

Sensibilité du document / Sensibilità del documento			
NON SENSIBLE		SENSIBLE	
<input checked="" type="checkbox"/> SSI-CO Publique Publica	<input type="checkbox"/> SSI-C1 Réserve Riservato	<input type="checkbox"/> SSI-C2 Confidentielle Confidenziale	<input type="checkbox"/> SSI-C3 Secrète Segreta

NOUVELLE LIGNE LYON TURIN – NUOVA LINEA TORINO LIONE
PARTIE COMMUNE FRANCO-ITALIENNE – PARTE COMUNE ITALO-FRANCESE
CUP C11J05000030001

ÉTUDES D'EXECUTION – PROGETTO ESECUTIVO

Élaboration des études d'exécution unitaire des ouvrages nécessaires à la réalisation des installations des chantiers opérationnels aux travaux du 1er lot constructif

Attività di progettazione esecutiva unitaria delle opere necessarie alla realizzazione delle cantierizzazioni dei Cantieri operativi relativi ai lavori del 1° Lotto Costruttivo

CHANTIERS – CO10 – SALBERTRAND ET SUSA – Voire d'accès au chantier
Passage inférieur pour déviation du trafic existant – Note de calcul

CANTIERIZZAZIONI – CO10 – SALBERTRAND E SUSA – Viabilità di accesso al cantiere
Sottopasso per deviazione viabilità esistente – Relazione di calcolo

Indice	Date/ Data	Modifications / Modifiche	Etabli par / Elaborato da	Vérifié par / Controllato da	Autorisé par / Autorizzato da
0	03/09/2021	Première diffusion / Prima consegna	G. CALLERI	M. PEPE	V. PEISINO
A	26/10/2021	Révision suite aux commentaires TELT/ Revisione a seguito commenti TELT	G. CALLERI	M. PEPE	V. PEISINO
B	25/11/2021	Révision suite aux commentaires TELT/ Revisione a seguito commenti TELT	G. CALLERI	M. PEPE	V. PEISINO

0	4	0	2	0	8	0	9	1	0	C	N	2	3	A	1
Cantieri Operativo Chantier Opérationnel				Contratto Contrat				Opera Ouvrage			Tratta Tronçon		Parte Partie		

E	R	E	G	N	2	1	1	8	B
Fase Phase		Tipo documento Type de document		Objet		Numero documento Numéro de document		Indice	

I. G. INGEGNERIA GEOTECNICA s.r.l.
 Dott. Ing. Valter PEISINO
 ORDINE DEGLI INGEGNERI
 DELLA PROVINCIA DI CUNEO
 n° 753



Scala / Echelle

A P
Stato / Statut

Il progettista / Le designer

IG INGEGNERIA GEOTECNICA s.r.l.
 Via Assolombarda, 20 - 10127 Torino
 Tel. : +33 (0)4.79.68.56.50 - Fax : +33 (0)4.79.68.56.75
 e-mail : ig@ingegneriag.it
 Valter PEISINO Ingegnere

L'appaltatore / L'entrepreneur

Il Direttore dei Lavori / Le Maître d'Oeuvre



INDICE

1. INTRODUZIONE.....	4
2. DOCUMENTI DI RIFERIMENTO	6
3. INQUADRAMENTO GEOTECNICO SISMICO	7
4. NORMATIVA	8
5. CARATTERISTICHE DEI MATERIALI.....	9
6. ANALISI DEI CARICHI	11
6.1 PESO PROPRIO DELLE STRUTTURE	11
6.2 PESO DEL TERRENO	11
6.3 SPINTE DEL TERRENO IN CONDIZIONI STATICHE.....	11
6.4 SPINTE IDRAULICHE	11
6.5 CARICHI MOBILI	12
6.6 SOVRACCARICO STRADALE LATERALE ALLO SCATOLATO	13
6.7 FRENATURA	13
6.8 INCREMENTO DI SPINTA SISMICA DEL TERRENO E DELL'ACQUA.....	14
6.9 FORZE DI INERZIA DELLA STRUTTURA	14
7. CASI E COMBINAZIONI DI CARICO	15
7.1 CASI DI CARICO	15
7.2 COMBINAZIONI.....	17
9. ANALISI E VERIFICHE CON L'AUSILIO DI CODICI DI CALCOLO.....	18
9.1 DICHIARAZIONI SECONDO N.T.C. 2018 (PUNTO 10.2)	18
9.2 MODELLO DI CALCOLO	19
9.2.1 DATI STRUTTURA	19
9.2.2 CARICHI AGENTI E COMBINAZIONI DI CARICO	46
9.3 SOLLECITAZIONI AGENTI SUGLI ELEMENTI GUSCIO	92
9.4 VERIFICHE ELEMENTI GUSCIO	95
9.5 VERIFICHE SPOSTAMENTI	137
9.6 VERIFICHE GEOTECNICHE	138
9.6.1 VERIFICA CAPACITA' PORTANTE.....	138
9.6.2 VERIFICA CEDIMENTI	158

RESUME / RIASSUNTO

Ce rapport traite du dimensionnement structurel et géotechnique du passage inférieur pour la déviation temporaire du réseau routier existant à Salbertrand.

Questa relazione tratta del dimensionamento strutturale e geotecnico del sottopasso per deviazione temporanea della viabilità esistente a Salbertrand.

1. INTRODUZIONE

Questa relazione tratta del dimensionamento strutturale e geotecnico del sottopasso per deviazione temporanea della viabilità esistente a Salbertrand.

Di seguito si riporta uno stralcio planimetrico dell'opera:

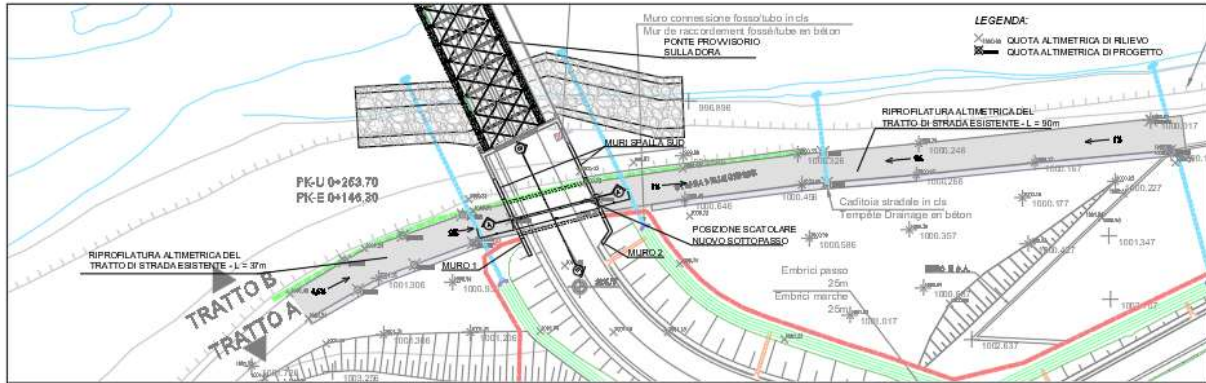


Figura 1 – Inquadramento planimetrico

Il sottopasso in esame serve per collegare le strade di cantiere consentendo di by-passare l'autostrada. Il piano di marcia autostradale esistente è posto a quota +10.04m circa.

Di seguito si riporta una sezione trasversale e longitudinale del sottopasso:

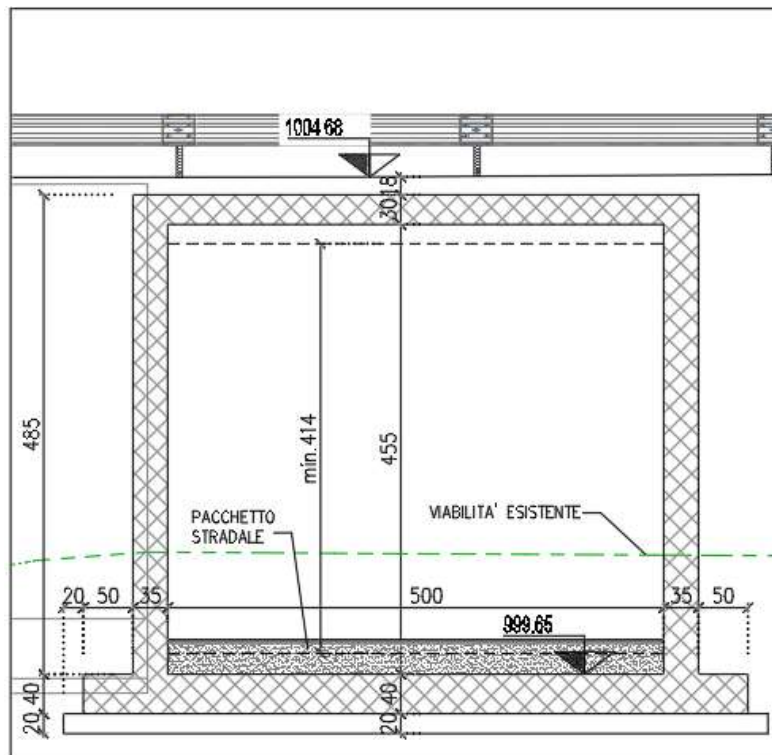


Figura 2 – Sezione trasversale del sottopasso

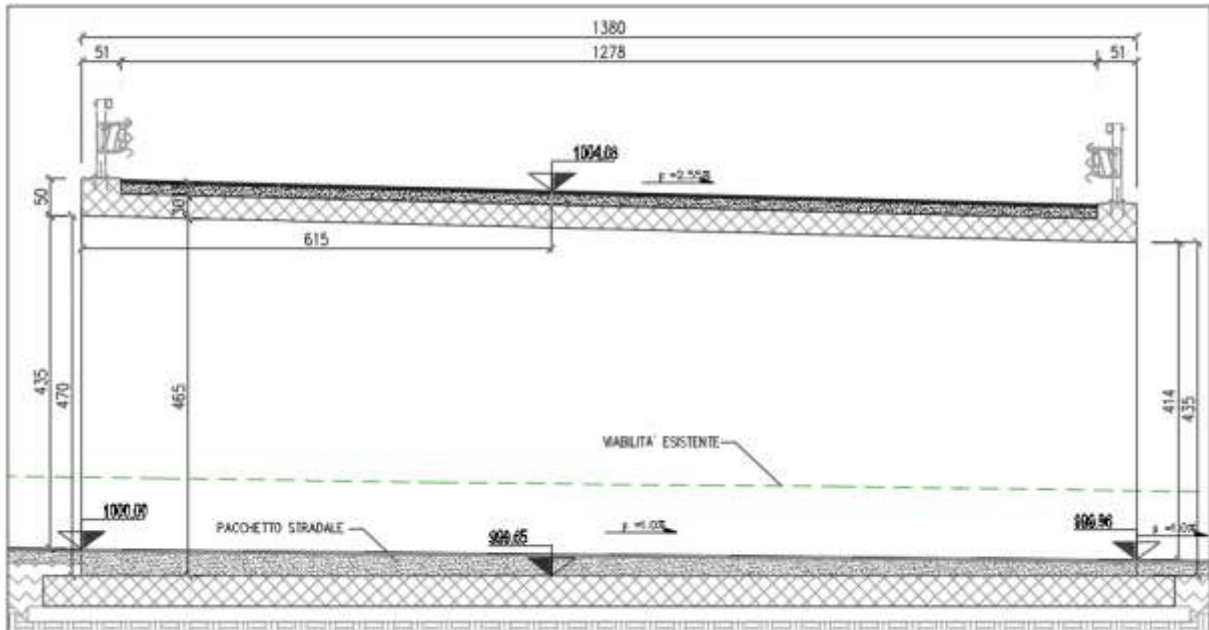


Figura 3 – Profilo longitudinale del Sottopasso

Lo scatolato è costituito da fondazione superficiale (platea), muri in elevazione controterra e soletta di copertura a getto pieno in c.a. tali da consentire un'apertura netta di 5.0m (larghezza) x 4.0m (altezza), di seguito se ne riporta la sezione strutturale:

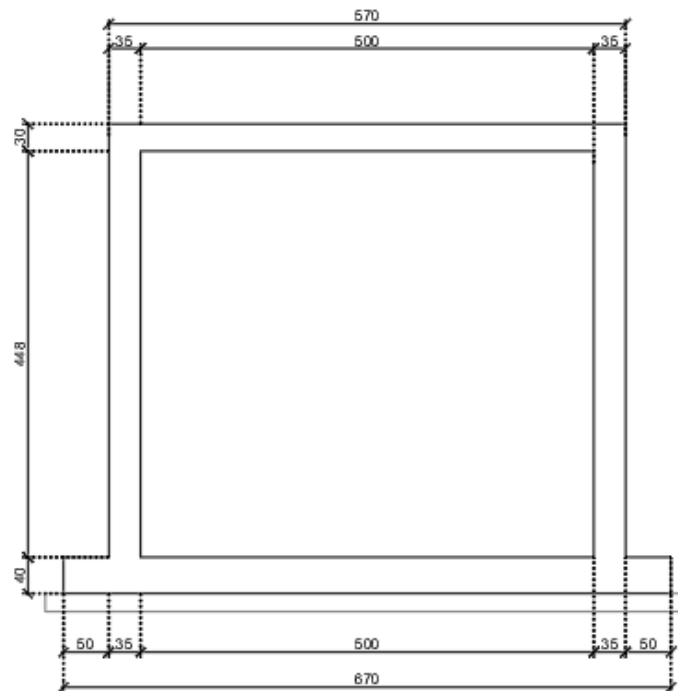


Figura 4 – Sezione di calcolo

2. DOCUMENTI DI RIFERIMENTO

Si riportano nel seguito i principali documenti di riferimento:

- 100_2080910_CN--_A_1_E_RE_GN_2001_Area industriale Salbertrand e Susa – Relazione tecnico-illustrativa
- 100_2080910_CN--_A_1_E_RE_GE_2002_Area industriale Salbertrand e Susa – Relazione geotecnica-sismica
- 100_2080910_CN23_A_1_E_PL_GN_2003_Area industriale di Salbertrand - Planimetria
- 100_2080910_CN23_A_1_E_PL_GN_2102_Planimetria della viabilità di collegamento della A32 con il cantiere di Salbertrand e sezione longitudinale del ponte sulla Dora
- 100_2080910_CN23_A_1_E_PL_GN_2117_Planimetria piazzali A32 - stazioni di servizio
- 100_2080910_CN23_A_1_E_PL_GN_2119_Sottopasso per deviazione temporanea della viabilità esistente - Planimetria e sezioni
- 100_2080910_CN23_A_1_E_PL_GN_2120_Sottopasso per deviazione temporanea della viabilità esistente - Carpenteria e armatura

3. INQUADRAMENTO GEOTECNICO SISMICO

Come definito nella Relazione Geotecnica Sismica elaborato “100_2080910_CN--_A_1_E_RE_GE_2002”, risultano individuate le seguenti unità principali:

- materiale superficiale e di rinfianco dello scatolare.
- depositi alluvionali ghiaioso sabbiosi debolmente limosi con ciottoli.

Per l'unità in esame, si adottano i parametri geotecnici caratteristici seguenti:

γ (kN/m ³)	ϕ' (°)	c' (kPa)
20	33	0

Tabella 1: Parametri geotecnici per l'unità in esame

Il sottopasso è fondato su terreni appartenenti all'unità depositi alluvionali ghiaioso sabbiosi debolmente limosi con ciottoli.

Le coordinate dell'area di interesse sono pari a:

45,072717° latitudine NORD

6,889706° longitudine EST

Per quanto riguarda gli aspetti sismici, si farà riferimento, come indicato al par. 3.5 della relazione “100_2080910_CN--_A_1_E_RE_GE_2002”, da cui si ricavano i seguenti parametri:

- categoria di sottosuolo di tipo C;
- categoria topografica T2;
- vita di riferimento pari a 50 anni;
- classe d'uso II

Si riportano quindi nel seguito parametri sismici adottati per la progettazione delle strutture.

STATO	T_R	a_g	F_0	T_c^*
LIMITE	[anni]	[g]	[-]	[s]
SLO	30	0,037	2,444	0,203
SLD	50	0,048	2,434	0,223
SLV	475	0,123	2,477	0,267
SLC	975	0,156	2,505	0,275

4. NORMATIVA

In conformità con quanto adottato nel CCTP del CO10, le Norme tecniche da adottare sono quelle relative al DM 17.01.2018 (NTC 2018)

- Norme Tecniche per le Costruzioni 2018 (D.M. 17 Gennaio 2018)
- Circolare C.S.LL.PP. 21/01/2019 n.7 - Istruzioni per l'applicazione dell'Aggiornamento delle Norme tecniche per le costruzioni di cui al D.M. 17 gennaio 2018

5. CARATTERISTICHE DEI MATERIALI

Per garantire la durabilità delle strutture in calcestruzzo armato ordinario, esposte all'azione dell'ambiente, si devono adottare i provvedimenti atti a limitare gli effetti di degrado indotti dall'attacco chimico, fisico e derivante dalla corrosione delle armature.

Al fine di ottenere la prestazione richiesta in funzione delle condizioni ambientali, nonché per la definizione della relativa classe, si fa riferimento alle indicazioni contenute nelle: UNI 11104:2016, UNI EN 206-1:2016 e Linee Guida sul calcestruzzo strutturale edite dal Servizio Tecnico Centrale del Consiglio Superiore dei Lavori Pubblici.

Ai fini di preservare le armature dai fenomeni di aggressione ambientale, dovrà essere previsto un idoneo copriferro; il suo valore, misurato tra la parete interna del cassero e la generatrice dell'armatura metallica più vicina, individua il cosiddetto "copriferro nominale".

Il copriferro nominale c_{nom} è somma di due contributi, il copriferro minimo c_{min} e la tolleranza di posizionamento h . Vale pertanto: $c_{nom} = c_{min} + h$.

Il copriferro minimo c_{min} sarà definito in funzione: delle condizioni ambientali, della classe di resistenza del cls della vita nominale dell'opera, secondo quanto specificato al punto C4.1.6.1.3 della " Circolare C.S.LL.PP. 21/01/2019 n.7".

La tolleranza di posizionamento delle armature h , per le strutture gettate in opera, può essere assunta pari ad almeno 10 mm. Nel seguito le assunzioni fatte per le varie situazioni affrontate.

- *Strutture a sviluppo orizzontale quali: Soletta sottopasso*
 - Classe di esposizione: XC4 - XF4¹
 - rapporto a/c massimo: 0.45
 - Classe di Resistenza minima: 30/37; adottato 32/40
 - Contenuto minimo in cemento: 360 kg/m³
 - Consistenza: S4 - S5
 - contenuto minimo in aria: 4%
 - Aggregati conformi alla UNI EN 12620 di adeguata resistenza al gelo/disgelo
 - copriferro: 45 (molto aggressivo)+ 10 (tolleranza) + 0 (vita nominale 10 anni)
→ 55 mm

¹ Essendo la struttura esposta all'aggressione derivante dai cicli di gelo-disgelo è necessario inglobare aria mediante un additivo aerante e il requisito più cogente in termini di classe di resistenza minima a compressione, in tal caso, è rappresentato da quello imposto dalla classe di esposizione XF4. La classe di resistenza minima a compressione prevista per la classe di esposizione XC4, infatti, essendo calcolata in assenza di aerante è sovrastimata rispetto a quella conseguibile con un rapporto a/c di 0.45 in quanto non tiene conto della penalizzazione delle proprietà meccaniche derivante dalla presenza del sistema di microbolle necessarie per rendere il calcestruzzo resistente al gelo (si consideri un 5% di resistenza in meno per ogni 1% di contenuto d'aria: un cls con un contenuto d'aria del 4% resiste il 20% in meno di quanto resisterebbe in assenza dell'additivo e quindi prescrivere un cls con $f_{ck}=30$ N/mm² e 4% aria è equivalente alla richiesta di un cls con $f_{ck} = 30/0.8 = 37.5$ N/mm² senza aria aggiunta)

- *Strutture a sviluppo verticale quali: Muri laterali e fondazione*
 - Classe di esposizione: XC4 – XF2
 - rapporto a/c massimo : 0.5; adottato 0.45
 - Classe di Resistenza minima: 25/30; adottato 30/37
 - Contenuto minimo in cemento: 340 kg/m³; adottato 360 kg/m³
 - Consistenza: S4 - S5
 - contenuto minimo in aria: 4%
 - Aggregati conformi alla UNI EN 12620 di adeguata resistenza al gelo/disgelo
 - copriferro: 30 (aggressivo)+ 10 (tolleranza) + 0 (vita nominale 10 anni) → 40 mm;

- *Magrone*
 - Classe di Resistenza minima: 12/15.;

- *Acciaio per armature:*
 - tondi singoli: B 450C
 - reti elettrosaldate: B 450C

6. ANALISI DEI CARICHI

6.1 Peso proprio delle strutture

Il peso proprio delle membrature viene valutato assumendo un peso specifico del calcestruzzo armato pari a 25 kN/m³.

6.2 Peso del terreno

Il terreno di rinfilo dello scatolare e di ricoprimento dello stesso è costituito da rilevato stradale il cui peso per unità di volume è pari a $\gamma_t = 20 \text{ kN/m}^3$.

Al di sopra dello scatolato sono presenti i seguenti strati:

- Massetto per permettere lo scolo delle acque meteoriche;
- Impermeabilizzazione della soletta;
- Pavimentazione bituminosa.

Il peso complessivo degli strati superiori è assunto pari a 4.5 kN/m².

6.3 Spinte del terreno in condizioni statiche

Essendo una struttura chiusa il regime di spinta del terreno è a riposo. Il manufatto è soggetto a deformazioni molto contenute, tali da poter assumere che il terreno si trovi molto lontano da condizioni di equilibrio limite, sia in condizioni statiche sia durante il sisma.

La spinta esercitata dal terreno di rilevato sui setti verticali è una spinta a riposo espressa secondo la teoria di Coulomb dalla seguente relazione:

$$S = 1/2 \cdot \gamma_t \cdot H^2 \cdot k_0,$$

dove:

k_0 = coefficiente di spinta a riposo di Coulomb ($k_0 = 1 - \tan \phi'$)

ϕ' è l'angolo di resistenza a taglio del terreno.

Il diagramma delle pressioni del terreno sulla parete risulta triangolare con il vertice in alto.

Il valore massimo della spinta alla base risulta pari a: $\gamma_t \cdot H \cdot k_0$

$$\gamma_t = 20 \text{ kN/m}^3$$

$$H = 5 \text{ m}$$

$$\phi' = 33^\circ \rightarrow k_0 = 0.455$$

$$\text{Spinta di base: } 45.54 \text{ kN/m}^2$$

6.4 Spinte idrauliche

Il livello della falda può essere stimato a una quota di circa 2m superiore dalla fondazione del sottopasso.

La spinta esercitata dall'acqua sui setti verticali è data dalla seguente relazione:

$$S = 1/2 \cdot \gamma_w \cdot H^2,$$

Il diagramma delle pressioni del terreno sulla parete risulta triangolare con il vertice al livello superiore della falda e con valore massimo della spinta alla base risulta pari a: $\gamma_w \cdot H$.

$$\gamma_w = 10 \text{ kN/m}^3$$

$$H = 2 \text{ m}$$

$$\text{Spinta di base: } 20 \text{ kN/m}^2$$

6.5 Carichi mobili

I carichi da traffico sull'opera sono stati applicati, comprensivi degli effetti dinamici, secondo lo **schema di carico 1** (D. Min. 17/01/2018): esso è costituito da carichi concentrati su due assi in tandem (applicati su impronte di pneumatico di forma quadrata e lato 0.40 m) e da carichi uniformemente distribuiti. Ai fini del calcolo vengono considerate due colonne di carico così composte:

- 1° colonna: Q_{1k} : 2 assi 300 kN disposti a distanza di 1.20 m
 q_{1k} : carico uniforme ripartito $\rightarrow 9.00 \text{ kN/m}^2$
larghezza corsia 3m
- 2° colonna: Q_{2k} : 2 assi 200 kN disposti a distanza di 1.20 m
 q_{2k} : carico uniforme ripartito $\rightarrow 2.50 \text{ kN/m}^2$
larghezza corsia 3m
- Area rimanente q_{3k} : carico uniforme ripartito $\rightarrow 2.50 \text{ kN/m}^2$

Per quanto riguarda le impronte di carico delle ruote degli assi tandem, si considera una larghezza collaborante della soletta superiore che viene determinata considerando il seguente schema:

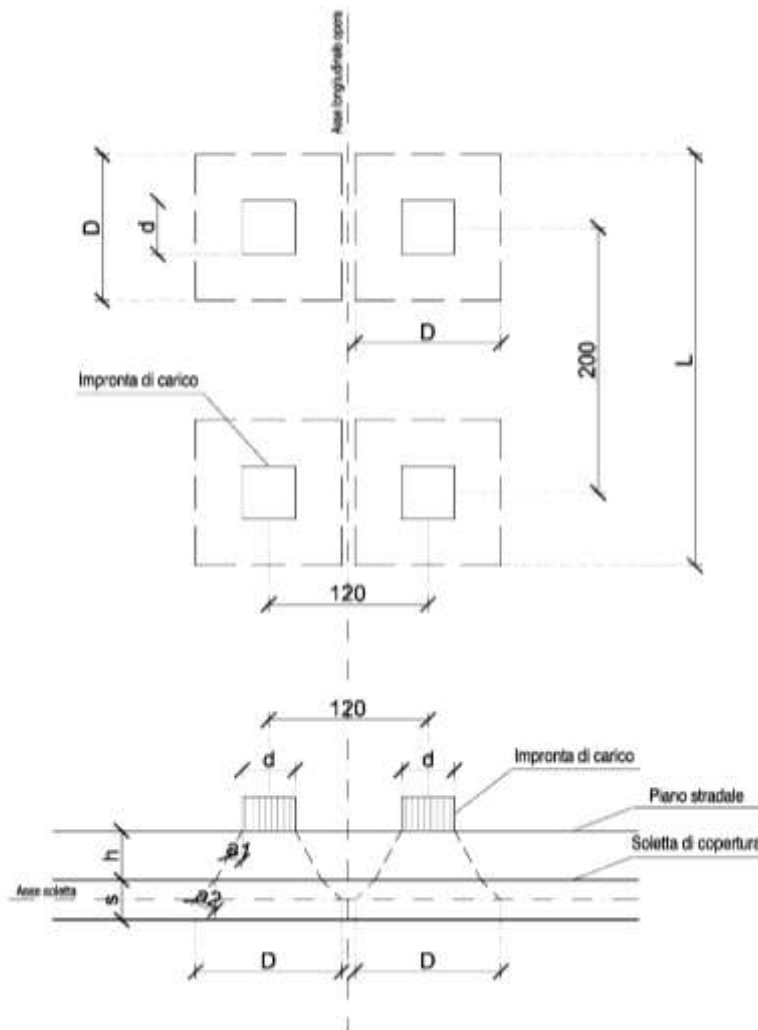


Figura 5 Schema di carico

Considerando un angolo di diffusione pari a 30° (rispetto alla verticale) nel ricoprimento/pavimentazione e di 45° in corrispondenza della soletta in c.a., la larghezza collaborante risulta pari a:

$$D = d + h \times \tan \alpha_1 + s/2 \times \tan \alpha_2 \approx 0.65\text{m}$$

La posizione dei carichi mobili sul piano stradale deve assumere posizioni variabili nella direzione del transito stradale in maniera tale da massimizzare le sollecitazioni agenti sulla struttura; in sede di calcolo sono state considerate due condizioni di carico tali da massimizzare una volta le sollecitazioni flettenti e una volta le sollecitazioni taglianti sulla struttura, così come di seguito schematizzato:

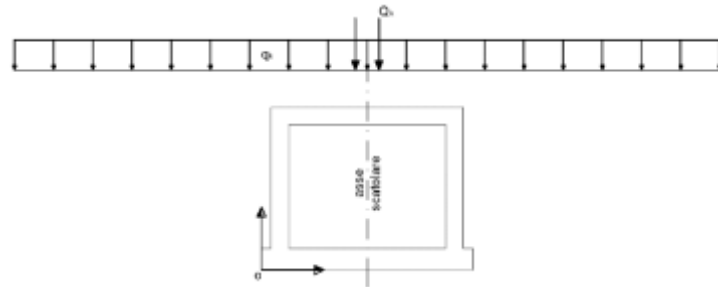


Figura 6 Condizione A: Carico tandem in asse scatolare.

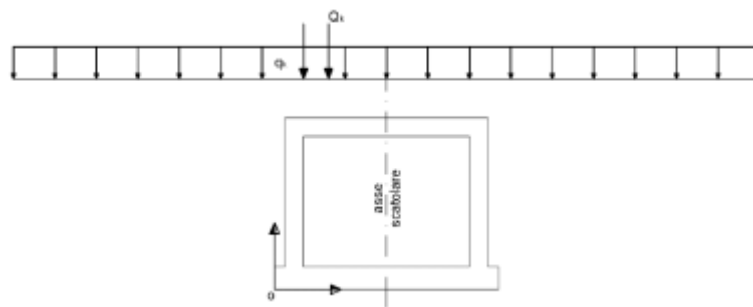


Figura 7 Condizione B: Carico tandem in asse piedritto.

6.6 Sovraccarico stradale laterale allo scatolato

Nella progettazione in oggetto, si considera cautelativamente una sovraccarico stradale laterale allo scatolato pari a 20 kN/m².

Quest'azione provoca una spinta laterale alla parete dello scatolato stesso con diagramma rettangolare a tutt'altezza di intensità pari a $q_{k0} = 9.1 \text{ kN/m}^2$.

6.7 Frenatura

L'azione di frenamento, ripartita sulla fascia collaborante di 3 m della corsia n.1, per metro lineare di sviluppo, è pari a:

$$Q_f = \frac{0.6 (2 Q_k)}{L} + 0.1 q_{1k} w_1 = 68.2 \text{ kN/m}$$

6.8 Incremento di spinta sismica del terreno e dell'acqua

Gli incrementi di spinta sismica del terreno si calcolano secondo quanto indicato al p.to 7.11.6.2.1 del D.M. 14/01/2018. Per manufatti come gli scatolari, le analisi in condizioni sismiche, possono essere eseguite mediante i metodi pseudostatici.

L'accelerazione massima è valutata con la relazione:

$$a_{max}/g = a_g/g \times S_S \times S_T = 0.2214$$

dove i coefficienti sono noti e descritti precedentemente.

L'azione sismica è rappresentata da una forza statica equivalente ottenuta dal prodotto delle forze di gravità per i valori dei coefficienti sismici orizzontali e verticali, valutati mediante le espressioni:

$$k_h = \beta_m \cdot a_{max} = 0.2214;$$

$$k_v = \pm 0.5 \cdot k_h = 0.1107,$$

dove:

g = accelerazione di gravità;

β_m = coefficiente di riduzione dell'accelerazione massima attesa al sito.

Nel caso di strutture rigide completamente vincolate in modo tale che non possa svilupparsi nel terreno uno stato di spinta attiva, il coefficiente β_m , assume valore unitario ed il calcolo dell'incremento dinamico di spinta del terreno può essere effettuato con il metodo di Wood; tale metodo fornisce una sovraspinta sismica uniforme del terreno sulle pareti interrato calcolata come:

$$\Delta S = k_h \cdot \gamma \cdot H^2,$$

il che equivale ad applicare una pressione uniforme rettangolare sulla parete pari a:

$$q_{sismico} = k_h \cdot \gamma \cdot H = 11.07 \text{ kN/m}^2,$$

con:

γ = peso dell'unità di volume del terreno di rilevato che interessa il setto verticale;

H = altezza dello scatolare misurata dall'estradosso della soletta superiore all'intradosso della platea di base.

L'incremento della spinta dell'acqua, secondo la teoria di Westergaard, comporta una spinta triangolare con valore massimo alla base pari a:

$$q_{wsismico} = \frac{7}{6} k_h \cdot \gamma_w \cdot H_w = 12.915 \text{ kN/m}^2,$$

La normativa prescrive di applicare separatamente la spinta statica e dinamica, quest'ultima come sovraspinta sismica.

Verranno considerati n. 2 casi di carico:

- Azioni sollecitanti applicate soltanto su una una parete verticale dello scatolato;
- Azioni sollecitanti applicate su entrambe le pareti verticali dello scatolato.

6.9 Forze di inerzia della struttura

In condizioni sismiche l'opera è soggetta alle forze di inerzia, degli elementi strutturali, che verranno calcolate in modo automatico dal software di calcolo utilizzato.

7. CASI E COMBINAZIONI DI CARICO

7.1 Casi di carico

I carichi agenti sulla struttura sono combinati secondo quanto prescritto dalle norme tecniche ed in particolare:

- Combinazione fondamentale, generalmente impiegata per gli stati limite ultimi (SLU):

$$\gamma_{G1} \cdot G_1 + \gamma_{G2} \cdot G_2 + \gamma_P \cdot P + \gamma_{Q1} \cdot Q_{k1} + \gamma_{Q2} \cdot \psi_{02} \cdot Q_{k2} + \gamma_{Q3} \cdot \psi_{03} \cdot Q_{k3} + \dots \quad (2.5.1)$$

- Combinazione caratteristica (rara), generalmente impiegata per gli stati limite di esercizio (SLE) irreversibili, da utilizzarsi nelle verifiche alle tensioni ammissibili di cui al § 2.7:

$$G_1 + G_2 + P + Q_{k1} + \psi_{02} \cdot Q_{k2} + \psi_{03} \cdot Q_{k3} + \dots \quad (2.5.2)$$

- Combinazione frequente, generalmente impiegata per gli stati limite di esercizio (SLE) reversibili:

$$G_1 + G_2 + P + \psi_{11} \cdot Q_{k1} + \psi_{22} \cdot Q_{k2} + \psi_{23} \cdot Q_{k3} + \dots \quad (2.5.3)$$

- Combinazione quasi permanente (SLE), generalmente impiegata per gli effetti a lungo termine:

$$G_1 + G_2 + P + \psi_{21} \cdot Q_{k1} + \psi_{22} \cdot Q_{k2} + \psi_{23} \cdot Q_{k3} + \dots \quad (2.5.4)$$

- Combinazione sismica, impiegata per gli stati limite ultimi e di esercizio connessi all'azione sismica E (v. § 3.2):

$$E + G_1 + G_2 + P + \psi_{21} \cdot Q_{k1} + \psi_{22} \cdot Q_{k2} + \dots \quad (2.5.5)$$

- Combinazione eccezionale, impiegata per gli stati limite ultimi connessi alle azioni eccezionali di progetto A_d (v. § 3.6):

$$G_1 + G_2 + P + A_d + \psi_{21} \cdot Q_{k1} + \psi_{22} \cdot Q_{k2} + \dots \quad (2.5.6)$$

Per ciascun tipo di combinazione sono state valutate diverse situazioni di carico, al fine di valutare e verificare la condizione di carico peggiore a cui la struttura può essere sottoposta.

Secondo le indicazioni riportate dalle Norme tecniche sono stati utilizzati i coefficienti parziali di sicurezza riportati nelle seguenti tabelle.

Tab. 5.1.V – Coefficienti parziali di sicurezza per le combinazioni di carico agli SLU

		Coefficiente	EQU ⁽¹⁾	A1	A2
Azioni permanenti g_1 e g_3	favorevoli	γ_{G1} e γ_{G3}	0,90	1,00	1,00
	sfavorevoli		1,10	1,35	1,00
Azioni permanenti non strutturali ⁽²⁾ g_2	favorevoli	γ_{G2}	0,00	0,00	0,00
	sfavorevoli		1,50	1,50	1,30
Azioni variabili da traffico	favorevoli	γ_Q	0,00	0,00	0,00
	sfavorevoli		1,35	1,35	1,15
Azioni variabili	favorevoli	γ_{Qi}	0,00	0,00	0,00
	sfavorevoli		1,50	1,50	1,30
Distorsioni e presollecitazioni di progetto	favorevoli	$\gamma_{\epsilon 1}$	0,90	1,00	1,00
	sfavorevoli		1,00 ⁽³⁾	1,00 ⁽⁴⁾	1,00
Ritiro e viscosità, Cedimenti vincolari	favorevoli	$\gamma_{\epsilon 2}, \gamma_{\epsilon 3}, \gamma_{\epsilon 4}$	0,00	0,00	0,00
	sfavorevoli		1,20	1,20	1,00

Tab. 5.1.VI - Coefficienti ψ per le azioni variabili per ponti stradali e pedonali

Azioni	Gruppo di azioni (Tab. 5.1.IV)	Coefficiente ψ_0 di combinazione	Coefficiente ψ_1 (valori frequenti)	Coefficiente ψ_2 (valori quasi permanenti)
Azioni da traffico (Tab. 5.1.IV)	Schema 1 (carichi tandem)	0,75	0,75	0,0
	Schemi 1, 5 e 6 (carichi distribuiti)	0,40	0,40	0,0
	Schemi 3 e 4 (carichi concentrati)	0,40	0,40	0,0
	Schema 2	0,0	0,75	0,0
	2	0,0	0,0	0,0
	3	0,0	0,0	0,0
	4 (folla)	--	0,75	0,0
	5	0,0	0,0	0,0
Vento	a ponte scarico SLU e SLE	0,6	0,2	0,0
	in esecuzione	0,8	0,0	0,0
	a ponte carico SLU e SLE	0,6	0,0	0,0
Neve	SLU e SLE	0,0	0,0	0,0
	in esecuzione	0,8	0,6	0,5
Temperatura	SLU e SLE	0,6	0,6	0,5

7.2 Combinazioni

Si riportano i coefficienti introdotti nel programma al fine di realizzare le combinazioni di carico richieste dalla normativa.

In particolare il carico viaggiante concentrato (Q_k) è stato collocato nelle posizioni che massimizzano le sollecitazioni sulla struttura per ognuna delle corsie di traffico, vale a dire:

- caso 1) appoggio sinistro
- caso 2) a metà campata
- caso 3) appoggio destro

9. ANALISI E VERIFICHE CON L'AUSILIO DI CODICI DI CALCOLO

9.1 Dichiarazioni secondo N.T.C. 2018 (punto 10.2)

L'analisi strutturale e le verifiche sono state condotte con l'ausilio di un codice di calcolo automatico.

Origine e caratteristiche dei codici di calcolo

Titolo	Dolmen
Versione	20.0
Produttore	CDM Dolmen srl
Licenza	I.G. Ingegneria Geotecnica S.r.l.

Affidabilità dei codici di calcolo

La documentazione fornita dal produttore del software contiene un'esauriente descrizione delle basi teoriche, degli algoritmi impiegati e l'individuazione dei campi d'impiego. La società produttrice CDM Dolmen srl ha verificato l'affidabilità e la robustezza del codice di calcolo attraverso un numero significativo di casi prova in cui i risultati dell'analisi numerica sono stati confrontati con soluzioni teoriche.

Informazioni generali sull'elaborazione

Il software prevede una serie di controlli automatici che consentono l'individuazione di errori di modellazione, di non rispetto di limitazioni geometriche e di armatura e di presenza di elementi non verificati. Il codice di calcolo consente di visualizzare e controllare, sia in forma grafica che tabellare, i dati del modello strutturale, in modo da avere una visione consapevole del comportamento corretto del modello strutturale.

Giudizio motivato di accettabilità dei risultati

I risultati delle elaborazioni sono stati sottoposti a controlli: tale valutazione ha compreso il confronto con i risultati di semplici calcoli, eseguiti con metodi tradizionali. Inoltre sulla base di considerazioni riguardanti gli stati tensionali e deformativi determinati, si è valutata la validità delle scelte operate in sede di schematizzazione e di modellazione della struttura e delle azioni.

9.2 Modello di calcolo

Di seguito si riportano i tabulati della geometria e dei carichi applicati nel modello di calcolo.

