
			523	383					163	319					744	107			
P	S	00455	0	0	0,80425	0,80425	-	00456	0	0	0,80425	0,80425	-	00457	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		32	2	0,80425	0,80425	2,22		30	2	0,80425	0,80425	1,97		26	2	0,80425	0,80425	1,90
			451	397					241	705					209	804			
				736					484						634				
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		-14	73	0,80425	0,80425	72,55		-12	196	0,80425	0,80425	27,24
	I		-17	85	0,80425	0,80425	62,84		764	993	0,80425	0,80425	97,20		022	993	0,80425	0,80425	95,44
			600	466					0	096					0	56			
				113											113				
P	S	00458	0	0	0,80425	0,80425	-	00459	0	0	0,80425	0,80425	-	00460	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		19	2	0,80425	0,80425	2,09		11	1	0,80425	0,80425	2,92		3	687	0,80425	0,80425	7,79
			882	907					933	805					326	519			
S	S		-9	210	0,80425	0,80425	25,43		-8	53	0,80425	0,80425	NS		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		556	915	0,80425	0,80425	94,17		114	310	0,80425	0,80425	93,38		-7	262	0,80425	0,80425	20,45
			0	56					0	353					557	211			
				868												211			
P	S	00461	-5	514	0,80425	0,80425	10,41	00462	-14	1	0,80425	0,80425	3,86	00463	-22	1	0,80425	0,80425	2,92
	I		710	998					742	391					343	842			
			0	61	0,80425	0,80425	86,50		0	808	0,80425	0,80425	87,47		0	59	0,80425	0,80425	89,39
				914						224					912				
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-6	591	0,80425	0,80425	9,06		-3	781	0,80425	0,80425	6,86		1	797	0,80425	0,80425	6,72
			313	923					054	008					772	015			
P	S	00464	-27	1	0,80425	0,80425	2,77	00465	-30	1	0,80425	0,80425	2,96	00466	-31	1	0,80425	0,80425	3,43
	I		432	944					341	816					957	567			
			0	190	0,80425	0,80425	92,55		0	649	0,80425	0,80425	97,22		0	988	0,80425	0,80425	NS
				57						086					0	51			
				864											722				
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		6	689	0,80425	0,80425	7,76		11	528	0,80425	0,80425	10,12		16	364	0,80425	0,80425	14,64
			815	791					582	021					284	805			
P	S	00467	-33	1	0,80425	0,80425	4,22	00468	-34	987	0,80425	0,80425	5,45	00469	-36	730	0,80425	0,80425	7,38
	I		076	275					280	141					170	096			
			0	378	0,80425	0,80425	NS		0	43	0,80425	0,80425	NS		0	37	0,80425	0,80425	NS
				47						545					620				
				942															
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		21	228	0,80425	0,80425	23,33		25	128	0,80425	0,80425	41,49		29	61	0,80425	0,80425	87,04
			026	739					574	539					501	238			
P	S	00470	-39	516	0,80425	0,80425	10,43	00471	-54	346	0,80425	0,80425	15,57	00472	11	217	0,80425	0,80425	24,56
	I		703	851					918	918					765	640			
			0	28	0,80425	0,80425	NS		0	12	0,80425	0,80425	NS		0	0	0,80425	0,80425	-
				488						583									
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		23	29	0,80425	0,80425	NS
	I		0	30	0,80425	0,80425	NS		0	20	0,80425	0,80425	NS		874	814	0,80425	0,80425	NS
				656						958					0	18	0,80425	0,80425	NS
				814											814				
P	S	00473	0	0	0,80425	0,80425	-	00474	0	0	0,80425	0,80425	-	00475	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		3	166	0,80425	0,80425	32,14		19	257	0,80425	0,80425	20,76		31	464	0,80425	0,80425	11,48
			241	548					902	191					051	301			
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-38	544	0,80425	0,80425	9,90		-31	575	0,80425	0,80425	9,36		-30	605	0,80425	0,80425	8,88
			834	288					184	021					052	926			
P	S	00476	0	0	0,80425	0,80425	-	00477	0	0	0,80425	0,80425	-	00478	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		36	731	0,80425	0,80425	7,28		38	067	0,80425	0,80425	4,99		40	479	0,80425	0,80425	3,60
			062	515					595	599					265	990			
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-30	646	0,80425	0,80425	8,32		-29	676	0,80425	0,80425	7,95		-27	675	0,80425	0,80425	7,96
			590	777					606	827					689	427			
P	S	00479	0	0	0,80425	0,80425	-	00480	0	0	0,80425	0,80425	-	00481	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		41	1	0,80425	0,80425	2,71		42	2	0,80425	0,80425	2,12		41	3	0,80425	0,80425	1,75
			441	966					028	504					568	182			
				734						770									
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-25	622	0,80425	0,80425	8,64		-22	500	0,80425	0,80425	10,74		-20	307	0,80425	0,80425	17,48
			294	305					795	321					363	420			
P	S	00482	0	0	0,80425	0,80425	-	00483	0	0	0,80425	0,80425	-	00484	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		39	3	0,80425	0,80425	1,55		33	3	0,80425	0,80425	1,52		22	2	0,80425	0,80425	1,78
			136	431					233	502					795	990			



Plinto - 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]	
				569						873						261			
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		-14	108	0,80425	0,80425	49,27		-10	118	0,80425	0,80425	45,14
	I		-17	76	0,80425	0,80425	70,58		319	947	0,80425	0,80425	90,28		719	853	0,80425	0,80425	89,44
			754	087					0	59	0,80425	0,80425			0	59	0,80425	0,80425	
										319						876			
P	S	00485	0	0	0,80425	0,80425	-	00486	-3	97	0,80425	0,80425	55,08	00487	-17	1	0,80425	0,80425	3,44
	I		10	1	0,80425	0,80425	3,15		236	281	0,80425	0,80425	84,52		209	561	0,80425	0,80425	85,12
			049	696					0	63	0,80425	0,80425			0	62	0,80425	0,80425	
				570					0	361					0	916			
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-9	148	0,80425	0,80425	36,17		-8	590	0,80425	0,80425	9,08		-4	890	0,80425	0,80425	6,02
			142	276					476	765					911	346			
P	S	00488	-29	2	0,80425	0,80425	2,31	00489	-36	514	0,80425	0,80425	2,14	00490	-40	2	0,80425	0,80425	2,30
	I		393	325	0,80425	0,80425	86,43		786	754	0,80425	0,80425	88,64		168	347	0,80425	0,80425	91,99
			0	61	0,80425	0,80425			0	60	0,80425	0,80425			0	450	0,80425	0,80425	
				964						416					0	58	0,80425	0,80425	
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		1	913	0,80425	0,80425	5,86		8	737	0,80425	0,80425	7,25		13	488	0,80425	0,80425	10,94
			830	073					459	989					677	578			
P	S	00491	-41	2	0,80425	0,80425	2,69	00492	-40	1	0,80425	0,80425	3,34	00493	-39	1	0,80425	0,80425	4,36
	I		143	007	0,80425	0,80425	96,73		838	614	0,80425	0,80425	NS		882	236	0,80425	0,80425	NS
			0	328	0,80425	0,80425			0	707	0,80425	0,80425			0	578	0,80425	0,80425	
				55	0,80425	0,80425				51	0,80425	0,80425				47	0,80425	0,80425	
				365						862						551	0,80425	0,80425	
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		25	32	0,80425	0,80425	NS
	I		18	255	0,80425	0,80425	20,92		22	79	0,80425	0,80425	67,09		543	928	0,80425	0,80425	NS
			058	280					013	550					0	50	0,80425	0,80425	
																125			
P	S	00494	-38	904	0,80425	0,80425	5,96	00495	-36	631	0,80425	0,80425	8,53	00496	-31	417	0,80425	0,80425	12,90
	I		468	755	0,80425	0,80425	NS		236	072	0,80425	0,80425	NS		310	140	0,80425	0,80425	NS
			0	41	0,80425	0,80425			0	33	0,80425	0,80425			0	22	0,80425	0,80425	
				895						865						272	0,80425	0,80425	
S	S		28	93	0,80425	0,80425	56,75		29	119	0,80425	0,80425	44,55		28	124	0,80425	0,80425	42,72
	I		341	944	0,80425	0,80425	NS		821	636	0,80425	0,80425	NS		742	802	0,80425	0,80425	NS
			0	46	0,80425	0,80425			0	41	0,80425	0,80425			0	38	0,80425	0,80425	
				141						673						155	0,80425	0,80425	
P	S	00497	-18	256	0,80425	0,80425	20,96	00498	-1	167	0,80425	0,80425	31,97	00499	6	133	0,80425	0,80425	40,03
	I		774	282	0,80425	0,80425	NS		406	528	0,80425	0,80425	NS		268	658	0,80425	0,80425	NS
			0	7	0,80425	0,80425			0	3	0,80425	0,80425			0	3	0,80425	0,80425	
				425						821						824	0,80425	0,80425	
S	S		27	124	0,80425	0,80425	42,80		34	122	0,80425	0,80425	43,55		44	131	0,80425	0,80425	40,33
	I		133	585	0,80425	0,80425	NS		974	282	0,80425	0,80425	NS		002	872	0,80425	0,80425	NS
			0	37	0,80425	0,80425			0	36	0,80425	0,80425			0	36	0,80425	0,80425	
				628						409						385	0,80425	0,80425	
P	S	00500	0	0	0,80425	0,80425	-	00501	0	0	0,80425	0,80425	-	00502	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-5	104	0,80425	0,80425	51,23		2	103	0,80425	0,80425	51,66		13	164	0,80425	0,80425	32,58
			150	613					597	626					587	004	0,80425	0,80425	
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-53	623	0,80425	0,80425	8,66		-42	650	0,80425	0,80425	8,29		-35	707	0,80425	0,80425	7,62
			660	363					071	202					022	032	0,80425	0,80425	
P	S	00503	0	0	0,80425	0,80425	-	00504	0	0	0,80425	0,80425	-	00505	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		23	317	0,80425	0,80425	16,82		32	555	0,80425	0,80425	9,60		39	874	0,80425	0,80425	6,09
			340	257					484	092					131	274	0,80425	0,80425	
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-30	776	0,80425	0,80425	6,93		-30	857	0,80425	0,80425	6,28		-30	945	0,80425	0,80425	5,69
			245	310					059	444					572	700	0,80425	0,80425	
P	S	00506	0	0	0,80425	0,80425	-	00507	0	0	0,80425	0,80425	-	00508	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		43	1	0,80425	0,80425	4,14		47	1	0,80425	0,80425	2,95		51	2	0,80425	0,80425	2,19
			991	285					913	802					227	430	0,80425	0,80425	
				939						950					420	0	0,80425	0,80425	
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-30	1	0,80425	0,80425	5,25		-29	1	0,80425	0,80425	5,03		-27	1	0,80425	0,80425	5,14
			213	025					182	070					871	729	0,80425	0,80425	
				047						085									
P	S	00509	0	0	0,80425	0,80425	-	00510	0	0	0,80425	0,80425	-	00511	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		53	3	8,84673	8,84673	1,86		54	3	8,84673	8,84673	2,01		52	4	8,84673	8,84673	2,14
			781	147					893	873					943	420			
				372						930						594			
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-26	912	8,84673	8,84673	1,53		-25	648	8,84673								



Plinto - 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		44 221	4 430 545	8,84673	8,84673	2,14		25 108	3 394 334	8,84673	8,84673	1,92		3 831	974 929	8,84673	8,84673	1,53	
S	S I		0 0	0 61 782	0,80425	0,80425	- 1,42		0 0	0 62 163	0,80425	0,80425	- 1,42		0 -10 873	0 507 859	0,80425	0,80425	- 1,47	
P	S I	00515	-18 606	1 601 461 64 212	0,80425	0,80425	3,35	00516	-40 226	2 965 255 63 546	0,80425	0,80425	1,82	00517	-51 123	3 304 557 62 372	0,80425	0,80425	1,63	
S	S I		0 -7 685	0 1 029 082	0,80425	0,80425	- 5,21		0 3 075	0 1 083 890	0,80425	0,80425	- 4,94		0 12 688	0 791 192	0,80425	0,80425	- 6,76	
P	S I	00518	-54 313	3 060 466 60 620	0,80425	0,80425	1,76	00519	-53 740	2 571 909 58 230	0,80425	0,80425	2,10	00520	-51 365	2 032 983 55 129	0,80425	0,80425	2,66	
S	S I		0 18 036	0 392 128	0,80425	0,80425	- 13,62		0 21 605	0 51 119	0,80425	0,80425	- NS		24 515 0	172 701 56 988	0,80425	0,80425	30,89 93,97	
P	S I	00521	-48 096	1 535 240 51 162	0,80425	0,80425	3,51	00522	-44 191	1 111 975 45 984	0,80425	0,80425	4,85	00523	-39 327	769 036	0,80425	0,80425	7,01	
S	S I		26 964	287 845 54 675	0,80425	0,80425	18,53		28 785	326 712 51 936	0,80425	0,80425	16,32		29 591	320 594 49 160	0,80425	0,80425	16,63	
P	S I	00524	-32 510	501 979 29 900	0,80425	0,80425	10,72	00525	-22 720	303 943 18 889	0,80425	0,80425	17,68	00526	-12 114	171 442 9 800	0,80425	0,80425	31,30	
S	S I		28 989	292 572 47 054	0,80425	0,80425	18,22		28 426	258 352 46 216	0,80425	0,80425	20,64		33 046	227 096 45 843	0,80425	0,80425	23,46	
P	S I	00527	-1 939	101 313 6 782	0,80425	0,80425	52,88	00528	3 392	95 856 4 496	0,80425	0,80425	55,84	00529	0 3 127	0 48 909	0,80425	0,80425	- NS	
S	S I		41 871	197 253 44 349	0,80425	0,80425	26,97		54 345	196 351 44 043	0,80425	0,80425	27,04		0 -45 050	0 707 476	0,80425	0,80425	- 7,62	
P	S I	00530	0 12 340	0 79 055	0,80425	0,80425	- 67,61	00531	0 21 824	0 188 915	0,80425	0,80425	- 28,25	00532	0 30 819	0 383 893	0,80425	0,80425	- 13,88	
S	S I		0 -37 459	0 788 972	0,80425	0,80425	- 6,83		0 -33 298	0 888 686	0,80425	0,80425	- 6,06		0 -31 790	0 1 011 148	0,80425	0,80425	- 5,32	
P	S I	00533	0 38 982	0 664 642	0,80425	0,80425	- 8,01	00534	0 46 058	0 1 042 871	0,80425	0,80425	- 5,10	00535	0 52 469	0 1 539 039	0,80425	0,80425	- 3,45	
S	S I		0 -31 886	0 157 038	0,80425	0,80425	- 4,65		0 -32 205	0 1 319 948	0,80425	0,80425	- 4,08		0 -32 236	0 1 484 531	0,80425	0,80425	- 3,63	
P	S I	00536	0 58 688	0 2 179 466	0,80425	0,80425	- 2,43	00537	0 64 904	0 2 989 146	0,80425	8,84673	0,80425	1,83	00538	0 70 880	0 3 966 345	0,80425	8,84673	- 2,03
S	S I		0 -32 147	0 1 620 931	0,80425	0,80425	- 3,32		0 -32 308	0 1 674 308	0,80425	8,84673	1,63		0 -33 188	0 1 559 074	0,80425	8,84673	- 1,61	
P	S I	00539	0 75 734	0 5 016	0,80425	8,84673	- 2,30	00540	0 76 752	0 5 838	0,80425	8,84673	- 2,56	00541	0 63 773	0 5 732	0,80425	8,84673	- 2,53	



Plinto - 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]	
				662						155						996			
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-35	1	8,84673	8,84673	1,56		-36	616	8,84673	8,84673	1,49		-27	118	8,84673	8,84673	1,43
			220	463					724	113					347	481			
P	S	00542	0	0	0,80425	0,80425	-	00543	-14	1	8,84673	8,84673	1,55	00544	-59	3	8,84673	8,84673	2,03
	I		22	3	8,84673	8,84673	1,92		0	65	0,80425	0,80425	1,41		0	64	0,80425	0,80425	1,41
			553	305					0	148					0	732			
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	8,84673	8,84673	-		0	0	8,84673	8,84673	-
	I		-13	277	8,84673	8,84673	1,45		-13	1	0,80425	0,80425	1,30		6	1	0,80425	0,80425	1,28
			057	040					557	464					696	398			
P	S	00545	-75	4	8,84673	8,84673	2,18	00546	-76	4	8,84673	8,84673	2,08	00547	-71	3	8,84673	8,84673	1,91
	I		645	463	8,84673	8,84673	1,41		213	048	8,84673	8,84673	1,41		809	300	8,84673	8,84673	1,91
			0	63	0,80425	0,80425			0	62	0,80425	0,80425			0	60	0,80425	0,80425	1,41
			858	858					467	467					488	488			
S	S		0	0	8,84673	8,84673	-		0	0	8,84673	8,84673	-		28	329	8,84673	8,84673	1,45
	I		23	851	0,80425	0,80425	1,33		26	176	0,80425	0,80425	1,39		0	791	0,80425	0,80425	1,41
			282	025					965	529					0	61	0,80425	0,80425	1,41
P	S	00548	-65	2	0,80425	0,80425	2,13	00549	-59	1	0,80425	0,80425	2,87	00550	-53	1	0,80425	0,80425	4,01
	I		813	539	0,80425	0,80425	92,61		428	881	0,80425	0,80425	98,56		015	348	0,80425	0,80425	NS
			0	067	0,80425	0,80425			0	54	0,80425	0,80425			0	49	0,80425	0,80425	NS
			825	825					335	335					785	785			
S	S		29	594	0,80425	0,80425	8,97		30	678	0,80425	0,80425	7,86		30	660	0,80425	0,80425	8,07
	I		013	486	0,80425	0,80425	89,43		001	262	0,80425	0,80425	92,17		816	346	0,80425	0,80425	95,62
			0	59	0,80425	0,80425			0	58	0,80425	0,80425			0	56	0,80425	0,80425	
			886	886					100	100					006	006			
P	S	00551	-46	928	0,80425	0,80425	5,81	00552	-39	604	0,80425	0,80425	8,91	00553	-30	363	0,80425	0,80425	14,80
	I		395	122	0,80425	0,80425	NS		027	747	0,80425	0,80425	NS		403	671	0,80425	0,80425	NS
			0	43	0,80425	0,80425			0	36	0,80425	0,80425			0	27	0,80425	0,80425	NS
			849	849					248	248					101	101			
S	S		31	594	0,80425	0,80425	8,96		30	512	0,80425	0,80425	10,39		30	431	0,80425	0,80425	12,36
	I		198	953	0,80425	0,80425	99,51		978	929	0,80425	0,80425	NS		739	226	0,80425	0,80425	NS
			0	53	0,80425	0,80425			0	51	0,80425	0,80425			0	50	0,80425	0,80425	
			817	817					889	889					540	540			
P	S	00554	-20	194	0,80425	0,80425	27,62	00555	-11	92	0,80425	0,80425	58,05	00556	-3	56	0,80425	0,80425	95,31
	I		978	537	0,80425	0,80425	NS		817	434	0,80425	0,80425	NS		362	219	0,80425	0,80425	NS
			0	17	0,80425	0,80425			0	10	0,80425	0,80425			0	6	0,80425	0,80425	
			626	626					561	561					194	194			
S	S		32	358	0,80425	0,80425	14,85		37	298	0,80425	0,80425	17,82		46	256	0,80425	0,80425	20,70
	I		398	769	0,80425	0,80425	NS		572	666	0,80425	0,80425	NS		376	806	0,80425	0,80425	NS
			0	49	0,80425	0,80425			0	48	0,80425	0,80425			0	46	0,80425	0,80425	
			661	661					509	509					926	926			
P	S	00557	2	3	0,80425	0,80425	NS	00558	0	0	0,80425	0,80425	-	00559	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		944	011	0,80425	0,80425	NS		0	8	0,80425	0,80425	NS		23	82	0,80425	0,80425	64,89
			0	3	0,80425	0,80425			0	030	0,80425	0,80425			737	220	0,80425	0,80425	
			572	572					0	0					0	0			
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-45	724	0,80425	0,80425	7,44		-38	817	0,80425	0,80425	6,59		-35	936	0,80425	0,80425	5,75
			307	739					015	255					676	125			
P	S	00560	0	0	0,80425	0,80425	-	00561	0	0	0,80425	0,80425	-	00562	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		32	234	0,80425	0,80425	22,68		39	468	0,80425	0,80425	11,35		47	795	0,80425	0,80425	6,68
			271	949					864	877					315	730			
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-34	1	0,80425	0,80425	4,94		-34	1	0,80425	0,80425	4,21		-34	1	0,80425	0,80425	3,57
			829	089					292	473					237	496			
			151	151					0	0					0	0			
P	S	00563	0	0	0,80425	0,80425	-	00564	0	0	0,80425	0,80425	-	00565	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		54	1	0,80425	0,80425	4,29		63	1	0,80425	0,80425	2,91		72	2	0,80425	0,80425	2,03
			983	236					295	315					726	603			
			521	521					0	0					0	0			
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-34	1	0,80425	0,80425	3,03		-35	2	0,80425	0,80425	2,60		-36	2	0,80425	0,80425	2,27
			509	774					108	596					340	372			
			799	799					0	0					140	140			
P	S	00566	0	0	0,80425	0,80425	-	00567	0	0	0,80425	0,80425	-	00568	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		83	3	8,84673	8,84673	1,96		96	5	8,84673	8,84673	2,29		110	6	8,84673	8,84673	2,87
			680	080					340	648					524	978			



Plinto - 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	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-			
	I		-38	2	8,84673	8,84673	1,78		-43	2	8,84673	8,84673	1,78		-53	2	8,84673	8,84673	1,71			
			830	613	784				834	631	629				988	156	254					
P	S	00569	0	0	0,80425	0,80425	-	00570	0	0	0,80425	0,80425	-	00571	0	0	8,84673	8,84673	-			
	I		123	8	8,84673	8,84673	3,71		102	7	8,84673	8,84673	3,62		5	1	8,84673	8,84673	38,42			
			380	088	450				552	945	760				969	531	703					
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	8,84673	8,84673	-			
	I		-68	1	8,84673	8,84673	1,56		-41	159	268	8,84673	8,84673	1,44		-18	986	932	59,65			
			370	127	918				187						675							
P	S	00572	-96	5	8,84673	8,84673	2,46	00573	-	6	8,84673	8,84673	2,80	00574	-	5	8,84673	8,84673	2,49			
	I		652	406	996				123	292	042				112	488	198					
			0	65	575		1,41		433	042	64	0,80425	0,80425	1,41	0	63	870	0,80425	0,80425	1,41		
S	S		0	0	8,84673	8,84673	-		0	0	8,84673	8,84673	-		45	108	332	140	1,45			
	I		11	1	0,80425	0,80425	1,23		51	905	805	0,80425	0,80425	1,32	0	64	019	0,80425	0,80425	1,41		
			866	920	444				535													
P	S	00575	-98	4	8,84673	8,84673	2,13	00576	-85	3	8,84673	8,84673	1,88	00577	-73	2	0,80425	0,80425	2,39			
	I		385	239	242		1,41		345	129	713	0,80425	0,80425	1,41	964	265	613	0,80425	0,80425			
			0	62	247				0	60	002	0,80425	0,80425	1,41	0	57	011	0,80425	0,80425	93,94		
S	S		38	1	8,84673	8,84673	1,54		35	1	8,84673	8,84673	1,57		34	1	0,80425	0,80425	4,24			
	I		830	073	548		1,41		816	298	203	0,80425	0,80425	1,41	435	256	328	0,80425	0,80425			
			0	63	184				0	62	054	0,80425	0,80425	1,41	0	60	607	0,80425	0,80425	88,36		
P	S	00578	-64	1	0,80425	0,80425	3,37	00579	-55	1	0,80425	0,80425	4,89	00580	-47	723	0,80425	0,80425	7,45			
	I		155	606	950		NS		503	105	039	0,80425	0,80425	NS	479	924	0,80425	0,80425	NS			
			0	53	108				0	48	076	0,80425	0,80425	NS	0	41	699	0,80425	0,80425	NS		
S	S		33	1	0,80425	0,80425	4,77		33	950	145	0,80425	0,80425	5,61	33	788	231	0,80425	0,80425	6,76		
	I		851	116	086		91,00		612	145					482	54	687	0,80425	0,80425	97,93		
			0	58	848				0	56	838	0,80425	0,80425	94,22	0			0,80425	0,80425			
P	S	00581	-39	439	106	0,80425	0,80425	12,27	00582	-31	234	163	0,80425	0,80425	22,98	00583	-23	98	0,80425	0,80425	54,57	
	I		607	33	894		NS		621	24	943	0,80425	0,80425	NS	0	15	865	0,80425	0,80425	NS		
			0	894					0						0	418	526	0,80425	0,80425	12,72		
S	S		33	642	776	0,80425	0,80425	8,29		34	518	849	0,80425	0,80425	10,27	36	418	526	0,80425	0,80425		
	I		557	52	529		NS		294	50	486	0,80425	0,80425	NS	0	48	564	0,80425	0,80425	NS		
			0						0						0			0,80425	0,80425	NS		
P	S	00584	-13	25	812	0,80425	0,80425	NS	00585	-3	8	0,80425	0,80425	NS	00586	3	8	0,80425	0,80425	NS		
	I		190	7	970		NS		219	360	3	0,80425	0,80425	NS	096	544	1	0,80425	0,80425	NS		
			0						0	451					0	157		0,80425	0,80425	NS		
S	S		39	343	372	0,80425	0,80425	15,50		48	287	559	0,80425	0,80425	18,48	0	0	0,80425	0,80425	-		
	I		799	46	711		NS		144	43	709	0,80425	0,80425	NS		-46	683	894	0,80425	0,80425	7,89	
			0						0						449			0,80425	0,80425	NS		
P	S	00587	14	53	521	0,80425	0,80425	99,82	00588	29	4	107	0,80425	0,80425	NS	00589	0	0	0,80425	0,80425	-	
	I		972	1	155		NS		596	11	678	0,80425	0,80425	NS		37	116	216	0,80425	0,80425	45,81	
			0						0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-			
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-			
	I		-35	785	207	0,80425	0,80425	6,86		-36	918	920	0,80425	0,80425	5,86		-38	369	0,80425	0,80425	4,95	
			701						811								226					
P	S	00590	0	0	0,80425	0,80425	-	00591	0	0	0,80425	0,80425	-	00592	0	0	0,80425	0,80425	-			
	I		42	306	121	0,80425	0,80425	17,38		48	578	723	0,80425	0,80425	9,18		55	953	653	0,80425	0,80425	5,57
			462						418								653			0,80425	0,80425	-
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-			
	I		-37	1	305	0,80425	0,80425	4,13		-36	1	572	682	3,42		-36	1	898	354	0,80425	0,80425	2,84
			459	720					471							118						
P	S	00593	0	0	0,80425	0,80425	-	00594	0	0	0,80425	0,80425	-	00595	0	0	0,80425	0,80425	-			
	I		64	1	0,80425	0,80425	3,63		75	2	0,80425	0,80425	2,47		89	3	8,84673	8,84673	1,84			