9.2.1 DATI STRUTTURA

*** DATI STRUTTURA

Unita` di misura :
 LUNGHEZZE : mm
 SUPERFICI : m2
 DATI SEZIONALI : mm
 ANGOLI : gradi
 FORZE : kN
 MOMENTI : kNm
 CARICHI LINEARI : kN/m
 CARICHI SUPERFIC.: kN/m2
 TENSIONI : N/mm2
 PESI DI VOLUME : kN/m3
 COEFF. DI WINKLER: daN/cm3
 RIGIDENZE VINCOL.: kN/mm - kNm/rad

NODI--	-----	-----	-----	-----	num.=
Nome	Coord. X	Coord. Y	Coord. Z		1008
1	0.00	0.00	-4500.00		
2	500.00	0.00	-4500.00		
3	500.00	500.00	-4500.00		
4	0.00	500.00	-4500.00		
5	1000.00	0.00	-4500.00		
6	1000.00	500.00	-4500.00		
7	1500.00	0.00	-4500.00		
8	1500.00	500.00	-4500.00		
9	2000.00	0.00	-4500.00		
10	2000.00	500.00	-4500.00		
11	2500.00	0.00	-4500.00		
12	2500.00	500.00	-4500.00		
13	3000.00	0.00	-4500.00		
14	3000.00	500.00	-4500.00		
15	3500.00	0.00	-4500.00		
16	3500.00	500.00	-4500.00		
17	4000.00	0.00	-4500.00		
18	4000.00	500.00	-4500.00		
19	4500.00	0.00	-4500.00		
20	4500.00	500.00	-4500.00		
21	5000.00	0.00	-4500.00		
22	5000.00	500.00	-4500.00		
23	5500.00	0.00	-4500.00		
24	5500.00	500.00	-4500.00		
25	500.00	1000.00	-4500.00		
26	0.00	1000.00	-4500.00		
27	1000.00	1000.00	-4500.00		
28	1500.00	1000.00	-4500.00		
29	2000.00	1000.00	-4500.00		
30	2500.00	1000.00	-4500.00		
31	3000.00	1000.00	-4500.00		
32	3500.00	1000.00	-4500.00		
33	4000.00	1000.00	-4500.00		
34	4500.00	1000.00	-4500.00		
35	5000.00	1000.00	-4500.00		
36	5500.00	1000.00	-4500.00		
37	500.00	1500.00	-4500.00		
38	0.00	1500.00	-4500.00		
39	1000.00	1500.00	-4500.00		
40	1500.00	1500.00	-4500.00		
41	2000.00	1500.00	-4500.00		
42	2500.00	1500.00	-4500.00		
43	3000.00	1500.00	-4500.00		
44	3500.00	1500.00	-4500.00		
45	4000.00	1500.00	-4500.00		
46	4500.00	1500.00	-4500.00		
47	5000.00	1500.00	-4500.00		
48	5500.00	1500.00	-4500.00		
49	500.00	2000.00	-4500.00		
50	0.00	2000.00	-4500.00		
51	1000.00	2000.00	-4500.00		
52	1500.00	2000.00	-4500.00		
53	2000.00	2000.00	-4500.00		
54	2500.00	2000.00	-4500.00		
55	3000.00	2000.00	-4500.00		
56	3500.00	2000.00	-4500.00		
57	4000.00	2000.00	-4500.00		
58	4500.00	2000.00	-4500.00		
59	5000.00	2000.00	-4500.00		

Passage inférieur pour déviation du trafic existant - Note de calcul / Sottopasso per deviazione viabilità esistente – Relazione di calcolo

60	5500.00	2000.00	-4500.00
61	500.00	2500.00	-4500.00
62	0.00	2500.00	-4500.00
63	1000.00	2500.00	-4500.00
64	1500.00	2500.00	-4500.00
65	2000.00	2500.00	-4500.00
66	2500.00	2500.00	-4500.00
67	3000.00	2500.00	-4500.00
68	3500.00	2500.00	-4500.00
69	4000.00	2500.00	-4500.00
70	4500.00	2500.00	-4500.00
71	5000.00	2500.00	-4500.00
72	5500.00	2500.00	-4500.00
73	500.00	3000.00	-4500.00
74	0.00	3000.00	-4500.00
75	1000.00	3000.00	-4500.00
76	1500.00	3000.00	-4500.00
77	2000.00	3000.00	-4500.00
78	2500.00	3000.00	-4500.00
79	3000.00	3000.00	-4500.00
80	3500.00	3000.00	-4500.00
81	4000.00	3000.00	-4500.00
82	4500.00	3000.00	-4500.00
83	5000.00	3000.00	-4500.00
84	5500.00	3000.00	-4500.00
85	500.00	3500.00	-4500.00
86	0.00	3500.00	-4500.00
87	1000.00	3500.00	-4500.00
88	1500.00	3500.00	-4500.00
89	2000.00	3500.00	-4500.00
90	2500.00	3500.00	-4500.00
91	3000.00	3500.00	-4500.00
92	3500.00	3500.00	-4500.00
93	4000.00	3500.00	-4500.00
94	4500.00	3500.00	-4500.00
95	5000.00	3500.00	-4500.00
96	5500.00	3500.00	-4500.00
97	500.00	4000.00	-4500.00
98	0.00	4000.00	-4500.00
99	1000.00	4000.00	-4500.00
100	1500.00	4000.00	-4500.00
101	2000.00	4000.00	-4500.00
102	2500.00	4000.00	-4500.00
103	3000.00	4000.00	-4500.00
104	3500.00	4000.00	-4500.00
105	4000.00	4000.00	-4500.00
106	4500.00	4000.00	-4500.00
107	5000.00	4000.00	-4500.00
108	5500.00	4000.00	-4500.00
109	500.00	4500.00	-4500.00
110	0.00	4500.00	-4500.00
111	1000.00	4500.00	-4500.00
112	1500.00	4500.00	-4500.00
113	2000.00	4500.00	-4500.00
114	2500.00	4500.00	-4500.00
115	3000.00	4500.00	-4500.00
116	3500.00	4500.00	-4500.00
117	4000.00	4500.00	-4500.00
118	4500.00	4500.00	-4500.00
119	5000.00	4500.00	-4500.00
120	5500.00	4500.00	-4500.00
121	500.00	5000.00	-4500.00
122	0.00	5000.00	-4500.00
123	1000.00	5000.00	-4500.00
124	1500.00	5000.00	-4500.00
125	2000.00	5000.00	-4500.00
126	2500.00	5000.00	-4500.00
127	3000.00	5000.00	-4500.00
128	3500.00	5000.00	-4500.00
129	4000.00	5000.00	-4500.00
130	4500.00	5000.00	-4500.00
131	5000.00	5000.00	-4500.00
132	5500.00	5000.00	-4500.00
133	500.00	5500.00	-4500.00
134	0.00	5500.00	-4500.00
135	1000.00	5500.00	-4500.00
136	1500.00	5500.00	-4500.00
137	2000.00	5500.00	-4500.00
138	2500.00	5500.00	-4500.00
139	3000.00	5500.00	-4500.00
140	3500.00	5500.00	-4500.00
141	4000.00	5500.00	-4500.00
142	4500.00	5500.00	-4500.00
143	5000.00	5500.00	-4500.00
144	5500.00	5500.00	-4500.00
145	500.00	6000.00	-4500.00
146	0.00	6000.00	-4500.00
147	1000.00	6000.00	-4500.00
148	1500.00	6000.00	-4500.00
149	2000.00	6000.00	-4500.00
150	2500.00	6000.00	-4500.00

Passage inférieur pour déviation du trafic existant - Note de calcul / Sottopasso per deviazione viabilità esistente – Relazione di calcolo

151	3000.00	6000.00	-4500.00
152	3500.00	6000.00	-4500.00
153	4000.00	6000.00	-4500.00
154	4500.00	6000.00	-4500.00
155	5000.00	6000.00	-4500.00
156	5500.00	6000.00	-4500.00
157	500.00	6500.00	-4500.00
158	0.00	6500.00	-4500.00
159	1000.00	6500.00	-4500.00
160	1500.00	6500.00	-4500.00
161	2000.00	6500.00	-4500.00
162	2500.00	6500.00	-4500.00
163	3000.00	6500.00	-4500.00
164	3500.00	6500.00	-4500.00
165	4000.00	6500.00	-4500.00
166	4500.00	6500.00	-4500.00
167	5000.00	6500.00	-4500.00
168	5500.00	6500.00	-4500.00
169	500.00	7000.00	-4500.00
170	0.00	7000.00	-4500.00
171	1000.00	7000.00	-4500.00
172	1500.00	7000.00	-4500.00
173	2000.00	7000.00	-4500.00
174	2500.00	7000.00	-4500.00
175	3000.00	7000.00	-4500.00
176	3500.00	7000.00	-4500.00
177	4000.00	7000.00	-4500.00
178	4500.00	7000.00	-4500.00
179	5000.00	7000.00	-4500.00
180	5500.00	7000.00	-4500.00
181	500.00	7500.00	-4500.00
182	0.00	7500.00	-4500.00
183	1000.00	7500.00	-4500.00
184	1500.00	7500.00	-4500.00
185	2000.00	7500.00	-4500.00
186	2500.00	7500.00	-4500.00
187	3000.00	7500.00	-4500.00
188	3500.00	7500.00	-4500.00
189	4000.00	7500.00	-4500.00
190	4500.00	7500.00	-4500.00
191	5000.00	7500.00	-4500.00
192	5500.00	7500.00	-4500.00
193	500.00	8000.00	-4500.00
194	0.00	8000.00	-4500.00
195	1000.00	8000.00	-4500.00
196	1500.00	8000.00	-4500.00
197	2000.00	8000.00	-4500.00
198	2500.00	8000.00	-4500.00
199	3000.00	8000.00	-4500.00
200	3500.00	8000.00	-4500.00
201	4000.00	8000.00	-4500.00
202	4500.00	8000.00	-4500.00
203	5000.00	8000.00	-4500.00
204	5500.00	8000.00	-4500.00
205	500.00	8500.00	-4500.00
206	0.00	8500.00	-4500.00
207	1000.00	8500.00	-4500.00
208	1500.00	8500.00	-4500.00
209	2000.00	8500.00	-4500.00
210	2500.00	8500.00	-4500.00
211	3000.00	8500.00	-4500.00
212	3500.00	8500.00	-4500.00
213	4000.00	8500.00	-4500.00
214	4500.00	8500.00	-4500.00
215	5000.00	8500.00	-4500.00
216	5500.00	8500.00	-4500.00
217	500.00	9000.00	-4500.00
218	0.00	9000.00	-4500.00
219	1000.00	9000.00	-4500.00
220	1500.00	9000.00	-4500.00
221	2000.00	9000.00	-4500.00
222	2500.00	9000.00	-4500.00
223	3000.00	9000.00	-4500.00
224	3500.00	9000.00	-4500.00
225	4000.00	9000.00	-4500.00
226	4500.00	9000.00	-4500.00
227	5000.00	9000.00	-4500.00
228	5500.00	9000.00	-4500.00
229	500.00	9500.00	-4500.00
230	0.00	9500.00	-4500.00
231	1000.00	9500.00	-4500.00
232	1500.00	9500.00	-4500.00
233	2000.00	9500.00	-4500.00
234	2500.00	9500.00	-4500.00
235	3000.00	9500.00	-4500.00
236	3500.00	9500.00	-4500.00
237	4000.00	9500.00	-4500.00
238	4500.00	9500.00	-4500.00
239	5000.00	9500.00	-4500.00
240	5500.00	9500.00	-4500.00
241	500.00	10000.00	-4500.00

Passage inférieur pour déviation du trafic existant - Note de calcul / Sottopasso per deviazione viabilità esistente – Relazione di calcolo

242	0.00	10000.00	-4500.00
243	1000.00	10000.00	-4500.00
244	1500.00	10000.00	-4500.00
245	2000.00	10000.00	-4500.00
246	2500.00	10000.00	-4500.00
247	3000.00	10000.00	-4500.00
248	3500.00	10000.00	-4500.00
249	4000.00	10000.00	-4500.00
250	4500.00	10000.00	-4500.00
251	5000.00	10000.00	-4500.00
252	5500.00	10000.00	-4500.00
253	500.00	10500.00	-4500.00
254	0.00	10500.00	-4500.00
255	1000.00	10500.00	-4500.00
256	1500.00	10500.00	-4500.00
257	2000.00	10500.00	-4500.00
258	2500.00	10500.00	-4500.00
259	3000.00	10500.00	-4500.00
260	3500.00	10500.00	-4500.00
261	4000.00	10500.00	-4500.00
262	4500.00	10500.00	-4500.00
263	5000.00	10500.00	-4500.00
264	5500.00	10500.00	-4500.00
265	500.00	11000.00	-4500.00
266	0.00	11000.00	-4500.00
267	1000.00	11000.00	-4500.00
268	1500.00	11000.00	-4500.00
269	2000.00	11000.00	-4500.00
270	2500.00	11000.00	-4500.00
271	3000.00	11000.00	-4500.00
272	3500.00	11000.00	-4500.00
273	4000.00	11000.00	-4500.00
274	4500.00	11000.00	-4500.00
275	5000.00	11000.00	-4500.00
276	5500.00	11000.00	-4500.00
277	500.00	11500.00	-4500.00
278	0.00	11500.00	-4500.00
279	1000.00	11500.00	-4500.00
280	1500.00	11500.00	-4500.00
281	2000.00	11500.00	-4500.00
282	2500.00	11500.00	-4500.00
283	3000.00	11500.00	-4500.00
284	3500.00	11500.00	-4500.00
285	4000.00	11500.00	-4500.00
286	4500.00	11500.00	-4500.00
287	5000.00	11500.00	-4500.00
288	5500.00	11500.00	-4500.00
289	5500.00	500.00	-4000.00
290	5500.00	0.00	-4000.00
291	5500.00	1000.00	-4000.00
292	5500.00	1500.00	-4000.00
293	5500.00	2000.00	-4000.00
294	5500.00	2500.00	-4000.00
295	5500.00	3000.00	-4000.00
296	5500.00	3500.00	-4000.00
297	5500.00	4000.00	-4000.00
298	5500.00	4500.00	-4000.00
299	5500.00	5000.00	-4000.00
300	5500.00	5500.00	-4000.00
301	5500.00	6000.00	-4000.00
302	5500.00	6500.00	-4000.00
303	5500.00	7000.00	-4000.00
304	5500.00	7500.00	-4000.00
305	5500.00	8000.00	-4000.00
306	5500.00	8500.00	-4000.00
307	5500.00	9000.00	-4000.00
308	5500.00	9500.00	-4000.00
309	5500.00	10000.00	-4000.00
310	5500.00	10500.00	-4000.00
311	5500.00	11000.00	-4000.00
312	5500.00	11500.00	-4000.00
313	5500.00	500.00	-3500.00
314	5500.00	0.00	-3500.00
315	5500.00	1000.00	-3500.00
316	5500.00	1500.00	-3500.00
317	5500.00	2000.00	-3500.00
318	5500.00	2500.00	-3500.00
319	5500.00	3000.00	-3500.00
320	5500.00	3500.00	-3500.00
321	5500.00	4000.00	-3500.00
322	5500.00	4500.00	-3500.00
323	5500.00	5000.00	-3500.00
324	5500.00	5500.00	-3500.00
325	5500.00	6000.00	-3500.00
326	5500.00	6500.00	-3500.00
327	5500.00	7000.00	-3500.00
328	5500.00	7500.00	-3500.00
329	5500.00	8000.00	-3500.00
330	5500.00	8500.00	-3500.00
331	5500.00	9000.00	-3500.00
332	5500.00	9500.00	-3500.00

Passage inférieur pour déviation du trafic existant - Note de calcul / Sottopasso per deviazione viabilità esistente – Relazione di calcolo

333	5500.00	10000.00	-3500.00
334	5500.00	10500.00	-3500.00
335	5500.00	11000.00	-3500.00
336	5500.00	11500.00	-3500.00
337	5500.00	500.00	-3000.00
338	5500.00	0.00	-3000.00
339	5500.00	1000.00	-3000.00
340	5500.00	1500.00	-3000.00
341	5500.00	2000.00	-3000.00
342	5500.00	2500.00	-3000.00
343	5500.00	3000.00	-3000.00
344	5500.00	3500.00	-3000.00
345	5500.00	4000.00	-3000.00
346	5500.00	4500.00	-3000.00
347	5500.00	5000.00	-3000.00
348	5500.00	5500.00	-3000.00
349	5500.00	6000.00	-3000.00
350	5500.00	6500.00	-3000.00
351	5500.00	7000.00	-3000.00
352	5500.00	7500.00	-3000.00
353	5500.00	8000.00	-3000.00
354	5500.00	8500.00	-3000.00
355	5500.00	9000.00	-3000.00
356	5500.00	9500.00	-3000.00
357	5500.00	10000.00	-3000.00
358	5500.00	10500.00	-3000.00
359	5500.00	11000.00	-3000.00
360	5500.00	11500.00	-3000.00
361	5500.00	500.00	-2500.00
362	5500.00	0.00	-2500.00
363	5500.00	1000.00	-2500.00
364	5500.00	1500.00	-2500.00
365	5500.00	2000.00	-2500.00
366	5500.00	2500.00	-2500.00
367	5500.00	3000.00	-2500.00
368	5500.00	3500.00	-2500.00
369	5500.00	4000.00	-2500.00
370	5500.00	4500.00	-2500.00
371	5500.00	5000.00	-2500.00
372	5500.00	5500.00	-2500.00
373	5500.00	6000.00	-2500.00
374	5500.00	6500.00	-2500.00
375	5500.00	7000.00	-2500.00
376	5500.00	7500.00	-2500.00
377	5500.00	8000.00	-2500.00
378	5500.00	8500.00	-2500.00
379	5500.00	9000.00	-2500.00
380	5500.00	9500.00	-2500.00
381	5500.00	10000.00	-2500.00
382	5500.00	10500.00	-2500.00
383	5500.00	11000.00	-2500.00
384	5500.00	11500.00	-2500.00
385	5500.00	500.00	-2000.00
386	5500.00	0.00	-2000.00
387	5500.00	1000.00	-2000.00
388	5500.00	1500.00	-2000.00
389	5500.00	2000.00	-2000.00
390	5500.00	2500.00	-2000.00
391	5500.00	3000.00	-2000.00
392	5500.00	3500.00	-2000.00
393	5500.00	4000.00	-2000.00
394	5500.00	4500.00	-2000.00
395	5500.00	5000.00	-2000.00
396	5500.00	5500.00	-2000.00
397	5500.00	6000.00	-2000.00
398	5500.00	6500.00	-2000.00
399	5500.00	7000.00	-2000.00
400	5500.00	7500.00	-2000.00
401	5500.00	8000.00	-2000.00
402	5500.00	8500.00	-2000.00
403	5500.00	9000.00	-2000.00
404	5500.00	9500.00	-2000.00
405	5500.00	10000.00	-2000.00
406	5500.00	10500.00	-2000.00
407	5500.00	11000.00	-2000.00
408	5500.00	11500.00	-2000.00
409	5500.00	500.00	-1500.00
410	5500.00	0.00	-1500.00
411	5500.00	1000.00	-1500.00
412	5500.00	1500.00	-1500.00
413	5500.00	2000.00	-1500.00
414	5500.00	2500.00	-1500.00
415	5500.00	3000.00	-1500.00
416	5500.00	3500.00	-1500.00
417	5500.00	4000.00	-1500.00
418	5500.00	4500.00	-1500.00
419	5500.00	5000.00	-1500.00
420	5500.00	5500.00	-1500.00
421	5500.00	6000.00	-1500.00
422	5500.00	6500.00	-1500.00
423	5500.00	7000.00	-1500.00

Passage inférieur pour déviation du trafic existant - Note de calcul / Sottopasso per deviazione viabilità esistente – Relazione di calcolo

424	5500.00	7500.00	-1500.00
425	5500.00	8000.00	-1500.00
426	5500.00	8500.00	-1500.00
427	5500.00	9000.00	-1500.00
428	5500.00	9500.00	-1500.00
429	5500.00	10000.00	-1500.00
430	5500.00	10500.00	-1500.00
431	5500.00	11000.00	-1500.00
432	5500.00	11500.00	-1500.00
433	5500.00	500.00	-1000.00
434	5500.00	0.00	-1000.00
435	5500.00	1000.00	-1000.00
436	5500.00	1500.00	-1000.00
437	5500.00	2000.00	-1000.00
438	5500.00	2500.00	-1000.00
439	5500.00	3000.00	-1000.00
440	5500.00	3500.00	-1000.00
441	5500.00	4000.00	-1000.00
442	5500.00	4500.00	-1000.00
443	5500.00	5000.00	-1000.00
444	5500.00	5500.00	-1000.00
445	5500.00	6000.00	-1000.00
446	5500.00	6500.00	-1000.00
447	5500.00	7000.00	-1000.00
448	5500.00	7500.00	-1000.00
449	5500.00	8000.00	-1000.00
450	5500.00	8500.00	-1000.00
451	5500.00	9000.00	-1000.00
452	5500.00	9500.00	-1000.00
453	5500.00	10000.00	-1000.00
454	5500.00	10500.00	-1000.00
455	5500.00	11000.00	-1000.00
456	5500.00	11500.00	-1000.00
457	5500.00	500.00	-500.00
458	5500.00	0.00	-500.00
459	5500.00	1000.00	-500.00
460	5500.00	1500.00	-500.00
461	5500.00	2000.00	-500.00
462	5500.00	2500.00	-500.00
463	5500.00	3000.00	-500.00
464	5500.00	3500.00	-500.00
465	5500.00	4000.00	-500.00
466	5500.00	4500.00	-500.00
467	5500.00	5000.00	-500.00
468	5500.00	5500.00	-500.00
469	5500.00	6000.00	-500.00
470	5500.00	6500.00	-500.00
471	5500.00	7000.00	-500.00
472	5500.00	7500.00	-500.00
473	5500.00	8000.00	-500.00
474	5500.00	8500.00	-500.00
475	5500.00	9000.00	-500.00
476	5500.00	9500.00	-500.00
477	5500.00	10000.00	-500.00
478	5500.00	10500.00	-500.00
479	5500.00	11000.00	-500.00
480	5500.00	11500.00	-500.00
481	5500.00	500.00	0.00
482	5500.00	0.00	0.00
483	5500.00	1000.00	0.00
489	5500.00	4000.00	0.00
490	5500.00	4500.00	0.00
491	5500.00	5000.00	0.00
492	5500.00	5500.00	0.00
493	5500.00	6000.00	0.00
494	5500.00	6500.00	0.00
495	5500.00	7000.00	0.00
496	5500.00	7500.00	0.00
497	5500.00	8000.00	0.00
498	5500.00	8500.00	0.00
499	5500.00	9000.00	0.00
500	5500.00	9500.00	0.00
501	5500.00	10000.00	0.00
502	5500.00	10500.00	0.00
503	5500.00	11000.00	0.00
504	5500.00	11500.00	0.00
505	0.00	500.00	-4000.00
506	0.00	0.00	-4000.00
507	0.00	1000.00	-4000.00
508	0.00	1500.00	-4000.00
509	0.00	2000.00	-4000.00
510	0.00	2500.00	-4000.00
511	0.00	3000.00	-4000.00
512	0.00	3500.00	-4000.00
513	0.00	4000.00	-4000.00
514	0.00	4500.00	-4000.00
515	0.00	5000.00	-4000.00
516	0.00	5500.00	-4000.00
517	0.00	6000.00	-4000.00
518	0.00	6500.00	-4000.00
519	0.00	7000.00	-4000.00

Passage inférieur pour déviation du trafic existant - Note de calcul / Sottopasso per deviazione viabilità esistente – Relazione di calcolo

520	0.00	7500.00	-4000.00
521	0.00	8000.00	-4000.00
522	0.00	8500.00	-4000.00
523	0.00	9000.00	-4000.00
524	0.00	9500.00	-4000.00
525	0.00	10000.00	-4000.00
526	0.00	10500.00	-4000.00
527	0.00	11000.00	-4000.00
528	0.00	11500.00	-4000.00
529	0.00	500.00	-3500.00
530	0.00	0.00	-3500.00
531	0.00	1000.00	-3500.00
532	0.00	1500.00	-3500.00
533	0.00	2000.00	-3500.00
534	0.00	2500.00	-3500.00
535	0.00	3000.00	-3500.00
536	0.00	3500.00	-3500.00
537	0.00	4000.00	-3500.00
538	0.00	4500.00	-3500.00
539	0.00	5000.00	-3500.00
540	0.00	5500.00	-3500.00
541	0.00	6000.00	-3500.00
542	0.00	6500.00	-3500.00
543	0.00	7000.00	-3500.00
544	0.00	7500.00	-3500.00
545	0.00	8000.00	-3500.00
546	0.00	8500.00	-3500.00
547	0.00	9000.00	-3500.00
548	0.00	9500.00	-3500.00
549	0.00	10000.00	-3500.00
550	0.00	10500.00	-3500.00
551	0.00	11000.00	-3500.00
552	0.00	11500.00	-3500.00
553	0.00	500.00	-3000.00
554	0.00	0.00	-3000.00
555	0.00	1000.00	-3000.00
556	0.00	1500.00	-3000.00
557	0.00	2000.00	-3000.00
558	0.00	2500.00	-3000.00
559	0.00	3000.00	-3000.00
560	0.00	3500.00	-3000.00
561	0.00	4000.00	-3000.00
562	0.00	4500.00	-3000.00
563	0.00	5000.00	-3000.00
564	0.00	5500.00	-3000.00
565	0.00	6000.00	-3000.00
566	0.00	6500.00	-3000.00
567	0.00	7000.00	-3000.00
568	0.00	7500.00	-3000.00
569	0.00	8000.00	-3000.00
570	0.00	8500.00	-3000.00
571	0.00	9000.00	-3000.00
572	0.00	9500.00	-3000.00
573	0.00	10000.00	-3000.00
574	0.00	10500.00	-3000.00
575	0.00	11000.00	-3000.00
576	0.00	11500.00	-3000.00
577	0.00	500.00	-2500.00
578	0.00	0.00	-2500.00
579	0.00	1000.00	-2500.00
580	0.00	1500.00	-2500.00
581	0.00	2000.00	-2500.00
582	0.00	2500.00	-2500.00
583	0.00	3000.00	-2500.00
584	0.00	3500.00	-2500.00
585	0.00	4000.00	-2500.00
586	0.00	4500.00	-2500.00
587	0.00	5000.00	-2500.00
588	0.00	5500.00	-2500.00
589	0.00	6000.00	-2500.00
590	0.00	6500.00	-2500.00
591	0.00	7000.00	-2500.00
592	0.00	7500.00	-2500.00
593	0.00	8000.00	-2500.00
594	0.00	8500.00	-2500.00
595	0.00	9000.00	-2500.00
596	0.00	9500.00	-2500.00
597	0.00	10000.00	-2500.00
598	0.00	10500.00	-2500.00
599	0.00	11000.00	-2500.00
600	0.00	11500.00	-2500.00
601	0.00	500.00	-2000.00
602	0.00	0.00	-2000.00
603	0.00	1000.00	-2000.00
604	0.00	1500.00	-2000.00
605	0.00	2000.00	-2000.00
606	0.00	2500.00	-2000.00
607	0.00	3000.00	-2000.00
608	0.00	3500.00	-2000.00
609	0.00	4000.00	-2000.00
610	0.00	4500.00	-2000.00

Passage inférieur pour déviation du trafic existant - Note de calcul / Sottopasso per deviazione viabilità esistente – Relazione di calcolo

611	0.00	5000.00	-2000.00
612	0.00	5500.00	-2000.00
613	0.00	6000.00	-2000.00
614	0.00	6500.00	-2000.00
615	0.00	7000.00	-2000.00
616	0.00	7500.00	-2000.00
617	0.00	8000.00	-2000.00
618	0.00	8500.00	-2000.00
619	0.00	9000.00	-2000.00
620	0.00	9500.00	-2000.00
621	0.00	10000.00	-2000.00
622	0.00	10500.00	-2000.00
623	0.00	11000.00	-2000.00
624	0.00	11500.00	-2000.00
625	0.00	500.00	-1500.00
626	0.00	0.00	-1500.00
627	0.00	1000.00	-1500.00
628	0.00	1500.00	-1500.00
629	0.00	2000.00	-1500.00
630	0.00	2500.00	-1500.00
631	0.00	3000.00	-1500.00
632	0.00	3500.00	-1500.00
633	0.00	4000.00	-1500.00
634	0.00	4500.00	-1500.00
635	0.00	5000.00	-1500.00
636	0.00	5500.00	-1500.00
637	0.00	6000.00	-1500.00
638	0.00	6500.00	-1500.00
639	0.00	7000.00	-1500.00
640	0.00	7500.00	-1500.00
641	0.00	8000.00	-1500.00
642	0.00	8500.00	-1500.00
643	0.00	9000.00	-1500.00
644	0.00	9500.00	-1500.00
645	0.00	10000.00	-1500.00
646	0.00	10500.00	-1500.00
647	0.00	11000.00	-1500.00
648	0.00	11500.00	-1500.00
649	0.00	500.00	-1000.00
650	0.00	0.00	-1000.00
651	0.00	1000.00	-1000.00
652	0.00	1500.00	-1000.00
653	0.00	2000.00	-1000.00
654	0.00	2500.00	-1000.00
655	0.00	3000.00	-1000.00
656	0.00	3500.00	-1000.00
657	0.00	4000.00	-1000.00
658	0.00	4500.00	-1000.00
659	0.00	5000.00	-1000.00
660	0.00	5500.00	-1000.00
661	0.00	6000.00	-1000.00
662	0.00	6500.00	-1000.00
663	0.00	7000.00	-1000.00
664	0.00	7500.00	-1000.00
665	0.00	8000.00	-1000.00
666	0.00	8500.00	-1000.00
667	0.00	9000.00	-1000.00
668	0.00	9500.00	-1000.00
669	0.00	10000.00	-1000.00
670	0.00	10500.00	-1000.00
671	0.00	11000.00	-1000.00
672	0.00	11500.00	-1000.00
673	0.00	500.00	-500.00
674	0.00	0.00	-500.00
675	0.00	1000.00	-500.00
676	0.00	1500.00	-500.00
677	0.00	2000.00	-500.00
678	0.00	2500.00	-500.00
679	0.00	3000.00	-500.00
680	0.00	3500.00	-500.00
681	0.00	4000.00	-500.00
682	0.00	4500.00	-500.00
683	0.00	5000.00	-500.00
684	0.00	5500.00	-500.00
685	0.00	6000.00	-500.00
686	0.00	6500.00	-500.00
687	0.00	7000.00	-500.00
688	0.00	7500.00	-500.00
689	0.00	8000.00	-500.00
690	0.00	8500.00	-500.00
691	0.00	9000.00	-500.00
692	0.00	9500.00	-500.00
693	0.00	10000.00	-500.00
694	0.00	10500.00	-500.00
695	0.00	11000.00	-500.00
696	0.00	11500.00	-500.00
697	0.00	500.00	0.00
698	0.00	0.00	0.00
699	0.00	1000.00	0.00
705	0.00	4000.00	0.00
706	0.00	4500.00	0.00

Passage inférieur pour déviation du trafic existant - Note de calcul / Sottopasso per deviazione viabilità esistente – Relazione di calcolo

707	0.00	5000.00	0.00
708	0.00	5500.00	0.00
709	0.00	6000.00	0.00
710	0.00	6500.00	0.00
711	0.00	7000.00	0.00
712	0.00	7500.00	0.00
713	0.00	8000.00	0.00
714	0.00	8500.00	0.00
715	0.00	9000.00	0.00
716	0.00	9500.00	0.00
717	0.00	10000.00	0.00
718	0.00	10500.00	0.00
719	0.00	11000.00	0.00
720	0.00	11500.00	0.00
721	500.00	0.00	0.00
722	500.00	500.00	0.00
723	1000.00	0.00	0.00
724	1000.00	500.00	0.00
725	1500.00	0.00	0.00
726	1500.00	500.00	0.00
727	2000.00	0.00	0.00
728	2000.00	500.00	0.00
729	2500.00	0.00	0.00
730	2500.00	500.00	0.00
731	3000.00	0.00	0.00
732	3000.00	500.00	0.00
733	3500.00	0.00	0.00
734	3500.00	500.00	0.00
735	4000.00	0.00	0.00
736	4000.00	500.00	0.00
737	4500.00	0.00	0.00
738	4500.00	500.00	0.00
739	5000.00	0.00	0.00
740	5000.00	500.00	0.00
741	500.00	1000.00	0.00
742	1000.00	1000.00	0.00
743	1500.00	1000.00	0.00
744	2000.00	1000.00	0.00
745	2500.00	1000.00	0.00
746	3000.00	1000.00	0.00
747	3500.00	1000.00	0.00
748	4000.00	1000.00	0.00
749	4500.00	1000.00	0.00
750	5000.00	1000.00	0.00
801	500.00	4000.00	0.00
802	1000.00	4000.00	0.00
803	1500.00	4000.00	0.00
804	2000.00	4000.00	0.00
805	2500.00	4000.00	0.00
806	3000.00	4000.00	0.00
807	3500.00	4000.00	0.00
808	4000.00	4000.00	0.00
809	4500.00	4000.00	0.00
810	5000.00	4000.00	0.00
811	500.00	4500.00	0.00
812	1000.00	4500.00	0.00
813	1500.00	4500.00	0.00
814	2000.00	4500.00	0.00
815	2500.00	4500.00	0.00
816	3000.00	4500.00	0.00
817	3500.00	4500.00	0.00
818	4000.00	4500.00	0.00
819	4500.00	4500.00	0.00
820	5000.00	4500.00	0.00
821	500.00	5000.00	0.00
822	1000.00	5000.00	0.00
823	1500.00	5000.00	0.00
824	2000.00	5000.00	0.00
825	2500.00	5000.00	0.00
826	3000.00	5000.00	0.00
827	3500.00	5000.00	0.00
828	4000.00	5000.00	0.00
829	4500.00	5000.00	0.00
830	5000.00	5000.00	0.00
831	500.00	5500.00	0.00
832	1000.00	5500.00	0.00
833	1500.00	5500.00	0.00
834	2000.00	5500.00	0.00
835	2500.00	5500.00	0.00
836	3000.00	5500.00	0.00
837	3500.00	5500.00	0.00
838	4000.00	5500.00	0.00
839	4500.00	5500.00	0.00
840	5000.00	5500.00	0.00
841	500.00	6000.00	0.00
842	1000.00	6000.00	0.00
843	1500.00	6000.00	0.00
844	2000.00	6000.00	0.00
845	2500.00	6000.00	0.00
846	3000.00	6000.00	0.00
847	3500.00	6000.00	0.00

Passage inférieur pour déviation du trafic existant - Note de calcul / Sottopasso per deviazione viabilità esistente – Relazione di calcolo

848	4000.00	6000.00	0.00
849	4500.00	6000.00	0.00
850	5000.00	6000.00	0.00
851	500.00	6500.00	0.00
852	1000.00	6500.00	0.00
853	1500.00	6500.00	0.00
854	2000.00	6500.00	0.00
855	2500.00	6500.00	0.00
856	3000.00	6500.00	0.00
857	3500.00	6500.00	0.00
858	4000.00	6500.00	0.00
859	4500.00	6500.00	0.00
860	5000.00	6500.00	0.00
861	500.00	7000.00	0.00
862	1000.00	7000.00	0.00
863	1500.00	7000.00	0.00
864	2000.00	7000.00	0.00
865	2500.00	7000.00	0.00
866	3000.00	7000.00	0.00
867	3500.00	7000.00	0.00
868	4000.00	7000.00	0.00
869	4500.00	7000.00	0.00
870	5000.00	7000.00	0.00
871	500.00	7500.00	0.00
872	1000.00	7500.00	0.00
873	1500.00	7500.00	0.00
874	2000.00	7500.00	0.00
875	2500.00	7500.00	0.00
876	3000.00	7500.00	0.00
877	3500.00	7500.00	0.00
878	4000.00	7500.00	0.00
879	4500.00	7500.00	0.00
880	5000.00	7500.00	0.00
881	500.00	8000.00	0.00
882	1000.00	8000.00	0.00
883	1500.00	8000.00	0.00
884	2000.00	8000.00	0.00
885	2500.00	8000.00	0.00
886	3000.00	8000.00	0.00
887	3500.00	8000.00	0.00
888	4000.00	8000.00	0.00
889	4500.00	8000.00	0.00
890	5000.00	8000.00	0.00
891	500.00	8500.00	0.00
892	1000.00	8500.00	0.00
893	1500.00	8500.00	0.00
894	2000.00	8500.00	0.00
895	2500.00	8500.00	0.00
896	3000.00	8500.00	0.00
897	3500.00	8500.00	0.00
898	4000.00	8500.00	0.00
899	4500.00	8500.00	0.00
900	5000.00	8500.00	0.00
901	500.00	9000.00	0.00
902	1000.00	9000.00	0.00
903	1500.00	9000.00	0.00
904	2000.00	9000.00	0.00
905	2500.00	9000.00	0.00
906	3000.00	9000.00	0.00
907	3500.00	9000.00	0.00
908	4000.00	9000.00	0.00
909	4500.00	9000.00	0.00
910	5000.00	9000.00	0.00
911	500.00	9500.00	0.00
912	1000.00	9500.00	0.00
913	1500.00	9500.00	0.00
914	2000.00	9500.00	0.00
915	2500.00	9500.00	0.00
916	3000.00	9500.00	0.00
917	3500.00	9500.00	0.00
918	4000.00	9500.00	0.00
919	4500.00	9500.00	0.00
920	5000.00	9500.00	0.00
921	500.00	10000.00	0.00
922	1000.00	10000.00	0.00
923	1500.00	10000.00	0.00
924	2000.00	10000.00	0.00
925	2500.00	10000.00	0.00
926	3000.00	10000.00	0.00
927	3500.00	10000.00	0.00
928	4000.00	10000.00	0.00
929	4500.00	10000.00	0.00
930	5000.00	10000.00	0.00
931	500.00	10500.00	0.00
932	1000.00	10500.00	0.00
933	1500.00	10500.00	0.00
934	2000.00	10500.00	0.00
935	2500.00	10500.00	0.00
936	3000.00	10500.00	0.00
937	3500.00	10500.00	0.00
938	4000.00	10500.00	0.00

Passage inférieur pour déviation du trafic existant - Note de calcul / Sottopasso per deviazione viabilità esistente – Relazione di calcolo

939	4500.00	10500.00	0.00
940	5000.00	10500.00	0.00
941	500.00	11000.00	0.00
942	1000.00	11000.00	0.00
943	1500.00	11000.00	0.00
944	2000.00	11000.00	0.00
945	2500.00	11000.00	0.00
946	3000.00	11000.00	0.00
947	3500.00	11000.00	0.00
948	4000.00	11000.00	0.00
949	4500.00	11000.00	0.00
950	5000.00	11000.00	0.00
951	500.00	11500.00	0.00
952	1000.00	11500.00	0.00
953	1500.00	11500.00	0.00
954	2000.00	11500.00	0.00
955	2500.00	11500.00	0.00
956	3000.00	11500.00	0.00
957	3500.00	11500.00	0.00
958	4000.00	11500.00	0.00
959	4500.00	11500.00	0.00
960	5000.00	11500.00	0.00
961	0.00	1500.00	0.00
962	0.00	2000.00	0.00
963	0.00	2500.00	0.00
964	0.00	3000.00	0.00
965	0.00	3500.00	0.00
966	5500.00	1500.00	0.00
967	5500.00	2000.00	0.00
968	5500.00	2500.00	0.00
969	5500.00	3000.00	0.00
970	5500.00	3500.00	0.00
971	500.00	1500.00	0.00
972	1000.00	1500.00	0.00
973	1500.00	1500.00	0.00
974	2000.00	1500.00	0.00
975	2500.00	1500.00	0.00
976	3000.00	1500.00	0.00
977	3500.00	1500.00	0.00
978	4000.00	1500.00	0.00
979	4500.00	1500.00	0.00
980	5000.00	1500.00	0.00
981	1000.00	2000.00	0.00
982	500.00	2000.00	0.00
983	2000.00	2000.00	0.00
984	1500.00	2000.00	0.00
985	3000.00	2000.00	0.00
986	2500.00	2000.00	0.00
987	4000.00	2000.00	0.00
988	3500.00	2000.00	0.00
989	5000.00	2000.00	0.00
990	4500.00	2000.00	0.00
991	500.00	2500.00	0.00
992	1000.00	2500.00	0.00
993	1500.00	2500.00	0.00
994	2000.00	2500.00	0.00
995	2500.00	2500.00	0.00
996	3000.00	2500.00	0.00
997	3500.00	2500.00	0.00
998	4000.00	2500.00	0.00
999	4500.00	2500.00	0.00
1000	5000.00	2500.00	0.00
1001	500.00	3000.00	0.00
1002	1000.00	3000.00	0.00
1003	1500.00	3000.00	0.00
1004	2000.00	3000.00	0.00
1005	2500.00	3000.00	0.00
1006	3000.00	3000.00	0.00
1007	3500.00	3000.00	0.00
1008	4000.00	3000.00	0.00
1009	4500.00	3000.00	0.00
1010	5000.00	3000.00	0.00
1011	1000.00	3500.00	0.00
1012	500.00	3500.00	0.00
1013	2000.00	3500.00	0.00
1014	1500.00	3500.00	0.00
1015	3000.00	3500.00	0.00
1016	2500.00	3500.00	0.00
1017	4000.00	3500.00	0.00
1018	3500.00	3500.00	0.00
1019	5000.00	3500.00	0.00
1020	4500.00	3500.00	0.00
1021	6000.00	0.00	-4500.00
1022	6000.00	500.00	-4500.00
1023	6000.00	1000.00	-4500.00
1024	6000.00	1500.00	-4500.00
1025	6000.00	2000.00	-4500.00
1026	6000.00	2500.00	-4500.00
1027	6000.00	3000.00	-4500.00
1028	6000.00	3500.00	-4500.00
1029	6000.00	4000.00	-4500.00

1030	6000.00	4500.00	-4500.00
1031	6000.00	5000.00	-4500.00
1032	6000.00	5500.00	-4500.00
1033	6000.00	6000.00	-4500.00
1034	6000.00	6500.00	-4500.00
1035	6000.00	7000.00	-4500.00
1036	6000.00	7500.00	-4500.00
1037	6000.00	8000.00	-4500.00
1038	6000.00	8500.00	-4500.00
1039	6000.00	9000.00	-4500.00
1040	6000.00	9500.00	-4500.00
1041	6000.00	10000.00	-4500.00
1042	6000.00	10500.00	-4500.00
1043	6000.00	11000.00	-4500.00
1044	6000.00	11500.00	-4500.00
1045	-500.00	0.00	-4500.00
1046	-500.00	500.00	-4500.00
1047	-500.00	1000.00	-4500.00
1048	-500.00	1500.00	-4500.00
1049	-500.00	2000.00	-4500.00
1050	-500.00	2500.00	-4500.00
1051	-500.00	3000.00	-4500.00
1052	-500.00	3500.00	-4500.00
1053	-500.00	4000.00	-4500.00
1054	-500.00	4500.00	-4500.00
1055	-500.00	5000.00	-4500.00
1056	-500.00	5500.00	-4500.00
1057	-500.00	6000.00	-4500.00
1058	-500.00	6500.00	-4500.00
1059	-500.00	7000.00	-4500.00
1060	-500.00	7500.00	-4500.00
1061	-500.00	8000.00	-4500.00
1062	-500.00	8500.00	-4500.00
1063	-500.00	9000.00	-4500.00
1064	-500.00	9500.00	-4500.00
1065	-500.00	10000.00	-4500.00
1066	-500.00	10500.00	-4500.00
1067	-500.00	11000.00	-4500.00
1068	-500.00	11500.00	-4500.00