Plinto - 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			
			497	459 430					498	139 999					617	067 022						
S	S	I	0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-			
			-36 535	293 657	0,80425	0,80425	2,35		-37 930	770 076	0,80425	0,80425	1,94		-40 874	335 323	8,84673	8,84673	1,91			
P	S	I	00596	0	0	0,80425	0,80425	-	00597	0	0	0,80425	0,80425	-	00598	0	0	0,80425	0,80425	-		
			108 399	4 364 974	8,84673	8,84673	2,12		134 312	6 258 127	8,84673	8,84673	2,70		172 888	439 041	8,84673	8,84673	5,06			
S	S	I		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		
			-46 698	3 971 715	8,84673	8,84673	2,05		-58 869	4 512 208	8,84673	8,84673	2,19		-89 691	4 207 656	8,84673	8,84673	2,12			
P	S	I	00599	0	0	0,80425	0,80425	-	00600	0	0	0,80425	0,80425	-	00601	-	7	166 629	157 828	8,84673	8,84673	3,25
			241 638	12 062 120	8,84673	8,84673	17,58		178 148	10 713 263	8,84673	8,84673	7,81		0	66 092	0,80425	0,80425	1,41			
S	S	I		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		
			-170 257	2 034 047	8,84673	8,84673	1,70		-38 092	758 800	8,84673	8,84673	1,51		-10 898	2 937 342	0,80425	0,80425	1,15			
P	S	I	00602	-	9	8,84673	8,84673	6,71	00603	-	8	8,84673	8,84673	3,84	00604	-	5	137 442	380 430	8,84673	8,84673	2,46
			244 168	995 961 65 734	8,84673	8,84673	6,71		176 994	011 266 64 905	8,84673	8,84673	1,41		0	63 588	0,80425	0,80425	1,41			
S	S	I		0	0	8,84673	8,84673	-		80 917	1 778 249 65 179	8,84673	8,84673	1,63		54 524	2 593 386 64 525	8,84673	8,84673	1,76		
			148 398	938 144	0,80425	0,80425	1,31		0	0	0,80425	0,80425	1,41		0	64 525	0,80425	0,80425	1,41			
P	S	I	00605	-	3	8,84673	8,84673	2,02	00606	-91 126	2 674 802 59 171	0,80425	0,80425	2,03	00607	-76 508	1 884 424 55 844	0,80425	0,80425	2,88		
			110 598	776 866 61 710	8,84673	8,84673	2,02		0	0	0,80425	0,80425	90,51		0	55 844	0,80425	0,80425	95,90			
S	S	I		44 260	2 420 726 63 609	8,84673	8,84673	1,74		39 391	2 054 542 62 402	0,80425	0,80425	2,59		36 965	1 694 574 60 872	0,80425	0,80425	3,14		
			0	0	0,80425	0,80425	1,41		0	0	0,80425	0,80425	85,82		0	60 872	0,80425	0,80425	87,98			
P	S	I	00608	-65 121	1 299 834 51 577	0,80425	0,80425	4,16	00609	-55 933	861 173	0,80425	0,80425	6,27	00610	-48 335	532 808	0,80425	0,80425	10,13		
			0	0	0,80425	0,80425	NS		0	46 213	0,80425	0,80425	NS		0	39 617	0,80425	0,80425	NS			
S	S	I		35 852	1 377 845 58 982	0,80425	0,80425	3,86		35 557	1 108 883 56 677	0,80425	0,80425	4,80		35 943	884 687	0,80425	0,80425	6,02		
			0	0	0,80425	0,80425	90,80		0	0	0,80425	0,80425	94,49		0	53 848	0,80425	0,80425	99,45			
P	S	I	00611	-41 993	292 466 31 697	0,80425	0,80425	18,43	00612	-36 326	125 585	0,80425	0,80425	42,89	00613	-29 028	22 744	0,80425	0,80425	NS		
			0	0	0,80425	0,80425	NS		0	22 346	0,80425	0,80425	NS		0	11 638	0,80425	0,80425	NS			
S	S	I		37 021	700 579 50 354	0,80425	0,80425	7,60		38 403	552 282 46 317	0,80425	0,80425	9,64		38 499	436 148 42 537	0,80425	0,80425	12,20		
			0	0	0,80425	0,80425	NS		0	0	0,80425	0,80425	NS		0	42 537	0,80425	0,80425	NS			
P	S	I	00614	0	0	0,80425	0,80425	-	00615	0	0	0,80425	0,80425	-	00616	11 863	106 001	0,80425	0,80425	50,43		
			-16 157	16 066	0,80425	0,80425	NS		0	1 041	0,80425	0,80425	NS		0	0	0,80425	0,80425	-			
S	S	I		39 998	350 809 39 682	0,80425	0,80425	15,17		48 504	286 017 34 031	0,80425	0,80425	18,58		0	0	0,80425	0,80425	-		
			0	0	0,80425	0,80425	NS		0	0	0,80425	0,80425	NS		-24 108	693 606	0,80425	0,80425	7,75			
P	S	I	00617	49 253	80 061 2 481	0,80425	0,80425	66,37	00618	0	0	0,80425	0,80425	-	00619	0	0	0,80425	0,80425	-		
			0	0	0,80425	0,80425	NS		47 436	29 386	0,80425	0,80425	NS		46 922	183 235	0,80425	0,80425	29,01			
S	S	I		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		



Plinto - 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		-40 594	838 240	0,80425	0,80425	6,43		-43 115	1 018 685	0,80425	0,80425	5,29		-40 930	1 248 137	0,80425	0,80425	4,32	
P	S	00620	0	0	0,80425	0,80425	-	00621	0	0	0,80425	0,80425	-	00622	0	0	0,80425	0,80425	-	
	I		49 471	407 598	0,80425	0,80425	13,04		54 740	722 141	0,80425	0,80425	7,35		62 498	1 150 545	0,80425	0,80425	4,61	
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-	
	I		-38 592	1 525 190	0,80425	0,80425	3,53		-37 067	1 864 914	0,80425	0,80425	2,89		-36 554	2 287 700	0,80425	0,80425	2,35	
P	S	00623	0	0	0,80425	0,80425	-	00624	0	0	0,80425	0,80425	-	00625	0	0	0,80425	0,80425	-	
	I		72 958	1 727 372	0,80425	0,80425	3,06		87 022	2 508 197	0,80425	0,80425	2,11		106 675	3 590 768	8,84673	8,84673	1,94	
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-	
	I		-37 115	2 821 328	0,80425	0,80425	1,91		-39 027	3 506 828	0,80425	0,80425	1,54		-43 080	4 409 782	8,84673	8,84673	2,16	
P	S	00626	0	0	0,80425	0,80425	-	00627	0	0	0,80425	0,80425	-	00628	0	0	0,80425	0,80425	-	
	I		135 973	5 163 074	8,84673	8,84673	2,32		183 362	8 103 446	8,84673	8,84673	3,69		270 400	12 677 446	8,84673	8,84673	41,00	
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-	
	I		-51 195	5 657 140	8,84673	8,84673	2,53		-68 524	7 725 496	8,84673	8,84673	3,56		-10 121 423	10 045 221	8,84673	8,84673	6,60	
P	S	00629	0	0	0,80425	0,80425	-	00630	0	0	8,84673	8,84673	-	00631	0	0	8,84673	8,84673	-	
	I		610 388	23 036 756	8,84673	8,84673	1,89		21 950	2 336 371	8,84673	8,84673	25,18		0	17 705 020	4 261 504	8,84673	8,84673	5,02
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	8,84673	8,84673	-		490 196	4 261 504	8,84673	8,84673	2,02	
	I		-516 804	8 504 520	8,84673	8,84673	4,57		-46 971	3 267 021	8,84673	8,84673	18,03		0	66 168	0,80425	0,80425	1,41	
P	S	00632	-276 449	11 061 090	8,84673	8,84673	11,20	00633	-186 603	7 043 138	8,84673	8,84673	3,20	00634	-137 924	4 462 890	8,84673	8,84673	2,19	
	I		0	65 634	0,80425	0,80425	1,41		0	64 570	0,80425	0,80425	1,41		0	63 006	0,80425	0,80425	1,41	
S	S		114 573	7 191 076	8,84673	8,84673	3,14		65 560	5 319 634	8,84673	8,84673	2,39		49 678	3 938 184	8,84673	8,84673	2,03	
	I		0	65 905	0,80425	0,80425	1,41		0	65 399	0,80425	0,80425	1,41		0	64 646	0,80425	0,80425	1,41	
P	S	00635	-107 909	3 115 240	8,84673	8,84673	1,88	00636	-87 819	2 190 920	0,80425	0,80425	2,48	00637	-73 460	1 522 262	0,80425	0,80425	3,56	
	I		0	60 849	0,80425	0,80425	1,41		0	57 996	0,80425	0,80425	92,34		0	54 327	0,80425	0,80425	98,58	
S	S		42 203	3 011 044	8,84673	8,84673	1,84		38 470	2 343 497	0,80425	0,80425	2,27		36 725	1 837 816	0,80425	0,80425	2,90	
	I		0	63 627	0,80425	0,80425	1,41		0	62 294	0,80425	0,80425	85,97		0	60 577	0,80425	0,80425	88,41	
P	S	00638	-62 768	1 024 374	0,80425	0,80425	5,28	00639	-54 789	44 650 722	0,80425	0,80425	8,30	00640	-49 276	37 373 654	0,80425	0,80425	14,44	
	I		0	49 725	0,80425	0,80425	NS		0	44 080	0,80425	0,80425	NS		0	37 278	0,80425	0,80425	NS	
S	S		36 239	1 445 157	0,80425	0,80425	3,68		36 769	1 135 453	0,80425	0,80425	4,69		38 310	889 081	0,80425	0,80425	5,99	
	I		0	58 351	0,80425	0,80425	91,78		0	55 403	0,80425	0,80425	96,66		0	51 351	0,80425	0,80425	NS	
P	S	00641	-46 445	175 532	0,80425	0,80425	30,73	00642	-46 576	44 080	0,80425	0,80425	NS	00643	0	0	0,80425	0,80425	-	
	I		0	29 069	0,80425	0,80425	NS		0	18 555	0,80425	0,80425	NS		-48 314	32 410	0,80425	0,80425	NS	
S	S		40 775	692 603	0,80425	0,80425	7,68		43 497	536 479	0,80425	0,80425	9,91		44 283	417 854	0,80425	0,80425	12,73	





Plinto - 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	45 568	0,80425	0,80425	NS		0	37 378	0,80425	0,80425	NS		0	28 994	0,80425	0,80425	NS
P	S	00644	0	9 389 53 815	0,80425	0,80425	NS	00645	19 092	163 814	0,80425	0,80425	32,59	00646	60 669	30 723 12 279	0,80425	0,80425	NS
	I		-16 302		0,80425	0,80425	99,77		0	0	0,80425	0,80425	-		0		0,80425	0,80425	NS
S	S		30 975	328 451	0,80425	0,80425	16,22		0	6 361	0,80425	0,80425	NS		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		0	23 381	0,80425	0,80425	NS		-67 270	644 850	0,80425	0,80425	8,39		-43 813	901 141	0,80425	0,80425	5,98
P	S	00647	0	0	0,80425	0,80425	-	00648	0	0	0,80425	0,80425	-	00649	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		50 853	96 740	0,80425	0,80425	54,91		49 222	282 341	0,80425	0,80425	18,82		52 036	547 639	0,80425	0,80425	9,70
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-42 870	1 134 777	0,80425	0,80425	4,75		-39 714	397 515	0,80425	0,80425	3,86		-37 091	1 714 939	0,80425	0,80425	3,14
P	S	00650	0	0	0,80425	0,80425	-	00651	0	0	0,80425	0,80425	-	00652	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		57 909	913 514	0,80425	0,80425	5,81		66 433	407 764	0,80425	0,80425	3,76		77 912	072 773	0,80425	0,80425	2,55
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-35 429	2 108 528	0,80425	0,80425	2,55		-34 662	2 605 912	0,80425	0,80425	2,07		-34 692	3 248 300	0,80425	0,80425	1,66
P	S	00653	0	0	0,80425	0,80425	-	00654	0	0	0,80425	0,80425	-	00655	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		93 456	2 979 198	8,84673	8,84673	1,83		115 459	4 259 052	8,84673	8,84673	2,09		148 951	6 204 427	8,84673	8,84673	2,68
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-35 554	4 104 150	8,84673	8,84673	2,08		-37 416	5 296 056	8,84673	8,84673	2,41		-40 310	7 055 640	8,84673	8,84673	3,14
P	S	00656	0	0	0,80425	0,80425	-	00657	0	0	0,80425	0,80425	-	00658	0	0	2,81487	2,81487	-
	I		205 665	9 623 204	8,84673	8,84673	5,29		317 434	17 410 258	8,84673	8,84673	4,29		332 124	41 701 552	8,84673	8,84673	1,07
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	1,60850	1,60850	-
	I		-42 671	10 473 821	8,84673	8,84673	7,60		-31 623	19 121 846	8,84673	8,84673	2,93		-74 624	33 445 910	8,84673	8,84673	1,13
P	S	00659	-332 176	39 439 700	8,84673	8,84673	1,05	00660	-317 485	15 498 735	8,84673	8,84673	6,45	00661	-205 716	8 328 384	8,84673	8,84673	4,14
	I		0	66 314	2,41274	2,41274	2,27		0	66 074	0,80425	0,80425	1,41		0	65 241	0,80425	0,80425	1,41
S	S		74 649	29 526 788	8,84673	8,84673	1,10		31 646	16 344 346	8,84673	8,84673	5,36		42 692	8 521 573	8,84673	8,84673	4,13
	I		0	66 320	0,80425	0,80425	1,41		0	66 316	0,80425	0,80425	1,41		0	65 860	0,80425	0,80425	1,41
P	S	00662	-149 000	5 325 066	8,84673	8,84673	2,45	00663	-115 506	3 654 869	8,84673	8,84673	1,99	00664	-93 501	2 567 730	0,80425	0,80425	2,12
	I		0	63 945	0,80425	0,80425	1,41		0	62 107	0,80425	0,80425	1,41		0	59 634	0,80425	0,80425	89,80
S	S		40 325	5 340 290	8,84673	8,84673	2,40		37 424	3 882 037	8,84673	8,84673	2,02		35 554	2 918 507	0,80425	0,80425	1,82
	I		0	65 231	0,80425	0,80425	1,41		0	64 361	0,80425	0,80425	1,41		0	63 204	0,80425	0,80425	84,73
P	S	00665	-77 952	1 798 162	0,80425	0,80425	3,02	00666	-66 467	1 230 135	0,80425	0,80425	4,40	00667	-57 931	803 827	0,80425	0,80425	6,72
	I		0	56 419	0,80425	0,80425	94,92		0	52 354	0,80425	0,80425	NS		0	47 341	0,80425	0,80425	NS
S	S		34 680	2 240 548	0,80425	0,80425	2,38		34 638	1 739 586	0,80425	0,80425	3,06		35 391	1 356 715	0,80425	0,80425	3,93
	I		0	61 691	0,80425	0,80425	86,81		0	59 707	0,80425	0,80425	89,69		0	57 053	0,80425	0,80425	93,87
P	S	00668	-52 043	484 816	0,80425	0,80425	11,14	00669	-49 209	251 788	0,80425	0,80425	21,44	00670	-50 810	90 486	0,80425	0,80425	59,66
	I		0	41 285	0,80425	0,80425	NS		0	34 024	0,80425	0,80425	NS		0	25 018	0,80425	0,80425	NS