GUSCI	RETTANGOLARI	----- ----- ----- ----- num. = 966			
Nome	Proprieta	Nodo 1	Nodo 2	Nodo 3	Nodo 4
1	1	1	2	3	4
2	1	2	5	6	3
3	1	5	7	8	6
4	1	7	9	10	8
5	1	9	11	12	10
6	1	11	13	14	12
7	1	13	15	16	14
8	1	15	17	18	16
9	1	17	19	20	18
10	1	19	21	22	20
11	1	21	23	24	22
12	1	4	3	25	26
13	1	3	6	27	25
14	1	6	8	28	27
15	1	8	10	29	28
16	1	10	12	30	29
17	1	12	14	31	30
18	1	14	16	32	31
19	1	16	18	33	32
20	1	18	20	34	33
21	1	20	22	35	34
22	1	22	24	36	35
23	1	26	25	37	38
24	1	25	27	39	37
25	1	27	28	40	39
26	1	28	29	41	40
27	1	29	30	42	41
28	1	30	31	43	42
29	1	31	32	44	43
30	1	32	33	45	44
31	1	33	34	46	45
32	1	34	35	47	46
33	1	35	36	48	47
34	1	38	37	49	50
35	1	37	39	51	49
36	1	39	40	52	51
37	1	40	41	53	52
38	1	41	42	54	53
39	1	42	43	55	54
40	1	43	44	56	55
41	1	44	45	57	56
42	1	45	46	58	57
43	1	46	47	59	58
44	1	47	48	60	59
45	1	50	49	61	62
46	1	49	51	63	61
47	1	51	52	64	63
48	1	52	53	65	64
49	1	53	54	66	65

50	1	54	55	67	66
51	1	55	56	68	67
52	1	56	57	69	68
53	1	57	58	70	69
54	1	58	59	71	70
55	1	59	60	72	71
56	1	62	61	73	74
57	1	61	63	75	73
58	1	63	64	76	75
59	1	64	65	77	76
60	1	65	66	78	77
61	1	66	67	79	78
62	1	67	68	80	79
63	1	68	69	81	80
64	1	69	70	82	81
65	1	70	71	83	82
66	1	71	72	84	83
67	1	74	73	85	86
68	1	73	75	87	85
69	1	75	76	88	87
70	1	76	77	89	88
71	1	77	78	90	89
72	1	78	79	91	90
73	1	79	80	92	91
74	1	80	81	93	92
75	1	81	82	94	93
76	1	82	83	95	94
77	1	83	84	96	95
78	1	86	85	97	98
79	1	85	87	99	97
80	1	87	88	100	99
81	1	88	89	101	100
82	1	89	90	102	101
83	1	90	91	103	102
84	1	91	92	104	103
85	1	92	93	105	104
86	1	93	94	106	105
87	1	94	95	107	106
88	1	95	96	108	107
89	1	98	97	109	110
90	1	97	99	111	109
91	1	99	100	112	111
92	1	100	101	113	112
93	1	101	102	114	113
94	1	102	103	115	114
95	1	103	104	116	115
96	1	104	105	117	116
97	1	105	106	118	117
98	1	106	107	119	118
99	1	107	108	120	119
100	1	110	109	121	122
101	1	109	111	123	121
102	1	111	112	124	123
103	1	112	113	125	124
104	1	113	114	126	125
105	1	114	115	127	126
106	1	115	116	128	127
107	1	116	117	129	128
108	1	117	118	130	129
109	1	118	119	131	130
110	1	119	120	132	131
111	1	122	121	133	134
112	1	121	123	135	133
113	1	123	124	136	135
114	1	124	125	137	136
115	1	125	126	138	137
116	1	126	127	139	138
117	1	127	128	140	139
118	1	128	129	141	140
119	1	129	130	142	141
120	1	130	131	143	142
121	1	131	132	144	143
122	1	134	133	145	146
123	1	133	135	147	145
124	1	135	136	148	147
125	1	136	137	149	148
126	1	137	138	150	149
127	1	138	139	151	150
128	1	139	140	152	151
129	1	140	141	153	152
130	1	141	142	154	153
131	1	142	143	155	154
132	1	143	144	156	155
133	1	146	145	157	158
134	1	145	147	159	157
135	1	147	148	160	159
136	1	148	149	161	160
137	1	149	150	162	161
138	1	150	151	163	162
139	1	151	152	164	163
140	1	152	153	165	164

141	1	153	154	166	165
142	1	154	155	167	166
143	1	155	156	168	167
144	1	158	157	169	170
145	1	157	159	171	169
146	1	159	160	172	171
147	1	160	161	173	172
148	1	161	162	174	173
149	1	162	163	175	174
150	1	163	164	176	175
151	1	164	165	177	176
152	1	165	166	178	177
153	1	166	167	179	178
154	1	167	168	180	179
155	1	170	169	181	182
156	1	169	171	183	181
157	1	171	172	184	183
158	1	172	173	185	184
159	1	173	174	186	185
160	1	174	175	187	186
161	1	175	176	188	187
162	1	176	177	189	188
163	1	177	178	190	189
164	1	178	179	191	190
165	1	179	180	192	191
166	1	182	181	193	194
167	1	181	183	195	193
168	1	183	184	196	195
169	1	184	185	197	196
170	1	185	186	198	197
171	1	186	187	199	198
172	1	187	188	200	199
173	1	188	189	201	200
174	1	189	190	202	201
175	1	190	191	203	202
176	1	191	192	204	203
177	1	194	193	205	206
178	1	193	195	207	205
179	1	195	196	208	207
180	1	196	197	209	208
181	1	197	198	210	209
182	1	198	199	211	210
183	1	199	200	212	211
184	1	200	201	213	212
185	1	201	202	214	213
186	1	202	203	215	214
187	1	203	204	216	215
188	1	206	205	217	218
189	1	205	207	219	217
190	1	207	208	220	219
191	1	208	209	221	220
192	1	209	210	222	221
193	1	210	211	223	222
194	1	211	212	224	223
195	1	212	213	225	224
196	1	213	214	226	225
197	1	214	215	227	226
198	1	215	216	228	227
199	1	218	217	229	230
200	1	217	219	231	229
201	1	219	220	232	231
202	1	220	221	233	232
203	1	221	222	234	233
204	1	222	223	235	234
205	1	223	224	236	235
206	1	224	225	237	236
207	1	225	226	238	237
208	1	226	227	239	238
209	1	227	228	240	239
210	1	230	229	241	242
211	1	229	231	243	241
212	1	231	232	244	243
213	1	232	233	245	244
214	1	233	234	246	245
215	1	234	235	247	246
216	1	235	236	248	247
217	1	236	237	249	248
218	1	237	238	250	249
219	1	238	239	251	250
220	1	239	240	252	251
221	1	242	241	253	254
222	1	241	243	255	253
223	1	243	244	256	255
224	1	244	245	257	256
225	1	245	246	258	257
226	1	246	247	259	258
227	1	247	248	260	259
228	1	248	249	261	260
229	1	249	250	262	261
230	1	250	251	263	262
231	1	251	252	264	263

232	1	254	253	265	266
233	1	253	255	267	265
234	1	255	256	268	267
235	1	256	257	269	268
236	1	257	258	270	269
237	1	258	259	271	270
238	1	259	260	272	271
239	1	260	261	273	272
240	1	261	262	274	273
241	1	262	263	275	274
242	1	263	264	276	275
243	1	266	265	277	278
244	1	265	267	279	277
245	1	267	268	280	279
246	1	268	269	281	280
247	1	269	270	282	281
248	1	270	271	283	282
249	1	271	272	284	283
250	1	272	273	285	284
251	1	273	274	286	285
252	1	274	275	287	286
253	1	275	276	288	287
254	2	23	24	289	290
255	2	24	36	291	289
256	2	36	48	292	291
257	2	48	60	293	292
258	2	60	72	294	293
259	2	72	84	295	294
260	2	84	96	296	295
261	2	96	108	297	296
262	2	108	120	298	297
263	2	120	132	299	298
264	2	132	144	300	299
265	2	144	156	301	300
266	2	156	168	302	301
267	2	168	180	303	302
268	2	180	192	304	303
269	2	192	204	305	304
270	2	204	216	306	305
271	2	216	228	307	306
272	2	228	240	308	307
273	2	240	252	309	308
274	2	252	264	310	309
275	2	264	276	311	310
276	2	276	288	312	311
277	2	290	289	313	314
278	2	289	291	315	313
279	2	291	292	316	315
280	2	292	293	317	316
281	2	293	294	318	317
282	2	294	295	319	318
283	2	295	296	320	319
284	2	296	297	321	320
285	2	297	298	322	321
286	2	298	299	323	322
287	2	299	300	324	323
288	2	300	301	325	324
289	2	301	302	326	325
290	2	302	303	327	326
291	2	303	304	328	327
292	2	304	305	329	328
293	2	305	306	330	329
294	2	306	307	331	330
295	2	307	308	332	331
296	2	308	309	333	332
297	2	309	310	334	333
298	2	310	311	335	334
299	2	311	312	336	335
300	2	314	313	337	338
301	2	313	315	339	337
302	2	315	316	340	339
303	2	316	317	341	340
304	2	317	318	342	341
305	2	318	319	343	342
306	2	319	320	344	343
307	2	320	321	345	344
308	2	321	322	346	345
309	2	322	323	347	346
310	2	323	324	348	347
311	2	324	325	349	348
312	2	325	326	350	349
313	2	326	327	351	350
314	2	327	328	352	351
315	2	328	329	353	352
316	2	329	330	354	353
317	2	330	331	355	354
318	2	331	332	356	355
319	2	332	333	357	356
320	2	333	334	358	357
321	2	334	335	359	358
322	2	335	336	360	359

323	2	338	337	361	362
324	2	337	339	363	361
325	2	339	340	364	363
326	2	340	341	365	364
327	2	341	342	366	365
328	2	342	343	367	366
329	2	343	344	368	367
330	2	344	345	369	368
331	2	345	346	370	369
332	2	346	347	371	370
333	2	347	348	372	371
334	2	348	349	373	372
335	2	349	350	374	373
336	2	350	351	375	374
337	2	351	352	376	375
338	2	352	353	377	376
339	2	353	354	378	377
340	2	354	355	379	378
341	2	355	356	380	379
342	2	356	357	381	380
343	2	357	358	382	381
344	2	358	359	383	382
345	2	359	360	384	383
346	2	362	361	385	386
347	2	361	363	387	385
348	2	363	364	388	387
349	2	364	365	389	388
350	2	365	366	390	389
351	2	366	367	391	390
352	2	367	368	392	391
353	2	368	369	393	392
354	2	369	370	394	393
355	2	370	371	395	394
356	2	371	372	396	395
357	2	372	373	397	396
358	2	373	374	398	397
359	2	374	375	399	398
360	2	375	376	400	399
361	2	376	377	401	400
362	2	377	378	402	401
363	2	378	379	403	402
364	2	379	380	404	403
365	2	380	381	405	404
366	2	381	382	406	405
367	2	382	383	407	406
368	2	383	384	408	407
369	2	386	385	409	410
370	2	385	387	411	409
371	2	387	388	412	411
372	2	388	389	413	412
373	2	389	390	414	413
374	2	390	391	415	414
375	2	391	392	416	415
376	2	392	393	417	416
377	2	393	394	418	417
378	2	394	395	419	418
379	2	395	396	420	419
380	2	396	397	421	420
381	2	397	398	422	421
382	2	398	399	423	422
383	2	399	400	424	423
384	2	400	401	425	424
385	2	401	402	426	425
386	2	402	403	427	426
387	2	403	404	428	427
388	2	404	405	429	428
389	2	405	406	430	429
390	2	406	407	431	430
391	2	407	408	432	431
392	2	410	409	433	434
393	2	409	411	435	433
394	2	411	412	436	435
395	2	412	413	437	436
396	2	413	414	438	437
397	2	414	415	439	438
398	2	415	416	440	439
399	2	416	417	441	440
400	2	417	418	442	441
401	2	418	419	443	442
402	2	419	420	444	443
403	2	420	421	445	444
404	2	421	422	446	445
405	2	422	423	447	446
406	2	423	424	448	447
407	2	424	425	449	448
408	2	425	426	450	449
409	2	426	427	451	450
410	2	427	428	452	451
411	2	428	429	453	452
412	2	429	430	454	453
413	2	430	431	455	454

Passage inférieur pour déviation du trafic existant - Note de calcul / Sottopasso per deviazione viabilità esistente – Relazione di calcolo

414	2	431	432	456	455
415	2	434	433	457	458
416	2	433	435	459	457
417	2	435	436	460	459
418	2	436	437	461	460
419	2	437	438	462	461
420	2	438	439	463	462
421	2	439	440	464	463
422	2	440	441	465	464
423	2	441	442	466	465
424	2	442	443	467	466
425	2	443	444	468	467
426	2	444	445	469	468
427	2	445	446	470	469
428	2	446	447	471	470
429	2	447	448	472	471
430	2	448	449	473	472
431	2	449	450	474	473
432	2	450	451	475	474
433	2	451	452	476	475
434	2	452	453	477	476
435	2	453	454	478	477
436	2	454	455	479	478
437	2	455	456	480	479
438	2	458	457	481	482
439	2	457	459	483	481
440	2	459	460	966	483
441	2	460	461	967	966
442	2	461	462	968	967
443	2	462	463	969	968
444	2	463	464	970	969
445	2	464	465	489	970
446	2	465	466	490	489
447	2	466	467	491	490
448	2	467	468	492	491
449	2	468	469	493	492
450	2	469	470	494	493
451	2	470	471	495	494
452	2	471	472	496	495
453	2	472	473	497	496
454	2	473	474	498	497
455	2	474	475	499	498
456	2	475	476	500	499
457	2	476	477	501	500
458	2	477	478	502	501
459	2	478	479	503	502
460	2	479	480	504	503
461	2	1	4	505	506
462	2	4	26	507	505
463	2	26	38	508	507
464	2	38	50	509	508
465	2	50	62	510	509
466	2	62	74	511	510
467	2	74	86	512	511
468	2	86	98	513	512
469	2	98	110	514	513
470	2	110	122	515	514
471	2	122	134	516	515
472	2	134	146	517	516
473	2	146	158	518	517
474	2	158	170	519	518
475	2	170	182	520	519
476	2	182	194	521	520
477	2	194	206	522	521
478	2	206	218	523	522
479	2	218	230	524	523
480	2	230	242	525	524
481	2	242	254	526	525
482	2	254	266	527	526
483	2	266	278	528	527
484	2	506	505	529	530
485	2	505	507	531	529
486	2	507	508	532	531
487	2	508	509	533	532
488	2	509	510	534	533
489	2	510	511	535	534
490	2	511	512	536	535
491	2	512	513	537	536
492	2	513	514	538	537
493	2	514	515	539	538
494	2	515	516	540	539
495	2	516	517	541	540
496	2	517	518	542	541
497	2	518	519	543	542
498	2	519	520	544	543
499	2	520	521	545	544
500	2	521	522	546	545
501	2	522	523	547	546
502	2	523	524	548	547
503	2	524	525	549	548

504	2	525	526	550	549
505	2	526	527	551	550
506	2	527	528	552	551
507	2	530	529	553	554
508	2	529	531	555	553
509	2	531	532	556	555
510	2	532	533	557	556
511	2	533	534	558	557
512	2	534	535	559	558
513	2	535	536	560	559
514	2	536	537	561	560
515	2	537	538	562	561
516	2	538	539	563	562
517	2	539	540	564	563
518	2	540	541	565	564
519	2	541	542	566	565
520	2	542	543	567	566
521	2	543	544	568	567
522	2	544	545	569	568
523	2	545	546	570	569
524	2	546	547	571	570
525	2	547	548	572	571
526	2	548	549	573	572
527	2	549	550	574	573
528	2	550	551	575	574
529	2	551	552	576	575
530	2	554	553	577	578
531	2	553	555	579	577
532	2	555	556	580	579
533	2	556	557	581	580
534	2	557	558	582	581
535	2	558	559	583	582
536	2	559	560	584	583
537	2	560	561	585	584
538	2	561	562	586	585
539	2	562	563	587	586
540	2	563	564	588	587
541	2	564	565	589	588
542	2	565	566	590	589
543	2	566	567	591	590
544	2	567	568	592	591
545	2	568	569	593	592
546	2	569	570	594	593
547	2	570	571	595	594
548	2	571	572	596	595
549	2	572	573	597	596
550	2	573	574	598	597
551	2	574	575	599	598
552	2	575	576	600	599
553	2	578	577	601	602
554	2	577	579	603	601
555	2	579	580	604	603
556	2	580	581	605	604
557	2	581	582	606	605
558	2	582	583	607	606
559	2	583	584	608	607
560	2	584	585	609	608
561	2	585	586	610	609
562	2	586	587	611	610
563	2	587	588	612	611
564	2	588	589	613	612
565	2	589	590	614	613
566	2	590	591	615	614
567	2	591	592	616	615
568	2	592	593	617	616
569	2	593	594	618	617
570	2	594	595	619	618
571	2	595	596	620	619
572	2	596	597	621	620
573	2	597	598	622	621
574	2	598	599	623	622
575	2	599	600	624	623
576	2	602	601	625	626
577	2	601	603	627	625
578	2	603	604	628	627
579	2	604	605	629	628
580	2	605	606	630	629
581	2	606	607	631	630
582	2	607	608	632	631
583	2	608	609	633	632
584	2	609	610	634	633
585	2	610	611	635	634
586	2	611	612	636	635
587	2	612	613	637	636
588	2	613	614	638	637
589	2	614	615	639	638
590	2	615	616	640	639
591	2	616	617	641	640
592	2	617	618	642	641
593	2	618	619	643	642
594	2	619	620	644	643

Passage inférieur pour déviation du trafic existant - Note de calcul / Sottopasso per deviazione viabilità esistente – Relazione di calcolo

595	2	620	621	645	644
596	2	621	622	646	645
597	2	622	623	647	646
598	2	623	624	648	647
599	2	626	625	649	650
600	2	625	627	651	649
601	2	627	628	652	651
602	2	628	629	653	652
603	2	629	630	654	653
604	2	630	631	655	654
605	2	631	632	656	655
606	2	632	633	657	656
607	2	633	634	658	657
608	2	634	635	659	658
609	2	635	636	660	659
610	2	636	637	661	660
611	2	637	638	662	661
612	2	638	639	663	662
613	2	639	640	664	663
614	2	640	641	665	664
615	2	641	642	666	665
616	2	642	643	667	666
617	2	643	644	668	667
618	2	644	645	669	668
619	2	645	646	670	669
620	2	646	647	671	670
621	2	647	648	672	671
622	2	650	649	673	674
623	2	649	651	675	673
624	2	651	652	676	675
625	2	652	653	677	676
626	2	653	654	678	677
627	2	654	655	679	678
628	2	655	656	680	679
629	2	656	657	681	680
630	2	657	658	682	681
631	2	658	659	683	682
632	2	659	660	684	683
633	2	660	661	685	684
634	2	661	662	686	685
635	2	662	663	687	686
636	2	663	664	688	687
637	2	664	665	689	688
638	2	665	666	690	689
639	2	666	667	691	690
640	2	667	668	692	691
641	2	668	669	693	692
642	2	669	670	694	693
643	2	670	671	695	694
644	2	671	672	696	695
645	2	674	673	697	698
646	2	673	675	699	697
647	2	675	676	961	699
648	2	676	677	962	961
649	2	677	678	963	962
650	2	678	679	964	963
651	2	679	680	965	964
652	2	680	681	705	965
653	2	681	682	706	705
654	2	682	683	707	706
655	2	683	684	708	707
656	2	684	685	709	708
657	2	685	686	710	709
658	2	686	687	711	710
659	2	687	688	712	711
660	2	688	689	713	712
661	2	689	690	714	713
662	2	690	691	715	714
663	2	691	692	716	715
664	2	692	693	717	716
665	2	693	694	718	717
666	2	694	695	719	718
667	2	695	696	720	719
668	3	698	721	722	697
669	3	721	723	724	722
670	3	723	725	726	724
671	3	725	727	728	726
672	3	727	729	730	728
673	3	729	731	732	730
674	3	731	733	734	732
675	3	733	735	736	734
676	3	735	737	738	736
677	3	737	739	740	738
678	3	739	482	481	740
679	3	697	722	741	699
680	3	722	724	742	741
681	3	724	726	743	742
682	3	726	728	744	743
683	3	728	730	745	744
684	3	730	732	746	745
685	3	732	734	747	746

Passage inférieur pour déviation du trafic existant - Note de calcul / Sottopasso per deviazione viabilità esistente – Relazione di calcolo

686	3	734	736	748	747
687	3	736	738	749	748
688	3	738	740	750	749
689	3	740	481	483	750
690	3	699	741	971	961
691	3	741	742	972	971
692	3	742	743	973	972
693	3	743	744	974	973
694	3	744	745	975	974
695	3	745	746	976	975
696	3	746	747	977	976
697	3	747	748	978	977
698	3	748	749	979	978
699	3	749	750	980	979
700	3	750	483	966	980
701	3	961	971	982	962
702	3	971	972	981	982
703	3	972	973	984	981
704	3	973	974	983	984
705	3	974	975	986	983
706	3	975	976	985	986
707	3	976	977	988	985
708	3	977	978	987	988
709	3	978	979	990	987
710	3	979	980	989	990
711	3	980	966	967	989
712	3	962	982	991	963
713	3	982	981	992	991
714	3	981	984	993	992
715	3	984	983	994	993
716	3	983	986	995	994
717	3	986	985	996	995
718	3	985	988	997	996
719	3	988	987	998	997
720	3	987	990	999	998
721	3	990	989	1000	999
722	3	989	967	968	1000
723	3	963	991	1001	964
724	3	991	992	1002	1001
725	3	992	993	1003	1002
726	3	993	994	1004	1003
727	3	994	995	1005	1004
728	3	995	996	1006	1005
729	3	996	997	1007	1006
730	3	997	998	1008	1007
731	3	998	999	1009	1008
732	3	999	1000	1010	1009
733	3	1000	968	969	1010
734	3	964	1001	1012	965
735	3	1001	1002	1011	1012
736	3	1002	1003	1014	1011
737	3	1003	1004	1013	1014
738	3	1004	1005	1016	1013
739	3	1005	1006	1015	1016
740	3	1006	1007	1018	1015
741	3	1007	1008	1017	1018
742	3	1008	1009	1020	1017
743	3	1009	1010	1019	1020
744	3	1010	969	970	1019
745	3	965	1012	801	705
746	3	1012	1011	802	801
747	3	1011	1014	803	802
748	3	1014	1013	804	803
749	3	1013	1016	805	804
750	3	1016	1015	806	805
751	3	1015	1018	807	806
752	3	1018	1017	808	807
753	3	1017	1020	809	808
754	3	1020	1019	810	809
755	3	1019	970	489	810
756	3	705	801	811	706
757	3	801	802	812	811
758	3	802	803	813	812
759	3	803	804	814	813
760	3	804	805	815	814
761	3	805	806	816	815
762	3	806	807	817	816
763	3	807	808	818	817
764	3	808	809	819	818
765	3	809	810	820	819
766	3	810	489	490	820
767	3	706	811	821	707
768	3	811	812	822	821
769	3	812	813	823	822
770	3	813	814	824	823
771	3	814	815	825	824
772	3	815	816	826	825
773	3	816	817	827	826
774	3	817	818	828	827
775	3	818	819	829	828
776	3	819	820	830	829

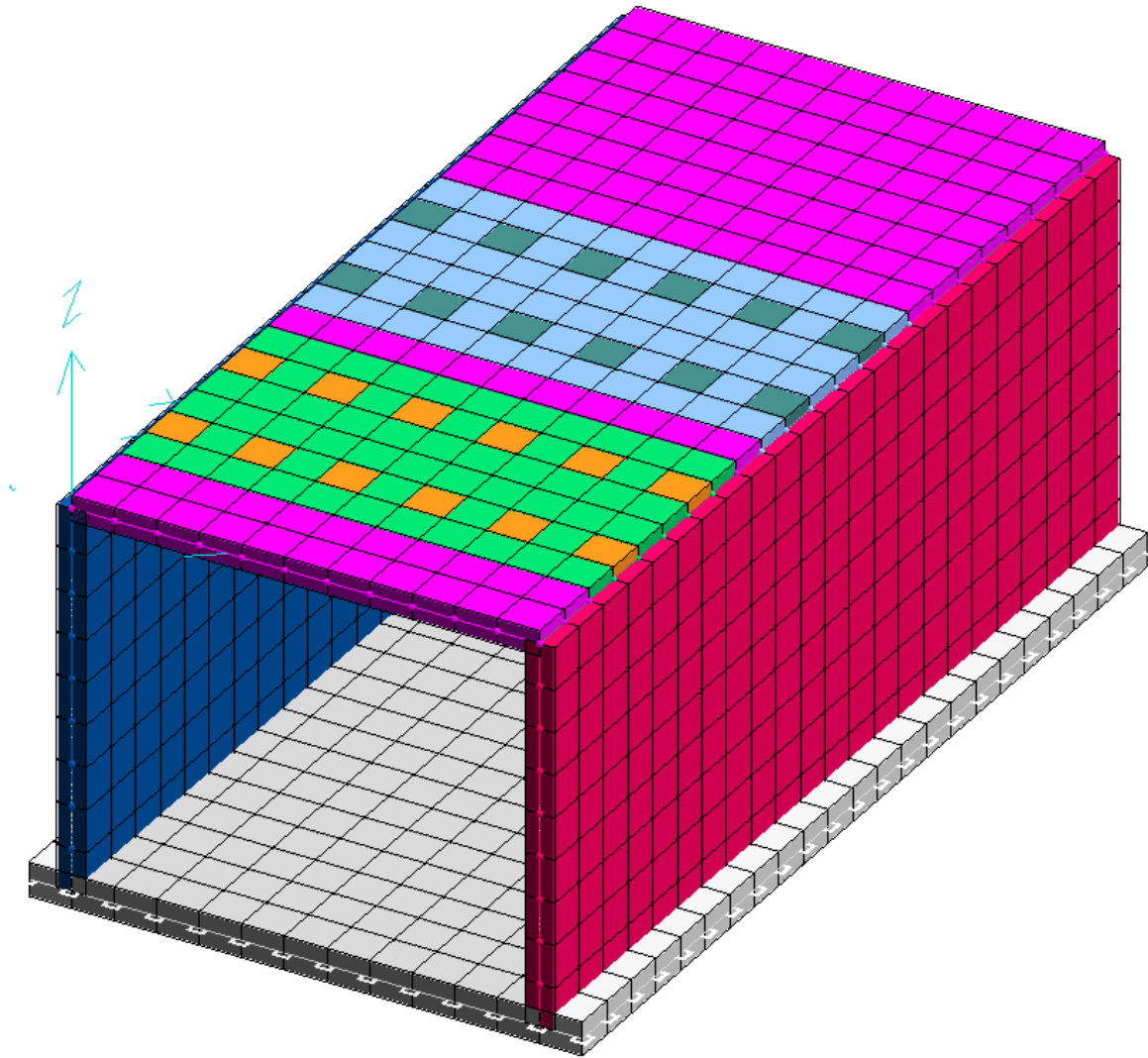
777	3	820	490	491	830
778	3	707	821	831	708
779	3	821	822	832	831
780	3	822	823	833	832
781	3	823	824	834	833
782	3	824	825	835	834
783	3	825	826	836	835
784	3	826	827	837	836
785	3	827	828	838	837
786	3	828	829	839	838
787	3	829	830	840	839
788	3	830	491	492	840
789	3	708	831	841	709
790	3	831	832	842	841
791	3	832	833	843	842
792	3	833	834	844	843
793	3	834	835	845	844
794	3	835	836	846	845
795	3	836	837	847	846
796	3	837	838	848	847
797	3	838	839	849	848
798	3	839	840	850	849
799	3	840	492	493	850
800	3	709	841	851	710
801	3	841	842	852	851
802	3	842	843	853	852
803	3	843	844	854	853
804	3	844	845	855	854
805	3	845	846	856	855
806	3	846	847	857	856
807	3	847	848	858	857
808	3	848	849	859	858
809	3	849	850	860	859
810	3	850	493	494	860
811	3	710	851	861	711
812	3	851	852	862	861
813	3	852	853	863	862
814	3	853	854	864	863
815	3	854	855	865	864
816	3	855	856	866	865
817	3	856	857	867	866
818	3	857	858	868	867
819	3	858	859	869	868
820	3	859	860	870	869
821	3	860	494	495	870
822	3	711	861	871	712
823	3	861	862	872	871
824	3	862	863	873	872
825	3	863	864	874	873
826	3	864	865	875	874
827	3	865	866	876	875
828	3	866	867	877	876
829	3	867	868	878	877
830	3	868	869	879	878
831	3	869	870	880	879
832	3	870	495	496	880
833	3	712	871	881	713
834	3	871	872	882	881
835	3	872	873	883	882
836	3	873	874	884	883
837	3	874	875	885	884
838	3	875	876	886	885
839	3	876	877	887	886
840	3	877	878	888	887
841	3	878	879	889	888
842	3	879	880	890	889
843	3	880	496	497	890
844	3	713	881	891	714
845	3	881	882	892	891
846	3	882	883	893	892
847	3	883	884	894	893
848	3	884	885	895	894
849	3	885	886	896	895
850	3	886	887	897	896
851	3	887	888	898	897
852	3	888	889	899	898
853	3	889	890	900	899
854	3	890	497	498	900
855	3	714	891	901	715
856	3	891	892	902	901
857	3	892	893	903	902
858	3	893	894	904	903
859	3	894	895	905	904
860	3	895	896	906	905
861	3	896	897	907	906
862	3	897	898	908	907
863	3	898	899	909	908
864	3	899	900	910	909
865	3	900	498	499	910
866	3	715	901	911	716
867	3	901	902	912	911

868	3	902	903	913	912
869	3	903	904	914	913
870	3	904	905	915	914
871	3	905	906	916	915
872	3	906	907	917	916
873	3	907	908	918	917
874	3	908	909	919	918
875	3	909	910	920	919
876	3	910	499	500	920
877	3	716	911	921	717
878	3	911	912	922	921
879	3	912	913	923	922
880	3	913	914	924	923
881	3	914	915	925	924
882	3	915	916	926	925
883	3	916	917	927	926
884	3	917	918	928	927
885	3	918	919	929	928
886	3	919	920	930	929
887	3	920	500	501	930
888	3	717	921	931	718
889	3	921	922	932	931
890	3	922	923	933	932
891	3	923	924	934	933
892	3	924	925	935	934
893	3	925	926	936	935
894	3	926	927	937	936
895	3	927	928	938	937
896	3	928	929	939	938
897	3	929	930	940	939
898	3	930	501	502	940
899	3	718	931	941	719
900	3	931	932	942	941
901	3	932	933	943	942
902	3	933	934	944	943
903	3	934	935	945	944
904	3	935	936	946	945
905	3	936	937	947	946
906	3	937	938	948	947
907	3	938	939	949	948
908	3	939	940	950	949
909	3	940	502	503	950
910	3	719	941	951	720
911	3	941	942	952	951
912	3	942	943	953	952
913	3	943	944	954	953
914	3	944	945	955	954
915	3	945	946	956	955
916	3	946	947	957	956
917	3	947	948	958	957
918	3	948	949	959	958
919	3	949	950	960	959
920	3	950	503	504	960
921	1	23	1021	1022	24
922	1	24	1022	1023	36
923	1	36	1023	1024	48
924	1	48	1024	1025	60
925	1	60	1025	1026	72
926	1	72	1026	1027	84
927	1	84	1027	1028	96
928	1	96	1028	1029	108
929	1	108	1029	1030	120
930	1	120	1030	1031	132
931	1	132	1031	1032	144
932	1	144	1032	1033	156
933	1	156	1033	1034	168
934	1	168	1034	1035	180
935	1	180	1035	1036	192
936	1	192	1036	1037	204
937	1	204	1037	1038	216
938	1	216	1038	1039	228
939	1	228	1039	1040	240
940	1	240	1040	1041	252
941	1	252	1041	1042	264
942	1	264	1042	1043	276
943	1	276	1043	1044	288
944	1	1045	1	4	1046
945	1	1046	4	26	1047
946	1	1047	26	38	1048
947	1	1048	38	50	1049
948	1	1049	50	62	1050
949	1	1050	62	74	1051
950	1	1051	74	86	1052
951	1	1052	86	98	1053
952	1	1053	98	110	1054
953	1	1054	110	122	1055
954	1	1055	122	134	1056
955	1	1056	134	146	1057
956	1	1057	146	158	1058
957	1	1058	158	170	1059
958	1	1059	170	182	1060

Passage inférieur pour déviation du trafic existant - Note de calcul / Sottopasso per deviazione viabilità esistente – Relazione di calcolo

959	1	1060	182	194	1061	
960	1	1061	194	206	1062	
961	1	1062	206	218	1063	
962	1	1063	218	230	1064	
963	1	1064	230	242	1065	
964	1	1065	242	254	1066	
965	1	1066	254	266	1067	
966	1	1067	266	278	1068	
PROPRIETA` GUSCI-- ----- ----- ----- ----- num.= 3						
Nome	Materiale	Sp.membr.	Sp. piastra	Kw		
1	1	400.0	400.0	4.000000		
2	1	350.0	350.0	0.000000		
3	1	300.0	300.0	0.000000		
MATERIALI----- ----- ----- ----- num.= 1						
Nome	Mod. elast.	Coeff. nu	Mod. tang.	Peso spec.	Dil. te.	
1	3.00000E+04	1.50000E-01	1.30000E+04	2.50000E+01	1.00000E-05	
VINCOLI----- ----- ----- ----- num.= 336						
Nodo	Rigid. X	Rigid. Y	Rigid. Z	Rigid. RX	Rigid. RY	Rigid. RZ
2	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
3	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
5	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
6	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
7	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
8	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
9	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
10	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
11	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
12	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
13	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
14	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
15	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
16	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
17	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
18	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
19	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
20	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
21	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
22	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
25	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
27	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
28	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
29	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
30	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
31	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
32	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
33	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
34	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
35	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
37	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
39	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
40	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
41	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
42	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
43	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
44	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
45	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
46	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
47	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
49	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
51	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
52	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
53	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
54	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
55	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
56	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
57	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
58	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
59	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
61	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
63	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
64	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
65	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
66	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
67	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
68	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
69	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
70	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
71	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
73	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
75	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
76	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
77	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
78	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
79	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
80	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
81	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
82	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
83	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero

156	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
168	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
180	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
192	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
204	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
216	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
228	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
240	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
252	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
264	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
276	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
288	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
1021	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
1022	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
1023	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
1024	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
1025	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
1026	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
1027	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
1028	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
1029	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
1030	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
1031	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
1032	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
1033	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
1034	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
1035	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
1036	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
1037	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
1038	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
1039	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
1040	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
1041	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
1042	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
1043	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
1044	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
1	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
4	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
26	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
38	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
50	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
62	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
74	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
86	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
98	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
110	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
122	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
134	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
146	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
158	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
170	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
182	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
194	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
206	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
218	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
230	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
242	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
254	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
266	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
278	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
1045	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
1046	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
1047	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
1048	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
1049	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
1050	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
1051	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
1052	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
1053	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
1054	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
1055	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
1056	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
1057	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
1058	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
1059	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
1060	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
1061	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
1062	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
1063	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
1064	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
1065	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
1066	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
1067	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero
1068	bloccato	bloccato	libero	libero	libero	libero



vista 3d del modello di calcolo

9.2.2 CARICHI AGENTI E COMBINAZIONI DI CARICO

I carichi immessi nel modello sono conformi a quanto descritto al cap. 6 della presente relazione.

CARICHI NODI				num.=
Nome	Nodo	Direzione	Intensità	
1 - 288	Forze Dinamiche (Autovettori)			3072
289 - 1728	Forze Sismiche (Analisi Semplificata)			
1729 - 3072	Momenti Torcenti Addizionali			

CARICHI DI LINEA							num.=
Nome	numero inizio	coordinata fine	Cond. Direz.	Intensità inizio	Intensità fine	Descrizione	
							0

CARICHI GUSCI						num.=
Nome	Guscio	Dir	Tip	RIF	Intensità	
3073 SpintaTerra	254	Z	FD	loc	-43.010	
3074 SpintaTerra	255	Z	FD	loc	-43.010	
3075 SpintaTerra	256	Z	FD	loc	-43.010	
3076 SpintaTerra	257	Z	FD	loc	-43.010	
3077 SpintaTerra	258	Z	FD	loc	-43.010	
3078 SpintaTerra	259	Z	FD	loc	-43.010	
3079 SpintaTerra	260	Z	FD	loc	-43.010	
3080 SpintaTerra	261	Z	FD	loc	-43.010	
3081 SpintaTerra	262	Z	FD	loc	-43.010	
3082 SpintaTerra	263	Z	FD	loc	-43.010	
3083 SpintaTerra	264	Z	FD	loc	-43.010	
3084 SpintaTerra	265	Z	FD	loc	-43.010	
3085 SpintaTerra	266	Z	FD	loc	-43.010	
3086 SpintaTerra	267	Z	FD	loc	-43.010	
3087 SpintaTerra	268	Z	FD	loc	-43.010	
3088 SpintaTerra	269	Z	FD	loc	-43.010	
3089 SpintaTerra	270	Z	FD	loc	-43.010	
3090 SpintaTerra	271	Z	FD	loc	-43.010	
3091 SpintaTerra	272	Z	FD	loc	-43.010	
3092 SpintaTerra	273	Z	FD	loc	-43.010	
3093 SpintaTerra	274	Z	FD	loc	-43.010	
3094 SpintaTerra	275	Z	FD	loc	-43.010	
3095 SpintaTerra	276	Z	FD	loc	-43.010	
3096 SpintaTerra	277	Z	FD	loc	-37.950	
3097 SpintaTerra	278	Z	FD	loc	-37.950	
3098 SpintaTerra	279	Z	FD	loc	-37.950	
3099 SpintaTerra	280	Z	FD	loc	-37.950	
3100 SpintaTerra	281	Z	FD	loc	-37.950	
3101 SpintaTerra	282	Z	FD	loc	-37.950	
3102 SpintaTerra	283	Z	FD	loc	-37.950	
3103 SpintaTerra	284	Z	FD	loc	-37.950	
3104 SpintaTerra	285	Z	FD	loc	-37.950	
3105 SpintaTerra	286	Z	FD	loc	-37.950	
3106 SpintaTerra	287	Z	FD	loc	-37.950	
3107 SpintaTerra	288	Z	FD	loc	-37.950	
3108 SpintaTerra	289	Z	FD	loc	-37.950	
3109 SpintaTerra	290	Z	FD	loc	-37.950	
3110 SpintaTerra	291	Z	FD	loc	-37.950	
3111 SpintaTerra	292	Z	FD	loc	-37.950	
3112 SpintaTerra	293	Z	FD	loc	-37.950	
3113 SpintaTerra	294	Z	FD	loc	-37.950	
3114 SpintaTerra	295	Z	FD	loc	-37.950	
3115 SpintaTerra	296	Z	FD	loc	-37.950	
3116 SpintaTerra	297	Z	FD	loc	-37.950	
3117 SpintaTerra	298	Z	FD	loc	-37.950	
3118 SpintaTerra	299	Z	FD	loc	-37.950	
3119 SpintaTerra	300	Z	FD	loc	-32.890	
3120 SpintaTerra	301	Z	FD	loc	-32.890	
3121 SpintaTerra	302	Z	FD	loc	-32.890	
3122 SpintaTerra	303	Z	FD	loc	-32.890	
3123 SpintaTerra	304	Z	FD	loc	-32.890	
3124 SpintaTerra	305	Z	FD	loc	-32.890	
3125 SpintaTerra	306	Z	FD	loc	-32.890	
3126 SpintaTerra	307	Z	FD	loc	-32.890	
3127 SpintaTerra	308	Z	FD	loc	-32.890	
3128 SpintaTerra	309	Z	FD	loc	-32.890	
3129 SpintaTerra	310	Z	FD	loc	-32.890	
3130 SpintaTerra	311	Z	FD	loc	-32.890	
3131 SpintaTerra	312	Z	FD	loc	-32.890	
3132 SpintaTerra	313	Z	FD	loc	-32.890	
3133 SpintaTerra	314	Z	FD	loc	-32.890	
3134 SpintaTerra	315	Z	FD	loc	-32.890	
3135 SpintaTerra	316	Z	FD	loc	-32.890	
3136 SpintaTerra	317	Z	FD	loc	-32.890	
3137 SpintaTerra	318	Z	FD	loc	-32.890	
3138 SpintaTerra	319	Z	FD	loc	-32.890	
3139 SpintaTerra	320	Z	FD	loc	-32.890	
3140 SpintaTerra	321	Z	FD	loc	-32.890	
3141 SpintaTerra	322	Z	FD	loc	-32.890	
3142 SpintaTerra	323	Z	FD	loc	-27.830	
3143 SpintaTerra	324	Z	FD	loc	-27.830	

3144	SpintaTerra	325	Z	FD	loc	-27.830
3145	SpintaTerra	326	Z	FD	loc	-27.830
3146	SpintaTerra	327	Z	FD	loc	-27.830
3147	SpintaTerra	328	Z	FD	loc	-27.830
3148	SpintaTerra	329	Z	FD	loc	-27.830
3149	SpintaTerra	330	Z	FD	loc	-27.830
3150	SpintaTerra	331	Z	FD	loc	-27.830
3151	SpintaTerra	332	Z	FD	loc	-27.830
3152	SpintaTerra	333	Z	FD	loc	-27.830
3153	SpintaTerra	334	Z	FD	loc	-27.830
3154	SpintaTerra	335	Z	FD	loc	-27.830
3155	SpintaTerra	336	Z	FD	loc	-27.830
3156	SpintaTerra	337	Z	FD	loc	-27.830
3157	SpintaTerra	338	Z	FD	loc	-27.830
3158	SpintaTerra	339	Z	FD	loc	-27.830
3159	SpintaTerra	340	Z	FD	loc	-27.830
3160	SpintaTerra	341	Z	FD	loc	-27.830
3161	SpintaTerra	342	Z	FD	loc	-27.830
3162	SpintaTerra	343	Z	FD	loc	-27.830
3163	SpintaTerra	344	Z	FD	loc	-27.830
3164	SpintaTerra	345	Z	FD	loc	-27.830
3165	SpintaTerra	346	Z	FD	loc	-22.770
3166	SpintaTerra	347	Z	FD	loc	-22.770
3167	SpintaTerra	348	Z	FD	loc	-22.770
3168	SpintaTerra	349	Z	FD	loc	-22.770
3169	SpintaTerra	350	Z	FD	loc	-22.770
3170	SpintaTerra	351	Z	FD	loc	-22.770
3171	SpintaTerra	352	Z	FD	loc	-22.770
3172	SpintaTerra	353	Z	FD	loc	-22.770
3173	SpintaTerra	354	Z	FD	loc	-22.770
3174	SpintaTerra	355	Z	FD	loc	-22.770
3175	SpintaTerra	356	Z	FD	loc	-22.770
3176	SpintaTerra	357	Z	FD	loc	-22.770
3177	SpintaTerra	358	Z	FD	loc	-22.770
3178	SpintaTerra	359	Z	FD	loc	-22.770
3179	SpintaTerra	360	Z	FD	loc	-22.770
3180	SpintaTerra	361	Z	FD	loc	-22.770
3181	SpintaTerra	362	Z	FD	loc	-22.770
3182	SpintaTerra	363	Z	FD	loc	-22.770
3183	SpintaTerra	364	Z	FD	loc	-22.770
3184	SpintaTerra	365	Z	FD	loc	-22.770
3185	SpintaTerra	366	Z	FD	loc	-22.770
3186	SpintaTerra	367	Z	FD	loc	-22.770
3187	SpintaTerra	368	Z	FD	loc	-22.770
3188	SpintaTerra	369	Z	FD	loc	-17.710
3189	SpintaTerra	370	Z	FD	loc	-17.710
3190	SpintaTerra	371	Z	FD	loc	-17.710
3191	SpintaTerra	372	Z	FD	loc	-17.710
3192	SpintaTerra	373	Z	FD	loc	-17.710
3193	SpintaTerra	374	Z	FD	loc	-17.710
3194	SpintaTerra	375	Z	FD	loc	-17.710
3195	SpintaTerra	376	Z	FD	loc	-17.710
3196	SpintaTerra	377	Z	FD	loc	-17.710
3197	SpintaTerra	378	Z	FD	loc	-17.710
3198	SpintaTerra	379	Z	FD	loc	-17.710
3199	SpintaTerra	380	Z	FD	loc	-17.710
3200	SpintaTerra	381	Z	FD	loc	-17.710
3201	SpintaTerra	382	Z	FD	loc	-17.710
3202	SpintaTerra	383	Z	FD	loc	-17.710
3203	SpintaTerra	384	Z	FD	loc	-17.710
3204	SpintaTerra	385	Z	FD	loc	-17.710
3205	SpintaTerra	386	Z	FD	loc	-17.710
3206	SpintaTerra	387	Z	FD	loc	-17.710
3207	SpintaTerra	388	Z	FD	loc	-17.710
3208	SpintaTerra	389	Z	FD	loc	-17.710
3209	SpintaTerra	390	Z	FD	loc	-17.710
3210	SpintaTerra	391	Z	FD	loc	-17.710
3211	SpintaTerra	392	Z	FD	loc	-12.650
3212	SpintaTerra	393	Z	FD	loc	-12.650
3213	SpintaTerra	394	Z	FD	loc	-12.650
3214	SpintaTerra	395	Z	FD	loc	-12.650
3215	SpintaTerra	396	Z	FD	loc	-12.650
3216	SpintaTerra	397	Z	FD	loc	-12.650
3217	SpintaTerra	398	Z	FD	loc	-12.650
3218	SpintaTerra	399	Z	FD	loc	-12.650
3219	SpintaTerra	400	Z	FD	loc	-12.650
3220	SpintaTerra	401	Z	FD	loc	-12.650
3221	SpintaTerra	402	Z	FD	loc	-12.650
3222	SpintaTerra	403	Z	FD	loc	-12.650
3223	SpintaTerra	404	Z	FD	loc	-12.650
3224	SpintaTerra	405	Z	FD	loc	-12.650
3225	SpintaTerra	406	Z	FD	loc	-12.650
3226	SpintaTerra	407	Z	FD	loc	-12.650
3227	SpintaTerra	408	Z	FD	loc	-12.650
3228	SpintaTerra	409	Z	FD	loc	-12.650
3229	SpintaTerra	410	Z	FD	loc	-12.650
3230	SpintaTerra	411	Z	FD	loc	-12.650
3231	SpintaTerra	412	Z	FD	loc	-12.650
3232	SpintaTerra	413	Z	FD	loc	-12.650
3233	SpintaTerra	414	Z	FD	loc	-12.650
3234	SpintaTerra	415	Z	FD	loc	-7.590

3235	SpintaTerra	416	Z	FD	loc	-7.590
3236	SpintaTerra	417	Z	FD	loc	-7.590
3237	SpintaTerra	418	Z	FD	loc	-7.590
3238	SpintaTerra	419	Z	FD	loc	-7.590
3239	SpintaTerra	420	Z	FD	loc	-7.590
3240	SpintaTerra	421	Z	FD	loc	-7.590
3241	SpintaTerra	422	Z	FD	loc	-7.590
3242	SpintaTerra	423	Z	FD	loc	-7.590
3243	SpintaTerra	424	Z	FD	loc	-7.590
3244	SpintaTerra	425	Z	FD	loc	-7.590
3245	SpintaTerra	426	Z	FD	loc	-7.590
3246	SpintaTerra	427	Z	FD	loc	-7.590
3247	SpintaTerra	428	Z	FD	loc	-7.590
3248	SpintaTerra	429	Z	FD	loc	-7.590
3249	SpintaTerra	430	Z	FD	loc	-7.590
3250	SpintaTerra	431	Z	FD	loc	-7.590
3251	SpintaTerra	432	Z	FD	loc	-7.590
3252	SpintaTerra	433	Z	FD	loc	-7.590
3253	SpintaTerra	434	Z	FD	loc	-7.590
3254	SpintaTerra	435	Z	FD	loc	-7.590
3255	SpintaTerra	436	Z	FD	loc	-7.590
3256	SpintaTerra	437	Z	FD	loc	-7.590
3257	SpintaTerra	438	Z	FD	loc	-2.530
3258	SpintaTerra	439	Z	FD	loc	-2.530
3259	SpintaTerra	440	Z	FD	loc	-2.530
3260	SpintaTerra	441	Z	FD	loc	-2.530
3261	SpintaTerra	442	Z	FD	loc	-2.530
3262	SpintaTerra	443	Z	FD	loc	-2.530
3263	SpintaTerra	444	Z	FD	loc	-2.530
3264	SpintaTerra	445	Z	FD	loc	-2.530
3265	SpintaTerra	446	Z	FD	loc	-2.530
3266	SpintaTerra	447	Z	FD	loc	-2.530
3267	SpintaTerra	448	Z	FD	loc	-2.530
3268	SpintaTerra	449	Z	FD	loc	-2.530
3269	SpintaTerra	450	Z	FD	loc	-2.530
3270	SpintaTerra	451	Z	FD	loc	-2.530
3271	SpintaTerra	452	Z	FD	loc	-2.530
3272	SpintaTerra	453	Z	FD	loc	-2.530
3273	SpintaTerra	454	Z	FD	loc	-2.530
3274	SpintaTerra	455	Z	FD	loc	-2.530
3275	SpintaTerra	456	Z	FD	loc	-2.530
3276	SpintaTerra	457	Z	FD	loc	-2.530
3277	SpintaTerra	458	Z	FD	loc	-2.530
3278	SpintaTerra	459	Z	FD	loc	-2.530
3279	SpintaTerra	460	Z	FD	loc	-2.530
3280	SpintaTerra	461	Z	FD	loc	43.010
3281	SpintaTerra	462	Z	FD	loc	43.010
3282	SpintaTerra	463	Z	FD	loc	43.010
3283	SpintaTerra	464	Z	FD	loc	43.010
3284	SpintaTerra	465	Z	FD	loc	43.010
3285	SpintaTerra	466	Z	FD	loc	43.010
3286	SpintaTerra	467	Z	FD	loc	43.010
3287	SpintaTerra	468	Z	FD	loc	43.010
3288	SpintaTerra	469	Z	FD	loc	43.010
3289	SpintaTerra	470	Z	FD	loc	43.010
3290	SpintaTerra	471	Z	FD	loc	43.010
3291	SpintaTerra	472	Z	FD	loc	43.010
3292	SpintaTerra	473	Z	FD	loc	43.010
3293	SpintaTerra	474	Z	FD	loc	43.010
3294	SpintaTerra	475	Z	FD	loc	43.010
3295	SpintaTerra	476	Z	FD	loc	43.010
3296	SpintaTerra	477	Z	FD	loc	43.010
3297	SpintaTerra	478	Z	FD	loc	43.010
3298	SpintaTerra	479	Z	FD	loc	43.010
3299	SpintaTerra	480	Z	FD	loc	43.010
3300	SpintaTerra	481	Z	FD	loc	43.010
3301	SpintaTerra	482	Z	FD	loc	43.010
3302	SpintaTerra	483	Z	FD	loc	43.010
3303	SpintaTerra	484	Z	FD	loc	37.950
3304	SpintaTerra	485	Z	FD	loc	37.950
3305	SpintaTerra	486	Z	FD	loc	37.950
3306	SpintaTerra	487	Z	FD	loc	37.950
3307	SpintaTerra	488	Z	FD	loc	37.950
3308	SpintaTerra	489	Z	FD	loc	37.950
3309	SpintaTerra	490	Z	FD	loc	37.950
3310	SpintaTerra	491	Z	FD	loc	37.950
3311	SpintaTerra	492	Z	FD	loc	37.950
3312	SpintaTerra	493	Z	FD	loc	37.950
3313	SpintaTerra	494	Z	FD	loc	37.950
3314	SpintaTerra	495	Z	FD	loc	37.950
3315	SpintaTerra	496	Z	FD	loc	37.950
3316	SpintaTerra	497	Z	FD	loc	37.950
3317	SpintaTerra	498	Z	FD	loc	37.950
3318	SpintaTerra	499	Z	FD	loc	37.950
3319	SpintaTerra	500	Z	FD	loc	37.950
3320	SpintaTerra	501	Z	FD	loc	37.950
3321	SpintaTerra	502	Z	FD	loc	37.950
3322	SpintaTerra	503	Z	FD	loc	37.950
3323	SpintaTerra	504	Z	FD	loc	37.950
3324	SpintaTerra	505	Z	FD	loc	37.950
3325	SpintaTerra	506	Z	FD	loc	37.950

3326	SpintaTerra	507	Z	FD	loc	32.890
3327	SpintaTerra	508	Z	FD	loc	32.890
3328	SpintaTerra	509	Z	FD	loc	32.890
3329	SpintaTerra	510	Z	FD	loc	32.890
3330	SpintaTerra	511	Z	FD	loc	32.890
3331	SpintaTerra	512	Z	FD	loc	32.890
3332	SpintaTerra	513	Z	FD	loc	32.890
3333	SpintaTerra	514	Z	FD	loc	32.890
3334	SpintaTerra	515	Z	FD	loc	32.890
3335	SpintaTerra	516	Z	FD	loc	32.890
3336	SpintaTerra	517	Z	FD	loc	32.890
3337	SpintaTerra	518	Z	FD	loc	32.890
3338	SpintaTerra	519	Z	FD	loc	32.890
3339	SpintaTerra	520	Z	FD	loc	32.890
3340	SpintaTerra	521	Z	FD	loc	32.890
3341	SpintaTerra	522	Z	FD	loc	32.890
3342	SpintaTerra	523	Z	FD	loc	32.890
3343	SpintaTerra	524	Z	FD	loc	32.890
3344	SpintaTerra	525	Z	FD	loc	32.890
3345	SpintaTerra	526	Z	FD	loc	32.890
3346	SpintaTerra	527	Z	FD	loc	32.890
3347	SpintaTerra	528	Z	FD	loc	32.890
3348	SpintaTerra	529	Z	FD	loc	32.890
3349	SpintaTerra	530	Z	FD	loc	27.830
3350	SpintaTerra	531	Z	FD	loc	27.830
3351	SpintaTerra	532	Z	FD	loc	27.830
3352	SpintaTerra	533	Z	FD	loc	27.830
3353	SpintaTerra	534	Z	FD	loc	27.830
3354	SpintaTerra	535	Z	FD	loc	27.830
3355	SpintaTerra	536	Z	FD	loc	27.830
3356	SpintaTerra	537	Z	FD	loc	27.830
3357	SpintaTerra	538	Z	FD	loc	27.830
3358	SpintaTerra	539	Z	FD	loc	27.830
3359	SpintaTerra	540	Z	FD	loc	27.830
3360	SpintaTerra	541	Z	FD	loc	27.830
3361	SpintaTerra	542	Z	FD	loc	27.830
3362	SpintaTerra	543	Z	FD	loc	27.830
3363	SpintaTerra	544	Z	FD	loc	27.830
3364	SpintaTerra	545	Z	FD	loc	27.830
3365	SpintaTerra	546	Z	FD	loc	27.830
3366	SpintaTerra	547	Z	FD	loc	27.830
3367	SpintaTerra	548	Z	FD	loc	27.830
3368	SpintaTerra	549	Z	FD	loc	27.830
3369	SpintaTerra	550	Z	FD	loc	27.830
3370	SpintaTerra	551	Z	FD	loc	27.830
3371	SpintaTerra	552	Z	FD	loc	27.830
3372	SpintaTerra	553	Z	FD	loc	22.770
3373	SpintaTerra	554	Z	FD	loc	22.770
3374	SpintaTerra	555	Z	FD	loc	22.770
3375	SpintaTerra	556	Z	FD	loc	22.770
3376	SpintaTerra	557	Z	FD	loc	22.770
3377	SpintaTerra	558	Z	FD	loc	22.770
3378	SpintaTerra	559	Z	FD	loc	22.770
3379	SpintaTerra	560	Z	FD	loc	22.770
3380	SpintaTerra	561	Z	FD	loc	22.770
3381	SpintaTerra	562	Z	FD	loc	22.770
3382	SpintaTerra	563	Z	FD	loc	22.770
3383	SpintaTerra	564	Z	FD	loc	22.770
3384	SpintaTerra	565	Z	FD	loc	22.770
3385	SpintaTerra	566	Z	FD	loc	22.770
3386	SpintaTerra	567	Z	FD	loc	22.770
3387	SpintaTerra	568	Z	FD	loc	22.770
3388	SpintaTerra	569	Z	FD	loc	22.770
3389	SpintaTerra	570	Z	FD	loc	22.770
3390	SpintaTerra	571	Z	FD	loc	22.770
3391	SpintaTerra	572	Z	FD	loc	22.770
3392	SpintaTerra	573	Z	FD	loc	22.770
3393	SpintaTerra	574	Z	FD	loc	22.770
3394	SpintaTerra	575	Z	FD	loc	22.770
3395	SpintaTerra	576	Z	FD	loc	17.710
3396	SpintaTerra	577	Z	FD	loc	17.710
3397	SpintaTerra	578	Z	FD	loc	17.710
3398	SpintaTerra	579	Z	FD	loc	17.710
3399	SpintaTerra	580	Z	FD	loc	17.710
3400	SpintaTerra	581	Z	FD	loc	17.710
3401	SpintaTerra	582	Z	FD	loc	17.710
3402	SpintaTerra	583	Z	FD	loc	17.710
3403	SpintaTerra	584	Z	FD	loc	17.710
3404	SpintaTerra	585	Z	FD	loc	17.710
3405	SpintaTerra	586	Z	FD	loc	17.710
3406	SpintaTerra	587	Z	FD	loc	17.710
3407	SpintaTerra	588	Z	FD	loc	17.710
3408	SpintaTerra	589	Z	FD	loc	17.710
3409	SpintaTerra	590	Z	FD	loc	17.710
3410	SpintaTerra	591	Z	FD	loc	17.710
3411	SpintaTerra	592	Z	FD	loc	17.710
3412	SpintaTerra	593	Z	FD	loc	17.710
3413	SpintaTerra	594	Z	FD	loc	17.710
3414	SpintaTerra	595	Z	FD	loc	17.710
3415	SpintaTerra	596	Z	FD	loc	17.710
3416	SpintaTerra	597	Z	FD	loc	17.710

3417	SpintaTerra	598	Z	FD	loc	17.710
3418	SpintaTerra	599	Z	FD	loc	12.650
3419	SpintaTerra	600	Z	FD	loc	12.650
3420	SpintaTerra	601	Z	FD	loc	12.650
3421	SpintaTerra	602	Z	FD	loc	12.650
3422	SpintaTerra	603	Z	FD	loc	12.650
3423	SpintaTerra	604	Z	FD	loc	12.650
3424	SpintaTerra	605	Z	FD	loc	12.650
3425	SpintaTerra	606	Z	FD	loc	12.650
3426	SpintaTerra	607	Z	FD	loc	12.650
3427	SpintaTerra	608	Z	FD	loc	12.650
3428	SpintaTerra	609	Z	FD	loc	12.650
3429	SpintaTerra	610	Z	FD	loc	12.650
3430	SpintaTerra	611	Z	FD	loc	12.650
3431	SpintaTerra	612	Z	FD	loc	12.650
3432	SpintaTerra	613	Z	FD	loc	12.650
3433	SpintaTerra	614	Z	FD	loc	12.650
3434	SpintaTerra	615	Z	FD	loc	12.650
3435	SpintaTerra	616	Z	FD	loc	12.650
3436	SpintaTerra	617	Z	FD	loc	12.650
3437	SpintaTerra	618	Z	FD	loc	12.650
3438	SpintaTerra	619	Z	FD	loc	12.650
3439	SpintaTerra	620	Z	FD	loc	12.650
3440	SpintaTerra	621	Z	FD	loc	12.650
3441	SpintaTerra	622	Z	FD	loc	7.590
3442	SpintaTerra	623	Z	FD	loc	7.590
3443	SpintaTerra	624	Z	FD	loc	7.590
3444	SpintaTerra	625	Z	FD	loc	7.590
3445	SpintaTerra	626	Z	FD	loc	7.590
3446	SpintaTerra	627	Z	FD	loc	7.590
3447	SpintaTerra	628	Z	FD	loc	7.590
3448	SpintaTerra	629	Z	FD	loc	7.590
3449	SpintaTerra	630	Z	FD	loc	7.590
3450	SpintaTerra	631	Z	FD	loc	7.590
3451	SpintaTerra	632	Z	FD	loc	7.590
3452	SpintaTerra	633	Z	FD	loc	7.590
3453	SpintaTerra	634	Z	FD	loc	7.590
3454	SpintaTerra	635	Z	FD	loc	7.590
3455	SpintaTerra	636	Z	FD	loc	7.590
3456	SpintaTerra	637	Z	FD	loc	7.590
3457	SpintaTerra	638	Z	FD	loc	7.590
3458	SpintaTerra	639	Z	FD	loc	7.590
3459	SpintaTerra	640	Z	FD	loc	7.590
3460	SpintaTerra	641	Z	FD	loc	7.590
3461	SpintaTerra	642	Z	FD	loc	7.590
3462	SpintaTerra	643	Z	FD	loc	7.590
3463	SpintaTerra	644	Z	FD	loc	7.590
3464	SpintaTerra	645	Z	FD	loc	2.530
3465	SpintaTerra	646	Z	FD	loc	2.530
3466	SpintaTerra	647	Z	FD	loc	2.530
3467	SpintaTerra	648	Z	FD	loc	2.530
3468	SpintaTerra	649	Z	FD	loc	2.530
3469	SpintaTerra	650	Z	FD	loc	2.530
3470	SpintaTerra	651	Z	FD	loc	2.530
3471	SpintaTerra	652	Z	FD	loc	2.530
3472	SpintaTerra	653	Z	FD	loc	2.530
3473	SpintaTerra	654	Z	FD	loc	2.530
3474	SpintaTerra	655	Z	FD	loc	2.530
3475	SpintaTerra	656	Z	FD	loc	2.530
3476	SpintaTerra	657	Z	FD	loc	2.530
3477	SpintaTerra	658	Z	FD	loc	2.530
3478	SpintaTerra	659	Z	FD	loc	2.530
3479	SpintaTerra	660	Z	FD	loc	2.530
3480	SpintaTerra	661	Z	FD	loc	2.530
3481	SpintaTerra	662	Z	FD	loc	2.530
3482	SpintaTerra	663	Z	FD	loc	2.530
3483	SpintaTerra	664	Z	FD	loc	2.530
3484	SpintaTerra	665	Z	FD	loc	2.530
3485	SpintaTerra	666	Z	FD	loc	2.530
3486	SpintaTerra	667	Z	FD	loc	2.530
3487	SpintaAcqua	254	Z	FD	loc	-17.500
3488	SpintaAcqua	255	Z	FD	loc	-17.500
3489	SpintaAcqua	256	Z	FD	loc	-17.500
3490	SpintaAcqua	257	Z	FD	loc	-17.500
3491	SpintaAcqua	258	Z	FD	loc	-17.500
3492	SpintaAcqua	259	Z	FD	loc	-17.500
3493	SpintaAcqua	260	Z	FD	loc	-17.500
3494	SpintaAcqua	261	Z	FD	loc	-17.500
3495	SpintaAcqua	262	Z	FD	loc	-17.500
3496	SpintaAcqua	263	Z	FD	loc	-17.500
3497	SpintaAcqua	264	Z	FD	loc	-17.500
3498	SpintaAcqua	265	Z	FD	loc	-17.500
3499	SpintaAcqua	266	Z	FD	loc	-17.500
3500	SpintaAcqua	267	Z	FD	loc	-17.500
3501	SpintaAcqua	268	Z	FD	loc	-17.500
3502	SpintaAcqua	269	Z	FD	loc	-17.500
3503	SpintaAcqua	270	Z	FD	loc	-17.500
3504	SpintaAcqua	271	Z	FD	loc	-17.500
3505	SpintaAcqua	272	Z	FD	loc	-17.500
3506	SpintaAcqua	273	Z	FD	loc	-17.500
3507	SpintaAcqua	274	Z	FD	loc	-17.500

3508	SpintaAcqua	275	Z	FD	loc	-17.500
3509	SpintaAcqua	276	Z	FD	loc	-17.500
3510	SpintaAcqua	277	Z	FD	loc	-12.500
3511	SpintaAcqua	278	Z	FD	loc	-12.500
3512	SpintaAcqua	279	Z	FD	loc	-12.500
3513	SpintaAcqua	280	Z	FD	loc	-12.500
3514	SpintaAcqua	281	Z	FD	loc	-12.500
3515	SpintaAcqua	282	Z	FD	loc	-12.500
3516	SpintaAcqua	283	Z	FD	loc	-12.500
3517	SpintaAcqua	284	Z	FD	loc	-12.500
3518	SpintaAcqua	285	Z	FD	loc	-12.500
3519	SpintaAcqua	286	Z	FD	loc	-12.500
3520	SpintaAcqua	287	Z	FD	loc	-12.500
3521	SpintaAcqua	288	Z	FD	loc	-12.500
3522	SpintaAcqua	289	Z	FD	loc	-12.500
3523	SpintaAcqua	290	Z	FD	loc	-12.500
3524	SpintaAcqua	291	Z	FD	loc	-12.500
3525	SpintaAcqua	292	Z	FD	loc	-12.500
3526	SpintaAcqua	293	Z	FD	loc	-12.500
3527	SpintaAcqua	294	Z	FD	loc	-12.500
3528	SpintaAcqua	295	Z	FD	loc	-12.500
3529	SpintaAcqua	296	Z	FD	loc	-12.500
3530	SpintaAcqua	297	Z	FD	loc	-12.500
3531	SpintaAcqua	298	Z	FD	loc	-12.500
3532	SpintaAcqua	299	Z	FD	loc	-12.500
3533	SpintaAcqua	300	Z	FD	loc	-7.500
3534	SpintaAcqua	301	Z	FD	loc	-7.500
3535	SpintaAcqua	302	Z	FD	loc	-7.500
3536	SpintaAcqua	303	Z	FD	loc	-7.500
3537	SpintaAcqua	304	Z	FD	loc	-7.500
3538	SpintaAcqua	305	Z	FD	loc	-7.500
3539	SpintaAcqua	306	Z	FD	loc	-7.500
3540	SpintaAcqua	307	Z	FD	loc	-7.500
3541	SpintaAcqua	308	Z	FD	loc	-7.500
3542	SpintaAcqua	309	Z	FD	loc	-7.500
3543	SpintaAcqua	310	Z	FD	loc	-7.500
3544	SpintaAcqua	311	Z	FD	loc	-7.500
3545	SpintaAcqua	312	Z	FD	loc	-7.500
3546	SpintaAcqua	313	Z	FD	loc	-7.500
3547	SpintaAcqua	314	Z	FD	loc	-7.500
3548	SpintaAcqua	315	Z	FD	loc	-7.500
3549	SpintaAcqua	316	Z	FD	loc	-7.500
3550	SpintaAcqua	317	Z	FD	loc	-7.500
3551	SpintaAcqua	318	Z	FD	loc	-7.500
3552	SpintaAcqua	319	Z	FD	loc	-7.500
3553	SpintaAcqua	320	Z	FD	loc	-7.500
3554	SpintaAcqua	321	Z	FD	loc	-7.500
3555	SpintaAcqua	322	Z	FD	loc	-7.500
3556	SpintaAcqua	323	Z	FD	loc	-2.500
3557	SpintaAcqua	324	Z	FD	loc	-2.500
3558	SpintaAcqua	325	Z	FD	loc	-2.500
3559	SpintaAcqua	326	Z	FD	loc	-2.500
3560	SpintaAcqua	327	Z	FD	loc	-2.500
3561	SpintaAcqua	328	Z	FD	loc	-2.500
3562	SpintaAcqua	329	Z	FD	loc	-2.500
3563	SpintaAcqua	330	Z	FD	loc	-2.500
3564	SpintaAcqua	331	Z	FD	loc	-2.500
3565	SpintaAcqua	332	Z	FD	loc	-2.500
3566	SpintaAcqua	333	Z	FD	loc	-2.500
3567	SpintaAcqua	334	Z	FD	loc	-2.500
3568	SpintaAcqua	335	Z	FD	loc	-2.500
3569	SpintaAcqua	336	Z	FD	loc	-2.500
3570	SpintaAcqua	337	Z	FD	loc	-2.500
3571	SpintaAcqua	338	Z	FD	loc	-2.500
3572	SpintaAcqua	339	Z	FD	loc	-2.500
3573	SpintaAcqua	340	Z	FD	loc	-2.500
3574	SpintaAcqua	341	Z	FD	loc	-2.500
3575	SpintaAcqua	342	Z	FD	loc	-2.500
3576	SpintaAcqua	343	Z	FD	loc	-2.500
3577	SpintaAcqua	344	Z	FD	loc	-2.500
3578	SpintaAcqua	345	Z	FD	loc	-2.500
3579	SpintaTerra	461	Z	FD	loc	18.889
3580	SpintaTerra	462	Z	FD	loc	18.889
3581	SpintaTerra	463	Z	FD	loc	18.889
3582	SpintaTerra	464	Z	FD	loc	18.889
3583	SpintaTerra	465	Z	FD	loc	18.889
3584	SpintaTerra	466	Z	FD	loc	18.889
3585	SpintaTerra	467	Z	FD	loc	18.889
3586	SpintaTerra	468	Z	FD	loc	18.889
3587	SpintaTerra	469	Z	FD	loc	18.889
3588	SpintaTerra	470	Z	FD	loc	18.889
3589	SpintaTerra	471	Z	FD	loc	18.889
3590	SpintaTerra	472	Z	FD	loc	18.889
3591	SpintaTerra	473	Z	FD	loc	18.889
3592	SpintaTerra	474	Z	FD	loc	18.889
3593	SpintaTerra	475	Z	FD	loc	18.889
3594	SpintaTerra	476	Z	FD	loc	18.889
3595	SpintaTerra	477	Z	FD	loc	18.889
3596	SpintaTerra	478	Z	FD	loc	18.889
3597	SpintaTerra	479	Z	FD	loc	18.889
3598	SpintaTerra	480	Z	FD	loc	18.889

3599	SpintaTerra	481	Z	FD	loc	18.889
3600	SpintaTerra	482	Z	FD	loc	18.889
3601	SpintaTerra	483	Z	FD	loc	18.889
3602	SpintaTerra	484	Z	FD	loc	16.667
3603	SpintaTerra	485	Z	FD	loc	16.667
3604	SpintaTerra	486	Z	FD	loc	16.667
3605	SpintaTerra	487	Z	FD	loc	16.667
3606	SpintaTerra	488	Z	FD	loc	16.667
3607	SpintaTerra	489	Z	FD	loc	16.667
3608	SpintaTerra	490	Z	FD	loc	16.667
3609	SpintaTerra	491	Z	FD	loc	16.667
3610	SpintaTerra	492	Z	FD	loc	16.667
3611	SpintaTerra	493	Z	FD	loc	16.667
3612	SpintaTerra	494	Z	FD	loc	16.667
3613	SpintaTerra	495	Z	FD	loc	16.667
3614	SpintaTerra	496	Z	FD	loc	16.667
3615	SpintaTerra	497	Z	FD	loc	16.667
3616	SpintaTerra	498	Z	FD	loc	16.667
3617	SpintaTerra	499	Z	FD	loc	16.667
3618	SpintaTerra	500	Z	FD	loc	16.667
3619	SpintaTerra	501	Z	FD	loc	16.667
3620	SpintaTerra	502	Z	FD	loc	16.667
3621	SpintaTerra	503	Z	FD	loc	16.667
3622	SpintaTerra	504	Z	FD	loc	16.667
3623	SpintaTerra	505	Z	FD	loc	16.667
3624	SpintaTerra	506	Z	FD	loc	16.667
3625	SpintaTerra	507	Z	FD	loc	14.444
3626	SpintaTerra	508	Z	FD	loc	14.444
3627	SpintaTerra	509	Z	FD	loc	14.444
3628	SpintaTerra	510	Z	FD	loc	14.444
3629	SpintaTerra	511	Z	FD	loc	14.444
3630	SpintaTerra	512	Z	FD	loc	14.444
3631	SpintaTerra	513	Z	FD	loc	14.444
3632	SpintaTerra	514	Z	FD	loc	14.444
3633	SpintaTerra	515	Z	FD	loc	14.444
3634	SpintaTerra	516	Z	FD	loc	14.444
3635	SpintaTerra	517	Z	FD	loc	14.444
3636	SpintaTerra	518	Z	FD	loc	14.444
3637	SpintaTerra	519	Z	FD	loc	14.444
3638	SpintaTerra	520	Z	FD	loc	14.444
3639	SpintaTerra	521	Z	FD	loc	14.444
3640	SpintaTerra	522	Z	FD	loc	14.444
3641	SpintaTerra	523	Z	FD	loc	14.444
3642	SpintaTerra	524	Z	FD	loc	14.444
3643	SpintaTerra	525	Z	FD	loc	14.444
3644	SpintaTerra	526	Z	FD	loc	14.444
3645	SpintaTerra	527	Z	FD	loc	14.444
3646	SpintaTerra	528	Z	FD	loc	14.444
3647	SpintaTerra	529	Z	FD	loc	14.444
3648	SpintaTerra	530	Z	FD	loc	12.222
3649	SpintaTerra	531	Z	FD	loc	12.222
3650	SpintaTerra	532	Z	FD	loc	12.222
3651	SpintaTerra	533	Z	FD	loc	12.222
3652	SpintaTerra	534	Z	FD	loc	12.222
3653	SpintaTerra	535	Z	FD	loc	12.222
3654	SpintaTerra	536	Z	FD	loc	12.222
3655	SpintaTerra	537	Z	FD	loc	12.222
3656	SpintaTerra	538	Z	FD	loc	12.222
3657	SpintaTerra	539	Z	FD	loc	12.222
3658	SpintaTerra	540	Z	FD	loc	12.222
3659	SpintaTerra	541	Z	FD	loc	12.222
3660	SpintaTerra	542	Z	FD	loc	12.222
3661	SpintaTerra	543	Z	FD	loc	12.222
3662	SpintaTerra	544	Z	FD	loc	12.222
3663	SpintaTerra	545	Z	FD	loc	12.222
3664	SpintaTerra	546	Z	FD	loc	12.222
3665	SpintaTerra	547	Z	FD	loc	12.222
3666	SpintaTerra	548	Z	FD	loc	12.222
3667	SpintaTerra	549	Z	FD	loc	12.222
3668	SpintaTerra	550	Z	FD	loc	12.222
3669	SpintaTerra	551	Z	FD	loc	12.222
3670	SpintaTerra	552	Z	FD	loc	12.222
3671	SpintaTerra	553	Z	FD	loc	10.000
3672	SpintaTerra	554	Z	FD	loc	10.000
3673	SpintaTerra	555	Z	FD	loc	10.000
3674	SpintaTerra	556	Z	FD	loc	10.000
3675	SpintaTerra	557	Z	FD	loc	10.000
3676	SpintaTerra	558	Z	FD	loc	10.000
3677	SpintaTerra	559	Z	FD	loc	10.000
3678	SpintaTerra	560	Z	FD	loc	10.000
3679	SpintaTerra	561	Z	FD	loc	10.000
3680	SpintaTerra	562	Z	FD	loc	10.000
3681	SpintaTerra	563	Z	FD	loc	10.000
3682	SpintaTerra	564	Z	FD	loc	10.000
3683	SpintaTerra	565	Z	FD	loc	10.000
3684	SpintaTerra	566	Z	FD	loc	10.000
3685	SpintaTerra	567	Z	FD	loc	10.000
3686	SpintaTerra	568	Z	FD	loc	10.000
3687	SpintaTerra	569	Z	FD	loc	10.000
3688	SpintaTerra	570	Z	FD	loc	10.000

3689	SpintaTerra	571	Z	FD	loc	10.000
3690	SpintaTerra	572	Z	FD	loc	10.000
3691	SpintaTerra	573	Z	FD	loc	10.000
3692	SpintaTerra	574	Z	FD	loc	10.000
3693	SpintaTerra	575	Z	FD	loc	10.000
3694	SpintaTerra	576	Z	FD	loc	7.778
3695	SpintaTerra	577	Z	FD	loc	7.778
3696	SpintaTerra	578	Z	FD	loc	7.778
3697	SpintaTerra	579	Z	FD	loc	7.778
3698	SpintaTerra	580	Z	FD	loc	7.778
3699	SpintaTerra	581	Z	FD	loc	7.778
3700	SpintaTerra	582	Z	FD	loc	7.778
3701	SpintaTerra	583	Z	FD	loc	7.778
3702	SpintaTerra	584	Z	FD	loc	7.778
3703	SpintaTerra	585	Z	FD	loc	7.778
3704	SpintaTerra	586	Z	FD	loc	7.778
3705	SpintaTerra	587	Z	FD	loc	7.778
3706	SpintaTerra	588	Z	FD	loc	7.778
3707	SpintaTerra	589	Z	FD	loc	7.778
3708	SpintaTerra	590	Z	FD	loc	7.778
3709	SpintaTerra	591	Z	FD	loc	7.778
3710	SpintaTerra	592	Z	FD	loc	7.778
3711	SpintaTerra	593	Z	FD	loc	7.778
3712	SpintaTerra	594	Z	FD	loc	7.778
3713	SpintaTerra	595	Z	FD	loc	7.778
3714	SpintaTerra	596	Z	FD	loc	7.778
3715	SpintaTerra	597	Z	FD	loc	7.778
3716	SpintaTerra	598	Z	FD	loc	7.778
3717	SpintaTerra	599	Z	FD	loc	5.556
3718	SpintaTerra	600	Z	FD	loc	5.556
3719	SpintaTerra	601	Z	FD	loc	5.556
3720	SpintaTerra	602	Z	FD	loc	5.556
3721	SpintaTerra	603	Z	FD	loc	5.556
3722	SpintaTerra	604	Z	FD	loc	5.556
3723	SpintaTerra	605	Z	FD	loc	5.556
3724	SpintaTerra	606	Z	FD	loc	5.556
3725	SpintaTerra	607	Z	FD	loc	5.556
3726	SpintaTerra	608	Z	FD	loc	5.556
3727	SpintaTerra	609	Z	FD	loc	5.556
3728	SpintaTerra	610	Z	FD	loc	5.556
3729	SpintaTerra	611	Z	FD	loc	5.556
3730	SpintaTerra	612	Z	FD	loc	5.556
3731	SpintaTerra	613	Z	FD	loc	5.556
3732	SpintaTerra	614	Z	FD	loc	5.556
3733	SpintaTerra	615	Z	FD	loc	5.556
3734	SpintaTerra	616	Z	FD	loc	5.556
3735	SpintaTerra	617	Z	FD	loc	5.556
3736	SpintaTerra	618	Z	FD	loc	5.556
3737	SpintaTerra	619	Z	FD	loc	5.556
3738	SpintaTerra	620	Z	FD	loc	5.556
3739	SpintaTerra	621	Z	FD	loc	5.556
3740	SpintaTerra	622	Z	FD	loc	3.333
3741	SpintaTerra	623	Z	FD	loc	3.333
3742	SpintaTerra	624	Z	FD	loc	3.333
3743	SpintaTerra	625	Z	FD	loc	3.333
3744	SpintaTerra	626	Z	FD	loc	3.333
3745	SpintaTerra	627	Z	FD	loc	3.333
3746	SpintaTerra	628	Z	FD	loc	3.333
3747	SpintaTerra	629	Z	FD	loc	3.333
3748	SpintaTerra	630	Z	FD	loc	3.333
3749	SpintaTerra	631	Z	FD	loc	3.333
3750	SpintaTerra	632	Z	FD	loc	3.333
3751	SpintaTerra	633	Z	FD	loc	3.333
3752	SpintaTerra	634	Z	FD	loc	3.333
3753	SpintaTerra	635	Z	FD	loc	3.333
3754	SpintaTerra	636	Z	FD	loc	3.333
3755	SpintaTerra	637	Z	FD	loc	3.333
3756	SpintaTerra	638	Z	FD	loc	3.333
3757	SpintaTerra	639	Z	FD	loc	3.333
3758	SpintaTerra	640	Z	FD	loc	3.333
3759	SpintaTerra	641	Z	FD	loc	3.333
3760	SpintaTerra	642	Z	FD	loc	3.333
3761	SpintaTerra	643	Z	FD	loc	3.333
3762	SpintaTerra	644	Z	FD	loc	3.333
3763	SpintaTerra	645	Z	FD	loc	1.111
3764	SpintaTerra	646	Z	FD	loc	1.111
3765	SpintaTerra	647	Z	FD	loc	1.111
3766	SpintaTerra	648	Z	FD	loc	1.111
3767	SpintaTerra	649	Z	FD	loc	1.111
3768	SpintaTerra	650	Z	FD	loc	1.111
3769	SpintaTerra	651	Z	FD	loc	1.111
3770	SpintaTerra	652	Z	FD	loc	1.111
3771	SpintaTerra	653	Z	FD	loc	1.111
3772	SpintaTerra	654	Z	FD	loc	1.111
3773	SpintaTerra	655	Z	FD	loc	1.111
3774	SpintaTerra	656	Z	FD	loc	1.111
3775	SpintaTerra	657	Z	FD	loc	1.111
3776	SpintaTerra	658	Z	FD	loc	1.111
3777	SpintaTerra	659	Z	FD	loc	1.111
3778	SpintaTerra	660	Z	FD	loc	1.111
3779	SpintaTerra	661	Z	FD	loc	1.111