Plinto - 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		37 038	1 058 084	0,80425	0,80425	5,03		39 650	822 539	0,80425	0,80425	6,47		42 801	635 743	0,80425	0,80425	8,37
	I		0	53 371	0,80425	0,80425	NS		0	48 064	0,80425	0,80425	NS		0	40 022	0,80425	0,80425	NS
P	S	00671	0	0	0,80425	0,80425	-	00672	0	19 523	0,80425	0,80425	NS	00673	21 937	94 905	0,80425	0,80425	56,23
	I		0	12 263	0,80425	0,80425	NS		-18 691	60 615	0,80425	0,80425	88,61		0	0	0,80425	0,80425	-
S	S		43 752	485 637	0,80425	0,80425	10,95		67 380	355 359	0,80425	0,80425	14,91		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		0	26 128	0,80425	0,80425	NS		0	0	0,80425	0,80425	-		-42 040	689 938	0,80425	0,80425	7,81
P	S	00674	46 350	71 291	0,80425	0,80425	74,57	00675	0	0	0,80425	0,80425	-	00676	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		0	2 513	0,80425	0,80425	NS		44 242	38 626	0,80425	0,80425	NS		44 057	194 426	0,80425	0,80425	27,35
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-49 324	826 411	0,80425	0,80425	6,53		-42 979	1 003 838	0,80425	0,80425	5,37		-39 038	1 228 170	0,80425	0,80425	4,39
P	S	00677	0	0	0,80425	0,80425	-	00678	0	0	0,80425	0,80425	-	00679	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		46 452	420 954	0,80425	0,80425	12,63		51 134	737 980	0,80425	0,80425	7,20		57 701	1 169 316	0,80425	0,80425	4,54
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-35 783	1 498 562	0,80425	0,80425	3,59		-33 322	1 829 075	0,80425	0,80425	2,94		-31 414	2 238 741	0,80425	0,80425	2,40
P	S	00680	0	0	0,80425	0,80425	-	00681	0	0	0,80425	0,80425	-	00682	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		66 024	1 749 739	0,80425	0,80425	3,03		76 248	2 535 142	0,80425	0,80425	2,09		88 618	3 623 693	8,84673	8,84673	1,95
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-29 666	2 753 112	0,80425	0,80425	1,95		-27 589	3 409 280	0,80425	0,80425	1,58		-24 333	4 265 274	8,84673	8,84673	2,12
P	S	00683	0	0	0,80425	0,80425	-	00684	0	0	0,80425	0,80425	-	00685	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		102 921	5 203 560	8,84673	8,84673	2,34		116 748	8 162 583	8,84673	8,84673	3,77		115 338	12 684 897	8,84673	8,84673	57,76
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-17 859	5 432 056	8,84673	8,84673	2,45		-2 378	7 346 284	8,84673	8,84673	3,28		50 683	9 330 366	8,84673	8,84673	5,05
P	S	00686	0	0	0,80425	0,80425	-	00687	0	0	8,84673	8,84673	-	00688	137 867	18 062 236	8,84673	8,84673	5,23
	I		-126 338	20 042 746	8,84673	8,84673	2,53		-22 002	356 760	8,84673	8,84673	NS		0	66 270	2,41274	2,41274	2,27
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		46 997	711 110	8,84673	8,84673	82,71		-42 605	6 058 604	8,84673	8,84673	2,81
	I		451 263	7 028 504	8,84673	8,84673	2,92		0	66 367	8,84673	8,84673	NS		0	66 174	0,80425	0,80425	1,41
P	S	00689	-109 390	11 053 690	8,84673	8,84673	10,32	00690	-113 607	6 984 074	8,84673	8,84673	3,13	00691	-101 067	4 422 506	8,84673	8,84673	2,17
	I		0	65 636	0,80425	0,80425	1,41		0	64 572	0,80425	0,80425	1,41		0	63 008	0,80425	0,80425	1,41
S	S		-43 788	7 905 752	8,84673	8,84673	3,68		5 379	5 699 071	8,84673	8,84673	2,53		19 400	4 163 188	8,84673	8,84673	2,08
	I		0	65 912	0,80425	0,80425	1,41		0	65 407	0,80425	0,80425	1,41		0	64 656	0,80425	0,80425	1,41
P	S	00692	-87 477	3 082 437	8,84673	8,84673	1,87	00693	-75 538	2 164 108	0,80425	0,80425	2,50	00694	-65 599	1 500 033	0,80425	0,80425	3,61
	I		0	60 851	0,80425	0,80425	1,41		0	57 996	0,80425	0,80425	92,34		0	54 326	0,80425	0,80425	98,58
S	S		25 219	3 155 444	8,84673	8,84673	1,87		28 136	2 440 907	0,80425	0,80425	2,18		30 024	1 905 860	0,80425	0,80425	2,80



Plinto - 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	63 638	0,80425	0,80425	1,41		0	62 308	0,80425	0,80425	85,95		0	60 593	0,80425	0,80425	88,38
P	S	00695	-57 494	1 005 730	0,80425	0,80425	5,37	00696	-51 126	634 979	0,80425	0,80425	8,50	00697	-46 657	360 343	0,80425	0,80425	14,97
	I		0	49 723	0,80425	0,80425	NS		0	44 078	0,80425	0,80425	NS		0	37 279	0,80425	0,80425	NS
S	S		31 671	1 493 912	0,80425	0,80425	3,57		33 533	1 171 063	0,80425	0,80425	4,55		35 952	915 482	0,80425	0,80425	5,82
	I		0	58 371	0,80425	0,80425	91,75		0	55 426	0,80425	0,80425	96,62		0	51 377	0,80425	0,80425	NS
P	S	00698	-44 502	164 346 29 078	0,80425	0,80425	32,82	00699	-45 016	34 849 18 575	0,80425	0,80425	NS	00700	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		0	29 078	0,80425	0,80425	NS		0	18 575	0,80425	0,80425	NS		-47 136	39 365	0,80425	0,80425	NS
S	S		39 065	712 399	0,80425	0,80425	7,47		42 487	551 301	0,80425	0,80425	9,65		45 661	427 300	0,80425	0,80425	12,44
	I		0	45 590	0,80425	0,80425	NS		0	37 378	0,80425	0,80425	NS		0	28 856	0,80425	0,80425	NS
P	S	00701	0	8 954	0,80425	0,80425	NS	00702	5 086	19 147	0,80425	0,80425	NS	00703	17 316	43 194	0,80425	0,80425	NS
	I		-19 202	60 929	0,80425	0,80425	88,16		0	0	0,80425	0,80425	-		0	1 281	0,80425	0,80425	NS
S	S		34 965	336 521	0,80425	0,80425	15,83		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		0	23 165	0,80425	0,80425	NS		-55 168	677 306	0,80425	0,80425	7,98		-44 784	772 673	0,80425	0,80425	6,98
P	S	00704	0	0	0,80425	0,80425	-	00705	0	0	0,80425	0,80425	-	00706	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		26 649	12 115	0,80425	0,80425	NS		32 557	135 808	0,80425	0,80425	39,23		37 347	329 394	0,80425	0,80425	16,16
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-39 240	893 820	0,80425	0,80425	6,03		-35 847	1 055 678	0,80425	0,80425	5,10		-32 853	1 261 568	0,80425	0,80425	4,27
P	S	00707	0	0	0,80425	0,80425	-	00708	0	0	0,80425	0,80425	-	00709	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		42 446	606 048	0,80425	0,80425	8,78		48 053	985 439	0,80425	0,80425	5,39		54 054	1 496 164	0,80425	0,80425	3,55
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-30 310	1 514 080	0,80425	0,80425	3,55		-27 921	1 819 594	0,80425	0,80425	2,96		-25 113	2 186 162	0,80425	0,80425	2,46
P	S	00710	0	0	0,80425	0,80425	-	00711	0	0	0,80425	0,80425	-	00712	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		60 260	2 182 094	0,80425	0,80425	2,43		66 128	3 114 294	8,84673	8,84673	1,85		70 024	4 414 728	8,84673	8,84673	2,14
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-21 199	2 620 543	0,80425	0,80425	2,05		-15 063	3 122 119	8,84673	8,84673	1,87		-4 291	3 657 302	8,84673	8,84673	1,97
P	S	00713	0	0	0,80425	0,80425	-	00714	0	0	0,80425	0,80425	-	00715	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		67 299	6 297 816	8,84673	8,84673	2,74		43 142	9 352 803	8,84673	8,84673	5,09		-51 744	11 792 205	8,84673	8,84673	16,95
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		17 240	4 025 797	8,84673	8,84673	2,05		68 616	3 410 826	8,84673	8,84673	1,91		195 828	819 349	8,84673	8,84673	1,49
P	S	00716	0	0	0,80425	0,80425	-	00717	105 401	8 424 693	8,84673	8,84673	4,00	00718	54 174	10 191 760	8,84673	8,84673	6,61
	I		-117 021	9 918 634	8,84673	8,84673	6,30		0	66 096	0,80425	0,80425	1,41		0	65 739	0,80425	0,80425	1,41
S	S		104 886	1 216 526	0,80425	0,80425	1,29		0	0	8,84673	8,84673	-		-173 921	276 503	8,84673	8,84673	1,46
	I		0	65 839	8,84673	8,84673	1,42		-55 845	1 604 234	0,80425	0,80425	1,26		0	65 614	0,80425	0,80425	1,41
P	S	00719	-39 134	8 019 562	8,84673	8,84673	3,76	00720	-64 268	5 340 918	8,84673	8,84673	2,43	00721	-67 921	3 727 331	8,84673	8,84673	2,00
	I		0	64	0,80425	0,80425	1,41		0	63	0,80425	0,80425	1,41		0	61	0,80425	0,80425	1,41





Plinto - 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		-6 017	596 297	8,84673	8,84673	98,71		0	65 581	0,80425	0,80425	1,41		0	64 966	0,80425	0,80425	1,41
S	S		0	0	8,84673	8,84673	-		0	0	8,84673	8,84673	-		0	0	8,84673	8,84673	-
	I		18 702	201 829	8,84673	8,84673	NS		-59 644	071 734	0,80425	0,80425	1,31		-79 834	125 623	0,80425	0,80425	1,41
P	S	00749	-22 544	5 547 009 63 878	8,84673	8,84673	2,49	00750	-40 872	4 221 717	8,84673	8,84673	2,11	00751	-47 459	3 087 105 60 007	8,84673	8,84673	1,87
	I		0	0	0,80425	0,80425	1,41		0	62 255	0,80425	0,80425	1,41		0	0	0,80425	0,80425	1,41
S	S		-41 920	949 413	8,84673	8,84673	1,53		-14 267	1 520 755	8,84673	8,84673	1,61		1 984	1 616 169 62 086	8,84673	8,84673	1,62
	I		0	64 042	0,80425	0,80425	1,41		0	63 211	0,80425	0,80425	1,41		0	0	0,80425	0,80425	1,41
P	S	00752	-48 297	2 17 066 57 013	0,80425	0,80425	2,43	00753	-46 311	1 559 605	0,80425	0,80425	3,46	00754	-42 831	1 061 464 48 068	0,80425	0,80425	5,08
	I		0	0	0,80425	0,80425	93,93		0	53 105	0,80425	0,80425	NS		0	0	0,80425	0,80425	NS
S	S		11 858	1 484 880 60 645	0,80425	0,80425	3,60		18 184	1 282 778	0,80425	0,80425	4,16		22 389	1 073 321 56 895	0,80425	0,80425	4,97
	I		0	0	0,80425	0,80425	88,31		0	58 895	0,80425	0,80425	90,93		0	0	0,80425	0,80425	94,13
P	S	00755	-38 359	684 922 41 690	0,80425	0,80425	7,87	00756	-33 034	404 788 33 888	0,80425	0,80425	13,30	00757	-26 953	204 407 24 949	0,80425	0,80425	26,31
	I		0	0	0,80425	0,80425	NS		0	0	0,80425	0,80425	NS		0	0	0,80425	0,80425	NS
S	S		25 245	880 278 54 754	0,80425	0,80425	6,06		27 404	712 286 52 605	0,80425	0,80425	7,49		29 669	571 998 50 570	0,80425	0,80425	9,32
	I		0	0	0,80425	0,80425	97,81		0	0	0,80425	0,80425	NS		0	0	0,80425	0,80425	NS
P	S	00758	-19 993	73 448 15 892	0,80425	0,80425	73,14	00759	-11 741	6 108 8 092	0,80425	0,80425	NS	00760	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		0	0	0,80425	0,80425	NS		0	0	0,80425	0,80425	NS		0	4 131	0,80425	0,80425	NS
S	S		32 754	459 356 48 655	0,80425	0,80425	11,60		37 908	372 999 46 760	0,80425	0,80425	14,27		46 256	310 032 43 631	0,80425	0,80425	17,15
	I		0	0	0,80425	0,80425	NS		0	0	0,80425	0,80425	NS		0	0	0,80425	0,80425	NS
P	S	00761	0 2 065	0 64 308	0,80425	0,80425	-	00762	0 8 243	0 106 619	0,80425	0,80425	-	00763	0 15 520	0 221 983	0,80425	0,80425	-
	I		0	0	0,80425	0,80425	83,25		0	0	0,80425	0,80425	50,16		0	0	0,80425	0,80425	24,07
S	S		-44 913	669 779	0,80425	0,80425	8,05		-33 737	741 690	0,80425	0,80425	7,26		-26 529	830 535	0,80425	0,80425	6,48
	I		0	0	0,80425	0,80425	-	00765	0	0	0,80425	0,80425	-	00766	0	0	0,80425	0,80425	-
P	S	00764	23 319	421 932	0,80425	0,80425	12,65		29 879	707 257	0,80425	0,80425	7,54		34 332	1 089 138	0,80425	0,80425	4,89
	I		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
S	S		-23 335	937 244	0,80425	0,80425	5,74		-21 710	1 061 588	0,80425	0,80425	5,06		-19 136	1 195 569	0,80425	0,80425	4,49
	I		0	0	0,80425	0,80425	-	00768	0	0	0,80425	0,80425	-	00769	0	0	0,80425	0,80425	-
P	S	00767	36 851	1 586 962	0,80425	0,80425	3,35		37 445	2 224 776	0,80425	0,80425	2,39		35 457	3 022 819	8,84673	8,84673	1,84
	I		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
S	S		-14 638	1 321 373	0,80425	0,80425	4,06		-7 816	1 405 936	0,80425	0,80425	3,81		2 037	1 390 951	8,84673	8,84673	1,59
	I		0	0	0,80425	0,80425	-	00771	0	0	0,80425	0,80425	-	00772	0	0	0,80425	0,80425	-
P	S	00770	29 332	3 969 645	8,84673	8,84673	2,04		16 568	4 953 584	8,84673	8,84673	2,29		-4 406	5 650 758	8,84673	8,84673	2,52
	I		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
S	S		16 204	1 189 700	8,84673	8,84673	1,56		36 028	729 389	8,84673	8,84673	1,50		58 423	69 520	8,84673	8,84673	1,42
	I		0	0	0,80425	0,80425	-	00774	0	0	0,80425	0,80425	-	00775	4 519	1 698 881	8,84673	8,84673	1,63



Plinto - 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		-23 474	5 350 186	8,84673	8,84673	2,42		-12 948	2 803 824	8,84673	8,84673	1,81		0	65 156	0,80425	0,80425	1,41
S	S		61 906	462 427	0,80425	0,80425	1,36		32 045	285 444	0,80425	0,80425	1,38		0	0	8,84673	8,84673	-
	I		0	63 646	8,84673	8,84673	1,42		0	63 881	8,84673	8,84673	1,42		-5 376	586 010	0,80425	0,80425	1,35
P	S	00776	18 865	4 249 667 64 742	8,84673	8,84673	2,11	00777	3 207	4 651 595 63 869	8,84673	8,84673	2,21	00778	-16 179	4 112 403 62 479	8,84673	8,84673	2,08
	I		0	0	0,80425	0,80425	1,41		0	0	0,80425	0,80425	1,41		0	0	0,80425	0,80425	1,41
S	S		0	0	8,84673	8,84673	-		0	0	8,84673	8,84673	-		-27 737	288 306	8,84673	8,84673	1,45
	I		-41 204	780 581	0,80425	0,80425	1,34		-44 936	304 592	0,80425	0,80425	1,39		0	62 390	0,80425	0,80425	1,41
P	S	00779	-28 494	3 298 060 60 499	8,84673	8,84673	1,90	00780	-34 640	2 505 902 57 832	0,80425	0,80425	2,15	00781	-36 802	1 836 528 54 336	0,80425	0,80425	2,93
	I		0	0	0,80425	0,80425	1,41		0	0	0,80425	0,80425	92,60		0	892 700	0,80425	0,80425	98,56
S	S		-11 034	698 835	8,84673	8,84673	1,50		1 267	877 407	0,80425	0,80425	6,10		9 958	892 700	0,80425	0,80425	5,99
	I		0	61 335	0,80425	0,80425	1,41		0	59 930	0,80425	0,80425	89,36		0	58 154	0,80425	0,80425	92,09
P	S	00782	-36 410	1 300 744 49 777	0,80425	0,80425	4,14	00783	-34 115	882 373	0,80425	0,80425	6,10	00784	-29 971	562 530	0,80425	0,80425	9,57
	I		0	0	0,80425	0,80425	NS		0	43 835	0,80425	0,80425	NS		0	36 233	0,80425	0,80425	NS
S	S		16 038	822 808	0,80425	0,80425	6,49		20 108	718 469	0,80425	0,80425	7,43		22 559	607 299	0,80425	0,80425	8,79
	I		0	56 073	0,80425	0,80425	95,51		0	53 899	0,80425	0,80425	99,36		0	51 983	0,80425	0,80425	NS
P	S	00785	-23 877	325 778 27 091	0,80425	0,80425	16,50	00786	-16 504	161 177 17 625	0,80425	0,80425	33,31	00787	-8 997	63 346 10 537	0,80425	0,80425	84,66
	I		0	0	0,80425	0,80425	NS		0	0	0,80425	0,80425	NS		0	10 537	0,80425	0,80425	NS
S	S		24 282	503 748	0,80425	0,80425	10,59		27 315	415 178	0,80425	0,80425	12,84		33 560	344 936	0,80425	0,80425	15,44
	I		0	50 643	0,80425	0,80425	NS		0	49 777	0,80425	0,80425	NS		0	48 636	0,80425	0,80425	NS
P	S	00788	-1 227	24 728	0,80425	0,80425	NS	00789	0	0	0,80425	0,80425	-	00790	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		0	6 440	0,80425	0,80425	NS		-3 924	118 698	0,80425	0,80425	45,15		-	124 309	0,80425	0,80425	43,08
S	S		43 886	288 662	0,80425	0,80425	18,42		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		0	46 976	0,80425	0,80425	NS		-52 546	581 946	0,80425	0,80425	9,28		-37 351	602 012	0,80425	0,80425	8,95
P	S	00791	0 6 834	0 197 669	0,80425	0,80425	-	00792	0 15 830	0 355 854	0,80425	0,80425	-	00793	0 23 840	0 597 982	0,80425	0,80425	-
	I		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
S	S		-25 561	650 062	0,80425	0,80425	8,27		-20 227	704 467	0,80425	0,80425	7,63		-19 801	766 531	0,80425	0,80425	7,01
P	S	00794	0 28 096	0 919 817	0,80425	0,80425	-	00795	0 29 582	0 1 331 450	0,80425	0,80425	-	00796	0 29 057	0 1 843 550	0,80425	0,80425	-
	I		0	0	0,80425	0,80425	5,80		0	0	0,80425	0,80425	4,00		0	0	0,80425	0,80425	2,89
S	S		-18 237	0 830	0,80425	0,80425	-		-14 099	877 400	0,80425	0,80425	-		-7 699	881 971	0,80425	0,80425	-
	I		0	0	0,80425	0,80425	6,47		0	0	0,80425	0,80425	6,12		0	0	0,80425	0,80425	6,08
P	S	00797	26 470	0 2 457 280	0,80425	0,80425	-	00798	0 21 178	0 3 145 138	0,80425	0,80425	-	00799	0 12 291	0 3 817 910	0,80425	0,80425	-
	I		0	0	0,80425	0,80425	2,17		0	0	0,80425	0,80425	1,70		0	0	0,80425	0,80425	1,40
S	S		928	808 110	0,80425	0,80425	-		12 005	617 968	0,80425	0,80425	-		25 423	296 282	0,80425	0,80425	-
	I		0	0	0,80425	0,80425	6,63		0	0	0,80425	0,80425	8,65		0	0	0,80425	0,80425	18,00
P	S	00800	0 -68	0 276 110	0,80425	0,80425	-	00801	0 -11 274	0 4 160 226	0,80425	0,80425	-	00802	0 -11 708	0 2 984 160	0,80425	0,80425	-
	I		0	4	0,80425	0,80425	1,25		0	0	0,80425	0,80425	1,29		0	0	0,80425	0,80425	1,80
S	S		38	103	0,80425	0,80425	51,19		43	418	0,80425	0,80425	12,69		32	396	0,80425	0,80425	13,44





Plinto - 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	967	0,80425	0,80425	87,57		458	969	0,80425	0,80425	86,65		347	329	0,80425	0,80425	86,11
P	S	00803	0	61	0,80425	0,80425	-	00804	0	61	0,80425	0,80425	-	00805	0	62	0,80425	0,80425	-
	I		-3	487	0,80425	0,80425	11,00		5	123	0,80425	0,80425	2,66		7	197	0,80425	0,80425	1,65
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		10	107	0,80425	0,80425	49,51		-12	616	0,80425	0,80425	8,71		-27	664	0,80425	0,80425	8,09
P	S	00806	-1	3	0,80425	0,80425	1,55	00807	-12	3	0,80425	0,80425	1,72	00808	-21	2	0,80425	0,80425	2,09
	I		835	449	0,80425	0,80425	85,84		954	116	0,80425	0,80425	88,32		302	574	0,80425	0,80425	2,09
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	727	0,80425	0,80425	-
	I		-27	393	0,80425	0,80425	13,68		0	60	0,80425	0,80425	89,02		0	58	0,80425	0,80425	91,94
P	S	00809	-26	2	0,80425	0,80425	2,68	00810	-28	1	0,80425	0,80425	3,60	00811	-29	1	0,80425	0,80425	5,04
	I		420	066	0,80425	0,80425	97,12		973	495	0,80425	0,80425	NS		500	067	0,80425	0,80425	5,04
S	S		0	55	0,80425	0,80425	13,06		0	51	0,80425	0,80425	11,25		0	45	0,80425	0,80425	NS
	I		2	409	0,80425	0,80425	93,88		9	475	0,80425	0,80425	97,83		15	473	0,80425	0,80425	11,28
P	S	00812	-28	724	0,80425	0,80425	7,43	00813	-24	459	0,80425	0,80425	11,70	00814	-16	265	0,80425	0,80425	20,24
	I		055	090	0,80425	0,80425	NS		017	481	0,80425	0,80425	NS		676	295	0,80425	0,80425	NS
S	S		19	435	0,80425	0,80425	12,27		20	382	0,80425	0,80425	13,97		21	328	0,80425	0,80425	16,26
	I		190	162	0,80425	0,80425	NS		822	105	0,80425	0,80425	NS		904	304	0,80425	0,80425	NS
P	S	00815	-8	136	0,80425	0,80425	39,25	00816	-	79	0,80425	0,80425	67,62	00817	3	72	0,80425	0,80425	73,51
	I		394	618	0,80425	0,80425	NS		222	197	0,80425	0,80425	NS		818	810	0,80425	0,80425	NS
S	S		0	9	0,80425	0,80425	18,94		0	7	0,80425	0,80425	21,53		0	4	0,80425	0,80425	NS
	I		27	281	0,80425	0,80425	NS		37	247	0,80425	0,80425	NS		50	212	0,80425	0,80425	25,02
P	S	00818	0	0	0,80425	0,80425	-	00819	0	0	0,80425	0,80425	-	00820	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-6	184	0,80425	0,80425	29,10		-	200	0,80425	0,80425	26,78		10	294	0,80425	0,80425	18,16
S	S		593	252	0,80425	0,80425	-		987	029	0,80425	0,80425	-		917	314	0,80425	0,80425	-
	I		0	0	0,80425	0,80425	11,16		0	0	0,80425	0,80425	11,04		0	0	0,80425	0,80425	10,57
P	S	00821	0	0	0,80425	0,80425	-	00822	0	0	0,80425	0,80425	-	00823	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		23	505	0,80425	0,80425	10,56		25	774	0,80425	0,80425	6,89		25	109	0,80425	0,80425	4,81
S	S		122	466	0,80425	0,80425	-		937	612	0,80425	0,80425	-		462	684	0,80425	0,80425	-
	I		0	0	0,80425	0,80425	10,26		0	0	0,80425	0,80425	9,87		0	0	0,80425	0,80425	9,77
P	S	00824	0	0	0,80425	0,80425	-	00825	0	0	0,80425	0,80425	-	00826	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-19	523	0,80425	0,80425	3,52		-19	544	0,80425	0,80425	2,68		-15	549	0,80425	0,80425	2,13
S	S		534	591	0,80425	0,80425	-		447	451	0,80425	0,80425	-		358	380	0,80425	0,80425	-
	I		0	0	0,80425	0,80425	10,36		0	0	0,80425	0,80425	12,48		0	0	0,80425	0,80425	19,86
P	S	00827	0	0	0,80425	0,80425	-	00828	0	0	0,80425	0,80425	-	00829	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		9	987	0,80425	0,80425	1,79		1	321	0,80425	0,80425	1,61		-5	305	0,80425	0,80425	1,62
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		26	219	0,80425	0,80425	24,32		31	417	0,80425	0,80425	12,75
	I		-9	517	0,80425	0,80425	93,41		-1	429	0,80425	0,80425	91,53		7	269	0,80425	0,80425	90,24
P	S	00830	0	0	0,80425	0,80425	-	00831	0	0	0,80425	0,80425	-	00832	-	464	0,80425	0,80425	11,52
	I		088	544	0,80425	0,80425	-		240	230	0,80425	0,80425	-		872	339	0,80425	0,80425	-
	I		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		0																





Plinto - 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		-8 636	2 696 616	0,80425	0,80425	1,99		-6 027	1 329 007	0,80425	0,80425	4,03		0	63 374	0,80425	0,80425	84,50
S	S		27 669	424 847	0,80425	0,80425	12,55		16 308	147 462	0,80425	0,80425	36,22		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		0	59 907	0,80425	0,80425	89,39		0	60 191	0,80425	0,80425	88,97		1 368	295 061	0,80425	0,80425	18,15
P	S	00833	2 978	1 855 400	0,80425	0,80425	2,89	00834	1 946	2 522 946	0,80425	0,80425	2,12	00835	-3 874	2 625 442	0,80425	0,80425	2,04
	I		0	62 933	0,80425	0,80425	85,10		0	61 985	0,80425	0,80425	86,40		0	60 440	0,80425	0,80425	88,61
S	S		0 -11 985	0 584 460	0,80425	0,80425	-		0 -18 816	0 604 418	0,80425	0,80425	-		0 -17 473	0 442 889	0,80425	0,80425	-
	I		0	584 460	0,80425	0,80425	9,18		0	604 418	0,80425	0,80425	8,89		0	442 889	0,80425	0,80425	12,13
P	S	00836	-10 862	2 393 554	0,80425	0,80425	2,24	00837	-16 770	2 010 752	0,80425	0,80425	2,67	00838	-21 105	1 592 680	0,80425	0,80425	3,37
	I		0	58 242	0,80425	0,80425	91,95		0	55 387	0,80425	0,80425	96,69		0	51 873	0,80425	0,80425	NS
S	S		0 -11 039	0 221 732	0,80425	0,80425	-		0 0	0 55 628	0,80425	0,80425	-		4 514	112 821 53 323	0,80425	0,80425	47,43
	I		0	221 732	0,80425	0,80425	24,19		0	55 628	0,80425	0,80425	96,27		0	53 323	0,80425	0,80425	NS
P	S	00839	-24 029	1 201 077	0,80425	0,80425	4,48	00840	-25 714	863 459	0,80425	0,80425	6,23	00841	-25 958	588 592	0,80425	0,80425	9,14
	I		0	47 545	0,80425	0,80425	NS		0	41 866	0,80425	0,80425	NS		0	33 815	0,80425	0,80425	NS
S	S		11 213	189 925	0,80425	0,80425	28,15		16 600	220 296	0,80425	0,80425	24,25		20 198	220 673	0,80425	0,80425	24,19
	I		0	50 203	0,80425	0,80425	NS		0	46 241	0,80425	0,80425	NS		0	41 814	0,80425	0,80425	NS
P	S	00842	-23 165	376 214	0,80425	0,80425	14,29	00843	-12 644	219 268	0,80425	0,80425	24,47	00844	40	132 194	0,80425	0,80425	40,51
	I		0	22 231	0,80425	0,80425	NS		0	7 465	0,80425	0,80425	NS		0	3 502	0,80425	0,80425	NS
S	S		20 816	205 751	0,80425	0,80425	25,94		19 988	189 592	0,80425	0,80425	28,16		29 852	176 497	0,80425	0,80425	30,20
	I		0	38 355	0,80425	0,80425	NS		0	37 843	0,80425	0,80425	NS		0	36 840	0,80425	0,80425	NS
P	S	00845	0 -14 011	0 222 487	0,80425	0,80425	-	00846	0 -16 592	8 848 233 763	0,80425	0,80425	NS	00847	0 43 291	0 423 196	0,80425	0,80425	-
	I		0	222 487	0,80425	0,80425	24,12		0	0	0,80425	0,80425	22,97		0	0	0,80425	0,80425	12,57
S	S		0 -21 776	0 344 944	0,80425	0,80425	-		0 -9 941	0 327 394	0,80425	0,80425	-		-24 789	0 303 477	0,80425	0,80425	-
	I		0	344 944	0,80425	0,80425	15,58		0	327 394	0,80425	0,80425	16,38		0	303 477	0,80425	0,80425	17,72
P	S	00848	0 29 789	0 655 204	0,80425	0,80425	-	00849	0 24 450	0 924 422	0,80425	0,80425	-	00850	0 20 209	0 1 244 062	0,80425	0,80425	-
	I		0	655 204	0,80425	0,80425	8,14		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	4,29
S	S		0 -23 205	0 324 848	0,80425	0,80425	-		0 -18 250	0 312 559	0,80425	0,80425	-		0 -11 601	0 267 401	0,80425	0,80425	-
	I		0	324 848	0,80425	0,80425	16,55		0	312 559	0,80425	0,80425	17,18		0	267 401	0,80425	0,80425	20,06
P	S	00851	0 16 182	0 1 609 472	0,80425	0,80425	-	00852	0 11 873	0 1 998 456	0,80425	0,80425	-	00853	0 6 998	0 2 363 223	0,80425	0,80425	-
	I		0	1 609 472	0,80425	0,80425	3,32		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
S	S		0 -3 948	0 181 533	0,80425	0,80425	-		0 4 148	0 50 805	0,80425	0,80425	-		12 083	117 240 53 747	0,80425	0,80425	-
	I		0	181 533	0,80425	0,80425	29,52		0	50 805	0,80425	0,80425	NS		0	53 747	0,80425	0,80425	99,64
P	S	00854	0 1 625	0 2 622 477	0,80425	0,80425	-	00855	0 -3 348	0 2 659 058	0,80425	0,80425	-	00856	0 -6 201	0 2 335 463	0,80425	0,80425	-
	I		0	2 622 477	0,80425	0,80425	2,04		0	2 659 058	0,80425	0,80425	2,02		0	2 335 463	0,80425	0,80425	2,30
S	S		18 904	294 298	0,80425	0,80425	18,14		22 936	425 692	0,80425	0,80425	12,53		22 333	437 952	0,80425	0,80425	12,18
	I		0	55 127	0,80425	0,80425	97,15		0	56 145	0,80425	0,80425	95,38		0	56 903	0,80425	0,80425	94,11
P	S	00857	0 -5 951	0 1 552	0,80425	0,80425	-	00858	0 -3 354	0 385 633	0,80425	0,80425	-	00859	- 330	791 220 61 932	0,80425	0,80425	-
	I		0	1 552	0,80425	0,80425	3,45		0	385 633	0,80425	0,80425	13,89		0	791 220 61 932	0,80425	0,80425	6,77
																			86,47