3780	SpintaTerra	662	Z	FD	loc	1.111
3781	SpintaTerra	663	Z	FD	loc	1.111
3782	SpintaTerra	664	Z	FD	loc	1.111
3783	SpintaTerra	665	Z	FD	loc	1.111
3784	SpintaTerra	666	Z	FD	loc	1.111
3785	SpintaTerra	667	Z	FD	loc	1.111
3786	TerraLaterale	921	Z	FD	glo	-90.000
3787	TerraLaterale	922	Z	FD	glo	-90.000
3788	TerraLaterale	923	Z	FD	glo	-90.000
3789	TerraLaterale	924	Z	FD	glo	-90.000
3790	TerraLaterale	925	Z	FD	glo	-90.000
3791	TerraLaterale	926	Z	FD	glo	-90.000
3792	TerraLaterale	927	Z	FD	glo	-90.000
3793	TerraLaterale	928	Z	FD	glo	-90.000
3794	TerraLaterale	929	Z	FD	glo	-90.000
3795	TerraLaterale	930	Z	FD	glo	-90.000
3796	TerraLaterale	931	Z	FD	glo	-90.000
3797	TerraLaterale	932	Z	FD	glo	-90.000
3798	TerraLaterale	933	Z	FD	glo	-90.000
3799	TerraLaterale	934	Z	FD	glo	-90.000
3800	TerraLaterale	935	Z	FD	glo	-90.000
3801	TerraLaterale	936	Z	FD	glo	-90.000
3802	TerraLaterale	937	Z	FD	glo	-90.000
3803	TerraLaterale	938	Z	FD	glo	-90.000
3804	TerraLaterale	939	Z	FD	glo	-90.000
3805	TerraLaterale	940	Z	FD	glo	-90.000
3806	TerraLaterale	941	Z	FD	glo	-90.000
3807	TerraLaterale	942	Z	FD	glo	-90.000
3808	TerraLaterale	943	Z	FD	glo	-90.000
3809	TerraLaterale	944	Z	FD	glo	-90.000
3810	TerraLaterale	945	Z	FD	glo	-90.000
3811	TerraLaterale	946	Z	FD	glo	-90.000
3812	TerraLaterale	947	Z	FD	glo	-90.000
3813	TerraLaterale	948	Z	FD	glo	-90.000
3814	TerraLaterale	949	Z	FD	glo	-90.000
3815	TerraLaterale	950	Z	FD	glo	-90.000
3816	TerraLaterale	951	Z	FD	glo	-90.000
3817	TerraLaterale	952	Z	FD	glo	-90.000
3818	TerraLaterale	953	Z	FD	glo	-90.000
3819	TerraLaterale	954	Z	FD	glo	-90.000
3820	TerraLaterale	955	Z	FD	glo	-90.000
3821	TerraLaterale	956	Z	FD	glo	-90.000
3822	TerraLaterale	957	Z	FD	glo	-90.000
3823	TerraLaterale	958	Z	FD	glo	-90.000
3824	TerraLaterale	959	Z	FD	glo	-90.000
3825	TerraLaterale	960	Z	FD	glo	-90.000
3826	TerraLaterale	961	Z	FD	glo	-90.000
3827	TerraLaterale	962	Z	FD	glo	-90.000
3828	TerraLaterale	963	Z	FD	glo	-90.000
3829	TerraLaterale	964	Z	FD	glo	-90.000
3830	TerraLaterale	965	Z	FD	glo	-90.000
3831	TerraLaterale	966	Z	FD	glo	-90.000
3832	Corsial	767	Z	FD	glo	-9.000
3833	Corsial	768	Z	FD	glo	-9.000
3834	Corsial	769	Z	FD	glo	-9.000
3835	Corsial	770	Z	FD	glo	-9.000
3836	Corsial	771	Z	FD	glo	-9.000
3837	Corsial	772	Z	FD	glo	-9.000
3838	Corsial	773	Z	FD	glo	-9.000
3839	Corsial	774	Z	FD	glo	-9.000
3840	Corsial	775	Z	FD	glo	-9.000
3841	Corsial	776	Z	FD	glo	-9.000
3842	Corsial	777	Z	FD	glo	-9.000
3843	Corsial	779	Z	FD	glo	-9.000
3844	Corsial	781	Z	FD	glo	-9.000
3845	Corsial	783	Z	FD	glo	-9.000
3846	Corsial	785	Z	FD	glo	-9.000
3847	Corsial	787	Z	FD	glo	-9.000
3848	Corsial	789	Z	FD	glo	-9.000
3849	Corsial	790	Z	FD	glo	-9.000
3850	Corsial	791	Z	FD	glo	-9.000
3851	Corsial	792	Z	FD	glo	-9.000
3852	Corsial	793	Z	FD	glo	-9.000
3853	Corsial	794	Z	FD	glo	-9.000
3854	Corsial	795	Z	FD	glo	-9.000
3855	Corsial	796	Z	FD	glo	-9.000
3856	Corsial	797	Z	FD	glo	-9.000
3857	Corsial	798	Z	FD	glo	-9.000
3858	Corsial	799	Z	FD	glo	-9.000
3859	Corsial	800	Z	FD	glo	-9.000
3860	Corsial	801	Z	FD	glo	-9.000
3861	Corsial	802	Z	FD	glo	-9.000
3862	Corsial	803	Z	FD	glo	-9.000
3863	Corsial	804	Z	FD	glo	-9.000
3864	Corsial	805	Z	FD	glo	-9.000
3865	Corsial	806	Z	FD	glo	-9.000
3866	Corsial	807	Z	FD	glo	-9.000
3867	Corsial	808	Z	FD	glo	-9.000
3868	Corsial	809	Z	FD	glo	-9.000
3869	Corsial	810	Z	FD	glo	-9.000
3870	Corsial	812	Z	FD	glo	-9.000

3871	Corsia1	814	Z	FD glo	-9.000
3872	Corsia1	816	Z	FD glo	-9.000
3873	Corsia1	818	Z	FD glo	-9.000
3874	Corsia1	820	Z	FD glo	-9.000
3875	Corsia1	822	Z	FD glo	-9.000
3876	Corsia1	823	Z	FD glo	-9.000
3877	Corsia1	824	Z	FD glo	-9.000
3878	Corsia1	825	Z	FD glo	-9.000
3879	Corsia1	826	Z	FD glo	-9.000
3880	Corsia1	827	Z	FD glo	-9.000
3881	Corsia1	828	Z	FD glo	-9.000
3882	Corsia1	829	Z	FD glo	-9.000
3883	Corsia1	830	Z	FD glo	-9.000
3884	Corsia1	831	Z	FD glo	-9.000
3885	Corsia1	832	Z	FD glo	-9.000
3886	Corsia1	784	Z	FD glo	-9.000
3887	Corsia1	782	Z	FD glo	-9.000
3888	Corsia1	815	Z	FD glo	-9.000
3889	Corsia1	817	Z	FD glo	-9.000
3890	Corsia1	821	Z	FD glo	-9.000
3891	Corsia1	788	Z	FD glo	-9.000
3892	Corsia1	786	Z	FD glo	-9.000
3893	Corsia1	819	Z	FD glo	-9.000
3894	Corsia1	811	Z	FD glo	-9.000
3895	Corsia1	778	Z	FD glo	-9.000
3896	Corsia1	780	Z	FD glo	-9.000
3897	Corsia1	813	Z	FD glo	-9.000
3898	Corsia2	690	Z	FD glo	-2.500
3899	Corsia2	691	Z	FD glo	-2.500
3900	Corsia2	692	Z	FD glo	-2.500
3901	Corsia2	693	Z	FD glo	-2.500
3902	Corsia2	694	Z	FD glo	-2.500
3903	Corsia2	695	Z	FD glo	-2.500
3904	Corsia2	696	Z	FD glo	-2.500
3905	Corsia2	697	Z	FD glo	-2.500
3906	Corsia2	698	Z	FD glo	-2.500
3907	Corsia2	699	Z	FD glo	-2.500
3908	Corsia2	700	Z	FD glo	-2.500
3909	Corsia2	702	Z	FD glo	-2.500
3910	Corsia2	704	Z	FD glo	-2.500
3911	Corsia2	706	Z	FD glo	-2.500
3912	Corsia2	708	Z	FD glo	-2.500
3913	Corsia2	710	Z	FD glo	-2.500
3914	Corsia2	712	Z	FD glo	-2.500
3915	Corsia2	713	Z	FD glo	-2.500
3916	Corsia2	714	Z	FD glo	-2.500
3917	Corsia2	715	Z	FD glo	-2.500
3918	Corsia2	716	Z	FD glo	-2.500
3919	Corsia2	717	Z	FD glo	-2.500
3920	Corsia2	718	Z	FD glo	-2.500
3921	Corsia2	719	Z	FD glo	-2.500
3922	Corsia2	720	Z	FD glo	-2.500
3923	Corsia2	721	Z	FD glo	-2.500
3924	Corsia2	722	Z	FD glo	-2.500
3925	Corsia2	723	Z	FD glo	-2.500
3926	Corsia2	724	Z	FD glo	-2.500
3927	Corsia2	725	Z	FD glo	-2.500
3928	Corsia2	726	Z	FD glo	-2.500
3929	Corsia2	727	Z	FD glo	-2.500
3930	Corsia2	728	Z	FD glo	-2.500
3931	Corsia2	729	Z	FD glo	-2.500
3932	Corsia2	730	Z	FD glo	-2.500
3933	Corsia2	731	Z	FD glo	-2.500
3934	Corsia2	732	Z	FD glo	-2.500
3935	Corsia2	733	Z	FD glo	-2.500
3936	Corsia2	735	Z	FD glo	-2.500
3937	Corsia2	737	Z	FD glo	-2.500
3938	Corsia2	739	Z	FD glo	-2.500
3939	Corsia2	741	Z	FD glo	-2.500
3940	Corsia2	743	Z	FD glo	-2.500
3941	Corsia2	745	Z	FD glo	-2.500
3942	Corsia2	746	Z	FD glo	-2.500
3943	Corsia2	747	Z	FD glo	-2.500
3944	Corsia2	748	Z	FD glo	-2.500
3945	Corsia2	749	Z	FD glo	-2.500
3946	Corsia2	750	Z	FD glo	-2.500
3947	Corsia2	751	Z	FD glo	-2.500
3948	Corsia2	752	Z	FD glo	-2.500
3949	Corsia2	753	Z	FD glo	-2.500
3950	Corsia2	754	Z	FD glo	-2.500
3951	Corsia2	755	Z	FD glo	-2.500
3952	Corsia2	740	Z	FD glo	-2.500
3953	Corsia2	707	Z	FD glo	-2.500
3954	Corsia2	705	Z	FD glo	-2.500
3955	Corsia2	738	Z	FD glo	-2.500
3956	Corsia2	701	Z	FD glo	-2.500
3957	Corsia2	703	Z	FD glo	-2.500
3958	Corsia2	736	Z	FD glo	-2.500
3959	Corsia2	734	Z	FD glo	-2.500
3960	Corsia2	711	Z	FD glo	-2.500
3961	Corsia2	709	Z	FD glo	-2.500

3962	Corsia2	742	Z	FD g1o	-2.500
3963	Corsia2	744	Z	FD g1o	-2.500
3964	Altro	668	Z	FD g1o	-2.500
3965	Altro	669	Z	FD g1o	-2.500
3966	Altro	670	Z	FD g1o	-2.500
3967	Altro	671	Z	FD g1o	-2.500
3968	Altro	672	Z	FD g1o	-2.500
3969	Altro	673	Z	FD g1o	-2.500
3970	Altro	674	Z	FD g1o	-2.500
3971	Altro	675	Z	FD g1o	-2.500
3972	Altro	676	Z	FD g1o	-2.500
3973	Altro	677	Z	FD g1o	-2.500
3974	Altro	678	Z	FD g1o	-2.500
3975	Altro	679	Z	FD g1o	-2.500
3976	Altro	680	Z	FD g1o	-2.500
3977	Altro	681	Z	FD g1o	-2.500
3978	Altro	682	Z	FD g1o	-2.500
3979	Altro	683	Z	FD g1o	-2.500
3980	Altro	684	Z	FD g1o	-2.500
3981	Altro	685	Z	FD g1o	-2.500
3982	Altro	686	Z	FD g1o	-2.500
3983	Altro	687	Z	FD g1o	-2.500
3984	Altro	688	Z	FD g1o	-2.500
3985	Altro	689	Z	FD g1o	-2.500
3986	Altro	756	Z	FD g1o	-2.500
3987	Altro	757	Z	FD g1o	-2.500
3988	Altro	758	Z	FD g1o	-2.500
3989	Altro	759	Z	FD g1o	-2.500
3990	Altro	760	Z	FD g1o	-2.500
3991	Altro	761	Z	FD g1o	-2.500
3992	Altro	762	Z	FD g1o	-2.500
3993	Altro	763	Z	FD g1o	-2.500
3994	Altro	764	Z	FD g1o	-2.500
3995	Altro	765	Z	FD g1o	-2.500
3996	Altro	766	Z	FD g1o	-2.500
3997	Altro	833	Z	FD g1o	-2.500
3998	Altro	834	Z	FD g1o	-2.500
3999	Altro	835	Z	FD g1o	-2.500
4000	Altro	836	Z	FD g1o	-2.500
4001	Altro	837	Z	FD g1o	-2.500
4002	Altro	838	Z	FD g1o	-2.500
4003	Altro	839	Z	FD g1o	-2.500
4004	Altro	840	Z	FD g1o	-2.500
4005	Altro	841	Z	FD g1o	-2.500
4006	Altro	842	Z	FD g1o	-2.500
4007	Altro	843	Z	FD g1o	-2.500
4008	Altro	844	Z	FD g1o	-2.500
4009	Altro	845	Z	FD g1o	-2.500
4010	Altro	846	Z	FD g1o	-2.500
4011	Altro	847	Z	FD g1o	-2.500
4012	Altro	848	Z	FD g1o	-2.500
4013	Altro	849	Z	FD g1o	-2.500
4014	Altro	850	Z	FD g1o	-2.500
4015	Altro	851	Z	FD g1o	-2.500
4016	Altro	852	Z	FD g1o	-2.500
4017	Altro	853	Z	FD g1o	-2.500
4018	Altro	854	Z	FD g1o	-2.500
4019	Altro	855	Z	FD g1o	-2.500
4020	Altro	856	Z	FD g1o	-2.500
4021	Altro	857	Z	FD g1o	-2.500
4022	Altro	858	Z	FD g1o	-2.500
4023	Altro	859	Z	FD g1o	-2.500
4024	Altro	860	Z	FD g1o	-2.500
4025	Altro	861	Z	FD g1o	-2.500
4026	Altro	862	Z	FD g1o	-2.500
4027	Altro	863	Z	FD g1o	-2.500
4028	Altro	864	Z	FD g1o	-2.500
4029	Altro	865	Z	FD g1o	-2.500
4030	Altro	866	Z	FD g1o	-2.500
4031	Altro	867	Z	FD g1o	-2.500
4032	Altro	868	Z	FD g1o	-2.500
4033	Altro	869	Z	FD g1o	-2.500
4034	Altro	870	Z	FD g1o	-2.500
4035	Altro	871	Z	FD g1o	-2.500
4036	Altro	872	Z	FD g1o	-2.500
4037	Altro	873	Z	FD g1o	-2.500
4038	Altro	874	Z	FD g1o	-2.500
4039	Altro	875	Z	FD g1o	-2.500
4040	Altro	876	Z	FD g1o	-2.500
4041	Altro	877	Z	FD g1o	-2.500
4042	Altro	878	Z	FD g1o	-2.500
4043	Altro	879	Z	FD g1o	-2.500
4044	Altro	880	Z	FD g1o	-2.500
4045	Altro	881	Z	FD g1o	-2.500
4046	Altro	882	Z	FD g1o	-2.500
4047	Altro	883	Z	FD g1o	-2.500
4048	Altro	884	Z	FD g1o	-2.500
4049	Altro	885	Z	FD g1o	-2.500
4050	Altro	886	Z	FD g1o	-2.500
4051	Altro	887	Z	FD g1o	-2.500
4052	Altro	888	Z	FD g1o	-2.500

4053	Altro	889	Z	FD glo	-2.500
4054	Altro	890	Z	FD glo	-2.500
4055	Altro	891	Z	FD glo	-2.500
4056	Altro	892	Z	FD glo	-2.500
4057	Altro	893	Z	FD glo	-2.500
4058	Altro	894	Z	FD glo	-2.500
4059	Altro	895	Z	FD glo	-2.500
4060	Altro	896	Z	FD glo	-2.500
4061	Altro	897	Z	FD glo	-2.500
4062	Altro	898	Z	FD glo	-2.500
4063	Altro	899	Z	FD glo	-2.500
4064	Altro	900	Z	FD glo	-2.500
4065	Altro	901	Z	FD glo	-2.500
4066	Altro	902	Z	FD glo	-2.500
4067	Altro	903	Z	FD glo	-2.500
4068	Altro	904	Z	FD glo	-2.500
4069	Altro	905	Z	FD glo	-2.500
4070	Altro	906	Z	FD glo	-2.500
4071	Altro	907	Z	FD glo	-2.500
4072	Altro	908	Z	FD glo	-2.500
4073	Altro	909	Z	FD glo	-2.500
4074	Altro	910	Z	FD glo	-2.500
4075	Altro	911	Z	FD glo	-2.500
4076	Altro	912	Z	FD glo	-2.500
4077	Altro	913	Z	FD glo	-2.500
4078	Altro	914	Z	FD glo	-2.500
4079	Altro	915	Z	FD glo	-2.500
4080	Altro	916	Z	FD glo	-2.500
4081	Altro	917	Z	FD glo	-2.500
4082	Altro	918	Z	FD glo	-2.500
4083	Altro	919	Z	FD glo	-2.500
4084	Altro	920	Z	FD glo	-2.500
4085	CaricoTandem	784	Z	FD glo	-600.000
4086	CaricoTandem	782	Z	FD glo	-600.000
4087	CaricoTandem	815	Z	FD glo	-600.000
4088	CaricoTandem	817	Z	FD glo	-600.000
4089	CaricoTandem	707	Z	FD glo	-400.000
4090	CaricoTandem	740	Z	FD glo	-400.000
4091	CaricoTandem	738	Z	FD glo	-400.000
4092	CaricoTandem	705	Z	FD glo	-400.000
4093	Sovraccarico	254	X	FD glo	-9.100
4094	Sovraccarico	255	X	FD glo	-9.100
4095	Sovraccarico	256	X	FD glo	-9.100
4096	Sovraccarico	257	X	FD glo	-9.100
4097	Sovraccarico	258	X	FD glo	-9.100
4098	Sovraccarico	259	X	FD glo	-9.100
4099	Sovraccarico	260	X	FD glo	-9.100
4100	Sovraccarico	261	X	FD glo	-9.100
4101	Sovraccarico	262	X	FD glo	-9.100
4102	Sovraccarico	263	X	FD glo	-9.100
4103	Sovraccarico	264	X	FD glo	-9.100
4104	Sovraccarico	265	X	FD glo	-9.100
4105	Sovraccarico	266	X	FD glo	-9.100
4106	Sovraccarico	267	X	FD glo	-9.100
4107	Sovraccarico	268	X	FD glo	-9.100
4108	Sovraccarico	269	X	FD glo	-9.100
4109	Sovraccarico	270	X	FD glo	-9.100
4110	Sovraccarico	271	X	FD glo	-9.100
4111	Sovraccarico	272	X	FD glo	-9.100
4112	Sovraccarico	273	X	FD glo	-9.100
4113	Sovraccarico	274	X	FD glo	-9.100
4114	Sovraccarico	275	X	FD glo	-9.100
4115	Sovraccarico	276	X	FD glo	-9.100
4116	Sovraccarico	277	X	FD glo	-9.100
4117	Sovraccarico	278	X	FD glo	-9.100
4118	Sovraccarico	279	X	FD glo	-9.100
4119	Sovraccarico	280	X	FD glo	-9.100
4120	Sovraccarico	281	X	FD glo	-9.100
4121	Sovraccarico	282	X	FD glo	-9.100
4122	Sovraccarico	283	X	FD glo	-9.100
4123	Sovraccarico	284	X	FD glo	-9.100
4124	Sovraccarico	285	X	FD glo	-9.100
4125	Sovraccarico	286	X	FD glo	-9.100
4126	Sovraccarico	287	X	FD glo	-9.100
4127	Sovraccarico	288	X	FD glo	-9.100
4128	Sovraccarico	289	X	FD glo	-9.100
4129	Sovraccarico	290	X	FD glo	-9.100
4130	Sovraccarico	291	X	FD glo	-9.100
4131	Sovraccarico	292	X	FD glo	-9.100
4132	Sovraccarico	293	X	FD glo	-9.100
4133	Sovraccarico	294	X	FD glo	-9.100
4134	Sovraccarico	295	X	FD glo	-9.100
4135	Sovraccarico	296	X	FD glo	-9.100
4136	Sovraccarico	297	X	FD glo	-9.100
4137	Sovraccarico	298	X	FD glo	-9.100
4138	Sovraccarico	299	X	FD glo	-9.100
4139	Sovraccarico	300	X	FD glo	-9.100
4140	Sovraccarico	301	X	FD glo	-9.100
4141	Sovraccarico	302	X	FD glo	-9.100
4142	Sovraccarico	303	X	FD glo	-9.100
4143	Sovraccarico	304	X	FD glo	-9.100

4144	Sovraccarico	305	X	FD glo	-9.100
4145	Sovraccarico	306	X	FD glo	-9.100
4146	Sovraccarico	307	X	FD glo	-9.100
4147	Sovraccarico	308	X	FD glo	-9.100
4148	Sovraccarico	309	X	FD glo	-9.100
4149	Sovraccarico	310	X	FD glo	-9.100
4150	Sovraccarico	311	X	FD glo	-9.100
4151	Sovraccarico	312	X	FD glo	-9.100
4152	Sovraccarico	313	X	FD glo	-9.100
4153	Sovraccarico	314	X	FD glo	-9.100
4154	Sovraccarico	315	X	FD glo	-9.100
4155	Sovraccarico	316	X	FD glo	-9.100
4156	Sovraccarico	317	X	FD glo	-9.100
4157	Sovraccarico	318	X	FD glo	-9.100
4158	Sovraccarico	319	X	FD glo	-9.100
4159	Sovraccarico	320	X	FD glo	-9.100
4160	Sovraccarico	321	X	FD glo	-9.100
4161	Sovraccarico	322	X	FD glo	-9.100
4162	Sovraccarico	323	X	FD glo	-9.100
4163	Sovraccarico	324	X	FD glo	-9.100
4164	Sovraccarico	325	X	FD glo	-9.100
4165	Sovraccarico	326	X	FD glo	-9.100
4166	Sovraccarico	327	X	FD glo	-9.100
4167	Sovraccarico	328	X	FD glo	-9.100
4168	Sovraccarico	329	X	FD glo	-9.100
4169	Sovraccarico	330	X	FD glo	-9.100
4170	Sovraccarico	331	X	FD glo	-9.100
4171	Sovraccarico	332	X	FD glo	-9.100
4172	Sovraccarico	333	X	FD glo	-9.100
4173	Sovraccarico	334	X	FD glo	-9.100
4174	Sovraccarico	335	X	FD glo	-9.100
4175	Sovraccarico	336	X	FD glo	-9.100
4176	Sovraccarico	337	X	FD glo	-9.100
4177	Sovraccarico	338	X	FD glo	-9.100
4178	Sovraccarico	339	X	FD glo	-9.100
4179	Sovraccarico	340	X	FD glo	-9.100
4180	Sovraccarico	341	X	FD glo	-9.100
4181	Sovraccarico	342	X	FD glo	-9.100
4182	Sovraccarico	343	X	FD glo	-9.100
4183	Sovraccarico	344	X	FD glo	-9.100
4184	Sovraccarico	345	X	FD glo	-9.100
4185	Sovraccarico	346	X	FD glo	-9.100
4186	Sovraccarico	347	X	FD glo	-9.100
4187	Sovraccarico	348	X	FD glo	-9.100
4188	Sovraccarico	349	X	FD glo	-9.100
4189	Sovraccarico	350	X	FD glo	-9.100
4190	Sovraccarico	351	X	FD glo	-9.100
4191	Sovraccarico	352	X	FD glo	-9.100
4192	Sovraccarico	353	X	FD glo	-9.100
4193	Sovraccarico	354	X	FD glo	-9.100
4194	Sovraccarico	355	X	FD glo	-9.100
4195	Sovraccarico	356	X	FD glo	-9.100
4196	Sovraccarico	357	X	FD glo	-9.100
4197	Sovraccarico	358	X	FD glo	-9.100
4198	Sovraccarico	359	X	FD glo	-9.100
4199	Sovraccarico	360	X	FD glo	-9.100
4200	Sovraccarico	361	X	FD glo	-9.100
4201	Sovraccarico	362	X	FD glo	-9.100
4202	Sovraccarico	363	X	FD glo	-9.100
4203	Sovraccarico	364	X	FD glo	-9.100
4204	Sovraccarico	365	X	FD glo	-9.100
4205	Sovraccarico	366	X	FD glo	-9.100
4206	Sovraccarico	367	X	FD glo	-9.100
4207	Sovraccarico	368	X	FD glo	-9.100
4208	Sovraccarico	369	X	FD glo	-9.100
4209	Sovraccarico	370	X	FD glo	-9.100
4210	Sovraccarico	371	X	FD glo	-9.100
4211	Sovraccarico	372	X	FD glo	-9.100
4212	Sovraccarico	373	X	FD glo	-9.100
4213	Sovraccarico	374	X	FD glo	-9.100
4214	Sovraccarico	375	X	FD glo	-9.100
4215	Sovraccarico	376	X	FD glo	-9.100
4216	Sovraccarico	377	X	FD glo	-9.100
4217	Sovraccarico	378	X	FD glo	-9.100
4218	Sovraccarico	379	X	FD glo	-9.100
4219	Sovraccarico	380	X	FD glo	-9.100
4220	Sovraccarico	381	X	FD glo	-9.100
4221	Sovraccarico	382	X	FD glo	-9.100
4222	Sovraccarico	383	X	FD glo	-9.100
4223	Sovraccarico	384	X	FD glo	-9.100
4224	Sovraccarico	385	X	FD glo	-9.100
4225	Sovraccarico	386	X	FD glo	-9.100
4226	Sovraccarico	387	X	FD glo	-9.100
4227	Sovraccarico	388	X	FD glo	-9.100
4228	Sovraccarico	389	X	FD glo	-9.100
4229	Sovraccarico	390	X	FD glo	-9.100
4230	Sovraccarico	391	X	FD glo	-9.100
4231	Sovraccarico	392	X	FD glo	-9.100
4232	Sovraccarico	393	X	FD glo	-9.100
4233	Sovraccarico	394	X	FD glo	-9.100
4234	Sovraccarico	395	X	FD glo	-9.100

4235	Sovraccarico	396	X	FD glo	-9.100
4236	Sovraccarico	397	X	FD glo	-9.100
4237	Sovraccarico	398	X	FD glo	-9.100
4238	Sovraccarico	399	X	FD glo	-9.100
4239	Sovraccarico	400	X	FD glo	-9.100
4240	Sovraccarico	401	X	FD glo	-9.100
4241	Sovraccarico	402	X	FD glo	-9.100
4242	Sovraccarico	403	X	FD glo	-9.100
4243	Sovraccarico	404	X	FD glo	-9.100
4244	Sovraccarico	405	X	FD glo	-9.100
4245	Sovraccarico	406	X	FD glo	-9.100
4246	Sovraccarico	407	X	FD glo	-9.100
4247	Sovraccarico	408	X	FD glo	-9.100
4248	Sovraccarico	409	X	FD glo	-9.100
4249	Sovraccarico	410	X	FD glo	-9.100
4250	Sovraccarico	411	X	FD glo	-9.100
4251	Sovraccarico	412	X	FD glo	-9.100
4252	Sovraccarico	413	X	FD glo	-9.100
4253	Sovraccarico	414	X	FD glo	-9.100
4254	Sovraccarico	415	X	FD glo	-9.100
4255	Sovraccarico	416	X	FD glo	-9.100
4256	Sovraccarico	417	X	FD glo	-9.100
4257	Sovraccarico	418	X	FD glo	-9.100
4258	Sovraccarico	419	X	FD glo	-9.100
4259	Sovraccarico	420	X	FD glo	-9.100
4260	Sovraccarico	421	X	FD glo	-9.100
4261	Sovraccarico	422	X	FD glo	-9.100
4262	Sovraccarico	423	X	FD glo	-9.100
4263	Sovraccarico	424	X	FD glo	-9.100
4264	Sovraccarico	425	X	FD glo	-9.100
4265	Sovraccarico	426	X	FD glo	-9.100
4266	Sovraccarico	427	X	FD glo	-9.100
4267	Sovraccarico	428	X	FD glo	-9.100
4268	Sovraccarico	429	X	FD glo	-9.100
4269	Sovraccarico	430	X	FD glo	-9.100
4270	Sovraccarico	431	X	FD glo	-9.100
4271	Sovraccarico	432	X	FD glo	-9.100
4272	Sovraccarico	433	X	FD glo	-9.100
4273	Sovraccarico	434	X	FD glo	-9.100
4274	Sovraccarico	435	X	FD glo	-9.100
4275	Sovraccarico	436	X	FD glo	-9.100
4276	Sovraccarico	437	X	FD glo	-9.100
4277	Sovraccarico	438	X	FD glo	-9.100
4278	Sovraccarico	439	X	FD glo	-9.100
4279	Sovraccarico	440	X	FD glo	-9.100
4280	Sovraccarico	441	X	FD glo	-9.100
4281	Sovraccarico	442	X	FD glo	-9.100
4282	Sovraccarico	443	X	FD glo	-9.100
4283	Sovraccarico	444	X	FD glo	-9.100
4284	Sovraccarico	445	X	FD glo	-9.100
4285	Sovraccarico	446	X	FD glo	-9.100
4286	Sovraccarico	447	X	FD glo	-9.100
4287	Sovraccarico	448	X	FD glo	-9.100
4288	Sovraccarico	449	X	FD glo	-9.100
4289	Sovraccarico	450	X	FD glo	-9.100
4290	Sovraccarico	451	X	FD glo	-9.100
4291	Sovraccarico	452	X	FD glo	-9.100
4292	Sovraccarico	453	X	FD glo	-9.100
4293	Sovraccarico	454	X	FD glo	-9.100
4294	Sovraccarico	455	X	FD glo	-9.100
4295	Sovraccarico	456	X	FD glo	-9.100
4296	Sovraccarico	457	X	FD glo	-9.100
4297	Sovraccarico	458	X	FD glo	-9.100
4298	Sovraccarico	459	X	FD glo	-9.100
4299	Sovraccarico	460	X	FD glo	-9.100
4300	Sovraccarico	921	Z	FD glo	-20.000
4301	Sovraccarico	922	Z	FD glo	-20.000
4302	Sovraccarico	923	Z	FD glo	-20.000
4303	Sovraccarico	924	Z	FD glo	-20.000
4304	Sovraccarico	925	Z	FD glo	-20.000
4305	Sovraccarico	926	Z	FD glo	-20.000
4306	Sovraccarico	927	Z	FD glo	-20.000
4307	Sovraccarico	928	Z	FD glo	-20.000
4308	Sovraccarico	929	Z	FD glo	-20.000
4309	Sovraccarico	930	Z	FD glo	-20.000
4310	Sovraccarico	931	Z	FD glo	-20.000
4311	Sovraccarico	932	Z	FD glo	-20.000
4312	Sovraccarico	933	Z	FD glo	-20.000
4313	Sovraccarico	934	Z	FD glo	-20.000
4314	Sovraccarico	935	Z	FD glo	-20.000
4315	Sovraccarico	936	Z	FD glo	-20.000
4316	Sovraccarico	937	Z	FD glo	-20.000
4317	Sovraccarico	938	Z	FD glo	-20.000
4318	Sovraccarico	939	Z	FD glo	-20.000
4319	Sovraccarico	940	Z	FD glo	-20.000
4320	Sovraccarico	941	Z	FD glo	-20.000
4321	Sovraccarico	942	Z	FD glo	-20.000
4322	Sovraccarico	943	Z	FD glo	-20.000
4323	Sovraccarico	944	Z	FD glo	-20.000
4324	Sovraccarico	945	Z	FD glo	-20.000
4325	Sovraccarico	946	Z	FD glo	-20.000

4326	Sovraccarico	947	Z	FD glo	-20.000
4327	Sovraccarico	948	Z	FD glo	-20.000
4328	Sovraccarico	949	Z	FD glo	-20.000
4329	Sovraccarico	950	Z	FD glo	-20.000
4330	Sovraccarico	951	Z	FD glo	-20.000
4331	Sovraccarico	952	Z	FD glo	-20.000
4332	Sovraccarico	953	Z	FD glo	-20.000
4333	Sovraccarico	954	Z	FD glo	-20.000
4334	Sovraccarico	955	Z	FD glo	-20.000
4335	Sovraccarico	956	Z	FD glo	-20.000
4336	Sovraccarico	957	Z	FD glo	-20.000
4337	Sovraccarico	958	Z	FD glo	-20.000
4338	Sovraccarico	959	Z	FD glo	-20.000
4339	Sovraccarico	960	Z	FD glo	-20.000
4340	Sovraccarico	961	Z	FD glo	-20.000
4341	Sovraccarico	962	Z	FD glo	-20.000
4342	Sovraccarico	963	Z	FD glo	-20.000
4343	Sovraccarico	964	Z	FD glo	-20.000
4344	Sovraccarico	965	Z	FD glo	-20.000
4345	Sovraccarico	966	Z	FD glo	-20.000
4346	Corsial	767	Z	FD glo	-9.000
4347	Corsial	768	Z	FD glo	-9.000
4348	Corsial	769	Z	FD glo	-9.000
4349	Corsial	770	Z	FD glo	-9.000
4350	Corsial	771	Z	FD glo	-9.000
4351	Corsial	772	Z	FD glo	-9.000
4352	Corsial	773	Z	FD glo	-9.000
4353	Corsial	774	Z	FD glo	-9.000
4354	Corsial	775	Z	FD glo	-9.000
4355	Corsial	776	Z	FD glo	-9.000
4356	Corsial	777	Z	FD glo	-9.000
4357	Corsial	779	Z	FD glo	-9.000
4358	Corsial	781	Z	FD glo	-9.000
4359	Corsial	783	Z	FD glo	-9.000
4360	Corsial	785	Z	FD glo	-9.000
4361	Corsial	787	Z	FD glo	-9.000
4362	Corsial	789	Z	FD glo	-9.000
4363	Corsial	790	Z	FD glo	-9.000
4364	Corsial	791	Z	FD glo	-9.000
4365	Corsial	792	Z	FD glo	-9.000
4366	Corsial	793	Z	FD glo	-9.000
4367	Corsial	794	Z	FD glo	-9.000
4368	Corsial	795	Z	FD glo	-9.000
4369	Corsial	796	Z	FD glo	-9.000
4370	Corsial	797	Z	FD glo	-9.000
4371	Corsial	798	Z	FD glo	-9.000
4372	Corsial	799	Z	FD glo	-9.000
4373	Corsial	800	Z	FD glo	-9.000
4374	Corsial	801	Z	FD glo	-9.000
4375	Corsial	802	Z	FD glo	-9.000
4376	Corsial	803	Z	FD glo	-9.000
4377	Corsial	804	Z	FD glo	-9.000
4378	Corsial	805	Z	FD glo	-9.000
4379	Corsial	806	Z	FD glo	-9.000
4380	Corsial	807	Z	FD glo	-9.000
4381	Corsial	808	Z	FD glo	-9.000
4382	Corsial	809	Z	FD glo	-9.000
4383	Corsial	810	Z	FD glo	-9.000
4384	Corsial	812	Z	FD glo	-9.000
4385	Corsial	814	Z	FD glo	-9.000
4386	Corsial	816	Z	FD glo	-9.000
4387	Corsial	818	Z	FD glo	-9.000
4388	Corsial	820	Z	FD glo	-9.000
4389	Corsial	822	Z	FD glo	-9.000
4390	Corsial	823	Z	FD glo	-9.000
4391	Corsial	824	Z	FD glo	-9.000
4392	Corsial	825	Z	FD glo	-9.000
4393	Corsial	826	Z	FD glo	-9.000
4394	Corsial	827	Z	FD glo	-9.000
4395	Corsial	828	Z	FD glo	-9.000
4396	Corsial	829	Z	FD glo	-9.000
4397	Corsial	830	Z	FD glo	-9.000
4398	Corsial	831	Z	FD glo	-9.000
4399	Corsial	832	Z	FD glo	-9.000
4400	Corsia2	690	Z	FD glo	-2.500
4401	Corsia2	691	Z	FD glo	-2.500
4402	Corsia2	692	Z	FD glo	-2.500
4403	Corsia2	693	Z	FD glo	-2.500
4404	Corsia2	694	Z	FD glo	-2.500
4405	Corsia2	695	Z	FD glo	-2.500
4406	Corsia2	696	Z	FD glo	-2.500
4407	Corsia2	697	Z	FD glo	-2.500
4408	Corsia2	698	Z	FD glo	-2.500
4409	Corsia2	699	Z	FD glo	-2.500
4410	Corsia2	700	Z	FD glo	-2.500
4411	Corsia2	702	Z	FD glo	-2.500
4412	Corsia2	704	Z	FD glo	-2.500
4413	Corsia2	706	Z	FD glo	-2.500
4414	Corsia2	708	Z	FD glo	-2.500
4415	Corsia2	710	Z	FD glo	-2.500
4416	Corsia2	712	Z	FD glo	-2.500

4417	Corsia2	713	Z	FD g o	-2.500
4418	Corsia2	714	Z	FD g o	-2.500
4419	Corsia2	715	Z	FD g o	-2.500
4420	Corsia2	716	Z	FD g o	-2.500
4421	Corsia2	717	Z	FD g o	-2.500
4422	Corsia2	718	Z	FD g o	-2.500
4423	Corsia2	719	Z	FD g o	-2.500
4424	Corsia2	720	Z	FD g o	-2.500
4425	Corsia2	721	Z	FD g o	-2.500
4426	Corsia2	722	Z	FD g o	-2.500
4427	Corsia2	723	Z	FD g o	-2.500
4428	Corsia2	724	Z	FD g o	-2.500
4429	Corsia2	725	Z	FD g o	-2.500
4430	Corsia2	726	Z	FD g o	-2.500
4431	Corsia2	727	Z	FD g o	-2.500
4432	Corsia2	728	Z	FD g o	-2.500
4433	Corsia2	729	Z	FD g o	-2.500
4434	Corsia2	730	Z	FD g o	-2.500
4435	Corsia2	731	Z	FD g o	-2.500
4436	Corsia2	732	Z	FD g o	-2.500
4437	Corsia2	733	Z	FD g o	-2.500
4438	Corsia2	735	Z	FD g o	-2.500
4439	Corsia2	737	Z	FD g o	-2.500
4440	Corsia2	739	Z	FD g o	-2.500
4441	Corsia2	741	Z	FD g o	-2.500
4442	Corsia2	743	Z	FD g o	-2.500
4443	Corsia2	745	Z	FD g o	-2.500
4444	Corsia2	746	Z	FD g o	-2.500
4445	Corsia2	747	Z	FD g o	-2.500
4446	Corsia2	748	Z	FD g o	-2.500
4447	Corsia2	749	Z	FD g o	-2.500
4448	Corsia2	750	Z	FD g o	-2.500
4449	Corsia2	751	Z	FD g o	-2.500
4450	Corsia2	752	Z	FD g o	-2.500
4451	Corsia2	753	Z	FD g o	-2.500
4452	Corsia2	754	Z	FD g o	-2.500
4453	Corsia2	755	Z	FD g o	-2.500
4454	Altro	668	Z	FD g o	-2.500
4455	Altro	669	Z	FD g o	-2.500
4456	Altro	670	Z	FD g o	-2.500
4457	Altro	671	Z	FD g o	-2.500
4458	Altro	672	Z	FD g o	-2.500
4459	Altro	673	Z	FD g o	-2.500
4460	Altro	674	Z	FD g o	-2.500
4461	Altro	675	Z	FD g o	-2.500
4462	Altro	676	Z	FD g o	-2.500
4463	Altro	677	Z	FD g o	-2.500
4464	Altro	678	Z	FD g o	-2.500
4465	Altro	679	Z	FD g o	-2.500
4466	Altro	680	Z	FD g o	-2.500
4467	Altro	681	Z	FD g o	-2.500
4468	Altro	682	Z	FD g o	-2.500
4469	Altro	683	Z	FD g o	-2.500
4470	Altro	684	Z	FD g o	-2.500
4471	Altro	685	Z	FD g o	-2.500
4472	Altro	686	Z	FD g o	-2.500
4473	Altro	687	Z	FD g o	-2.500
4474	Altro	688	Z	FD g o	-2.500
4475	Altro	689	Z	FD g o	-2.500
4476	Altro	756	Z	FD g o	-2.500
4477	Altro	757	Z	FD g o	-2.500
4478	Altro	758	Z	FD g o	-2.500
4479	Altro	759	Z	FD g o	-2.500
4480	Altro	760	Z	FD g o	-2.500
4481	Altro	761	Z	FD g o	-2.500
4482	Altro	762	Z	FD g o	-2.500
4483	Altro	763	Z	FD g o	-2.500
4484	Altro	764	Z	FD g o	-2.500
4485	Altro	765	Z	FD g o	-2.500
4486	Altro	766	Z	FD g o	-2.500
4487	Altro	833	Z	FD g o	-2.500
4488	Altro	834	Z	FD g o	-2.500
4489	Altro	835	Z	FD g o	-2.500
4490	Altro	836	Z	FD g o	-2.500
4491	Altro	837	Z	FD g o	-2.500
4492	Altro	838	Z	FD g o	-2.500
4493	Altro	839	Z	FD g o	-2.500
4494	Altro	840	Z	FD g o	-2.500
4495	Altro	841	Z	FD g o	-2.500
4496	Altro	842	Z	FD g o	-2.500
4497	Altro	843	Z	FD g o	-2.500
4498	Altro	844	Z	FD g o	-2.500
4499	Altro	845	Z	FD g o	-2.500
4500	Altro	846	Z	FD g o	-2.500
4501	Altro	847	Z	FD g o	-2.500
4502	Altro	848	Z	FD g o	-2.500
4503	Altro	849	Z	FD g o	-2.500
4504	Altro	850	Z	FD g o	-2.500
4505	Altro	851	Z	FD g o	-2.500
4506	Altro	852	Z	FD g o	-2.500
4507	Altro	853	Z	FD g o	-2.500