Plinto - 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		16	272	0,80425	0,80425	19,58		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		695	751	0,80425	0,80425	93,31		0	57	0,80425	0,80425	93,04		-2	372	0,80425	0,80425	14,38
			0	391					0	560					210	551			
P	S	00860	1	1	0,80425	0,80425	3,33	00861	-	1	0,80425	0,80425	2,69	00862	-4	2	0,80425	0,80425	2,64
	I		002	607	0,80425	0,80425	87,44		579	988	0,80425	0,80425	89,34		495	027	0,80425	0,80425	92,50
			0	529	0,80425	0,80425	-		0	59	0,80425	0,80425	-		0	57	0,80425	0,80425	-
			0	61	0,80425	0,80425	9,68		0	941	0,80425	0,80425	9,44		0	898	0,80425	0,80425	11,42
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-9	554	0,80425	0,80425	16,45		-12	568	0,80425	0,80425	28,77		-10	469	0,80425	0,80425	70,61
			670	120	0,80425	0,80425	-		639	566	0,80425	0,80425	-		920	858	0,80425	0,80425	-
P	S	00863	-9	1	0,80425	0,80425	2,90	00864	-13	1	0,80425	0,80425	3,42	00865	-17	1	0,80425	0,80425	4,28
	I		165	851	0,80425	0,80425	97,16		608	569	0,80425	0,80425	NS		589	255	0,80425	0,80425	NS
			0	958	0,80425	0,80425	-		0	51	0,80425	0,80425	-		0	47	0,80425	0,80425	-
S	S		0	0	0,80425	0,80425	16,45		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-6	325	0,80425	0,80425	16,45		306	186	0,80425	0,80425	28,77		7	75	0,80425	0,80425	70,61
			048	824	0,80425	0,80425	-		0	154	0,80425	0,80425	-		056	755	0,80425	0,80425	-
P	S	00866	-21	955	0,80425	0,80425	5,62	00867	-25	692	0,80425	0,80425	7,76	00868	-29	477	0,80425	0,80425	11,26
	I		262	390	0,80425	0,80425	NS		066	730	0,80425	0,80425	NS		846	951	0,80425	0,80425	NS
			0	43	0,80425	0,80425	-		0	37	0,80425	0,80425	NS		0	28	0,80425	0,80425	NS
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		19	44	0,80425	0,80425	NS		23	66	0,80425	0,80425	79,93
	I		0	44	0,80425	0,80425	NS		0	731	0,80425	0,80425	NS		0	751	0,80425	0,80425	NS
			0	539	0,80425	0,80425	-		0	38	0,80425	0,80425	NS		0	30	0,80425	0,80425	-
P	S	00869	-43	308	0,80425	0,80425	17,48	00870	14	183	0,80425	0,80425	29,15	00871	10	143	0,80425	0,80425	37,38
	I		928	435	0,80425	0,80425	NS		788	291	0,80425	0,80425	-		298	028	0,80425	0,80425	NS
			0	12	0,80425	0,80425	77,69		0	0	0,80425	0,80425	62,66		0	2	0,80425	0,80425	NS
S	S		27	68	0,80425	0,80425	NS		17	85	0,80425	0,80425	NS		31	117	0,80425	0,80425	45,23
	I		734	632	0,80425	0,80425	NS		318	227	0,80425	0,80425	NS		135	818	0,80425	0,80425	NS
			0	21	0,80425	0,80425	-		0	18	0,80425	0,80425	NS		0	23	0,80425	0,80425	-
			0	315	0,80425	0,80425	NS		0	035	0,80425	0,80425	NS		0	035	0,80425	0,80425	NS
P	S	00872	0	901	0,80425	0,80425	NS	00873	0	3	0,80425	0,80425	NS	00874	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-12	287	0,80425	0,80425	18,66		47	357	0,80425	0,80425	14,87		35	559	0,80425	0,80425	9,52
			704	520	0,80425	0,80425	NS		522	490	0,80425	0,80425	NS		247	304	0,80425	0,80425	-
S	S		0	1	0,80425	0,80425	NS		0	1	0,80425	0,80425	NS		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-14	200	0,80425	0,80425	26,72		-33	154	0,80425	0,80425	34,95		-25	166	0,80425	0,80425	32,24
			758	873	0,80425	0,80425	-		420	049	0,80425	0,80425	-		227	777	0,80425	0,80425	-
P	S	00875	0	0	0,80425	0,80425	-	00876	0	0	0,80425	0,80425	-	00877	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		23	774	0,80425	0,80425	6,89		17	1	0,80425	0,80425	5,22		12	1	0,80425	0,80425	4,10
			770	708	0,80425	0,80425	-		242	023	0,80425	0,80425	-		457	304	0,80425	0,80425	-
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-21	149	0,80425	0,80425	35,94		-14	100	0,80425	0,80425	53,18		0	43	0,80425	0,80425	NS
			226	499	0,80425	0,80425	-		498	934	0,80425	0,80425	-		619	619	0,80425	0,80425	-
P	S	00878	0	0	0,80425	0,80425	-	00879	0	0	0,80425	0,80425	-	00880	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		8	1	0,80425	0,80425	3,34		4	1	0,80425	0,80425	2,84		983	2	0,80425	0,80425	2,56
			336	602	0,80425	0,80425	62,96		565	883	0,80425	0,80425	25,14		797	092	0,80425	0,80425	15,73
S	S		999	85	0,80425	0,80425	NS		7	212	0,80425	0,80425	NS		13	339	0,80425	0,80425	NS
	I		0	047	0,80425	0,80425	-		955	719	0,80425	0,80425	-		425	790	0,80425	0,80425	-
			0	47	0,80425	0,80425	2,49		0	49	0,80425	0,80425	12,06		0	50	0,80425	0,80425	NS
			0	187	0,80425	0,80425	-		0	433	0,80425	0,80425	-		0	913	0,80425	0,80425	-
P	S	00881	0	0	0,80425	0,80425	-	00882	0	0	0,80425	0,80425	-	00883	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-2	2	0,80425	0,80425	2,49		-4	1	0,80425	0,80425	2,69		-5	1	0,80425	0,80425	3,51
			297	155	0,80425	0,80425	12,38		589	988	0,80425	0,80425	12,06		214	527	0,80425	0,80425	NS
S	S		16	431	0,80425	0,80425	NS		17	442	0,80425	0,80425	NS		14	336	0,80425	0,80425	15,88
	I		818	275	0,80425	0,80425	-		431	742	0,80425	0,80425	-		905	527	0,80425	0,80425	99,62
			0	52	0,80425	0,80425	48,11		0	53	0,80425	0,80425	-		0	53	0,80425	0,80425	-
			0	044	0,80425	0,80425	98,83		0	001	0,80425	0,80425	31,45		0	758	0,80425	0,80425	13,24
P	S	00884	0	0	0,80425	0,80425	-	00885	-2	93	0,80425	0,80425	57,13	00886	-	856	0,80425	0,80425	6,25
	I		-4	782	0,80425	0,80425	6,85		299	778	0,80425	0,80425	88,57		697	559	0,80425	0,80425	89,11
			192	063	0,80425	0,80425	-		0	60	0,80425	0,80425	-		0	60	0,80425	0,80425	-
S	S		9	111	0,80425	0,80425	48,11		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		731	134	0,80425	0,80425	98,83		3	170	0,80425	0,80425	31,45		-2	404	0,80425	0,80425	13,24
			0	54	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-



Plinto - 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
				189					225	186					886	654			
P	S	00887	-391	1354913	0,80425	0,80425	3,95	00888	-1729	1575836	0,80425	0,80425	3,40	00889	-4280	1578032	0,80425	0,80425	3,40
	I		0	59141	0,80425	0,80425	90,55		0	57333	0,80425	0,80425	93,41		0	54564	0,80425	0,80425	98,15
S	S		0	529	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-7003	096	0,80425	0,80425	10,13		-8201	543292	0,80425	0,80425	9,87		-6482	481507	0,80425	0,80425	11,13
P	S	00890	-7411	1438150	0,80425	0,80425	3,73	00891	-10867	1223871	0,80425	0,80425	4,38	00892	-14635	985442	0,80425	0,80425	5,45
	I		0	50995	0,80425	0,80425	NS		0	47093	0,80425	0,80425	NS		0	43301	0,80425	0,80425	NS
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-2436	384029	0,80425	0,80425	13,95		3224	281768	0,80425	0,80425	19,00		9667	192352	0,80425	0,80425	27,80
P	S	00893	-18964	756222	0,80425	0,80425	7,10	00894	-25005	555763	0,80425	0,80425	9,67	00895	-36071	393397	0,80425	0,80425	13,69
	I		0	39065	0,80425	0,80425	NS		0	32837	0,80425	0,80425	NS		0	21902	0,80425	0,80425	NS
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		15988	122399	0,80425	0,80425	43,64		21378	71651	0,80425	0,80425	74,49		24281	36642	0,80425	0,80425	NS
P	S	00896	-46612	279277	0,80425	0,80425	19,32	00897	12262	198959	0,80425	0,80425	26,86	00898	0	109	0,80425	0,80425	NS
	I		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		10543	363142	0,80425	0,80425	14,72
S	S		0	1705	0,80425	0,80425	NS		14978	10635	0,80425	0,80425	NS		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		28255	8573	0,80425	0,80425	NS		0	0	0,80425	0,80425	-		-30676	165992	0,80425	0,80425	32,42
P	S	00899	016268	0483144	0,80425	0,80425	-	00900	015130	0657864	0,80425	0,80425	-	00901	011078	0848644	0,80425	0,80425	-
	I		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		-16911	150	0,80425	0,80425	NS
S	S		-27033	105318	0,80425	0,80425	51,07		-23196	56747	0,80425	0,80425	94,72		0	32549	0,80425	0,80425	NS
P	S	00902	07466	01061947	0,80425	0,80425	-	00903	04188	01289052	0,80425	0,80425	-	00904	01554	0508753	0,80425	0,80425	-
	I		-9381	7368138	0,80425	0,80425	72,79		-1510	164442	0,80425	0,80425	32,57		5219	265983	0,80425	0,80425	20,12
S	S		0	0	0,80425	0,80425	NS		0	077	0,80425	0,80425	NS		0	44402	0,80425	0,80425	NS
P	S	00905	0-343	01681944	0,80425	0,80425	-	00906	0-2075	01757178	0,80425	0,80425	-	00907	0-3578	01679632	0,80425	0,80425	-
	I		9768	362616	0,80425	0,80425	14,75		12320	430335	0,80425	0,80425	12,42		13149	440618	0,80425	0,80425	12,13
S	S		0	0	0,80425	0,80425	NS		0	46843	0,80425	0,80425	NS		0	47963	0,80425	0,80425	NS
P	S	00908	0-4369	01405581	0,80425	0,80425	-	00909	0-4209	0928442	0,80425	0,80425	-	00910	0-3296	0310746	0,80425	0,80425	-
	I		12193	368600	0,80425	0,80425	14,50		9559	207391	0,80425	0,80425	25,78		0	0	0,80425	0,80425	-
S	S		0	49063	0,80425	0,80425	NS		0	49907	0,80425	0,80425	NS		0	50226	0,80425	0,80425	NS
P	S	00911	-2131	313883	0,80425	0,80425	17,07	00912	-1312	812624	0,80425	0,80425	6,59	00913	-1283	1123140	0,80425	0,80425	4,77
	I		0	58354	0,80425	0,80425	91,77		0	57915	0,80425	0,80425	92,47		0	56599	0,80425	0,80425	94,62
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		1529	244151	0,80425	0,80425	21,93		-2157	416565	0,80425	0,80425	12,86		-4503	507052	0,80425	0,80425	10,57
P	S	00914	-2081	1249822	0,80425	0,80425	4,29	00915	-3402	1232014	0,80425	0,80425	4,35	00916	-5143	1118525	0,80425	0,80425	4,79
	I		0	54	0,80425	0,80425	99,15		0	50	0,80425	0,80425	NS		0	45	0,80425	0,80425	NS