4508	Altro	854	Z	FD g1o	-2.500
4509	Altro	855	Z	FD g1o	-2.500
4510	Altro	856	Z	FD g1o	-2.500
4511	Altro	857	Z	FD g1o	-2.500
4512	Altro	858	Z	FD g1o	-2.500
4513	Altro	859	Z	FD g1o	-2.500
4514	Altro	860	Z	FD g1o	-2.500
4515	Altro	861	Z	FD g1o	-2.500
4516	Altro	862	Z	FD g1o	-2.500
4517	Altro	863	Z	FD g1o	-2.500
4518	Altro	864	Z	FD g1o	-2.500
4519	Altro	865	Z	FD g1o	-2.500
4520	Altro	866	Z	FD g1o	-2.500
4521	Altro	867	Z	FD g1o	-2.500
4522	Altro	868	Z	FD g1o	-2.500
4523	Altro	869	Z	FD g1o	-2.500
4524	Altro	870	Z	FD g1o	-2.500
4525	Altro	871	Z	FD g1o	-2.500
4526	Altro	872	Z	FD g1o	-2.500
4527	Altro	873	Z	FD g1o	-2.500
4528	Altro	874	Z	FD g1o	-2.500
4529	Altro	875	Z	FD g1o	-2.500
4530	Altro	876	Z	FD g1o	-2.500
4531	Altro	877	Z	FD g1o	-2.500
4532	Altro	878	Z	FD g1o	-2.500
4533	Altro	879	Z	FD g1o	-2.500
4534	Altro	880	Z	FD g1o	-2.500
4535	Altro	881	Z	FD g1o	-2.500
4536	Altro	882	Z	FD g1o	-2.500
4537	Altro	883	Z	FD g1o	-2.500
4538	Altro	884	Z	FD g1o	-2.500
4539	Altro	885	Z	FD g1o	-2.500
4540	Altro	886	Z	FD g1o	-2.500
4541	Altro	887	Z	FD g1o	-2.500
4542	Altro	888	Z	FD g1o	-2.500
4543	Altro	889	Z	FD g1o	-2.500
4544	Altro	890	Z	FD g1o	-2.500
4545	Altro	891	Z	FD g1o	-2.500
4546	Altro	892	Z	FD g1o	-2.500
4547	Altro	893	Z	FD g1o	-2.500
4548	Altro	894	Z	FD g1o	-2.500
4549	Altro	895	Z	FD g1o	-2.500
4550	Altro	896	Z	FD g1o	-2.500
4551	Altro	897	Z	FD g1o	-2.500
4552	Altro	898	Z	FD g1o	-2.500
4553	Altro	899	Z	FD g1o	-2.500
4554	Altro	900	Z	FD g1o	-2.500
4555	Altro	901	Z	FD g1o	-2.500
4556	Altro	902	Z	FD g1o	-2.500
4557	Altro	903	Z	FD g1o	-2.500
4558	Altro	904	Z	FD g1o	-2.500
4559	Altro	905	Z	FD g1o	-2.500
4560	Altro	906	Z	FD g1o	-2.500
4561	Altro	907	Z	FD g1o	-2.500
4562	Altro	908	Z	FD g1o	-2.500
4563	Altro	909	Z	FD g1o	-2.500
4564	Altro	910	Z	FD g1o	-2.500
4565	Altro	911	Z	FD g1o	-2.500
4566	Altro	912	Z	FD g1o	-2.500
4567	Altro	913	Z	FD g1o	-2.500
4568	Altro	914	Z	FD g1o	-2.500
4569	Altro	915	Z	FD g1o	-2.500
4570	Altro	916	Z	FD g1o	-2.500
4571	Altro	917	Z	FD g1o	-2.500
4572	Altro	918	Z	FD g1o	-2.500
4573	Altro	919	Z	FD g1o	-2.500
4574	Altro	920	Z	FD g1o	-2.500
4575	Corsia1	784	Z	FD g1o	-9.000
4576	Corsia1	782	Z	FD g1o	-9.000
4577	Corsia1	815	Z	FD g1o	-9.000
4578	Corsia1	817	Z	FD g1o	-9.000
4579	Corsia1	821	Z	FD g1o	-9.000
4580	Corsia1	788	Z	FD g1o	-9.000
4581	Corsia1	786	Z	FD g1o	-9.000
4582	Corsia1	819	Z	FD g1o	-9.000
4583	Corsia1	811	Z	FD g1o	-9.000
4584	Corsia1	778	Z	FD g1o	-9.000
4585	Corsia1	780	Z	FD g1o	-9.000
4586	Corsia1	813	Z	FD g1o	-9.000
4587	Corsia2	740	Z	FD g1o	-2.500
4588	Corsia2	707	Z	FD g1o	-2.500
4589	Corsia2	705	Z	FD g1o	-2.500
4590	Corsia2	738	Z	FD g1o	-2.500
4591	Corsia2	701	Z	FD g1o	-2.500
4592	Corsia2	703	Z	FD g1o	-2.500
4593	Corsia2	736	Z	FD g1o	-2.500
4594	Corsia2	734	Z	FD g1o	-2.500
4595	Corsia2	711	Z	FD g1o	-2.500
4596	Corsia2	709	Z	FD g1o	-2.500
4597	Corsia2	742	Z	FD g1o	-2.500
4598	Corsia2	744	Z	FD g1o	-2.500

4599	CaricoTandem	786	Z	FD g o	-600.000
4600	CaricoTandem	819	Z	FD g o	-600.000
4601	CaricoTandem	788	Z	FD g o	-600.000
4602	CaricoTandem	821	Z	FD g o	-600.000
4603	CaricoTandem	709	Z	FD g o	-400.000
4604	CaricoTandem	742	Z	FD g o	-400.000
4605	CaricoTandem	711	Z	FD g o	-400.000
4606	CaricoTandem	744	Z	FD g o	-400.000
4607	Sovraccarico	254	X	FD g o	-9.100
4608	Sovraccarico	255	X	FD g o	-9.100
4609	Sovraccarico	256	X	FD g o	-9.100
4610	Sovraccarico	257	X	FD g o	-9.100
4611	Sovraccarico	258	X	FD g o	-9.100
4612	Sovraccarico	259	X	FD g o	-9.100
4613	Sovraccarico	260	X	FD g o	-9.100
4614	Sovraccarico	261	X	FD g o	-9.100
4615	Sovraccarico	262	X	FD g o	-9.100
4616	Sovraccarico	263	X	FD g o	-9.100
4617	Sovraccarico	264	X	FD g o	-9.100
4618	Sovraccarico	265	X	FD g o	-9.100
4619	Sovraccarico	266	X	FD g o	-9.100
4620	Sovraccarico	267	X	FD g o	-9.100
4621	Sovraccarico	268	X	FD g o	-9.100
4622	Sovraccarico	269	X	FD g o	-9.100
4623	Sovraccarico	270	X	FD g o	-9.100
4624	Sovraccarico	271	X	FD g o	-9.100
4625	Sovraccarico	272	X	FD g o	-9.100
4626	Sovraccarico	273	X	FD g o	-9.100
4627	Sovraccarico	274	X	FD g o	-9.100
4628	Sovraccarico	275	X	FD g o	-9.100
4629	Sovraccarico	276	X	FD g o	-9.100
4630	Sovraccarico	277	X	FD g o	-9.100
4631	Sovraccarico	278	X	FD g o	-9.100
4632	Sovraccarico	279	X	FD g o	-9.100
4633	Sovraccarico	280	X	FD g o	-9.100
4634	Sovraccarico	281	X	FD g o	-9.100
4635	Sovraccarico	282	X	FD g o	-9.100
4636	Sovraccarico	283	X	FD g o	-9.100
4637	Sovraccarico	284	X	FD g o	-9.100
4638	Sovraccarico	285	X	FD g o	-9.100
4639	Sovraccarico	286	X	FD g o	-9.100
4640	Sovraccarico	287	X	FD g o	-9.100
4641	Sovraccarico	288	X	FD g o	-9.100
4642	Sovraccarico	289	X	FD g o	-9.100
4643	Sovraccarico	290	X	FD g o	-9.100
4644	Sovraccarico	291	X	FD g o	-9.100
4645	Sovraccarico	292	X	FD g o	-9.100
4646	Sovraccarico	293	X	FD g o	-9.100
4647	Sovraccarico	294	X	FD g o	-9.100
4648	Sovraccarico	295	X	FD g o	-9.100
4649	Sovraccarico	296	X	FD g o	-9.100
4650	Sovraccarico	297	X	FD g o	-9.100
4651	Sovraccarico	298	X	FD g o	-9.100
4652	Sovraccarico	299	X	FD g o	-9.100
4653	Sovraccarico	300	X	FD g o	-9.100
4654	Sovraccarico	301	X	FD g o	-9.100
4655	Sovraccarico	302	X	FD g o	-9.100
4656	Sovraccarico	303	X	FD g o	-9.100
4657	Sovraccarico	304	X	FD g o	-9.100
4658	Sovraccarico	305	X	FD g o	-9.100
4659	Sovraccarico	306	X	FD g o	-9.100
4660	Sovraccarico	307	X	FD g o	-9.100
4661	Sovraccarico	308	X	FD g o	-9.100
4662	Sovraccarico	309	X	FD g o	-9.100
4663	Sovraccarico	310	X	FD g o	-9.100
4664	Sovraccarico	311	X	FD g o	-9.100
4665	Sovraccarico	312	X	FD g o	-9.100
4666	Sovraccarico	313	X	FD g o	-9.100
4667	Sovraccarico	314	X	FD g o	-9.100
4668	Sovraccarico	315	X	FD g o	-9.100
4669	Sovraccarico	316	X	FD g o	-9.100
4670	Sovraccarico	317	X	FD g o	-9.100
4671	Sovraccarico	318	X	FD g o	-9.100
4672	Sovraccarico	319	X	FD g o	-9.100
4673	Sovraccarico	320	X	FD g o	-9.100
4674	Sovraccarico	321	X	FD g o	-9.100
4675	Sovraccarico	322	X	FD g o	-9.100
4676	Sovraccarico	323	X	FD g o	-9.100
4677	Sovraccarico	324	X	FD g o	-9.100
4678	Sovraccarico	325	X	FD g o	-9.100
4679	Sovraccarico	326	X	FD g o	-9.100
4680	Sovraccarico	327	X	FD g o	-9.100
4681	Sovraccarico	328	X	FD g o	-9.100
4682	Sovraccarico	329	X	FD g o	-9.100
4683	Sovraccarico	330	X	FD g o	-9.100
4684	Sovraccarico	331	X	FD g o	-9.100
4685	Sovraccarico	332	X	FD g o	-9.100
4686	Sovraccarico	333	X	FD g o	-9.100
4687	Sovraccarico	334	X	FD g o	-9.100
4688	Sovraccarico	335	X	FD g o	-9.100

4689	Sovraccarico	336	X	FD glo	-9.100
4690	Sovraccarico	337	X	FD glo	-9.100
4691	Sovraccarico	338	X	FD glo	-9.100
4692	Sovraccarico	339	X	FD glo	-9.100
4693	Sovraccarico	340	X	FD glo	-9.100
4694	Sovraccarico	341	X	FD glo	-9.100
4695	Sovraccarico	342	X	FD glo	-9.100
4696	Sovraccarico	343	X	FD glo	-9.100
4697	Sovraccarico	344	X	FD glo	-9.100
4698	Sovraccarico	345	X	FD glo	-9.100
4699	Sovraccarico	346	X	FD glo	-9.100
4700	Sovraccarico	347	X	FD glo	-9.100
4701	Sovraccarico	348	X	FD glo	-9.100
4702	Sovraccarico	349	X	FD glo	-9.100
4703	Sovraccarico	350	X	FD glo	-9.100
4704	Sovraccarico	351	X	FD glo	-9.100
4705	Sovraccarico	352	X	FD glo	-9.100
4706	Sovraccarico	353	X	FD glo	-9.100
4707	Sovraccarico	354	X	FD glo	-9.100
4708	Sovraccarico	355	X	FD glo	-9.100
4709	Sovraccarico	356	X	FD glo	-9.100
4710	Sovraccarico	357	X	FD glo	-9.100
4711	Sovraccarico	358	X	FD glo	-9.100
4712	Sovraccarico	359	X	FD glo	-9.100
4713	Sovraccarico	360	X	FD glo	-9.100
4714	Sovraccarico	361	X	FD glo	-9.100
4715	Sovraccarico	362	X	FD glo	-9.100
4716	Sovraccarico	363	X	FD glo	-9.100
4717	Sovraccarico	364	X	FD glo	-9.100
4718	Sovraccarico	365	X	FD glo	-9.100
4719	Sovraccarico	366	X	FD glo	-9.100
4720	Sovraccarico	367	X	FD glo	-9.100
4721	Sovraccarico	368	X	FD glo	-9.100
4722	Sovraccarico	369	X	FD glo	-9.100
4723	Sovraccarico	370	X	FD glo	-9.100
4724	Sovraccarico	371	X	FD glo	-9.100
4725	Sovraccarico	372	X	FD glo	-9.100
4726	Sovraccarico	373	X	FD glo	-9.100
4727	Sovraccarico	374	X	FD glo	-9.100
4728	Sovraccarico	375	X	FD glo	-9.100
4729	Sovraccarico	376	X	FD glo	-9.100
4730	Sovraccarico	377	X	FD glo	-9.100
4731	Sovraccarico	378	X	FD glo	-9.100
4732	Sovraccarico	379	X	FD glo	-9.100
4733	Sovraccarico	380	X	FD glo	-9.100
4734	Sovraccarico	381	X	FD glo	-9.100
4735	Sovraccarico	382	X	FD glo	-9.100
4736	Sovraccarico	383	X	FD glo	-9.100
4737	Sovraccarico	384	X	FD glo	-9.100
4738	Sovraccarico	385	X	FD glo	-9.100
4739	Sovraccarico	386	X	FD glo	-9.100
4740	Sovraccarico	387	X	FD glo	-9.100
4741	Sovraccarico	388	X	FD glo	-9.100
4742	Sovraccarico	389	X	FD glo	-9.100
4743	Sovraccarico	390	X	FD glo	-9.100
4744	Sovraccarico	391	X	FD glo	-9.100
4745	Sovraccarico	392	X	FD glo	-9.100
4746	Sovraccarico	393	X	FD glo	-9.100
4747	Sovraccarico	394	X	FD glo	-9.100
4748	Sovraccarico	395	X	FD glo	-9.100
4749	Sovraccarico	396	X	FD glo	-9.100
4750	Sovraccarico	397	X	FD glo	-9.100
4751	Sovraccarico	398	X	FD glo	-9.100
4752	Sovraccarico	399	X	FD glo	-9.100
4753	Sovraccarico	400	X	FD glo	-9.100
4754	Sovraccarico	401	X	FD glo	-9.100
4755	Sovraccarico	402	X	FD glo	-9.100
4756	Sovraccarico	403	X	FD glo	-9.100
4757	Sovraccarico	404	X	FD glo	-9.100
4758	Sovraccarico	405	X	FD glo	-9.100
4759	Sovraccarico	406	X	FD glo	-9.100
4760	Sovraccarico	407	X	FD glo	-9.100
4761	Sovraccarico	408	X	FD glo	-9.100
4762	Sovraccarico	409	X	FD glo	-9.100
4763	Sovraccarico	410	X	FD glo	-9.100
4764	Sovraccarico	411	X	FD glo	-9.100
4765	Sovraccarico	412	X	FD glo	-9.100
4766	Sovraccarico	413	X	FD glo	-9.100
4767	Sovraccarico	414	X	FD glo	-9.100
4768	Sovraccarico	415	X	FD glo	-9.100
4769	Sovraccarico	416	X	FD glo	-9.100
4770	Sovraccarico	417	X	FD glo	-9.100
4771	Sovraccarico	418	X	FD glo	-9.100
4772	Sovraccarico	419	X	FD glo	-9.100
4773	Sovraccarico	420	X	FD glo	-9.100
4774	Sovraccarico	421	X	FD glo	-9.100
4775	Sovraccarico	422	X	FD glo	-9.100
4776	Sovraccarico	423	X	FD glo	-9.100
4777	Sovraccarico	424	X	FD glo	-9.100
4778	Sovraccarico	425	X	FD glo	-9.100
4779	Sovraccarico	426	X	FD glo	-9.100

4780	Sovraccarico	427	X	FD glo	-9.100
4781	Sovraccarico	428	X	FD glo	-9.100
4782	Sovraccarico	429	X	FD glo	-9.100
4783	Sovraccarico	430	X	FD glo	-9.100
4784	Sovraccarico	431	X	FD glo	-9.100
4785	Sovraccarico	432	X	FD glo	-9.100
4786	Sovraccarico	433	X	FD glo	-9.100
4787	Sovraccarico	434	X	FD glo	-9.100
4788	Sovraccarico	435	X	FD glo	-9.100
4789	Sovraccarico	436	X	FD glo	-9.100
4790	Sovraccarico	437	X	FD glo	-9.100
4791	Sovraccarico	438	X	FD glo	-9.100
4792	Sovraccarico	439	X	FD glo	-9.100
4793	Sovraccarico	440	X	FD glo	-9.100
4794	Sovraccarico	441	X	FD glo	-9.100
4795	Sovraccarico	442	X	FD glo	-9.100
4796	Sovraccarico	443	X	FD glo	-9.100
4797	Sovraccarico	444	X	FD glo	-9.100
4798	Sovraccarico	445	X	FD glo	-9.100
4799	Sovraccarico	446	X	FD glo	-9.100
4800	Sovraccarico	447	X	FD glo	-9.100
4801	Sovraccarico	448	X	FD glo	-9.100
4802	Sovraccarico	449	X	FD glo	-9.100
4803	Sovraccarico	450	X	FD glo	-9.100
4804	Sovraccarico	451	X	FD glo	-9.100
4805	Sovraccarico	452	X	FD glo	-9.100
4806	Sovraccarico	453	X	FD glo	-9.100
4807	Sovraccarico	454	X	FD glo	-9.100
4808	Sovraccarico	455	X	FD glo	-9.100
4809	Sovraccarico	456	X	FD glo	-9.100
4810	Sovraccarico	457	X	FD glo	-9.100
4811	Sovraccarico	458	X	FD glo	-9.100
4812	Sovraccarico	459	X	FD glo	-9.100
4813	Sovraccarico	460	X	FD glo	-9.100
4814	Sovraccarico	921	Z	FD glo	-20.000
4815	Sovraccarico	922	Z	FD glo	-20.000
4816	Sovraccarico	923	Z	FD glo	-20.000
4817	Sovraccarico	924	Z	FD glo	-20.000
4818	Sovraccarico	925	Z	FD glo	-20.000
4819	Sovraccarico	926	Z	FD glo	-20.000
4820	Sovraccarico	927	Z	FD glo	-20.000
4821	Sovraccarico	928	Z	FD glo	-20.000
4822	Sovraccarico	929	Z	FD glo	-20.000
4823	Sovraccarico	930	Z	FD glo	-20.000
4824	Sovraccarico	931	Z	FD glo	-20.000
4825	Sovraccarico	932	Z	FD glo	-20.000
4826	Sovraccarico	933	Z	FD glo	-20.000
4827	Sovraccarico	934	Z	FD glo	-20.000
4828	Sovraccarico	935	Z	FD glo	-20.000
4829	Sovraccarico	936	Z	FD glo	-20.000
4830	Sovraccarico	937	Z	FD glo	-20.000
4831	Sovraccarico	938	Z	FD glo	-20.000
4832	Sovraccarico	939	Z	FD glo	-20.000
4833	Sovraccarico	940	Z	FD glo	-20.000
4834	Sovraccarico	941	Z	FD glo	-20.000
4835	Sovraccarico	942	Z	FD glo	-20.000
4836	Sovraccarico	943	Z	FD glo	-20.000
4837	Sovraccarico	944	Z	FD glo	-20.000
4838	Sovraccarico	945	Z	FD glo	-20.000
4839	Sovraccarico	946	Z	FD glo	-20.000
4840	Sovraccarico	947	Z	FD glo	-20.000
4841	Sovraccarico	948	Z	FD glo	-20.000
4842	Sovraccarico	949	Z	FD glo	-20.000
4843	Sovraccarico	950	Z	FD glo	-20.000
4844	Sovraccarico	951	Z	FD glo	-20.000
4845	Sovraccarico	952	Z	FD glo	-20.000
4846	Sovraccarico	953	Z	FD glo	-20.000
4847	Sovraccarico	954	Z	FD glo	-20.000
4848	Sovraccarico	955	Z	FD glo	-20.000
4849	Sovraccarico	956	Z	FD glo	-20.000
4850	Sovraccarico	957	Z	FD glo	-20.000
4851	Sovraccarico	958	Z	FD glo	-20.000
4852	Sovraccarico	959	Z	FD glo	-20.000
4853	Sovraccarico	960	Z	FD glo	-20.000
4854	Sovraccarico	961	Z	FD glo	-20.000
4855	Sovraccarico	962	Z	FD glo	-20.000
4856	Sovraccarico	963	Z	FD glo	-20.000
4857	Sovraccarico	964	Z	FD glo	-20.000
4858	Sovraccarico	965	Z	FD glo	-20.000
4859	Sovraccarico	966	Z	FD glo	-20.000
4860	Corsial	767	Z	FD glo	-9.000
4861	Corsial	768	Z	FD glo	-9.000
4862	Corsial	769	Z	FD glo	-9.000
4863	Corsial	770	Z	FD glo	-9.000
4864	Corsial	771	Z	FD glo	-9.000
4865	Corsial	772	Z	FD glo	-9.000
4866	Corsial	773	Z	FD glo	-9.000
4867	Corsial	774	Z	FD glo	-9.000
4868	Corsial	775	Z	FD glo	-9.000
4869	Corsial	776	Z	FD glo	-9.000
4870	Corsial	777	Z	FD glo	-9.000

4871	Corsial	779	Z	FD glo	-9.000
4872	Corsial	781	Z	FD glo	-9.000
4873	Corsial	783	Z	FD glo	-9.000
4874	Corsial	785	Z	FD glo	-9.000
4875	Corsial	787	Z	FD glo	-9.000
4876	Corsial	789	Z	FD glo	-9.000
4877	Corsial	790	Z	FD glo	-9.000
4878	Corsial	791	Z	FD glo	-9.000
4879	Corsial	792	Z	FD glo	-9.000
4880	Corsial	793	Z	FD glo	-9.000
4881	Corsial	794	Z	FD glo	-9.000
4882	Corsial	795	Z	FD glo	-9.000
4883	Corsial	796	Z	FD glo	-9.000
4884	Corsial	797	Z	FD glo	-9.000
4885	Corsial	798	Z	FD glo	-9.000
4886	Corsial	799	Z	FD glo	-9.000
4887	Corsial	800	Z	FD glo	-9.000
4888	Corsial	801	Z	FD glo	-9.000
4889	Corsial	802	Z	FD glo	-9.000
4890	Corsial	803	Z	FD glo	-9.000
4891	Corsial	804	Z	FD glo	-9.000
4892	Corsial	805	Z	FD glo	-9.000
4893	Corsial	806	Z	FD glo	-9.000
4894	Corsial	807	Z	FD glo	-9.000
4895	Corsial	808	Z	FD glo	-9.000
4896	Corsial	809	Z	FD glo	-9.000
4897	Corsial	810	Z	FD glo	-9.000
4898	Corsial	812	Z	FD glo	-9.000
4899	Corsial	814	Z	FD glo	-9.000
4900	Corsial	816	Z	FD glo	-9.000
4901	Corsial	818	Z	FD glo	-9.000
4902	Corsial	820	Z	FD glo	-9.000
4903	Corsial	822	Z	FD glo	-9.000
4904	Corsial	823	Z	FD glo	-9.000
4905	Corsial	824	Z	FD glo	-9.000
4906	Corsial	825	Z	FD glo	-9.000
4907	Corsial	826	Z	FD glo	-9.000
4908	Corsial	827	Z	FD glo	-9.000
4909	Corsial	828	Z	FD glo	-9.000
4910	Corsial	829	Z	FD glo	-9.000
4911	Corsial	830	Z	FD glo	-9.000
4912	Corsial	831	Z	FD glo	-9.000
4913	Corsial	832	Z	FD glo	-9.000
4914	Corsial	784	Z	FD glo	-9.000
4915	Corsial	782	Z	FD glo	-9.000
4916	Corsial	815	Z	FD glo	-9.000
4917	Corsial	817	Z	FD glo	-9.000
4918	Corsial	821	Z	FD glo	-9.000
4919	Corsial	788	Z	FD glo	-9.000
4920	Corsial	786	Z	FD glo	-9.000
4921	Corsial	819	Z	FD glo	-9.000
4922	Corsial	811	Z	FD glo	-9.000
4923	Corsial	778	Z	FD glo	-9.000
4924	Corsial	780	Z	FD glo	-9.000
4925	Corsial	813	Z	FD glo	-9.000
4926	Corsia2	690	Z	FD glo	-2.500
4927	Corsia2	691	Z	FD glo	-2.500
4928	Corsia2	692	Z	FD glo	-2.500
4929	Corsia2	693	Z	FD glo	-2.500
4930	Corsia2	694	Z	FD glo	-2.500
4931	Corsia2	695	Z	FD glo	-2.500
4932	Corsia2	696	Z	FD glo	-2.500
4933	Corsia2	697	Z	FD glo	-2.500
4934	Corsia2	698	Z	FD glo	-2.500
4935	Corsia2	699	Z	FD glo	-2.500
4936	Corsia2	700	Z	FD glo	-2.500
4937	Corsia2	702	Z	FD glo	-2.500
4938	Corsia2	704	Z	FD glo	-2.500
4939	Corsia2	706	Z	FD glo	-2.500
4940	Corsia2	708	Z	FD glo	-2.500
4941	Corsia2	710	Z	FD glo	-2.500
4942	Corsia2	712	Z	FD glo	-2.500
4943	Corsia2	713	Z	FD glo	-2.500
4944	Corsia2	714	Z	FD glo	-2.500
4945	Corsia2	715	Z	FD glo	-2.500
4946	Corsia2	716	Z	FD glo	-2.500
4947	Corsia2	717	Z	FD glo	-2.500
4948	Corsia2	718	Z	FD glo	-2.500
4949	Corsia2	719	Z	FD glo	-2.500
4950	Corsia2	720	Z	FD glo	-2.500
4951	Corsia2	721	Z	FD glo	-2.500
4952	Corsia2	722	Z	FD glo	-2.500
4953	Corsia2	723	Z	FD glo	-2.500
4954	Corsia2	724	Z	FD glo	-2.500
4955	Corsia2	725	Z	FD glo	-2.500
4956	Corsia2	726	Z	FD glo	-2.500
4957	Corsia2	727	Z	FD glo	-2.500
4958	Corsia2	728	Z	FD glo	-2.500
4959	Corsia2	729	Z	FD glo	-2.500
4960	Corsia2	730	Z	FD glo	-2.500
4961	Corsia2	731	Z	FD glo	-2.500

4962	Corsia2	732	Z	FD g1o	-2.500
4963	Corsia2	733	Z	FD g1o	-2.500
4964	Corsia2	735	Z	FD g1o	-2.500
4965	Corsia2	737	Z	FD g1o	-2.500
4966	Corsia2	739	Z	FD g1o	-2.500
4967	Corsia2	741	Z	FD g1o	-2.500
4968	Corsia2	743	Z	FD g1o	-2.500
4969	Corsia2	745	Z	FD g1o	-2.500
4970	Corsia2	746	Z	FD g1o	-2.500
4971	Corsia2	747	Z	FD g1o	-2.500
4972	Corsia2	748	Z	FD g1o	-2.500
4973	Corsia2	749	Z	FD g1o	-2.500
4974	Corsia2	750	Z	FD g1o	-2.500
4975	Corsia2	751	Z	FD g1o	-2.500
4976	Corsia2	752	Z	FD g1o	-2.500
4977	Corsia2	753	Z	FD g1o	-2.500
4978	Corsia2	754	Z	FD g1o	-2.500
4979	Corsia2	755	Z	FD g1o	-2.500
4980	Corsia2	740	Z	FD g1o	-2.500
4981	Corsia2	707	Z	FD g1o	-2.500
4982	Corsia2	705	Z	FD g1o	-2.500
4983	Corsia2	738	Z	FD g1o	-2.500
4984	Corsia2	701	Z	FD g1o	-2.500
4985	Corsia2	703	Z	FD g1o	-2.500
4986	Corsia2	736	Z	FD g1o	-2.500
4987	Corsia2	734	Z	FD g1o	-2.500
4988	Corsia2	711	Z	FD g1o	-2.500
4989	Corsia2	709	Z	FD g1o	-2.500
4990	Corsia2	742	Z	FD g1o	-2.500
4991	Corsia2	744	Z	FD g1o	-2.500
4992	Altro	668	Z	FD g1o	-2.500
4993	Altro	669	Z	FD g1o	-2.500
4994	Altro	670	Z	FD g1o	-2.500
4995	Altro	671	Z	FD g1o	-2.500
4996	Altro	672	Z	FD g1o	-2.500
4997	Altro	673	Z	FD g1o	-2.500
4998	Altro	674	Z	FD g1o	-2.500
4999	Altro	675	Z	FD g1o	-2.500
5000	Altro	676	Z	FD g1o	-2.500
5001	Altro	677	Z	FD g1o	-2.500
5002	Altro	678	Z	FD g1o	-2.500
5003	Altro	679	Z	FD g1o	-2.500
5004	Altro	680	Z	FD g1o	-2.500
5005	Altro	681	Z	FD g1o	-2.500
5006	Altro	682	Z	FD g1o	-2.500
5007	Altro	683	Z	FD g1o	-2.500
5008	Altro	684	Z	FD g1o	-2.500
5009	Altro	685	Z	FD g1o	-2.500
5010	Altro	686	Z	FD g1o	-2.500
5011	Altro	687	Z	FD g1o	-2.500
5012	Altro	688	Z	FD g1o	-2.500
5013	Altro	689	Z	FD g1o	-2.500
5014	Altro	756	Z	FD g1o	-2.500
5015	Altro	757	Z	FD g1o	-2.500
5016	Altro	758	Z	FD g1o	-2.500
5017	Altro	759	Z	FD g1o	-2.500
5018	Altro	760	Z	FD g1o	-2.500
5019	Altro	761	Z	FD g1o	-2.500
5020	Altro	762	Z	FD g1o	-2.500
5021	Altro	763	Z	FD g1o	-2.500
5022	Altro	764	Z	FD g1o	-2.500
5023	Altro	765	Z	FD g1o	-2.500
5024	Altro	766	Z	FD g1o	-2.500
5025	Altro	833	Z	FD g1o	-2.500
5026	Altro	834	Z	FD g1o	-2.500
5027	Altro	835	Z	FD g1o	-2.500
5028	Altro	836	Z	FD g1o	-2.500
5029	Altro	837	Z	FD g1o	-2.500
5030	Altro	838	Z	FD g1o	-2.500
5031	Altro	839	Z	FD g1o	-2.500
5032	Altro	840	Z	FD g1o	-2.500
5033	Altro	841	Z	FD g1o	-2.500
5034	Altro	842	Z	FD g1o	-2.500
5035	Altro	843	Z	FD g1o	-2.500
5036	Altro	844	Z	FD g1o	-2.500
5037	Altro	845	Z	FD g1o	-2.500
5038	Altro	846	Z	FD g1o	-2.500
5039	Altro	847	Z	FD g1o	-2.500
5040	Altro	848	Z	FD g1o	-2.500
5041	Altro	849	Z	FD g1o	-2.500
5042	Altro	850	Z	FD g1o	-2.500
5043	Altro	851	Z	FD g1o	-2.500
5044	Altro	852	Z	FD g1o	-2.500
5045	Altro	853	Z	FD g1o	-2.500
5046	Altro	854	Z	FD g1o	-2.500
5047	Altro	855	Z	FD g1o	-2.500
5048	Altro	856	Z	FD g1o	-2.500
5049	Altro	857	Z	FD g1o	-2.500
5050	Altro	858	Z	FD g1o	-2.500
5051	Altro	859	Z	FD g1o	-2.500
5052	Altro	860	Z	FD g1o	-2.500

5053	Altro	861	Z	FD g1o	-2.500
5054	Altro	862	Z	FD g1o	-2.500
5055	Altro	863	Z	FD g1o	-2.500
5056	Altro	864	Z	FD g1o	-2.500
5057	Altro	865	Z	FD g1o	-2.500
5058	Altro	866	Z	FD g1o	-2.500
5059	Altro	867	Z	FD g1o	-2.500
5060	Altro	868	Z	FD g1o	-2.500
5061	Altro	869	Z	FD g1o	-2.500
5062	Altro	870	Z	FD g1o	-2.500
5063	Altro	871	Z	FD g1o	-2.500
5064	Altro	872	Z	FD g1o	-2.500
5065	Altro	873	Z	FD g1o	-2.500
5066	Altro	874	Z	FD g1o	-2.500
5067	Altro	875	Z	FD g1o	-2.500
5068	Altro	876	Z	FD g1o	-2.500
5069	Altro	877	Z	FD g1o	-2.500
5070	Altro	878	Z	FD g1o	-2.500
5071	Altro	879	Z	FD g1o	-2.500
5072	Altro	880	Z	FD g1o	-2.500
5073	Altro	881	Z	FD g1o	-2.500
5074	Altro	882	Z	FD g1o	-2.500
5075	Altro	883	Z	FD g1o	-2.500
5076	Altro	884	Z	FD g1o	-2.500
5077	Altro	885	Z	FD g1o	-2.500
5078	Altro	886	Z	FD g1o	-2.500
5079	Altro	887	Z	FD g1o	-2.500
5080	Altro	888	Z	FD g1o	-2.500
5081	Altro	889	Z	FD g1o	-2.500
5082	Altro	890	Z	FD g1o	-2.500
5083	Altro	891	Z	FD g1o	-2.500
5084	Altro	892	Z	FD g1o	-2.500
5085	Altro	893	Z	FD g1o	-2.500
5086	Altro	894	Z	FD g1o	-2.500
5087	Altro	895	Z	FD g1o	-2.500
5088	Altro	896	Z	FD g1o	-2.500
5089	Altro	897	Z	FD g1o	-2.500
5090	Altro	898	Z	FD g1o	-2.500
5091	Altro	899	Z	FD g1o	-2.500
5092	Altro	900	Z	FD g1o	-2.500
5093	Altro	901	Z	FD g1o	-2.500
5094	Altro	902	Z	FD g1o	-2.500
5095	Altro	903	Z	FD g1o	-2.500
5096	Altro	904	Z	FD g1o	-2.500
5097	Altro	905	Z	FD g1o	-2.500
5098	Altro	906	Z	FD g1o	-2.500
5099	Altro	907	Z	FD g1o	-2.500
5100	Altro	908	Z	FD g1o	-2.500
5101	Altro	909	Z	FD g1o	-2.500
5102	Altro	910	Z	FD g1o	-2.500
5103	Altro	911	Z	FD g1o	-2.500
5104	Altro	912	Z	FD g1o	-2.500
5105	Altro	913	Z	FD g1o	-2.500
5106	Altro	914	Z	FD g1o	-2.500
5107	Altro	915	Z	FD g1o	-2.500
5108	Altro	916	Z	FD g1o	-2.500
5109	Altro	917	Z	FD g1o	-2.500
5110	Altro	918	Z	FD g1o	-2.500
5111	Altro	919	Z	FD g1o	-2.500
5112	Altro	920	Z	FD g1o	-2.500
5113	CaricoTandem	778	Z	FD g1o	-600.000
5114	CaricoTandem	811	Z	FD g1o	-600.000
5115	CaricoTandem	780	Z	FD g1o	-600.000
5116	CaricoTandem	813	Z	FD g1o	-600.000
5117	CaricoTandem	701	Z	FD g1o	-400.000
5118	CaricoTandem	734	Z	FD g1o	-400.000
5119	CaricoTandem	703	Z	FD g1o	-400.000
5120	CaricoTandem	736	Z	FD g1o	-400.000
5121	Sovraccarico	254	X	FD g1o	-9.100
5122	Sovraccarico	255	X	FD g1o	-9.100
5123	Sovraccarico	256	X	FD g1o	-9.100
5124	Sovraccarico	257	X	FD g1o	-9.100
5125	Sovraccarico	258	X	FD g1o	-9.100
5126	Sovraccarico	259	X	FD g1o	-9.100
5127	Sovraccarico	260	X	FD g1o	-9.100
5128	Sovraccarico	261	X	FD g1o	-9.100
5129	Sovraccarico	262	X	FD g1o	-9.100
5130	Sovraccarico	263	X	FD g1o	-9.100
5131	Sovraccarico	264	X	FD g1o	-9.100
5132	Sovraccarico	265	X	FD g1o	-9.100
5133	Sovraccarico	266	X	FD g1o	-9.100
5134	Sovraccarico	267	X	FD g1o	-9.100
5135	Sovraccarico	268	X	FD g1o	-9.100
5136	Sovraccarico	269	X	FD g1o	-9.100
5137	Sovraccarico	270	X	FD g1o	-9.100
5138	Sovraccarico	271	X	FD g1o	-9.100
5139	Sovraccarico	272	X	FD g1o	-9.100
5140	Sovraccarico	273	X	FD g1o	-9.100
5141	Sovraccarico	274	X	FD g1o	-9.100
5142	Sovraccarico	275	X	FD g1o	-9.100
5143	Sovraccarico	276	X	FD g1o	-9.100

5144	Sovraccarico	277	X	FD glo	-9.100
5145	Sovraccarico	278	X	FD glo	-9.100
5146	Sovraccarico	279	X	FD glo	-9.100
5147	Sovraccarico	280	X	FD glo	-9.100
5148	Sovraccarico	281	X	FD glo	-9.100
5149	Sovraccarico	282	X	FD glo	-9.100
5150	Sovraccarico	283	X	FD glo	-9.100
5151	Sovraccarico	284	X	FD glo	-9.100
5152	Sovraccarico	285	X	FD glo	-9.100
5153	Sovraccarico	286	X	FD glo	-9.100
5154	Sovraccarico	287	X	FD glo	-9.100
5155	Sovraccarico	288	X	FD glo	-9.100
5156	Sovraccarico	289	X	FD glo	-9.100
5157	Sovraccarico	290	X	FD glo	-9.100
5158	Sovraccarico	291	X	FD glo	-9.100
5159	Sovraccarico	292	X	FD glo	-9.100
5160	Sovraccarico	293	X	FD glo	-9.100
5161	Sovraccarico	294	X	FD glo	-9.100
5162	Sovraccarico	295	X	FD glo	-9.100
5163	Sovraccarico	296	X	FD glo	-9.100
5164	Sovraccarico	297	X	FD glo	-9.100
5165	Sovraccarico	298	X	FD glo	-9.100
5166	Sovraccarico	299	X	FD glo	-9.100
5167	Sovraccarico	300	X	FD glo	-9.100
5168	Sovraccarico	301	X	FD glo	-9.100
5169	Sovraccarico	302	X	FD glo	-9.100
5170	Sovraccarico	303	X	FD glo	-9.100
5171	Sovraccarico	304	X	FD glo	-9.100
5172	Sovraccarico	305	X	FD glo	-9.100
5173	Sovraccarico	306	X	FD glo	-9.100
5174	Sovraccarico	307	X	FD glo	-9.100
5175	Sovraccarico	308	X	FD glo	-9.100
5176	Sovraccarico	309	X	FD glo	-9.100
5177	Sovraccarico	310	X	FD glo	-9.100
5178	Sovraccarico	311	X	FD glo	-9.100
5179	Sovraccarico	312	X	FD glo	-9.100
5180	Sovraccarico	313	X	FD glo	-9.100
5181	Sovraccarico	314	X	FD glo	-9.100
5182	Sovraccarico	315	X	FD glo	-9.100
5183	Sovraccarico	316	X	FD glo	-9.100
5184	Sovraccarico	317	X	FD glo	-9.100
5185	Sovraccarico	318	X	FD glo	-9.100
5186	Sovraccarico	319	X	FD glo	-9.100
5187	Sovraccarico	320	X	FD glo	-9.100
5188	Sovraccarico	321	X	FD glo	-9.100
5189	Sovraccarico	322	X	FD glo	-9.100
5190	Sovraccarico	323	X	FD glo	-9.100
5191	Sovraccarico	324	X	FD glo	-9.100
5192	Sovraccarico	325	X	FD glo	-9.100
5193	Sovraccarico	326	X	FD glo	-9.100
5194	Sovraccarico	327	X	FD glo	-9.100
5195	Sovraccarico	328	X	FD glo	-9.100
5196	Sovraccarico	329	X	FD glo	-9.100
5197	Sovraccarico	330	X	FD glo	-9.100
5198	Sovraccarico	331	X	FD glo	-9.100
5199	Sovraccarico	332	X	FD glo	-9.100
5200	Sovraccarico	333	X	FD glo	-9.100
5201	Sovraccarico	334	X	FD glo	-9.100
5202	Sovraccarico	335	X	FD glo	-9.100
5203	Sovraccarico	336	X	FD glo	-9.100
5204	Sovraccarico	337	X	FD glo	-9.100
5205	Sovraccarico	338	X	FD glo	-9.100
5206	Sovraccarico	339	X	FD glo	-9.100
5207	Sovraccarico	340	X	FD glo	-9.100
5208	Sovraccarico	341	X	FD glo	-9.100
5209	Sovraccarico	342	X	FD glo	-9.100
5210	Sovraccarico	343	X	FD glo	-9.100
5211	Sovraccarico	344	X	FD glo	-9.100
5212	Sovraccarico	345	X	FD glo	-9.100
5213	Sovraccarico	346	X	FD glo	-9.100
5214	Sovraccarico	347	X	FD glo	-9.100
5215	Sovraccarico	348	X	FD glo	-9.100
5216	Sovraccarico	349	X	FD glo	-9.100
5217	Sovraccarico	350	X	FD glo	-9.100
5218	Sovraccarico	351	X	FD glo	-9.100
5219	Sovraccarico	352	X	FD glo	-9.100
5220	Sovraccarico	353	X	FD glo	-9.100
5221	Sovraccarico	354	X	FD glo	-9.100
5222	Sovraccarico	355	X	FD glo	-9.100
5223	Sovraccarico	356	X	FD glo	-9.100
5224	Sovraccarico	357	X	FD glo	-9.100
5225	Sovraccarico	358	X	FD glo	-9.100
5226	Sovraccarico	359	X	FD glo	-9.100
5227	Sovraccarico	360	X	FD glo	-9.100
5228	Sovraccarico	361	X	FD glo	-9.100
5229	Sovraccarico	362	X	FD glo	-9.100
5230	Sovraccarico	363	X	FD glo	-9.100
5231	Sovraccarico	364	X	FD glo	-9.100
5232	Sovraccarico	365	X	FD glo	-9.100
5233	Sovraccarico	366	X	FD glo	-9.100
5234	Sovraccarico	367	X	FD glo	-9.100

5235	Sovraccarico	368	X	FD glo	-9.100
5236	Sovraccarico	369	X	FD glo	-9.100
5237	Sovraccarico	370	X	FD glo	-9.100
5238	Sovraccarico	371	X	FD glo	-9.100
5239	Sovraccarico	372	X	FD glo	-9.100
5240	Sovraccarico	373	X	FD glo	-9.100
5241	Sovraccarico	374	X	FD glo	-9.100
5242	Sovraccarico	375	X	FD glo	-9.100
5243	Sovraccarico	376	X	FD glo	-9.100
5244	Sovraccarico	377	X	FD glo	-9.100
5245	Sovraccarico	378	X	FD glo	-9.100
5246	Sovraccarico	379	X	FD glo	-9.100
5247	Sovraccarico	380	X	FD glo	-9.100
5248	Sovraccarico	381	X	FD glo	-9.100
5249	Sovraccarico	382	X	FD glo	-9.100
5250	Sovraccarico	383	X	FD glo	-9.100
5251	Sovraccarico	384	X	FD glo	-9.100
5252	Sovraccarico	385	X	FD glo	-9.100
5253	Sovraccarico	386	X	FD glo	-9.100
5254	Sovraccarico	387	X	FD glo	-9.100
5255	Sovraccarico	388	X	FD glo	-9.100
5256	Sovraccarico	389	X	FD glo	-9.100
5257	Sovraccarico	390	X	FD glo	-9.100
5258	Sovraccarico	391	X	FD glo	-9.100
5259	Sovraccarico	392	X	FD glo	-9.100
5260	Sovraccarico	393	X	FD glo	-9.100
5261	Sovraccarico	394	X	FD glo	-9.100
5262	Sovraccarico	395	X	FD glo	-9.100
5263	Sovraccarico	396	X	FD glo	-9.100
5264	Sovraccarico	397	X	FD glo	-9.100
5265	Sovraccarico	398	X	FD glo	-9.100
5266	Sovraccarico	399	X	FD glo	-9.100
5267	Sovraccarico	400	X	FD glo	-9.100
5268	Sovraccarico	401	X	FD glo	-9.100
5269	Sovraccarico	402	X	FD glo	-9.100
5270	Sovraccarico	403	X	FD glo	-9.100
5271	Sovraccarico	404	X	FD glo	-9.100
5272	Sovraccarico	405	X	FD glo	-9.100
5273	Sovraccarico	406	X	FD glo	-9.100
5274	Sovraccarico	407	X	FD glo	-9.100
5275	Sovraccarico	408	X	FD glo	-9.100
5276	Sovraccarico	409	X	FD glo	-9.100
5277	Sovraccarico	410	X	FD glo	-9.100
5278	Sovraccarico	411	X	FD glo	-9.100
5279	Sovraccarico	412	X	FD glo	-9.100
5280	Sovraccarico	413	X	FD glo	-9.100
5281	Sovraccarico	414	X	FD glo	-9.100
5282	Sovraccarico	415	X	FD glo	-9.100
5283	Sovraccarico	416	X	FD glo	-9.100
5284	Sovraccarico	417	X	FD glo	-9.100
5285	Sovraccarico	418	X	FD glo	-9.100
5286	Sovraccarico	419	X	FD glo	-9.100
5287	Sovraccarico	420	X	FD glo	-9.100
5288	Sovraccarico	421	X	FD glo	-9.100
5289	Sovraccarico	422	X	FD glo	-9.100
5290	Sovraccarico	423	X	FD glo	-9.100
5291	Sovraccarico	424	X	FD glo	-9.100
5292	Sovraccarico	425	X	FD glo	-9.100
5293	Sovraccarico	426	X	FD glo	-9.100
5294	Sovraccarico	427	X	FD glo	-9.100
5295	Sovraccarico	428	X	FD glo	-9.100
5296	Sovraccarico	429	X	FD glo	-9.100
5297	Sovraccarico	430	X	FD glo	-9.100
5298	Sovraccarico	431	X	FD glo	-9.100
5299	Sovraccarico	432	X	FD glo	-9.100
5300	Sovraccarico	433	X	FD glo	-9.100
5301	Sovraccarico	434	X	FD glo	-9.100
5302	Sovraccarico	435	X	FD glo	-9.100
5303	Sovraccarico	436	X	FD glo	-9.100
5304	Sovraccarico	437	X	FD glo	-9.100
5305	Sovraccarico	438	X	FD glo	-9.100
5306	Sovraccarico	439	X	FD glo	-9.100
5307	Sovraccarico	440	X	FD glo	-9.100
5308	Sovraccarico	441	X	FD glo	-9.100
5309	Sovraccarico	442	X	FD glo	-9.100
5310	Sovraccarico	443	X	FD glo	-9.100
5311	Sovraccarico	444	X	FD glo	-9.100
5312	Sovraccarico	445	X	FD glo	-9.100
5313	Sovraccarico	446	X	FD glo	-9.100
5314	Sovraccarico	447	X	FD glo	-9.100
5315	Sovraccarico	448	X	FD glo	-9.100
5316	Sovraccarico	449	X	FD glo	-9.100
5317	Sovraccarico	450	X	FD glo	-9.100
5318	Sovraccarico	451	X	FD glo	-9.100
5319	Sovraccarico	452	X	FD glo	-9.100
5320	Sovraccarico	453	X	FD glo	-9.100
5321	Sovraccarico	454	X	FD glo	-9.100
5322	Sovraccarico	455	X	FD glo	-9.100
5323	Sovraccarico	456	X	FD glo	-9.100
5324	Sovraccarico	457	X	FD glo	-9.100
5325	Sovraccarico	458	X	FD glo	-9.100

5326	Sovraccarico	459	X	FD g1o	-9.100
5327	Sovraccarico	460	X	FD g1o	-9.100
5328	Sovraccarico	921	Z	FD g1o	-20.000
5329	Sovraccarico	922	Z	FD g1o	-20.000
5330	Sovraccarico	923	Z	FD g1o	-20.000
5331	Sovraccarico	924	Z	FD g1o	-20.000
5332	Sovraccarico	925	Z	FD g1o	-20.000
5333	Sovraccarico	926	Z	FD g1o	-20.000
5334	Sovraccarico	927	Z	FD g1o	-20.000
5335	Sovraccarico	928	Z	FD g1o	-20.000
5336	Sovraccarico	929	Z	FD g1o	-20.000
5337	Sovraccarico	930	Z	FD g1o	-20.000
5338	Sovraccarico	931	Z	FD g1o	-20.000
5339	Sovraccarico	932	Z	FD g1o	-20.000
5340	Sovraccarico	933	Z	FD g1o	-20.000
5341	Sovraccarico	934	Z	FD g1o	-20.000
5342	Sovraccarico	935	Z	FD g1o	-20.000
5343	Sovraccarico	936	Z	FD g1o	-20.000
5344	Sovraccarico	937	Z	FD g1o	-20.000
5345	Sovraccarico	938	Z	FD g1o	-20.000
5346	Sovraccarico	939	Z	FD g1o	-20.000
5347	Sovraccarico	940	Z	FD g1o	-20.000
5348	Sovraccarico	941	Z	FD g1o	-20.000
5349	Sovraccarico	942	Z	FD g1o	-20.000
5350	Sovraccarico	943	Z	FD g1o	-20.000
5351	Sovraccarico	944	Z	FD g1o	-20.000
5352	Sovraccarico	945	Z	FD g1o	-20.000
5353	Sovraccarico	946	Z	FD g1o	-20.000
5354	Sovraccarico	947	Z	FD g1o	-20.000
5355	Sovraccarico	948	Z	FD g1o	-20.000
5356	Sovraccarico	949	Z	FD g1o	-20.000
5357	Sovraccarico	950	Z	FD g1o	-20.000
5358	Sovraccarico	951	Z	FD g1o	-20.000
5359	Sovraccarico	952	Z	FD g1o	-20.000
5360	Sovraccarico	953	Z	FD g1o	-20.000
5361	Sovraccarico	954	Z	FD g1o	-20.000
5362	Sovraccarico	955	Z	FD g1o	-20.000
5363	Sovraccarico	956	Z	FD g1o	-20.000
5364	Sovraccarico	957	Z	FD g1o	-20.000
5365	Sovraccarico	958	Z	FD g1o	-20.000
5366	Sovraccarico	959	Z	FD g1o	-20.000
5367	Sovraccarico	960	Z	FD g1o	-20.000
5368	Sovraccarico	961	Z	FD g1o	-20.000
5369	Sovraccarico	962	Z	FD g1o	-20.000
5370	Sovraccarico	963	Z	FD g1o	-20.000
5371	Sovraccarico	964	Z	FD g1o	-20.000
5372	Sovraccarico	965	Z	FD g1o	-20.000
5373	Sovraccarico	966	Z	FD g1o	-20.000
5374	Frenamento	767	X	FD g1o	-22.720
5375	Frenamento	768	X	FD g1o	-22.720
5376	Frenamento	769	X	FD g1o	-22.720
5377	Frenamento	770	X	FD g1o	-22.720
5378	Frenamento	771	X	FD g1o	-22.720
5379	Frenamento	772	X	FD g1o	-22.720
5380	Frenamento	773	X	FD g1o	-22.720
5381	Frenamento	774	X	FD g1o	-22.720
5382	Frenamento	775	X	FD g1o	-22.720
5383	Frenamento	776	X	FD g1o	-22.720
5384	Frenamento	777	X	FD g1o	-22.720
5385	Frenamento	779	X	FD g1o	-22.720
5386	Frenamento	781	X	FD g1o	-22.720
5387	Frenamento	783	X	FD g1o	-22.720
5388	Frenamento	785	X	FD g1o	-22.720
5389	Frenamento	787	X	FD g1o	-22.720
5390	Frenamento	789	X	FD g1o	-22.720
5391	Frenamento	790	X	FD g1o	-22.720
5392	Frenamento	791	X	FD g1o	-22.720
5393	Frenamento	792	X	FD g1o	-22.720
5394	Frenamento	793	X	FD g1o	-22.720
5395	Frenamento	794	X	FD g1o	-22.720
5396	Frenamento	795	X	FD g1o	-22.720
5397	Frenamento	796	X	FD g1o	-22.720
5398	Frenamento	797	X	FD g1o	-22.720
5399	Frenamento	798	X	FD g1o	-22.720
5400	Frenamento	799	X	FD g1o	-22.720
5401	Frenamento	800	X	FD g1o	-22.720
5402	Frenamento	801	X	FD g1o	-22.720
5403	Frenamento	802	X	FD g1o	-22.720
5404	Frenamento	803	X	FD g1o	-22.720
5405	Frenamento	804	X	FD g1o	-22.720
5406	Frenamento	805	X	FD g1o	-22.720
5407	Frenamento	806	X	FD g1o	-22.720
5408	Frenamento	807	X	FD g1o	-22.720
5409	Frenamento	808	X	FD g1o	-22.720
5410	Frenamento	809	X	FD g1o	-22.720
5411	Frenamento	810	X	FD g1o	-22.720
5412	Frenamento	812	X	FD g1o	-22.720
5413	Frenamento	814	X	FD g1o	-22.720
5414	Frenamento	816	X	FD g1o	-22.720
5415	Frenamento	818	X	FD g1o	-22.720
5416	Frenamento	820	X	FD g1o	-22.720

Passage inférieur pour déviation du trafic existant - Note de calcul / Sottopasso per deviazione viabilità esistente – Relazione di calcolo

5417	Frenamento	822	X	FD glo	-22.720
5418	Frenamento	823	X	FD glo	-22.720
5419	Frenamento	824	X	FD glo	-22.720
5420	Frenamento	825	X	FD glo	-22.720
5421	Frenamento	826	X	FD glo	-22.720
5422	Frenamento	827	X	FD glo	-22.720
5423	Frenamento	828	X	FD glo	-22.720
5424	Frenamento	829	X	FD glo	-22.720
5425	Frenamento	830	X	FD glo	-22.720
5426	Frenamento	831	X	FD glo	-22.720
5427	Frenamento	832	X	FD glo	-22.720
5428	Frenamento	784	X	FD glo	-22.720
5429	Frenamento	782	X	FD glo	-22.720
5430	Frenamento	815	X	FD glo	-22.720
5431	Frenamento	817	X	FD glo	-22.720
5432	Frenamento	821	X	FD glo	-22.720
5433	Frenamento	788	X	FD glo	-22.720
5434	Frenamento	786	X	FD glo	-22.720
5435	Frenamento	819	X	FD glo	-22.720
5436	Frenamento	811	X	FD glo	-22.720
5437	Frenamento	778	X	FD glo	-22.720
5438	Frenamento	780	X	FD glo	-22.720
5439	Frenamento	813	X	FD glo	-22.720
5440	Sovraccari co2	461	X	FD glo	9.100
5441	Sovraccari co2	462	X	FD glo	9.100
5442	Sovraccari co2	463	X	FD glo	9.100
5443	Sovraccari co2	464	X	FD glo	9.100
5444	Sovraccari co2	465	X	FD glo	9.100
5445	Sovraccari co2	466	X	FD glo	9.100
5446	Sovraccari co2	467	X	FD glo	9.100
5447	Sovraccari co2	468	X	FD glo	9.100
5448	Sovraccari co2	469	X	FD glo	9.100
5449	Sovraccari co2	470	X	FD glo	9.100
5450	Sovraccari co2	471	X	FD glo	9.100
5451	Sovraccari co2	472	X	FD glo	9.100
5452	Sovraccari co2	473	X	FD glo	9.100
5453	Sovraccari co2	474	X	FD glo	9.100
5454	Sovraccari co2	475	X	FD glo	9.100
5455	Sovraccari co2	476	X	FD glo	9.100
5456	Sovraccari co2	477	X	FD glo	9.100
5457	Sovraccari co2	478	X	FD glo	9.100
5458	Sovraccari co2	479	X	FD glo	9.100
5459	Sovraccari co2	480	X	FD glo	9.100
5460	Sovraccari co2	481	X	FD glo	9.100
5461	Sovraccari co2	482	X	FD glo	9.100
5462	Sovraccari co2	483	X	FD glo	9.100
5463	Sovraccari co2	484	X	FD glo	9.100
5464	Sovraccari co2	485	X	FD glo	9.100
5465	Sovraccari co2	486	X	FD glo	9.100
5466	Sovraccari co2	487	X	FD glo	9.100
5467	Sovraccari co2	488	X	FD glo	9.100
5468	Sovraccari co2	489	X	FD glo	9.100
5469	Sovraccari co2	490	X	FD glo	9.100
5470	Sovraccari co2	491	X	FD glo	9.100
5471	Sovraccari co2	492	X	FD glo	9.100
5472	Sovraccari co2	493	X	FD glo	9.100
5473	Sovraccari co2	494	X	FD glo	9.100
5474	Sovraccari co2	495	X	FD glo	9.100
5475	Sovraccari co2	496	X	FD glo	9.100
5476	Sovraccari co2	497	X	FD glo	9.100
5477	Sovraccari co2	498	X	FD glo	9.100
5478	Sovraccari co2	499	X	FD glo	9.100
5479	Sovraccari co2	500	X	FD glo	9.100
5480	Sovraccari co2	501	X	FD glo	9.100
5481	Sovraccari co2	502	X	FD glo	9.100
5482	Sovraccari co2	503	X	FD glo	9.100
5483	Sovraccari co2	504	X	FD glo	9.100
5484	Sovraccari co2	505	X	FD glo	9.100
5485	Sovraccari co2	506	X	FD glo	9.100
5486	Sovraccari co2	507	X	FD glo	9.100
5487	Sovraccari co2	508	X	FD glo	9.100
5488	Sovraccari co2	509	X	FD glo	9.100
5489	Sovraccari co2	510	X	FD glo	9.100
5490	Sovraccari co2	511	X	FD glo	9.100
5491	Sovraccari co2	512	X	FD glo	9.100
5492	Sovraccari co2	513	X	FD glo	9.100
5493	Sovraccari co2	514	X	FD glo	9.100
5494	Sovraccari co2	515	X	FD glo	9.100
5495	Sovraccari co2	516	X	FD glo	9.100
5496	Sovraccari co2	517	X	FD glo	9.100
5497	Sovraccari co2	518	X	FD glo	9.100
5498	Sovraccari co2	519	X	FD glo	9.100
5499	Sovraccari co2	520	X	FD glo	9.100
5500	Sovraccari co2	521	X	FD glo	9.100
5501	Sovraccari co2	522	X	FD glo	9.100
5502	Sovraccari co2	523	X	FD glo	9.100
5503	Sovraccari co2	524	X	FD glo	9.100
5504	Sovraccari co2	525	X	FD glo	9.100
5505	Sovraccari co2	526	X	FD glo	9.100
5506	Sovraccari co2	527	X	FD glo	9.100
5507	Sovraccari co2	528	X	FD glo	9.100

Passage inférieur pour déviation du trafic existant - Note de calcul / Sottopasso per deviazione viabilità esistente – Relazione di calcolo

5508	Sovraccari co2	529	X	FD glo	9.100
5509	Sovraccari co2	530	X	FD glo	9.100
5510	Sovraccari co2	531	X	FD glo	9.100
5511	Sovraccari co2	532	X	FD glo	9.100
5512	Sovraccari co2	533	X	FD glo	9.100
5513	Sovraccari co2	534	X	FD glo	9.100
5514	Sovraccari co2	535	X	FD glo	9.100
5515	Sovraccari co2	536	X	FD glo	9.100
5516	Sovraccari co2	537	X	FD glo	9.100
5517	Sovraccari co2	538	X	FD glo	9.100
5518	Sovraccari co2	539	X	FD glo	9.100
5519	Sovraccari co2	540	X	FD glo	9.100
5520	Sovraccari co2	541	X	FD glo	9.100
5521	Sovraccari co2	542	X	FD glo	9.100
5522	Sovraccari co2	543	X	FD glo	9.100
5523	Sovraccari co2	544	X	FD glo	9.100
5524	Sovraccari co2	545	X	FD glo	9.100
5525	Sovraccari co2	546	X	FD glo	9.100
5526	Sovraccari co2	547	X	FD glo	9.100
5527	Sovraccari co2	548	X	FD glo	9.100
5528	Sovraccari co2	549	X	FD glo	9.100
5529	Sovraccari co2	550	X	FD glo	9.100
5530	Sovraccari co2	551	X	FD glo	9.100
5531	Sovraccari co2	552	X	FD glo	9.100
5532	Sovraccari co2	553	X	FD glo	9.100
5533	Sovraccari co2	554	X	FD glo	9.100
5534	Sovraccari co2	555	X	FD glo	9.100
5535	Sovraccari co2	556	X	FD glo	9.100
5536	Sovraccari co2	557	X	FD glo	9.100
5537	Sovraccari co2	558	X	FD glo	9.100
5538	Sovraccari co2	559	X	FD glo	9.100
5539	Sovraccari co2	560	X	FD glo	9.100
5540	Sovraccari co2	561	X	FD glo	9.100
5541	Sovraccari co2	562	X	FD glo	9.100
5542	Sovraccari co2	563	X	FD glo	9.100
5543	Sovraccari co2	564	X	FD glo	9.100
5544	Sovraccari co2	565	X	FD glo	9.100
5545	Sovraccari co2	566	X	FD glo	9.100
5546	Sovraccari co2	567	X	FD glo	9.100
5547	Sovraccari co2	568	X	FD glo	9.100
5548	Sovraccari co2	569	X	FD glo	9.100
5549	Sovraccari co2	570	X	FD glo	9.100
5550	Sovraccari co2	571	X	FD glo	9.100
5551	Sovraccari co2	572	X	FD glo	9.100
5552	Sovraccari co2	573	X	FD glo	9.100
5553	Sovraccari co2	574	X	FD glo	9.100
5554	Sovraccari co2	575	X	FD glo	9.100
5555	Sovraccari co2	576	X	FD glo	9.100
5556	Sovraccari co2	577	X	FD glo	9.100
5557	Sovraccari co2	578	X	FD glo	9.100
5558	Sovraccari co2	579	X	FD glo	9.100
5559	Sovraccari co2	580	X	FD glo	9.100
5560	Sovraccari co2	581	X	FD glo	9.100
5561	Sovraccari co2	582	X	FD glo	9.100
5562	Sovraccari co2	583	X	FD glo	9.100
5563	Sovraccari co2	584	X	FD glo	9.100
5564	Sovraccari co2	585	X	FD glo	9.100
5565	Sovraccari co2	586	X	FD glo	9.100
5566	Sovraccari co2	587	X	FD glo	9.100
5567	Sovraccari co2	588	X	FD glo	9.100
5568	Sovraccari co2	589	X	FD glo	9.100
5569	Sovraccari co2	590	X	FD glo	9.100
5570	Sovraccari co2	591	X	FD glo	9.100
5571	Sovraccari co2	592	X	FD glo	9.100
5572	Sovraccari co2	593	X	FD glo	9.100
5573	Sovraccari co2	594	X	FD glo	9.100
5574	Sovraccari co2	595	X	FD glo	9.100
5575	Sovraccari co2	596	X	FD glo	9.100
5576	Sovraccari co2	597	X	FD glo	9.100
5577	Sovraccari co2	598	X	FD glo	9.100
5578	Sovraccari co2	599	X	FD glo	9.100
5579	Sovraccari co2	600	X	FD glo	9.100
5580	Sovraccari co2	601	X	FD glo	9.100
5581	Sovraccari co2	602	X	FD glo	9.100
5582	Sovraccari co2	603	X	FD glo	9.100
5583	Sovraccari co2	604	X	FD glo	9.100
5584	Sovraccari co2	605	X	FD glo	9.100
5585	Sovraccari co2	606	X	FD glo	9.100
5586	Sovraccari co2	607	X	FD glo	9.100
5587	Sovraccari co2	608	X	FD glo	9.100
5588	Sovraccari co2	609	X	FD glo	9.100
5589	Sovraccari co2	610	X	FD glo	9.100
5590	Sovraccari co2	611	X	FD glo	9.100
5591	Sovraccari co2	612	X	FD glo	9.100
5592	Sovraccari co2	613	X	FD glo	9.100
5593	Sovraccari co2	614	X	FD glo	9.100
5594	Sovraccari co2	615	X	FD glo	9.100
5595	Sovraccari co2	616	X	FD glo	9.100
5596	Sovraccari co2	617	X	FD glo	9.100
5597	Sovraccari co2	618	X	FD glo	9.100
5598	Sovraccari co2	619	X	FD glo	9.100

5599	Sovraccarico2	620	X	FD glo	9.100
5600	Sovraccarico2	621	X	FD glo	9.100
5601	Sovraccarico2	622	X	FD glo	9.100
5602	Sovraccarico2	623	X	FD glo	9.100
5603	Sovraccarico2	624	X	FD glo	9.100
5604	Sovraccarico2	625	X	FD glo	9.100
5605	Sovraccarico2	626	X	FD glo	9.100
5606	Sovraccarico2	627	X	FD glo	9.100
5607	Sovraccarico2	628	X	FD glo	9.100
5608	Sovraccarico2	629	X	FD glo	9.100
5609	Sovraccarico2	630	X	FD glo	9.100
5610	Sovraccarico2	631	X	FD glo	9.100
5611	Sovraccarico2	632	X	FD glo	9.100
5612	Sovraccarico2	633	X	FD glo	9.100
5613	Sovraccarico2	634	X	FD glo	9.100
5614	Sovraccarico2	635	X	FD glo	9.100
5615	Sovraccarico2	636	X	FD glo	9.100
5616	Sovraccarico2	637	X	FD glo	9.100
5617	Sovraccarico2	638	X	FD glo	9.100
5618	Sovraccarico2	639	X	FD glo	9.100
5619	Sovraccarico2	640	X	FD glo	9.100
5620	Sovraccarico2	641	X	FD glo	9.100
5621	Sovraccarico2	642	X	FD glo	9.100
5622	Sovraccarico2	643	X	FD glo	9.100
5623	Sovraccarico2	644	X	FD glo	9.100
5624	Sovraccarico2	645	X	FD glo	9.100
5625	Sovraccarico2	646	X	FD glo	9.100
5626	Sovraccarico2	647	X	FD glo	9.100
5627	Sovraccarico2	648	X	FD glo	9.100
5628	Sovraccarico2	649	X	FD glo	9.100
5629	Sovraccarico2	650	X	FD glo	9.100
5630	Sovraccarico2	651	X	FD glo	9.100
5631	Sovraccarico2	652	X	FD glo	9.100
5632	Sovraccarico2	653	X	FD glo	9.100
5633	Sovraccarico2	654	X	FD glo	9.100
5634	Sovraccarico2	655	X	FD glo	9.100
5635	Sovraccarico2	656	X	FD glo	9.100
5636	Sovraccarico2	657	X	FD glo	9.100
5637	Sovraccarico2	658	X	FD glo	9.100
5638	Sovraccarico2	659	X	FD glo	9.100
5639	Sovraccarico2	660	X	FD glo	9.100
5640	Sovraccarico2	661	X	FD glo	9.100
5641	Sovraccarico2	662	X	FD glo	9.100
5642	Sovraccarico2	663	X	FD glo	9.100
5643	Sovraccarico2	664	X	FD glo	9.100
5644	Sovraccarico2	665	X	FD glo	9.100
5645	Sovraccarico2	666	X	FD glo	9.100
5646	Sovraccarico2	667	X	FD glo	9.100
5900	Corsial	767	Z	FD glo	-9.000
5901	Corsial	768	Z	FD glo	-9.000
5902	Corsial	769	Z	FD glo	-9.000
5903	Corsial	770	Z	FD glo	-9.000
5904	Corsial	771	Z	FD glo	-9.000
5905	Corsial	772	Z	FD glo	-9.000
5906	Corsial	773	Z	FD glo	-9.000
5907	Corsial	774	Z	FD glo	-9.000
5908	Corsial	775	Z	FD glo	-9.000
5909	Corsial	776	Z	FD glo	-9.000
5910	Corsial	777	Z	FD glo	-9.000
5911	Corsial	779	Z	FD glo	-9.000
5912	Corsial	781	Z	FD glo	-9.000
5913	Corsial	783	Z	FD glo	-9.000
5914	Corsial	785	Z	FD glo	-9.000
5915	Corsial	787	Z	FD glo	-9.000
5916	Corsial	789	Z	FD glo	-9.000
5917	Corsial	790	Z	FD glo	-9.000
5918	Corsial	791	Z	FD glo	-9.000
5919	Corsial	792	Z	FD glo	-9.000
5920	Corsial	793	Z	FD glo	-9.000
5921	Corsial	794	Z	FD glo	-9.000
5922	Corsial	795	Z	FD glo	-9.000
5923	Corsial	796	Z	FD glo	-9.000
5924	Corsial	797	Z	FD glo	-9.000
5925	Corsial	798	Z	FD glo	-9.000
5926	Corsial	799	Z	FD glo	-9.000
5927	Corsial	800	Z	FD glo	-9.000
5928	Corsial	801	Z	FD glo	-9.000
5929	Corsial	802	Z	FD glo	-9.000
5930	Corsial	803	Z	FD glo	-9.000
5931	Corsial	804	Z	FD glo	-9.000
5932	Corsial	805	Z	FD glo	-9.000
5933	Corsial	806	Z	FD glo	-9.000
5934	Corsial	807	Z	FD glo	-9.000
5935	Corsial	808	Z	FD glo	-9.000
5936	Corsial	809	Z	FD glo	-9.000
5937	Corsial	810	Z	FD glo	-9.000
5938	Corsial	812	Z	FD glo	-9.000
5939	Corsial	814	Z	FD glo	-9.000
5940	Corsial	816	Z	FD glo	-9.000
5941	Corsial	818	Z	FD glo	-9.000

5942	Corsia1	820	Z	FD glo	-9.000
5943	Corsia1	822	Z	FD glo	-9.000
5944	Corsia1	823	Z	FD glo	-9.000
5945	Corsia1	824	Z	FD glo	-9.000
5946	Corsia1	825	Z	FD glo	-9.000
5947	Corsia1	826	Z	FD glo	-9.000
5948	Corsia1	827	Z	FD glo	-9.000
5949	Corsia1	828	Z	FD glo	-9.000
5950	Corsia1	829	Z	FD glo	-9.000
5951	Corsia1	830	Z	FD glo	-9.000
5952	Corsia1	831	Z	FD glo	-9.000
5953	Corsia1	832	Z	FD glo	-9.000
5954	Corsia1	784	Z	FD glo	-9.000
5955	Corsia1	782	Z	FD glo	-9.000
5956	Corsia1	815	Z	FD glo	-9.000
5957	Corsia1	817	Z	FD glo	-9.000
5958	Corsia1	821	Z	FD glo	-9.000
5959	Corsia1	788	Z	FD glo	-9.000
5960	Corsia1	786	Z	FD glo	-9.000
5961	Corsia1	819	Z	FD glo	-9.000
5962	Corsia1	811	Z	FD glo	-9.000
5963	Corsia1	778	Z	FD glo	-9.000
5964	Corsia1	780	Z	FD glo	-9.000
5965	Corsia1	813	Z	FD glo	-9.000
5966	Corsia2	690	Z	FD glo	-2.500
5967	Corsia2	691	Z	FD glo	-2.500
5968	Corsia2	692	Z	FD glo	-2.500
5969	Corsia2	693	Z	FD glo	-2.500
5970	Corsia2	694	Z	FD glo	-2.500
5971	Corsia2	695	Z	FD glo	-2.500
5972	Corsia2	696	Z	FD glo	-2.500
5973	Corsia2	697	Z	FD glo	-2.500
5974	Corsia2	698	Z	FD glo	-2.500
5975	Corsia2	699	Z	FD glo	-2.500
5976	Corsia2	700	Z	FD glo	-2.500
5977	Corsia2	702	Z	FD glo	-2.500
5978	Corsia2	704	Z	FD glo	-2.500
5979	Corsia2	706	Z	FD glo	-2.500
5980	Corsia2	708	Z	FD glo	-2.500
5981	Corsia2	710	Z	FD glo	-2.500
5982	Corsia2	712	Z	FD glo	-2.500
5983	Corsia2	713	Z	FD glo	-2.500
5984	Corsia2	714	Z	FD glo	-2.500
5985	Corsia2	715	Z	FD glo	-2.500
5986	Corsia2	716	Z	FD glo	-2.500
5987	Corsia2	717	Z	FD glo	-2.500
5988	Corsia2	718	Z	FD glo	-2.500
5989	Corsia2	719	Z	FD glo	-2.500
5990	Corsia2	720	Z	FD glo	-2.500
5991	Corsia2	721	Z	FD glo	-2.500
5992	Corsia2	722	Z	FD glo	-2.500
5993	Corsia2	723	Z	FD glo	-2.500
5994	Corsia2	724	Z	FD glo	-2.500
5995	Corsia2	725	Z	FD glo	-2.500
5996	Corsia2	726	Z	FD glo	-2.500
5997	Corsia2	727	Z	FD glo	-2.500
5998	Corsia2	728	Z	FD glo	-2.500
5999	Corsia2	729	Z	FD glo	-2.500
6000	Corsia2	730	Z	FD glo	-2.500
6001	Corsia2	731	Z	FD glo	-2.500
6002	Corsia2	732	Z	FD glo	-2.500
6003	Corsia2	733	Z	FD glo	-2.500
6004	Corsia2	735	Z	FD glo	-2.500
6005	Corsia2	737	Z	FD glo	-2.500
6006	Corsia2	739	Z	FD glo	-2.500
6007	Corsia2	741	Z	FD glo	-2.500
6008	Corsia2	743	Z	FD glo	-2.500
6009	Corsia2	745	Z	FD glo	-2.500
6010	Corsia2	746	Z	FD glo	-2.500
6011	Corsia2	747	Z	FD glo	-2.500
6012	Corsia2	748	Z	FD glo	-2.500
6013	Corsia2	749	Z	FD glo	-2.500
6014	Corsia2	750	Z	FD glo	-2.500
6015	Corsia2	751	Z	FD glo	-2.500
6016	Corsia2	752	Z	FD glo	-2.500
6017	Corsia2	753	Z	FD glo	-2.500
6018	Corsia2	754	Z	FD glo	-2.500
6019	Corsia2	755	Z	FD glo	-2.500
6020	Corsia2	740	Z	FD glo	-2.500
6021	Corsia2	707	Z	FD glo	-2.500
6022	Corsia2	705	Z	FD glo	-2.500
6023	Corsia2	738	Z	FD glo	-2.500
6024	Corsia2	701	Z	FD glo	-2.500
6025	Corsia2	703	Z	FD glo	-2.500
6026	Corsia2	736	Z	FD glo	-2.500
6027	Corsia2	734	Z	FD glo	-2.500
6028	Corsia2	711	Z	FD glo	-2.500
6029	Corsia2	709	Z	FD glo	-2.500
6030	Corsia2	742	Z	FD glo	-2.500
6031	Corsia2	744	Z	FD glo	-2.500
6032	Altro	668	Z	FD glo	-2.500

6033	Altro	669	Z	FD g1o	-2.500
6034	Altro	670	Z	FD g1o	-2.500
6035	Altro	671	Z	FD g1o	-2.500
6036	Altro	672	Z	FD g1o	-2.500
6037	Altro	673	Z	FD g1o	-2.500
6038	Altro	674	Z	FD g1o	-2.500
6039	Altro	675	Z	FD g1o	-2.500
6040	Altro	676	Z	FD g1o	-2.500
6041	Altro	677	Z	FD g1o	-2.500
6042	Altro	678	Z	FD g1o	-2.500
6043	Altro	679	Z	FD g1o	-2.500
6044	Altro	680	Z	FD g1o	-2.500
6045	Altro	681	Z	FD g1o	-2.500
6046	Altro	682	Z	FD g1o	-2.500
6047	Altro	683	Z	FD g1o	-2.500
6048	Altro	684	Z	FD g1o	-2.500
6049	Altro	685	Z	FD g1o	-2.500
6050	Altro	686	Z	FD g1o	-2.500
6051	Altro	687	Z	FD g1o	-2.500
6052	Altro	688	Z	FD g1o	-2.500
6053	Altro	689	Z	FD g1o	-2.500
6054	Altro	756	Z	FD g1o	-2.500
6055	Altro	757	Z	FD g1o	-2.500
6056	Altro	758	Z	FD g1o	-2.500
6057	Altro	759	Z	FD g1o	-2.500
6058	Altro	760	Z	FD g1o	-2.500
6059	Altro	761	Z	FD g1o	-2.500
6060	Altro	762	Z	FD g1o	-2.500
6061	Altro	763	Z	FD g1o	-2.500
6062	Altro	764	Z	FD g1o	-2.500
6063	Altro	765	Z	FD g1o	-2.500
6064	Altro	766	Z	FD g1o	-2.500
6065	Altro	833	Z	FD g1o	-2.500
6066	Altro	834	Z	FD g1o	-2.500
6067	Altro	835	Z	FD g1o	-2.500
6068	Altro	836	Z	FD g1o	-2.500
6069	Altro	837	Z	FD g1o	-2.500
6070	Altro	838	Z	FD g1o	-2.500
6071	Altro	839	Z	FD g1o	-2.500
6072	Altro	840	Z	FD g1o	-2.500
6073	Altro	841	Z	FD g1o	-2.500
6074	Altro	842	Z	FD g1o	-2.500
6075	Altro	843	Z	FD g1o	-2.500
6076	Altro	844	Z	FD g1o	-2.500
6077	Altro	845	Z	FD g1o	-2.500
6078	Altro	846	Z	FD g1o	-2.500
6079	Altro	847	Z	FD g1o	-2.500
6080	Altro	848	Z	FD g1o	-2.500
6081	Altro	849	Z	FD g1o	-2.500
6082	Altro	850	Z	FD g1o	-2.500
6083	Altro	851	Z	FD g1o	-2.500
6084	Altro	852	Z	FD g1o	-2.500
6085	Altro	853	Z	FD g1o	-2.500
6086	Altro	854	Z	FD g1o	-2.500
6087	Altro	855	Z	FD g1o	-2.500
6088	Altro	856	Z	FD g1o	-2.500
6089	Altro	857	Z	FD g1o	-2.500
6090	Altro	858	Z	FD g1o	-2.500
6091	Altro	859	Z	FD g1o	-2.500
6092	Altro	860	Z	FD g1o	-2.500
6093	Altro	861	Z	FD g1o	-2.500
6094	Altro	862	Z	FD g1o	-2.500
6095	Altro	863	Z	FD g1o	-2.500
6096	Altro	864	Z	FD g1o	-2.500
6097	Altro	865	Z	FD g1o	-2.500
6098	Altro	866	Z	FD g1o	-2.500
6099	Altro	867	Z	FD g1o	-2.500
6100	Altro	868	Z	FD g1o	-2.500
6101	Altro	869	Z	FD g1o	-2.500
6102	Altro	870	Z	FD g1o	-2.500
6103	Altro	871	Z	FD g1o	-2.500
6104	Altro	872	Z	FD g1o	-2.500
6105	Altro	873	Z	FD g1o	-2.500
6106	Altro	874	Z	FD g1o	-2.500
6107	Altro	875	Z	FD g1o	-2.500
6108	Altro	876	Z	FD g1o	-2.500
6109	Altro	877	Z	FD g1o	-2.500
6110	Altro	878	Z	FD g1o	-2.500
6111	Altro	879	Z	FD g1o	-2.500
6112	Altro	880	Z	FD g1o	-2.500
6113	Altro	881	Z	FD g1o	-2.500
6114	Altro	882	Z	FD g1o	-2.500
6115	Altro	883	Z	FD g1o	-2.500
6116	Altro	884	Z	FD g1o	-2.500
6117	Altro	885	Z	FD g1o	-2.500
6118	Altro	886	Z	FD g1o	-2.500
6119	Altro	887	Z	FD g1o	-2.500
6120	Altro	888	Z	FD g1o	-2.500
6121	Altro	889	Z	FD g1o	-2.500
6122	Altro	890	Z	FD g1o	-2.500
6123	Altro	891	Z	FD g1o	-2.500

6124	Altro	892	Z	FD glo	-2.500
6125	Altro	893	Z	FD glo	-2.500
6126	Altro	894	Z	FD glo	-2.500
6127	Altro	895	Z	FD glo	-2.500
6128	Altro	896	Z	FD glo	-2.500
6129	Altro	897	Z	FD glo	-2.500
6130	Altro	898	Z	FD glo	-2.500
6131	Altro	899	Z	FD glo	-2.500
6132	Altro	900	Z	FD glo	-2.500
6133	Altro	901	Z	FD glo	-2.500
6134	Altro	902	Z	FD glo	-2.500
6135	Altro	903	Z	FD glo	-2.500
6136	Altro	904	Z	FD glo	-2.500
6137	Altro	905	Z	FD glo	-2.500
6138	Altro	906	Z	FD glo	-2.500
6139	Altro	907	Z	FD glo	-2.500
6140	Altro	908	Z	FD glo	-2.500
6141	Altro	909	Z	FD glo	-2.500
6142	Altro	910	Z	FD glo	-2.500
6143	Altro	911	Z	FD glo	-2.500
6144	Altro	912	Z	FD glo	-2.500
6145	Altro	913	Z	FD glo	-2.500
6146	Altro	914	Z	FD glo	-2.500
6147	Altro	915	Z	FD glo	-2.500
6148	Altro	916	Z	FD glo	-2.500
6149	Altro	917	Z	FD glo	-2.500
6150	Altro	918	Z	FD glo	-2.500
6151	Altro	919	Z	FD glo	-2.500
6152	Altro	920	Z	FD glo	-2.500
6153	CaricoTandem	783	Z	FD glo	-600.000
6154	CaricoTandem	816	Z	FD glo	-600.000
6155	CaricoTandem	818	Z	FD glo	-600.000
6156	CaricoTandem	785	Z	FD glo	-600.000
6157	CaricoTandem	706	Z	FD glo	-400.000
6158	CaricoTandem	739	Z	FD glo	-400.000
6159	CaricoTandem	708	Z	FD glo	-400.000
6160	CaricoTandem	741	Z	FD glo	-400.000
6161	Sovraccarico	921	Z	FD glo	-20.000
6162	Sovraccarico	922	Z	FD glo	-20.000
6163	Sovraccarico	923	Z	FD glo	-20.000
6164	Sovraccarico	924	Z	FD glo	-20.000
6165	Sovraccarico	925	Z	FD glo	-20.000
6166	Sovraccarico	926	Z	FD glo	-20.000
6167	Sovraccarico	927	Z	FD glo	-20.000
6168	Sovraccarico	928	Z	FD glo	-20.000
6169	Sovraccarico	929	Z	FD glo	-20.000
6170	Sovraccarico	930	Z	FD glo	-20.000
6171	Sovraccarico	931	Z	FD glo	-20.000
6172	Sovraccarico	932	Z	FD glo	-20.000
6173	Sovraccarico	933	Z	FD glo	-20.000
6174	Sovraccarico	934	Z	FD glo	-20.000
6175	Sovraccarico	935	Z	FD glo	-20.000
6176	Sovraccarico	936	Z	FD glo	-20.000
6177	Sovraccarico	937	Z	FD glo	-20.000
6178	Sovraccarico	938	Z	FD glo	-20.000
6179	Sovraccarico	939	Z	FD glo	-20.000
6180	Sovraccarico	940	Z	FD glo	-20.000
6181	Sovraccarico	941	Z	FD glo	-20.000
6182	Sovraccarico	942	Z	FD glo	-20.000
6183	Sovraccarico	943	Z	FD glo	-20.000
6184	Sovraccarico	944	Z	FD glo	-20.000
6185	Sovraccarico	945	Z	FD glo	-20.000
6186	Sovraccarico	946	Z	FD glo	-20.000
6187	Sovraccarico	947	Z	FD glo	-20.000
6188	Sovraccarico	948	Z	FD glo	-20.000
6189	Sovraccarico	949	Z	FD glo	-20.000
6190	Sovraccarico	950	Z	FD glo	-20.000
6191	Sovraccarico	951	Z	FD glo	-20.000
6192	Sovraccarico	952	Z	FD glo	-20.000
6193	Sovraccarico	953	Z	FD glo	-20.000
6194	Sovraccarico	954	Z	FD glo	-20.000
6195	Sovraccarico	955	Z	FD glo	-20.000
6196	Sovraccarico	956	Z	FD glo	-20.000
6197	Sovraccarico	957	Z	FD glo	-20.000
6198	Sovraccarico	958	Z	FD glo	-20.000
6199	Sovraccarico	959	Z	FD glo	-20.000
6200	Sovraccarico	960	Z	FD glo	-20.000
6201	Sovraccarico	961	Z	FD glo	-20.000
6202	Sovraccarico	962	Z	FD glo	-20.000
6203	Sovraccarico	963	Z	FD glo	-20.000
6204	Sovraccarico	964	Z	FD glo	-20.000
6205	Sovraccarico	965	Z	FD glo	-20.000
6206	Sovraccarico	966	Z	FD glo	-20.000
6207	Sisma_terreno	254	X	FD glo	-11.070
6208	Sisma_terreno	255	X	FD glo	-11.070
6209	Sisma_terreno	256	X	FD glo	-11.070
6210	Sisma_terreno	257	X	FD glo	-11.070
6211	Sisma_terreno	258	X	FD glo	-11.070
6212	Sisma_terreno	259	X	FD glo	-11.070
6213	Sisma_terreno	260	X	FD glo	-11.070
6214	Sisma_terreno	261	X	FD glo	-11.070