Plinto - 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
			011							113						432			
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-5	521	0,80425	0,80425	10,29		-3	480	0,80425	0,80425	11,14		29	411	0,80425	0,80425	13,01
			030	061					576	899					643				
P	S	00917	-7	953	0,80425	0,80425	5,62	00918	-10	772	0,80425	0,80425	6,94	00919	-13	600	0,80425	0,80425	8,94
	I		578	562			NS		423	473			NS		520	122			
			0	41	0,80425	0,80425			0	37	0,80425	0,80425			0	34	0,80425	0,80425	NS
			200	200					999	999					144				
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		5	333	0,80425	0,80425	16,06		11	258	0,80425	0,80425	20,70		17	192	0,80425	0,80425	27,70
			612	208					928	283					634	809			
P	S	00920	-17	451	0,80425	0,80425	11,89	00921	-17	330	0,80425	0,80425	16,23	00922	-9	254	0,80425	0,80425	21,07
	I		242	718			NS		747	793			NS		071	496			
			0	27	0,80425	0,80425			0	15	0,80425	0,80425			0	0	0,80425	0,80425	-
			352	352					004	004					0	0			
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		22	137	0,80425	0,80425	38,90		22	87	0,80425	0,80425	60,75		22	32	0,80425	0,80425	NS
			037	181					428	838					023	180			
P	S	00923	0	0	0,80425	0,80425	-	00924	0	0	0,80425	0,80425	-	00925	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-6	463	0,80425	0,80425	11,56		-2	579	0,80425	0,80425	9,24		35	717	0,80425	0,80425	7,46
			158	836					048	656						715			
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		-17	45	0,80425	0,80425	NS
	I		-26	99	0,80425	0,80425	54,29		0	25	0,80425	0,80425	NS		0	29	0,80425	0,80425	NS
			033	057					280	280					056				
P	S	00926	0	0	0,80425	0,80425	-	00927	0	0	0,80425	0,80425	-	00928	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-	875	0,80425	0,80425	6,12		-1	1	0,80425	0,80425	5,14		-2	1	0,80425	0,80425	4,42
			329	010					284	982					518	212			
S	S		-11	121	0,80425	0,80425	44,08		-3	203	0,80425	0,80425	26,34		3	288	0,80425	0,80425	18,53
	I		495	718			NS		737	429			NS		786	879			
			0	32	0,80425	0,80425			0	36	0,80425	0,80425			0	38	0,80425	0,80425	NS
			909	909					392	392					611	611			
P	S	00929	0	0	0,80425	0,80425	-	00930	0	0	0,80425	0,80425	-	00931	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-2	1	0,80425	0,80425	3,95		-2	1	0,80425	0,80425	3,73		-2	1	0,80425	0,80425	3,79
			247	758					189	975					846	394			
S	S		7	367	0,80425	0,80425	14,54		9	422	0,80425	0,80425	12,67		9	432	0,80425	0,80425	12,37
	I		789	822			NS		092	130			NS		442	315			
			0	39	0,80425	0,80425			0	40	0,80425	0,80425			0	41	0,80425	0,80425	NS
			461	461					242	242					471	471			
P	S	00932	0	0	0,80425	0,80425	-	00933	0	0	0,80425	0,80425	-	00934	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-3	253	0,80425	0,80425	4,28		-3	946	0,80425	0,80425	5,66		-3	519	0,80425	0,80425	10,32
			555	007					822	306					617	253			
S	S		9	381	0,80425	0,80425	14,00		7	264	0,80425	0,80425	20,26		6	89	0,80425	0,80425	59,46
	I		091	885			NS		965	041			NS		204	973			
			0	43	0,80425	0,80425			0	44	0,80425	0,80425			0	45	0,80425	0,80425	NS
			006	006					454	454					360	360			
P	S	00935	0	0	0,80425	0,80425	-	00936	-2	395	0,80425	0,80425	13,54	00937	-1	724	0,80425	0,80425	7,39
	I		0	55	0,80425	0,80425	96,10		405	579			95,75		0	55	0,80425	0,80425	96,47
			727	727					0	929					0	512			
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		3	107	0,80425	0,80425	49,57		1	287	0,80425	0,80425	18,62		-	416	0,80425	0,80425	12,85
			979	963					503	557					787	932			
P	S	00938	-1	919	0,80425	0,80425	5,82	00939	-2	990	0,80425	0,80425	5,41	00940	-2	963	0,80425	0,80425	5,56
	I		906	762			99,88		090	246			NS		001	332			
			0	53	0,80425	0,80425			0	49	0,80425	0,80425			0	43	0,80425	0,80425	NS
			616	616					731	731						988			
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-2	484	0,80425	0,80425	11,05		-2	497	0,80425	0,80425	10,77		-1	469	0,80425	0,80425	11,42
			346	858					871	378					975	291			
P	S	00941	-1	871	0,80425	0,80425	6,15	00942	-2	744	0,80425	0,80425	7,20	00943	-3	608	0,80425	0,80425	8,80
	I		961	345			NS		912	013			NS		179	980			
			0	37	0,80425	0,80425			0	34	0,80425	0,80425			0	32	0,80425	0,80425	NS
			821	821					391	391						646			
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		1	416	0,80425	0,80425	12,85		7	352	0,80425	0,80425	15,18		13	286	0,80425	0,80425	18,66
			588	625					756	380					278	401			
P	S	00944	-3	483	0,80425	0,80425	11,09	00945	-	379	0,80425	0,80425	14,12	00946	4	299	0,80425	0,80425	17,84
	I		023	305			NS		360	219			NS		0	983			
			0	448	0,80425	0,80425			0	23	0,80425	0,80425			0	15	0,80425	0,80425	NS
			448	448					353	353					270	270			
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-



Plinto - 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		17 292	222 152	0,80425	0,80425	24,04		18 980	159 264	0,80425	0,80425	33,52		20 754	96 699	0,80425	0,80425	55,20
P	S	00947	0	0	0,80425	0,80425	-	00948	0	0	0,80425	0,80425	-	00949	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-17 439	544 552	0,80425	0,80425	9,86		-12 861	630 954	0,80425	0,80425	8,51		-10 822	739 642	0,80425	0,80425	7,25
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		-20 028	51 357	0,80425	0,80425	NS		-13 441	134 122	0,80425	0,80425	40,01
	I		0	24 853	0,80425	0,80425	NS		0	26 957	0,80425	0,80425	NS		0	28 030	0,80425	0,80425	NS
P	S	00950	0	0	0,80425	0,80425	-	00951	0	0	0,80425	0,80425	-	00952	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-9 177	856 615	0,80425	0,80425	6,26		-7 805	975 755	0,80425	0,80425	5,50		-4 308	1 097 276	0,80425	0,80425	4,88
S	S		-6 282	215 223	0,80425	0,80425	24,91		2 830	290 390	0,80425	0,80425	18,43		7 671	360 194	0,80425	0,80425	14,85
	I		0	29 575	0,80425	0,80425	NS		0	31 508	0,80425	0,80425	NS		0	31 532	0,80425	0,80425	NS
P	S	00953	0	0	0,80425	0,80425	-	00954	0	0	0,80425	0,80425	-	00955	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-1 682	180 302	0,80425	0,80425	4,54		-1 744	188 489	0,80425	0,80425	4,51		-2 705	1 098 885	0,80425	0,80425	4,88
S	S		6 786	408 099	0,80425	0,80425	13,11		6 070	419 002	0,80425	0,80425	12,77		5 851	382 930	0,80425	0,80425	13,97
	I		0	31 697	0,80425	0,80425	NS		0	33 124	0,80425	0,80425	NS		0	35 291	0,80425	0,80425	NS
P	S	00956	0	0	0,80425	0,80425	-	00957	0	0	0,80425	0,80425	-	00958	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-3 376	901 786	0,80425	0,80425	5,94		-3 557	607 986	0,80425	0,80425	8,81		-3 551	254 966	0,80425	0,80425	21,02
S	S		5 503	295 100	0,80425	0,80425	18,13		5 091	160 165	0,80425	0,80425	33,41		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		0	37 524	0,80425	0,80425	NS		0	39 283	0,80425	0,80425	NS		0	39 995	0,80425	0,80425	NS
P	S	00959	-3 237	100 529	0,80425	0,80425	53,30	00960	-2 686	404 567	0,80425	0,80425	13,24	00961	-2 554	622 895	0,80425	0,80425	8,60
	I		0	52 605	0,80425	0,80425	NS		0	53 511	0,80425	0,80425	NS		0	53 092	0,80425	0,80425	NS
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		3 935	169 767	0,80425	0,80425	31,53		2 394	310 318	0,80425	0,80425	17,25		759	408 496	0,80425	0,80425	13,11
P	S	00962	-2 867	746 226	0,80425	0,80425	7,18	00963	-2 667	783 880	0,80425	0,80425	6,83	00964	-	755 464	0,80425	0,80425	7,09
	I		0	50 157	0,80425	0,80425	NS		0	44 036	0,80425	0,80425	NS		0	35 108	0,80425	0,80425	NS
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-435	459 787	0,80425	0,80425	11,65		-1 379	469 318	0,80425	0,80425	11,41		-1 544	447 029	0,80425	0,80425	11,98
P	S	00965	2 297	680 833	0,80425	0,80425	7,86	00966	4 758	585 549	0,80425	0,80425	9,14	00967	7 141	488 986	0,80425	0,80425	10,94
	I		0	27 936	0,80425	0,80425	NS		0	28 221	0,80425	0,80425	NS		0	28 523	0,80425	0,80425	NS
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		3 269	402 805	0,80425	0,80425	13,29		9 699	346 813	0,80425	0,80425	15,42		13 602	285 539	0,80425	0,80425	18,71
P	S	00968	9 761	406 038	0,80425	0,80425	13,17	00969	13 745	340 884	0,80425	0,80425	15,68	00970	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		0	26 301	0,80425	0,80425	NS		0	22 386	0,80425	0,80425	NS		-21 569	644 650	0,80425	0,80425	8,34
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		-17 867	112 369	0,80425	0,80425	47,79
	I		17 509	221 241	0,80425	0,80425	24,14		21 147	158 626	0,80425	0,80425	33,65		0	23 883	0,80425	0,80425	NS
P	S	00971	0	0	0,80425	0,80425	-	00972	0	0	0,80425	0,80425	-	00973	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-21 440	721 351	0,80425	0,80425	7,45		-16 939	792 259	0,80425	0,80425	6,78		-5 789	879 946	0,80425	0,80425	6,09
S	S		-7 471	201 550	0,80425	0,80425	26,60		-	281 001	0,80425	0,80425	19,06		10 629	347 460	0,80425	0,80425	15,39
	I		0	21 328	0,80425	0,80425	NS		0	20 569	0,80425	0,80425	NS		0	20 698	0,80425	0,80425	NS
P	S	00974	0	0	0,80425	0,80425	-	00975	0	0	0,80425	0,80425	-	00976	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		2 650	970 622	0,80425	0,80425	5,52		1 236	1 001 805	0,80425	0,80425	5,34		-1 448	957 068	0,80425	0,80425	5,60
S	S		4 003	393 243	0,80425	0,80425	13,61		2 293	402 221	0,80425	0,80425	13,31		2 535	374 815	0,80425	0,80425	14,28
	I		0	19	0,80425	0,80425	NS		0	22	0,80425	0,80425	NS		0	25	0,80425	0,80425	NS



Plinto - 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]	
				698						477						958			
P	S	00977	0	0	0,80425	0,80425	-	00978	0	0	0,80425	0,80425	-	00979	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-3	830	0,80425	0,80425	6,45		-3	628	0,80425	0,80425	8,53		-3	369	0,80425	0,80425	14,50
			296	924					895	292					762	495			
S	S		2	308	0,80425	0,80425	17,35		2	204	0,80425	0,80425	26,22		3	70	0,80425	0,80425	75,69
	I		817	615			NS		965	178			NS		805	708			
			0	29	0,80425	0,80425			0	31	0,80425	0,80425			0	33	0,80425	0,80425	NS
				011						594						364			
P	S	00980	0	0	0,80425	0,80425	-	00981	-2	166	0,80425	0,80425	32,27	00982	-2	376	0,80425	0,80425	14,22
	I		-3	92	0,80425	0,80425	57,87		813	046	0,80425	0,80425	NS		529	887	0,80425	0,80425	NS
			749	601					0	49	0,80425	0,80425			0	51	0,80425	0,80425	
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		5	73	0,80425	0,80425	73,15		4	207	0,80425	0,80425	25,73		3	317	0,80425	0,80425	16,86
			181	148					769	984					315	457			
P	S	00983	-3	522	0,80425	0,80425	10,25	00984	-5	602	0,80425	0,80425	8,90	00985	-6	622	0,80425	0,80425	8,62
	I		629	918			NS		705	064			NS		807	236			
			0	50	0,80425	0,80425			0	46	0,80425	0,80425			0	36	0,80425	0,80425	NS
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		2	391	0,80425	0,80425	13,66		1	429	0,80425	0,80425	12,46		836	434	0,80425	0,80425	12,32
			312	922					898	609						718			
P	S	00986	-	599	0,80425	0,80425	8,93	00987	12	533	0,80425	0,80425	10,02	00988	17	472	0,80425	0,80425	11,31
	I		572	716			NS		035	453			NS		131	190			
			0	20	0,80425	0,80425			0	19	0,80425	0,80425			0	24	0,80425	0,80425	NS
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-1	415	0,80425	0,80425	12,90		6	372	0,80425	0,80425	14,38		8	321	0,80425	0,80425	16,63
			912	425					393	032					542	549			
P	S	00989	16	415	0,80425	0,80425	12,85	00990	0	0	0,80425	0,80425	-	00991	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		933	567			NS		-29	642	0,80425	0,80425	8,38		-34	686	0,80425	0,80425	7,85
			0	25	0,80425	0,80425			014	048					057	066			
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		-11	172	0,80425	0,80425	31,14		4	275	0,80425	0,80425	19,45
	I		14	261	0,80425	0,80425	20,44		230	258			NS		745	134	0,80425	0,80425	NS
			432	425					0	16	0,80425	0,80425			0	7	0,80425	0,80425	
				011						097						286			
P	S	00992	0	2	0,80425	0,80425	NS	00993	0	0	0,80425	0,80425	-	00994	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-42	676	0,80425	0,80425	7,97		22	803	0,80425	0,80425	6,64		7	848	0,80425	0,80425	6,30
			768	471					914	988					671	457			
S	S		19	376	0,80425	0,80425	14,17		-7	378	0,80425	0,80425	14,15		-1	378	0,80425	0,80425	14,14
	I		931	701			-		535	894			NS		655	961	0,80425	0,80425	NS
			0	0	0,80425	0,80425			0	470	0,80425	0,80425			0	10	0,80425	0,80425	
				012												445			
P	S	00995	0	0	0,80425	0,80425	-	00996	0	0	0,80425	0,80425	-	00997	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		407	833	0,80425	0,80425	6,43		-3	753	0,80425	0,80425	7,11		-5	612	0,80425	0,80425	8,75
				015					912	779					990	967			
S	S		-	356	0,80425	0,80425	15,02		547	308	0,80425	0,80425	17,37		1	229	0,80425	0,80425	23,35
	I		641	508			NS		0	199	0,80425	0,80425	NS		255	273	0,80425	0,80425	NS
			0	16	0,80425	0,80425				19	0,80425	0,80425			0	22	0,80425	0,80425	
				016						601						199			
P	S	00998	0	0	0,80425	0,80425	-	00999	0	0	0,80425	0,80425	-	01000	-1	174	0,80425	0,80425	NS
	I		-5	421	0,80425	0,80425	12,72		-4	206	0,80425	0,80425	25,94		0	42	0,80425	0,80425	NS
			502	488					246	628						820			
S	S		1	122	0,80425	0,80425	43,58		4	1	0,80425	0,80425	NS		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		636	850			NS		836	367			NS		0	0	0,80425	0,80425	
			0	24	0,80425	0,80425			0	26	0,80425	0,80425			6	118	0,80425	0,80425	45,05
				017						005					543	756			
P	S	01001	-	186	0,80425	0,80425	28,76	01002	-1	333	0,80425	0,80425	16,07	01003	-5	433	0,80425	0,80425	12,37
	I		441	221			NS		855	247			NS		617	256			
			0	47	0,80425	0,80425			0	50	0,80425	0,80425			0	48	0,80425	0,80425	NS
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-
	I		4	227	0,80425	0,80425	23,57		3	311	0,80425	0,80425	17,16		3	367	0,80425	0,80425	14,57
			617	059					593	960					705	449			
P	S	01004	-12	485	0,80425	0,80425	11,04	01005	-27	504	0,80425	0,80425	10,67	01006	32	469	0,80425	0,80425	11,36
	I		258	847			NS		784	250			NS		193	169			
			0	41	0,80425	0,80425			0	25	0,80425	0,80425			0	0	0,80425	0,80425	-
				018						171									
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-		0	4	0,80425	0,80425	NS
	I		4	392	0,80425	0,80425	13,64		13	381	0,80425	0,80425	14,01		-11	374	0,80425	0,80425	14,33
			373	472					420	346					760	516			





Plinto - 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	01007	30	433	0,80425	0,80425	12,29	01008	25	398	0,80425	0,80425	13,37	01009	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		897	442					0	17					436	0			
S	S	01010	0	0	0,80425	0,80425	-	01011	0	0	0,80425	0,80425	-	01012	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		1	333					0	320					602	11			
P	S	01013	0	0	0,80425	0,80425	-	01014	0	0	0,80425	0,80425	-	01015	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-5	680					0	908					636	-10			
S	S	01016	-1	292	0,80425	0,80425	-	01017	0	0	0,80425	0,80425	-	01018	5	47	0,80425	0,80425	-
	I		180	272					0	11					469	753			
P	S	01019	3	181	0,80425	0,80425	29,44	01020	-	285	0,80425	0,80425	18,73	01021	-6	360	0,80425	0,80425	-
	I		617	830					467	942					0	48			
S	S	01022	0	0	0,80425	0,80425	-	01023	0	0	0,80425	0,80425	-	01024	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		2	231					372	606					3	295			
P	S	01025	-15	399	0,80425	0,80425	13,45	01026	-29	415	0,80425	0,80425	12,94	01027	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		940	069					409	792					0	6			
S	S	01028	0	0	0,80425	0,80425	-	01029	0	0	0,80425	0,80425	-	01030	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		4	341					8	541					632	8			
P	S	01031	0	0	0,80425	0,80425	-	01032	0	0	0,80425	0,80425	-	01033	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		-9	619					-14	309					453	0			
S	S	01034	-2	263	0,80425	0,80425	20,31	01035	-	225	0,80425	0,80425	23,73	01036	2	170	0,80425	0,80425	-
	I		397	773					329	645					7	359			
P	S	01037	0	0	0,80425	0,80425	-	01038	0	0	0,80425	0,80425	-	01039	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		9	93					6	376					34	027			
P	S	01037	12	67	0,80425	0,80425	79,13	01032	7	167	0,80425	0,80425	31,94	01033	2	244	0,80425	0,80425	-
	I		593	543					013	500					47	165			
S	S	01037	0	0	0,80425	0,80425	-	01038	0	0	0,80425	0,80425	-	01039	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		281	156					1	775					237	1			
P	S	01037	-1	307	0,80425	0,80425	17,44	01035	2	321	0,80425	0,80425	16,63	01036	0	0	0,80425	0,80425	-
	I		158	175					133	867					25	989			
S	S	01037	0	0	0,80425	0,80425	-	01038	0	0	0,80425	0,80425	-	01039	5	116	0,80425	0,80425	-
	I		4	349					2	758					310	736			
P	S	01037	0	0	0,80425	0,80425	-	01038	0	0	0,80425	0,80425	-	01039	0	0	0,80425	0,80425	-





**Plinto - 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		-33 729	178 840	0,80425	0,80425	30,10		31 689	113 725	0,80425	0,80425	46,85		0	33 056	0,80425	0,80425	NS
S	S		2 531	59 854	0,80425	0,80425	89,44		0	10 154	0,80425	0,80425	NS		0	1 985	0,80425	0,80425	NS
	I		0	0	0,80425	0,80425	-		-2 092	25 413	0,80425	0,80425	NS		-2 607	108 171	0,80425	0,80425	49,53
P	S	01040	13 203	87 471	0,80425	0,80425	61,10	01041	9 782	164 949	0,80425	0,80425	32,42						
	I		0	42 789	0,80425	0,80425	NS		0	45 674	0,80425	0,80425	NS						
S	S		0	0	0,80425	0,80425	-		0	0	0,80425	0,80425	-						
	I		320	164 670	0,80425	0,80425	32,52		1 570	210 164	0,80425	0,80425	25,48						

**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.

## 9.2 Verifica delle tensioni di esercizio del plinto

Si riporta di seguito, in forma tabellare, la verifica delle tensioni di esercizio del plinto di fondazione, sia per il calcestruzzo che per l'acciaio.

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

Nodo/ Tp <sub>inf</sub>	Dir	Plinto - verifiche delle tensioni di esercizio														
		Compressione calcestruzzo				Trazione acciaio										
		Compressione calcestruzzo rinforzo				Trazione acciaio/FRP rinforzo										
		Id <sub>Cmb</sub>	σ <sub>cc</sub>	σ <sub>cd,amm</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	CS	Verificato	Id <sub>Cmb</sub>	σ <sub>at</sub>	σ <sub>td,amm</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	CS	Verificato	
			[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N]	[N-m]				[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N]	[N-m]			
<b>Fondazione</b>																
<b>Platea 1</b>																
00629	P	RAR	23,431	22,41	-610 388	-23 016 870	1,05	SI	RAR	187,197	360,00	-610 388	-23 016 870	1,92	SI	
		QPR	0,068	16,81	0	-66 285	NS	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	9,125	22,41	516 804	-8 484 666	2,46	SI	RAR	66,274	360,00	516 804	-8 484 666	5,43	SI	
		QPR	0,068	16,81	0	-66 181	NS	SI	-	-	-	-	-	-	-	
00658	P	RAR	29,500	22,41	-332 124	-41 681 652	1,01	SI	RAR	310,162	360,00	-332 124	-41 681 652	1,16	SI	
		QPR	0,047	16,81	0	-66 323	NS	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	29,330	22,41	74 624	-33 426 010	1,01	SI	RAR	257,651	360,00	74 624	-33 426 010	1,40	SI	
		QPR	0,058	16,81	0	-66 326	NS	SI	-	-	-	-	-	-	-	
00659	P	RAR	30,117	22,41	332 176	39 459 596	1,01	SI	RAR	294,296	360,00	332 176	39 459 596	1,22	SI	
		QPR	0,029	16,81	0	-66 314	NS	SI	-	-	-	-	-	-	-	
	S	RAR	30,546	22,41	-74 649	29 546 682	1,01	SI	RAR	237,671	360,00	-74 649	29 546 682	1,51	SI	
		QPR	0,032	16,81	0	-66 320	NS	SI	-	-	-	-	-	-	-	

**LEGENDA:**

- Rinf.** Indica la presenza del rinforzo sulla sezione di verifica.



**Plinto - verifiche delle tensioni di esercizio**

Nodo/ Tp <sub>inf</sub>	Dir	Compressione calcestruzzo						Trazione acciaio					
		Compressione calcestruzzo rinforzo						Trazione acciaio/FRP rinforzo					
		Id <sub>cmb</sub>	σ <sub>cc</sub>	σ <sub>cd,amm</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	CS Verificato	Id <sub>cmb</sub>	σ <sub>at</sub>	σ <sub>td,amm</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	CS Verificato
	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N]	[N-m]				[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N]	[N-m]		
<b>Dir</b>	Direzione [P] = principale (asse locale 1) - [S] = secondaria (asse locale 2).												
<b>Id<sub>cmb</sub></b>	Identificativo della Combinazione di Azione: [QPR] = Quasi Permanente - [FRQ] = Frequente - [RAR] = Rara.												
<b>σ<sub>cc</sub></b>	Tensione massima di compressione nel calcestruzzo della Trave/Rinforzo.												
<b>σ<sub>cd,amm</sub></b>	Tensione ammissibile per la verifica a compressione del calcestruzzo.												
<b>σ<sub>at</sub></b>	Tensione massima di trazione nell'acciaio della Trave/Rinforzo o nel FRP.												
<b>σ<sub>td,amm</sub></b>	Tensione ammissibile per la verifica a trazione dell'acciaio/rinforzo.												
<b>N<sub>Ed</sub>, M<sub>Ed</sub></b>	Sollecitazioni di progetto.												
<b>CS</b>	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).												
<b>Verificato</b>	[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> ).												
<b>Nota</b>	Nella tabella, per ogni elemento, viene riportato il nodo della shell che ha il coefficiente di sicurezza (CS) più piccolo.												

### 9.3 Verifica a fessurazione del plinto

Si riporta di seguito, in forma tabellare, la verifica a fessurazione del plinto di fondazione.

**PLINTO - VERIFICA ALLO STATO LIMITE DI FESSURAZIONE**

Plinto - verifica allo stato limite di fessurazione													
Nodo	Dir	Id <sub>cmb</sub>	N <sub>Ed</sub>	M <sub>Ed</sub>	σ <sub>ct,f</sub>	σ <sub>t</sub>	ε <sub>sm</sub>	A <sub>e</sub>	Δ <sub>sm</sub>	W <sub>d</sub>	W <sub>amm</sub>	CS	Verificato
			[N]	[N-m]	[N/mm <sup>2</sup> ]	[N/mm <sup>2</sup> ]		[cm <sup>2</sup> ]	[mm]	[mm]	[mm]		
<b>Fondazione</b>													
<b>Platea 1</b>													
<b>AA= PCA</b>													
<b>NOTA: L'elemento NON è fessurato. Di seguito si riporta il nodo strutturale per la quale si riscontra la massima tensione di trazione(max σ<sub>ct,f</sub>)</b>													
00803	P	FRQ	-	-64 438	0,09	2,79	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-	-64 438	0,09	2,79	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	SI
	S	FRQ	-	-62 315	0,09	2,79	0 E+00	0	0	0,000	0,400	-	SI
		QPR	-	-62 315	0,09	2,79	0 E+00	0	0	0,000	0,300	-	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".
- Id<sub>cmb</sub>** 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>

### 9.4 Verifica a pressoflessione deviata dei pali

Si riporta di seguito, in forma tabellare, la verifica a pressoflessione deviata dei pali di fondazione.

**PALI - VERIFICHE A PRESSOFLESSIONE DEVIATA ALLO SLU (Fondazione)**

Pali - Verifiche a pressoflessione deviata allo SLU									
Id <sub>pl</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>	η <sub>s</sub>	φ <sub>As,st</sub>
		[N]	[N-m]	[N-m]		[N]	[mm]		[mm]
PALO12	00014	270 621	-36 390	65 099	5.80[V]	7 726 016	20	9	8
PALO11	00013	56 476	12 460	59 587	6.17[V]	7 726 016	20	9	8
PALO9	00012	-107 333	27 882	23 038	9.11[V]	7 726 016	20	9	8
PALO7	00011	175 036	1	5 943	68.62[V]	7 726 016	20	9	8
PALO5	00010	-128 198	-23 902	18 786	10.65[V]	7 726 016	20	9	8



**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]
PALO3	00009	19 822	-13 368	55 187	6.43[V]	7 726 016	20	9	8
PALO1	00008	228 354	33 000	65 047	5.78[V]	7 726 016	20	9	8
PALO2	00007	443 282	72 461	24 804	6.23[V]	7 726 016	20	9	8
PALO4	00006	606 684	62 582	-36 973	7.12[V]	7 726 016	20	9	8
PALO6	00005	674 320	3 340	-68 965	7.71[V]	7 726 016	20	9	8
PALO8	00004	628 291	-58 451	-41 097	7.31[V]	7 726 016	20	9	8
PALO10	00003	480 175	-73 410	20 721	6.38[V]	7 726 016	20	9	8

**LEGENDA:**

- Id<sub>PI</sub>** Identificativo del palo.
- Id<sub>Nd</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,r</sub>** Sollecitazioni di progetto.
- M<sub>Ed,X</sub>**
- M<sub>Ed,Y</sub>**

## 9.5 Verifica a taglio per pressoflessione deviata dei pali

Si riporta di seguito, in forma tabellare, la verifica a taglio per pressoflessione deviata dei pali di fondazione.

### 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]
PALO12	00014	162 285	2,18	1553073	0	354040	0	0,05291	19	8
PALO11	00013	158 763	2,23	1553073	0	354040	0	0,05291	19	8
PALO9	00012	150 808	2,35	1553073	0	354040	0	0,05291	19	8
PALO7	00011	139 874	2,53	1553073	0	354040	0	0,05291	19	8
PALO5	00010	128 526	2,75	1553073	0	354040	0	0,05291	19	8
PALO3	00009	120 174	2,95	1553073	0	354040	0	0,05291	19	8
PALO1	00008	117 808	3,01	1553073	0	354040	0	0,05291	19	8
PALO2	00007	122 538	2,89	1553073	0	354040	0	0,05291	19	8
PALO4	00006	132 334	2,68	1553073	0	354040	0	0,05291	19	8
PALO6	00005	143 905	2,46	1553073	0	354040	0	0,05291	19	8
PALO8	00004	154 060	2,30	1553073	0	354040	0	0,05291	19	8
PALO10	00003	160 559	2,21	1553073	0	354040	0	0,05291	19	8

**LEGENDA:**

- 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.



## 10 Conclusioni

---

In conclusione, per le opere in progetto si prevede una fondazione profonda costituita da un plinto su pali; il plinto avrà un diametro pari circa a 23,90 m ed altezza variabile da 3,00 m (esterno gonna aerogeneratore) a 0,50 m (esterno plinto); i pali saranno 12, di diametro pari a 0,80 metri e lunghezza 10,00 m. Ad ogni buon conto, tutti i calcoli eseguiti e la relativa scelta dei materiali, sezioni e dimensioni andranno verificati in sede di progettazione esecutiva e potranno pertanto subire variazioni anche significative per garantire i necessari livelli di sicurezza.

Tutte le verifiche descritte nei paragrafi precedenti sono soddisfatte. Per quanto non espressamente riportato nel presente elaborato, si rinvia ad una fase successiva di progettazione.