6215	Sisma_terreno	262	X	FD glo	-11.070
6216	Sisma_terreno	263	X	FD glo	-11.070
6217	Sisma_terreno	264	X	FD glo	-11.070
6218	Sisma_terreno	265	X	FD glo	-11.070
6219	Sisma_terreno	266	X	FD glo	-11.070
6220	Sisma_terreno	267	X	FD glo	-11.070
6221	Sisma_terreno	268	X	FD glo	-11.070
6222	Sisma_terreno	269	X	FD glo	-11.070
6223	Sisma_terreno	270	X	FD glo	-11.070
6224	Sisma_terreno	271	X	FD glo	-11.070
6225	Sisma_terreno	272	X	FD glo	-11.070
6226	Sisma_terreno	273	X	FD glo	-11.070
6227	Sisma_terreno	274	X	FD glo	-11.070
6228	Sisma_terreno	275	X	FD glo	-11.070
6229	Sisma_terreno	276	X	FD glo	-11.070
6230	Sisma_terreno	277	X	FD glo	-11.070
6231	Sisma_terreno	278	X	FD glo	-11.070
6232	Sisma_terreno	279	X	FD glo	-11.070
6233	Sisma_terreno	280	X	FD glo	-11.070
6234	Sisma_terreno	281	X	FD glo	-11.070
6235	Sisma_terreno	282	X	FD glo	-11.070
6236	Sisma_terreno	283	X	FD glo	-11.070
6237	Sisma_terreno	284	X	FD glo	-11.070
6238	Sisma_terreno	285	X	FD glo	-11.070
6239	Sisma_terreno	286	X	FD glo	-11.070
6240	Sisma_terreno	287	X	FD glo	-11.070
6241	Sisma_terreno	288	X	FD glo	-11.070
6242	Sisma_terreno	289	X	FD glo	-11.070
6243	Sisma_terreno	290	X	FD glo	-11.070
6244	Sisma_terreno	291	X	FD glo	-11.070
6245	Sisma_terreno	292	X	FD glo	-11.070
6246	Sisma_terreno	293	X	FD glo	-11.070
6247	Sisma_terreno	294	X	FD glo	-11.070
6248	Sisma_terreno	295	X	FD glo	-11.070
6249	Sisma_terreno	296	X	FD glo	-11.070
6250	Sisma_terreno	297	X	FD glo	-11.070
6251	Sisma_terreno	298	X	FD glo	-11.070
6252	Sisma_terreno	299	X	FD glo	-11.070
6253	Sisma_terreno	300	X	FD glo	-11.070
6254	Sisma_terreno	301	X	FD glo	-11.070
6255	Sisma_terreno	302	X	FD glo	-11.070
6256	Sisma_terreno	303	X	FD glo	-11.070
6257	Sisma_terreno	304	X	FD glo	-11.070
6258	Sisma_terreno	305	X	FD glo	-11.070
6259	Sisma_terreno	306	X	FD glo	-11.070
6260	Sisma_terreno	307	X	FD glo	-11.070
6261	Sisma_terreno	308	X	FD glo	-11.070
6262	Sisma_terreno	309	X	FD glo	-11.070
6263	Sisma_terreno	310	X	FD glo	-11.070
6264	Sisma_terreno	311	X	FD glo	-11.070
6265	Sisma_terreno	312	X	FD glo	-11.070
6266	Sisma_terreno	313	X	FD glo	-11.070
6267	Sisma_terreno	314	X	FD glo	-11.070
6268	Sisma_terreno	315	X	FD glo	-11.070
6269	Sisma_terreno	316	X	FD glo	-11.070
6270	Sisma_terreno	317	X	FD glo	-11.070
6271	Sisma_terreno	318	X	FD glo	-11.070
6272	Sisma_terreno	319	X	FD glo	-11.070
6273	Sisma_terreno	320	X	FD glo	-11.070
6274	Sisma_terreno	321	X	FD glo	-11.070
6275	Sisma_terreno	322	X	FD glo	-11.070
6276	Sisma_terreno	323	X	FD glo	-11.070
6277	Sisma_terreno	324	X	FD glo	-11.070
6278	Sisma_terreno	325	X	FD glo	-11.070
6279	Sisma_terreno	326	X	FD glo	-11.070
6280	Sisma_terreno	327	X	FD glo	-11.070
6281	Sisma_terreno	328	X	FD glo	-11.070
6282	Sisma_terreno	329	X	FD glo	-11.070
6283	Sisma_terreno	330	X	FD glo	-11.070
6284	Sisma_terreno	331	X	FD glo	-11.070
6285	Sisma_terreno	332	X	FD glo	-11.070
6286	Sisma_terreno	333	X	FD glo	-11.070
6287	Sisma_terreno	334	X	FD glo	-11.070
6288	Sisma_terreno	335	X	FD glo	-11.070
6289	Sisma_terreno	336	X	FD glo	-11.070
6290	Sisma_terreno	337	X	FD glo	-11.070
6291	Sisma_terreno	338	X	FD glo	-11.070
6292	Sisma_terreno	339	X	FD glo	-11.070
6293	Sisma_terreno	340	X	FD glo	-11.070
6294	Sisma_terreno	341	X	FD glo	-11.070
6295	Sisma_terreno	342	X	FD glo	-11.070
6296	Sisma_terreno	343	X	FD glo	-11.070
6297	Sisma_terreno	344	X	FD glo	-11.070
6298	Sisma_terreno	345	X	FD glo	-11.070
6299	Sisma_terreno	346	X	FD glo	-11.070
6300	Sisma_terreno	347	X	FD glo	-11.070
6301	Sisma_terreno	348	X	FD glo	-11.070
6302	Sisma_terreno	349	X	FD glo	-11.070
6303	Sisma_terreno	350	X	FD glo	-11.070
6304	Sisma_terreno	351	X	FD glo	-11.070
6305	Sisma_terreno	352	X	FD glo	-11.070

6306	Sisma_terreno	353	X	FD glo	-11.070
6307	Sisma_terreno	354	X	FD glo	-11.070
6308	Sisma_terreno	355	X	FD glo	-11.070
6309	Sisma_terreno	356	X	FD glo	-11.070
6310	Sisma_terreno	357	X	FD glo	-11.070
6311	Sisma_terreno	358	X	FD glo	-11.070
6312	Sisma_terreno	359	X	FD glo	-11.070
6313	Sisma_terreno	360	X	FD glo	-11.070
6314	Sisma_terreno	361	X	FD glo	-11.070
6315	Sisma_terreno	362	X	FD glo	-11.070
6316	Sisma_terreno	363	X	FD glo	-11.070
6317	Sisma_terreno	364	X	FD glo	-11.070
6318	Sisma_terreno	365	X	FD glo	-11.070
6319	Sisma_terreno	366	X	FD glo	-11.070
6320	Sisma_terreno	367	X	FD glo	-11.070
6321	Sisma_terreno	368	X	FD glo	-11.070
6322	Sisma_terreno	369	X	FD glo	-11.070
6323	Sisma_terreno	370	X	FD glo	-11.070
6324	Sisma_terreno	371	X	FD glo	-11.070
6325	Sisma_terreno	372	X	FD glo	-11.070
6326	Sisma_terreno	373	X	FD glo	-11.070
6327	Sisma_terreno	374	X	FD glo	-11.070
6328	Sisma_terreno	375	X	FD glo	-11.070
6329	Sisma_terreno	376	X	FD glo	-11.070
6330	Sisma_terreno	377	X	FD glo	-11.070
6331	Sisma_terreno	378	X	FD glo	-11.070
6332	Sisma_terreno	379	X	FD glo	-11.070
6333	Sisma_terreno	380	X	FD glo	-11.070
6334	Sisma_terreno	381	X	FD glo	-11.070
6335	Sisma_terreno	382	X	FD glo	-11.070
6336	Sisma_terreno	383	X	FD glo	-11.070
6337	Sisma_terreno	384	X	FD glo	-11.070
6338	Sisma_terreno	385	X	FD glo	-11.070
6339	Sisma_terreno	386	X	FD glo	-11.070
6340	Sisma_terreno	387	X	FD glo	-11.070
6341	Sisma_terreno	388	X	FD glo	-11.070
6342	Sisma_terreno	389	X	FD glo	-11.070
6343	Sisma_terreno	390	X	FD glo	-11.070
6344	Sisma_terreno	391	X	FD glo	-11.070
6345	Sisma_terreno	392	X	FD glo	-11.070
6346	Sisma_terreno	393	X	FD glo	-11.070
6347	Sisma_terreno	394	X	FD glo	-11.070
6348	Sisma_terreno	395	X	FD glo	-11.070
6349	Sisma_terreno	396	X	FD glo	-11.070
6350	Sisma_terreno	397	X	FD glo	-11.070
6351	Sisma_terreno	398	X	FD glo	-11.070
6352	Sisma_terreno	399	X	FD glo	-11.070
6353	Sisma_terreno	400	X	FD glo	-11.070
6354	Sisma_terreno	401	X	FD glo	-11.070
6355	Sisma_terreno	402	X	FD glo	-11.070
6356	Sisma_terreno	403	X	FD glo	-11.070
6357	Sisma_terreno	404	X	FD glo	-11.070
6358	Sisma_terreno	405	X	FD glo	-11.070
6359	Sisma_terreno	406	X	FD glo	-11.070
6360	Sisma_terreno	407	X	FD glo	-11.070
6361	Sisma_terreno	408	X	FD glo	-11.070
6362	Sisma_terreno	409	X	FD glo	-11.070
6363	Sisma_terreno	410	X	FD glo	-11.070
6364	Sisma_terreno	411	X	FD glo	-11.070
6365	Sisma_terreno	412	X	FD glo	-11.070
6366	Sisma_terreno	413	X	FD glo	-11.070
6367	Sisma_terreno	414	X	FD glo	-11.070
6368	Sisma_terreno	415	X	FD glo	-11.070
6369	Sisma_terreno	416	X	FD glo	-11.070
6370	Sisma_terreno	417	X	FD glo	-11.070
6371	Sisma_terreno	418	X	FD glo	-11.070
6372	Sisma_terreno	419	X	FD glo	-11.070
6373	Sisma_terreno	420	X	FD glo	-11.070
6374	Sisma_terreno	421	X	FD glo	-11.070
6375	Sisma_terreno	422	X	FD glo	-11.070
6376	Sisma_terreno	423	X	FD glo	-11.070
6377	Sisma_terreno	424	X	FD glo	-11.070
6378	Sisma_terreno	425	X	FD glo	-11.070
6379	Sisma_terreno	426	X	FD glo	-11.070
6380	Sisma_terreno	427	X	FD glo	-11.070
6381	Sisma_terreno	428	X	FD glo	-11.070
6382	Sisma_terreno	429	X	FD glo	-11.070
6383	Sisma_terreno	430	X	FD glo	-11.070
6384	Sisma_terreno	431	X	FD glo	-11.070
6385	Sisma_terreno	432	X	FD glo	-11.070
6386	Sisma_terreno	433	X	FD glo	-11.070
6387	Sisma_terreno	434	X	FD glo	-11.070
6388	Sisma_terreno	435	X	FD glo	-11.070
6389	Sisma_terreno	436	X	FD glo	-11.070
6390	Sisma_terreno	437	X	FD glo	-11.070
6391	Sisma_terreno	438	X	FD glo	-11.070
6392	Sisma_terreno	439	X	FD glo	-11.070
6393	Sisma_terreno	440	X	FD glo	-11.070
6394	Sisma_terreno	441	X	FD glo	-11.070
6395	Sisma_terreno	442	X	FD glo	-11.070
6396	Sisma_terreno	443	X	FD glo	-11.070

6397	Sisma_terreno	444	X	FD glo	-11.070
6398	Sisma_terreno	445	X	FD glo	-11.070
6399	Sisma_terreno	446	X	FD glo	-11.070
6400	Sisma_terreno	447	X	FD glo	-11.070
6401	Sisma_terreno	448	X	FD glo	-11.070
6402	Sisma_terreno	449	X	FD glo	-11.070
6403	Sisma_terreno	450	X	FD glo	-11.070
6404	Sisma_terreno	451	X	FD glo	-11.070
6405	Sisma_terreno	452	X	FD glo	-11.070
6406	Sisma_terreno	453	X	FD glo	-11.070
6407	Sisma_terreno	454	X	FD glo	-11.070
6408	Sisma_terreno	455	X	FD glo	-11.070
6409	Sisma_terreno	456	X	FD glo	-11.070
6410	Sisma_terreno	457	X	FD glo	-11.070
6411	Sisma_terreno	458	X	FD glo	-11.070
6412	Sisma_terreno	459	X	FD glo	-11.070
6413	Sisma_terreno	460	X	FD glo	-11.070
6414	Sisma_Acqua	254	X	FD glo	-11.301
6415	Sisma_Acqua	255	X	FD glo	-11.301
6416	Sisma_Acqua	256	X	FD glo	-11.301
6417	Sisma_Acqua	257	X	FD glo	-11.301
6418	Sisma_Acqua	258	X	FD glo	-11.301
6419	Sisma_Acqua	259	X	FD glo	-11.301
6420	Sisma_Acqua	260	X	FD glo	-11.301
6421	Sisma_Acqua	261	X	FD glo	-11.301
6422	Sisma_Acqua	262	X	FD glo	-11.301
6423	Sisma_Acqua	263	X	FD glo	-11.301
6424	Sisma_Acqua	264	X	FD glo	-11.301
6425	Sisma_Acqua	265	X	FD glo	-11.301
6426	Sisma_Acqua	266	X	FD glo	-11.301
6427	Sisma_Acqua	267	X	FD glo	-11.301
6428	Sisma_Acqua	268	X	FD glo	-11.301
6429	Sisma_Acqua	269	X	FD glo	-11.301
6430	Sisma_Acqua	270	X	FD glo	-11.301
6431	Sisma_Acqua	271	X	FD glo	-11.301
6432	Sisma_Acqua	272	X	FD glo	-11.301
6433	Sisma_Acqua	273	X	FD glo	-11.301
6434	Sisma_Acqua	274	X	FD glo	-11.301
6435	Sisma_Acqua	275	X	FD glo	-11.301
6436	Sisma_Acqua	276	X	FD glo	-11.301
6437	Sisma_Acqua	277	X	FD glo	-8.072
6438	Sisma_Acqua	278	X	FD glo	-8.072
6439	Sisma_Acqua	279	X	FD glo	-8.072
6440	Sisma_Acqua	280	X	FD glo	-8.072
6441	Sisma_Acqua	281	X	FD glo	-8.072
6442	Sisma_Acqua	282	X	FD glo	-8.072
6443	Sisma_Acqua	283	X	FD glo	-8.072
6444	Sisma_Acqua	284	X	FD glo	-8.072
6445	Sisma_Acqua	285	X	FD glo	-8.072
6446	Sisma_Acqua	286	X	FD glo	-8.072
6447	Sisma_Acqua	287	X	FD glo	-8.072
6448	Sisma_Acqua	288	X	FD glo	-8.072
6449	Sisma_Acqua	289	X	FD glo	-8.072
6450	Sisma_Acqua	290	X	FD glo	-8.072
6451	Sisma_Acqua	291	X	FD glo	-8.072
6452	Sisma_Acqua	292	X	FD glo	-8.072
6453	Sisma_Acqua	293	X	FD glo	-8.072
6454	Sisma_Acqua	294	X	FD glo	-8.072
6455	Sisma_Acqua	295	X	FD glo	-8.072
6456	Sisma_Acqua	296	X	FD glo	-8.072
6457	Sisma_Acqua	297	X	FD glo	-8.072
6458	Sisma_Acqua	298	X	FD glo	-8.072
6459	Sisma_Acqua	299	X	FD glo	-8.072
6460	Sisma_Acqua	300	X	FD glo	-4.843
6461	Sisma_Acqua	301	X	FD glo	-4.843
6462	Sisma_Acqua	302	X	FD glo	-4.843
6463	Sisma_Acqua	303	X	FD glo	-4.843
6464	Sisma_Acqua	304	X	FD glo	-4.843
6465	Sisma_Acqua	305	X	FD glo	-4.843
6466	Sisma_Acqua	306	X	FD glo	-4.843
6467	Sisma_Acqua	307	X	FD glo	-4.843
6468	Sisma_Acqua	308	X	FD glo	-4.843
6469	Sisma_Acqua	309	X	FD glo	-4.843
6470	Sisma_Acqua	310	X	FD glo	-4.843
6471	Sisma_Acqua	311	X	FD glo	-4.843
6472	Sisma_Acqua	312	X	FD glo	-4.843
6473	Sisma_Acqua	313	X	FD glo	-4.843
6474	Sisma_Acqua	314	X	FD glo	-4.843
6475	Sisma_Acqua	315	X	FD glo	-4.843
6476	Sisma_Acqua	316	X	FD glo	-4.843
6477	Sisma_Acqua	317	X	FD glo	-4.843
6478	Sisma_Acqua	318	X	FD glo	-4.843
6479	Sisma_Acqua	319	X	FD glo	-4.843
6480	Sisma_Acqua	320	X	FD glo	-4.843
6481	Sisma_Acqua	321	X	FD glo	-4.843
6482	Sisma_Acqua	322	X	FD glo	-4.843
6483	Sisma_Acqua	323	X	FD glo	-1.614
6484	Sisma_Acqua	324	X	FD glo	-1.614
6485	Sisma_Acqua	325	X	FD glo	-1.614
6486	Sisma_Acqua	326	X	FD glo	-1.614
6487	Sisma_Acqua	327	X	FD glo	-1.614

6488	Sisma_Acqua	328	X	FD g o	-1.614
6489	Sisma_Acqua	329	X	FD g o	-1.614
6490	Sisma_Acqua	330	X	FD g o	-1.614
6491	Sisma_Acqua	331	X	FD g o	-1.614
6492	Sisma_Acqua	332	X	FD g o	-1.614
6493	Sisma_Acqua	333	X	FD g o	-1.614
6494	Sisma_Acqua	334	X	FD g o	-1.614
6495	Sisma_Acqua	335	X	FD g o	-1.614
6496	Sisma_Acqua	336	X	FD g o	-1.614
6497	Sisma_Acqua	337	X	FD g o	-1.614
6498	Sisma_Acqua	338	X	FD g o	-1.614
6499	Sisma_Acqua	339	X	FD g o	-1.614
6500	Sisma_Acqua	340	X	FD g o	-1.614
6501	Sisma_Acqua	341	X	FD g o	-1.614
6502	Sisma_Acqua	342	X	FD g o	-1.614
6503	Sisma_Acqua	343	X	FD g o	-1.614
6504	Sisma_Acqua	344	X	FD g o	-1.614
6505	Sisma_Acqua	345	X	FD g o	-1.614
6506	Sisma_terreno	461	X	FD g o	11.070
6507	Sisma_terreno	462	X	FD g o	11.070
6508	Sisma_terreno	463	X	FD g o	11.070
6509	Sisma_terreno	464	X	FD g o	11.070
6510	Sisma_terreno	465	X	FD g o	11.070
6511	Sisma_terreno	466	X	FD g o	11.070
6512	Sisma_terreno	467	X	FD g o	11.070
6513	Sisma_terreno	468	X	FD g o	11.070
6514	Sisma_terreno	469	X	FD g o	11.070
6515	Sisma_terreno	470	X	FD g o	11.070
6516	Sisma_terreno	471	X	FD g o	11.070
6517	Sisma_terreno	472	X	FD g o	11.070
6518	Sisma_terreno	473	X	FD g o	11.070
6519	Sisma_terreno	474	X	FD g o	11.070
6520	Sisma_terreno	475	X	FD g o	11.070
6521	Sisma_terreno	476	X	FD g o	11.070
6522	Sisma_terreno	477	X	FD g o	11.070
6523	Sisma_terreno	478	X	FD g o	11.070
6524	Sisma_terreno	479	X	FD g o	11.070
6525	Sisma_terreno	480	X	FD g o	11.070
6526	Sisma_terreno	481	X	FD g o	11.070
6527	Sisma_terreno	482	X	FD g o	11.070
6528	Sisma_terreno	483	X	FD g o	11.070
6529	Sisma_terreno	484	X	FD g o	11.070
6530	Sisma_terreno	485	X	FD g o	11.070
6531	Sisma_terreno	486	X	FD g o	11.070
6532	Sisma_terreno	487	X	FD g o	11.070
6533	Sisma_terreno	488	X	FD g o	11.070
6534	Sisma_terreno	489	X	FD g o	11.070
6535	Sisma_terreno	490	X	FD g o	11.070
6536	Sisma_terreno	491	X	FD g o	11.070
6537	Sisma_terreno	492	X	FD g o	11.070
6538	Sisma_terreno	493	X	FD g o	11.070
6539	Sisma_terreno	494	X	FD g o	11.070
6540	Sisma_terreno	495	X	FD g o	11.070
6541	Sisma_terreno	496	X	FD g o	11.070
6542	Sisma_terreno	497	X	FD g o	11.070
6543	Sisma_terreno	498	X	FD g o	11.070
6544	Sisma_terreno	499	X	FD g o	11.070
6545	Sisma_terreno	500	X	FD g o	11.070
6546	Sisma_terreno	501	X	FD g o	11.070
6547	Sisma_terreno	502	X	FD g o	11.070
6548	Sisma_terreno	503	X	FD g o	11.070
6549	Sisma_terreno	504	X	FD g o	11.070
6550	Sisma_terreno	505	X	FD g o	11.070
6551	Sisma_terreno	506	X	FD g o	11.070
6552	Sisma_terreno	507	X	FD g o	11.070
6553	Sisma_terreno	508	X	FD g o	11.070
6554	Sisma_terreno	509	X	FD g o	11.070
6555	Sisma_terreno	510	X	FD g o	11.070
6556	Sisma_terreno	511	X	FD g o	11.070
6557	Sisma_terreno	512	X	FD g o	11.070
6558	Sisma_terreno	513	X	FD g o	11.070
6559	Sisma_terreno	514	X	FD g o	11.070
6560	Sisma_terreno	515	X	FD g o	11.070
6561	Sisma_terreno	516	X	FD g o	11.070
6562	Sisma_terreno	517	X	FD g o	11.070
6563	Sisma_terreno	518	X	FD g o	11.070
6564	Sisma_terreno	519	X	FD g o	11.070
6565	Sisma_terreno	520	X	FD g o	11.070
6566	Sisma_terreno	521	X	FD g o	11.070
6567	Sisma_terreno	522	X	FD g o	11.070
6568	Sisma_terreno	523	X	FD g o	11.070
6569	Sisma_terreno	524	X	FD g o	11.070
6570	Sisma_terreno	525	X	FD g o	11.070
6571	Sisma_terreno	526	X	FD g o	11.070
6572	Sisma_terreno	527	X	FD g o	11.070
6573	Sisma_terreno	528	X	FD g o	11.070
6574	Sisma_terreno	529	X	FD g o	11.070
6575	Sisma_terreno	530	X	FD g o	11.070
6576	Sisma_terreno	531	X	FD g o	11.070
6577	Sisma_terreno	532	X	FD g o	11.070
6578	Sisma_terreno	533	X	FD g o	11.070

6579	Sisma_terreno	534	X	FD glo	11.070
6580	Sisma_terreno	535	X	FD glo	11.070
6581	Sisma_terreno	536	X	FD glo	11.070
6582	Sisma_terreno	537	X	FD glo	11.070
6583	Sisma_terreno	538	X	FD glo	11.070
6584	Sisma_terreno	539	X	FD glo	11.070
6585	Sisma_terreno	540	X	FD glo	11.070
6586	Sisma_terreno	541	X	FD glo	11.070
6587	Sisma_terreno	542	X	FD glo	11.070
6588	Sisma_terreno	543	X	FD glo	11.070
6589	Sisma_terreno	544	X	FD glo	11.070
6590	Sisma_terreno	545	X	FD glo	11.070
6591	Sisma_terreno	546	X	FD glo	11.070
6592	Sisma_terreno	547	X	FD glo	11.070
6593	Sisma_terreno	548	X	FD glo	11.070
6594	Sisma_terreno	549	X	FD glo	11.070
6595	Sisma_terreno	550	X	FD glo	11.070
6596	Sisma_terreno	551	X	FD glo	11.070
6597	Sisma_terreno	552	X	FD glo	11.070
6598	Sisma_terreno	553	X	FD glo	11.070
6599	Sisma_terreno	554	X	FD glo	11.070
6600	Sisma_terreno	555	X	FD glo	11.070
6601	Sisma_terreno	556	X	FD glo	11.070
6602	Sisma_terreno	557	X	FD glo	11.070
6603	Sisma_terreno	558	X	FD glo	11.070
6604	Sisma_terreno	559	X	FD glo	11.070
6605	Sisma_terreno	560	X	FD glo	11.070
6606	Sisma_terreno	561	X	FD glo	11.070
6607	Sisma_terreno	562	X	FD glo	11.070
6608	Sisma_terreno	563	X	FD glo	11.070
6609	Sisma_terreno	564	X	FD glo	11.070
6610	Sisma_terreno	565	X	FD glo	11.070
6611	Sisma_terreno	566	X	FD glo	11.070
6612	Sisma_terreno	567	X	FD glo	11.070
6613	Sisma_terreno	568	X	FD glo	11.070
6614	Sisma_terreno	569	X	FD glo	11.070
6615	Sisma_terreno	570	X	FD glo	11.070
6616	Sisma_terreno	571	X	FD glo	11.070
6617	Sisma_terreno	572	X	FD glo	11.070
6618	Sisma_terreno	573	X	FD glo	11.070
6619	Sisma_terreno	574	X	FD glo	11.070
6620	Sisma_terreno	575	X	FD glo	11.070
6621	Sisma_terreno	576	X	FD glo	11.070
6622	Sisma_terreno	577	X	FD glo	11.070
6623	Sisma_terreno	578	X	FD glo	11.070
6624	Sisma_terreno	579	X	FD glo	11.070
6625	Sisma_terreno	580	X	FD glo	11.070
6626	Sisma_terreno	581	X	FD glo	11.070
6627	Sisma_terreno	582	X	FD glo	11.070
6628	Sisma_terreno	583	X	FD glo	11.070
6629	Sisma_terreno	584	X	FD glo	11.070
6630	Sisma_terreno	585	X	FD glo	11.070
6631	Sisma_terreno	586	X	FD glo	11.070
6632	Sisma_terreno	587	X	FD glo	11.070
6633	Sisma_terreno	588	X	FD glo	11.070
6634	Sisma_terreno	589	X	FD glo	11.070
6635	Sisma_terreno	590	X	FD glo	11.070
6636	Sisma_terreno	591	X	FD glo	11.070
6637	Sisma_terreno	592	X	FD glo	11.070
6638	Sisma_terreno	593	X	FD glo	11.070
6639	Sisma_terreno	594	X	FD glo	11.070
6640	Sisma_terreno	595	X	FD glo	11.070
6641	Sisma_terreno	596	X	FD glo	11.070
6642	Sisma_terreno	597	X	FD glo	11.070
6643	Sisma_terreno	598	X	FD glo	11.070
6644	Sisma_terreno	599	X	FD glo	11.070
6645	Sisma_terreno	600	X	FD glo	11.070
6646	Sisma_terreno	601	X	FD glo	11.070
6647	Sisma_terreno	602	X	FD glo	11.070
6648	Sisma_terreno	603	X	FD glo	11.070
6649	Sisma_terreno	604	X	FD glo	11.070
6650	Sisma_terreno	605	X	FD glo	11.070
6651	Sisma_terreno	606	X	FD glo	11.070
6652	Sisma_terreno	607	X	FD glo	11.070
6653	Sisma_terreno	608	X	FD glo	11.070
6654	Sisma_terreno	609	X	FD glo	11.070
6655	Sisma_terreno	610	X	FD glo	11.070
6656	Sisma_terreno	611	X	FD glo	11.070
6657	Sisma_terreno	612	X	FD glo	11.070
6658	Sisma_terreno	613	X	FD glo	11.070
6659	Sisma_terreno	614	X	FD glo	11.070
6660	Sisma_terreno	615	X	FD glo	11.070
6661	Sisma_terreno	616	X	FD glo	11.070
6662	Sisma_terreno	617	X	FD glo	11.070
6663	Sisma_terreno	618	X	FD glo	11.070
6664	Sisma_terreno	619	X	FD glo	11.070
6665	Sisma_terreno	620	X	FD glo	11.070
6666	Sisma_terreno	621	X	FD glo	11.070
6667	Sisma_terreno	622	X	FD glo	11.070
6668	Sisma_terreno	623	X	FD glo	11.070
6669	Sisma_terreno	624	X	FD glo	11.070

6670	Sisma_terreno	625	X	FD glo	11.070
6671	Sisma_terreno	626	X	FD glo	11.070
6672	Sisma_terreno	627	X	FD glo	11.070
6673	Sisma_terreno	628	X	FD glo	11.070
6674	Sisma_terreno	629	X	FD glo	11.070
6675	Sisma_terreno	630	X	FD glo	11.070
6676	Sisma_terreno	631	X	FD glo	11.070
6677	Sisma_terreno	632	X	FD glo	11.070
6678	Sisma_terreno	633	X	FD glo	11.070
6679	Sisma_terreno	634	X	FD glo	11.070
6680	Sisma_terreno	635	X	FD glo	11.070
6681	Sisma_terreno	636	X	FD glo	11.070
6682	Sisma_terreno	637	X	FD glo	11.070
6683	Sisma_terreno	638	X	FD glo	11.070
6684	Sisma_terreno	639	X	FD glo	11.070
6685	Sisma_terreno	640	X	FD glo	11.070
6686	Sisma_terreno	641	X	FD glo	11.070
6687	Sisma_terreno	642	X	FD glo	11.070
6688	Sisma_terreno	643	X	FD glo	11.070
6689	Sisma_terreno	644	X	FD glo	11.070
6690	Sisma_terreno	645	X	FD glo	11.070
6691	Sisma_terreno	646	X	FD glo	11.070
6692	Sisma_terreno	647	X	FD glo	11.070
6693	Sisma_terreno	648	X	FD glo	11.070
6694	Sisma_terreno	649	X	FD glo	11.070
6695	Sisma_terreno	650	X	FD glo	11.070
6696	Sisma_terreno	651	X	FD glo	11.070
6697	Sisma_terreno	652	X	FD glo	11.070
6698	Sisma_terreno	653	X	FD glo	11.070
6699	Sisma_terreno	654	X	FD glo	11.070
6700	Sisma_terreno	655	X	FD glo	11.070
6701	Sisma_terreno	656	X	FD glo	11.070
6702	Sisma_terreno	657	X	FD glo	11.070
6703	Sisma_terreno	658	X	FD glo	11.070
6704	Sisma_terreno	659	X	FD glo	11.070
6705	Sisma_terreno	660	X	FD glo	11.070
6706	Sisma_terreno	661	X	FD glo	11.070
6707	Sisma_terreno	662	X	FD glo	11.070
6708	Sisma_terreno	663	X	FD glo	11.070
6709	Sisma_terreno	664	X	FD glo	11.070
6710	Sisma_terreno	665	X	FD glo	11.070
6711	Sisma_terreno	666	X	FD glo	11.070
6712	Sisma_terreno	667	X	FD glo	11.070
6713	Sisma_Acqua	461	X	FD glo	11.301
6714	Sisma_Acqua	462	X	FD glo	11.301
6715	Sisma_Acqua	463	X	FD glo	11.301
6716	Sisma_Acqua	464	X	FD glo	11.301
6717	Sisma_Acqua	465	X	FD glo	11.301
6718	Sisma_Acqua	466	X	FD glo	11.301
6719	Sisma_Acqua	467	X	FD glo	11.301
6720	Sisma_Acqua	468	X	FD glo	11.301
6721	Sisma_Acqua	469	X	FD glo	11.301
6722	Sisma_Acqua	470	X	FD glo	11.301
6723	Sisma_Acqua	471	X	FD glo	11.301
6724	Sisma_Acqua	472	X	FD glo	11.301
6725	Sisma_Acqua	473	X	FD glo	11.301
6726	Sisma_Acqua	474	X	FD glo	11.301
6727	Sisma_Acqua	475	X	FD glo	11.301
6728	Sisma_Acqua	476	X	FD glo	11.301
6729	Sisma_Acqua	477	X	FD glo	11.301
6730	Sisma_Acqua	478	X	FD glo	11.301
6731	Sisma_Acqua	479	X	FD glo	11.301
6732	Sisma_Acqua	480	X	FD glo	11.301
6733	Sisma_Acqua	481	X	FD glo	11.301
6734	Sisma_Acqua	482	X	FD glo	11.301
6735	Sisma_Acqua	483	X	FD glo	11.301
6736	Sisma_Acqua	484	X	FD glo	8.072
6737	Sisma_Acqua	485	X	FD glo	8.072
6738	Sisma_Acqua	486	X	FD glo	8.072
6739	Sisma_Acqua	487	X	FD glo	8.072
6740	Sisma_Acqua	488	X	FD glo	8.072
6741	Sisma_Acqua	489	X	FD glo	8.072
6742	Sisma_Acqua	490	X	FD glo	8.072
6743	Sisma_Acqua	491	X	FD glo	8.072
6744	Sisma_Acqua	492	X	FD glo	8.072
6745	Sisma_Acqua	493	X	FD glo	8.072
6746	Sisma_Acqua	494	X	FD glo	8.072
6747	Sisma_Acqua	495	X	FD glo	8.072
6748	Sisma_Acqua	496	X	FD glo	8.072
6749	Sisma_Acqua	497	X	FD glo	8.072
6750	Sisma_Acqua	498	X	FD glo	8.072
6751	Sisma_Acqua	499	X	FD glo	8.072
6752	Sisma_Acqua	500	X	FD glo	8.072
6753	Sisma_Acqua	501	X	FD glo	8.072
6754	Sisma_Acqua	502	X	FD glo	8.072
6755	Sisma_Acqua	503	X	FD glo	8.072
6756	Sisma_Acqua	504	X	FD glo	8.072
6757	Sisma_Acqua	505	X	FD glo	8.072
6758	Sisma_Acqua	506	X	FD glo	8.072
6759	Sisma_Acqua	507	X	FD glo	4.843
6760	Sisma_Acqua	508	X	FD glo	4.843

6761	Sisma_Acqua	509	X	FD glo	4.843
6762	Sisma_Acqua	510	X	FD glo	4.843
6763	Sisma_Acqua	511	X	FD glo	4.843
6764	Sisma_Acqua	512	X	FD glo	4.843
6765	Sisma_Acqua	513	X	FD glo	4.843
6766	Sisma_Acqua	514	X	FD glo	4.843
6767	Sisma_Acqua	515	X	FD glo	4.843
6768	Sisma_Acqua	516	X	FD glo	4.843
6769	Sisma_Acqua	517	X	FD glo	4.843
6770	Sisma_Acqua	518	X	FD glo	4.843
6771	Sisma_Acqua	519	X	FD glo	4.843
6772	Sisma_Acqua	520	X	FD glo	4.843
6773	Sisma_Acqua	521	X	FD glo	4.843
6774	Sisma_Acqua	522	X	FD glo	4.843
6775	Sisma_Acqua	523	X	FD glo	4.843
6776	Sisma_Acqua	524	X	FD glo	4.843
6777	Sisma_Acqua	525	X	FD glo	4.843
6778	Sisma_Acqua	526	X	FD glo	4.843
6779	Sisma_Acqua	527	X	FD glo	4.843
6780	Sisma_Acqua	528	X	FD glo	4.843
6781	Sisma_Acqua	529	X	FD glo	4.843
6782	Sisma_Acqua	530	X	FD glo	1.614
6783	Sisma_Acqua	531	X	FD glo	1.614
6784	Sisma_Acqua	532	X	FD glo	1.614
6785	Sisma_Acqua	533	X	FD glo	1.614
6786	Sisma_Acqua	534	X	FD glo	1.614
6787	Sisma_Acqua	535	X	FD glo	1.614
6788	Sisma_Acqua	536	X	FD glo	1.614
6789	Sisma_Acqua	537	X	FD glo	1.614
6790	Sisma_Acqua	538	X	FD glo	1.614
6791	Sisma_Acqua	539	X	FD glo	1.614
6792	Sisma_Acqua	540	X	FD glo	1.614
6793	Sisma_Acqua	541	X	FD glo	1.614
6794	Sisma_Acqua	542	X	FD glo	1.614
6795	Sisma_Acqua	543	X	FD glo	1.614
6796	Sisma_Acqua	544	X	FD glo	1.614
6797	Sisma_Acqua	545	X	FD glo	1.614
6798	Sisma_Acqua	546	X	FD glo	1.614
6799	Sisma_Acqua	547	X	FD glo	1.614
6800	Sisma_Acqua	548	X	FD glo	1.614
6801	Sisma_Acqua	549	X	FD glo	1.614
6802	Sisma_Acqua	550	X	FD glo	1.614
6803	Sisma_Acqua	551	X	FD glo	1.614
6804	Sisma_Acqua	552	X	FD glo	1.614

Cond.	Nome Carichi	Gusci
1	6805-7471	254-920
3	7472-7770	1-253, 921-966

CONDIZIONI DI CARICO-----|-----|-----|-----|num.= 18

Nome	N. carichi
1 Peso_proprio_____	667
Lista carichi: 6805-7471	
2 PPP_Fond	759
Lista carichi: 3073-3831	
3 PP_fondazione	299
Lista carichi: 7472-7770	
4 CaricoVariabile	514
Lista carichi: 3832-4345	
5 CaricoVariabile2	514
Lista carichi: 4346-4859	
6 CaricoVariabile3	514
Lista carichi: 4860-5373	
7 Frenatura	66
Lista carichi: 5374-5439	
8 SovraccaricoLaterale	207
Lista carichi: 5440-5646	
9 PPP_soletta	253
Lista carichi: 5647-5899	
10 CaricoVariabile4	307
Lista carichi: 5900-6206	
11 Sisma1	299
Lista carichi: 6207-6505	
12 Sisma2	299
Lista carichi: 6506-6804	
13 Autovett_001_(X)	144
Lista carichi: 1-144	

- 14 Autovett_002_(Y) N. carichi: 144
Lista carichi: 145-288
- 15 Sisma_X N. carichi: 720
Lista carichi: 289-1008
- 16 Sisma_Y N. carichi: 720
Lista carichi: 1009-1728
- 17 Torcente_add._X N. carichi: 672
Lista carichi: 1729-2400
- 18 Torcente_add._Y N. carichi: 672
Lista carichi: 2401-3072

RISULTANTI DEI CARICHI (punto di applicazione nell'origine degli assi):

cond.	FX	FY	FZ	MX	MY	MZ
1	0.000000E+00	0.000000E+00	-1.380000E+03	-7.935000E+03	3.795000E+03	0.000000E+00
2	2.874999E+02	0.000000E+00	-1.035000E+03	-5.951250E+03	2.175417E+03	-1.653124E+03
3	0.000000E+00	0.000000E+00	-7.475000E+02	-4.298125E+03	2.055625E+03	0.000000E+00
4	-4.709250E+02	0.000000E+00	-1.495375E+03	-7.475219E+03	5.171863E+03	2.707819E+03
5	-4.709250E+02	0.000000E+00	-1.495375E+03	-7.475219E+03	7.171863E+03	2.707819E+03
6	-4.709250E+02	0.000000E+00	-1.495375E+03	-7.475219E+03	3.171863E+03	2.707819E+03
7	-3.748800E+02	0.000000E+00	0.000000E+00	0.000000E+00	0.000000E+00	2.249280E+03
8	4.709250E+02	0.000000E+00	0.000000E+00	0.000000E+00	-1.059581E+03	-2.707819E+03
9	0.000000E+00	0.000000E+00	-2.846250E+02	-1.636594E+03	7.827188E+02	0.000000E+00
10	0.000000E+00	0.000000E+00	-1.495375E+03	-7.475219E+03	4.612281E+03	0.000000E+00
11	-7.213948E+02	0.000000E+00	0.000000E+00	0.000000E+00	1.855204E+03	4.148020E+03
12	7.213948E+02	0.000000E+00	0.000000E+00	0.000000E+00	-1.855204E+03	-4.148020E+03
13	6.627363E+02	0.000000E+00	0.000000E+00	0.000000E+00	0.000000E+00	-3.810742E+03
14	0.000000E+00	4.799647E+02	0.000000E+00	0.000000E+00	0.000000E+00	1.319586E+03
15	9.103788E+02	0.000000E+00	0.000000E+00	0.000000E+00	-6.107415E+02	-5.234678E+03
16	0.000000E+00	9.103788E+02	0.000000E+00	6.107415E+02	0.000000E+00	2.503542E+03
17	0.000000E+00	0.000000E+00	0.000000E+00	0.000000E+00	0.000000E+00	-5.234678E+02
18	0.000000E+00	0.000000E+00	0.000000E+00	0.000000E+00	0.000000E+00	2.503542E+02

ANALISI DINAMICA

PARAMETRI DI CALCOLO:

Modello generale
 Assi di vibrazione: X Y
 Combinazione quadratica completa (CQC)

DATI PROGETTO

Edificio sito in località SALBERTRAND (long. 6.890 lat. 45.072700)

Categoria del suolo di fondazione = C

Coeff. di amplificazione stratigrafica $S_s = 1.500$

Coeff. di amplificazione topografica $ST = 1.200$

$S = 1.800$

Vita nominale dell'opera $VN = 50$ anni

Coefficiente d'uso $CU = 1.0$

Periodo di riferimento $VR = 50.0$

PVR : probabilità di superamento in VR = 10 %

Tempo di ritorno = 474

Coeff. di smorzamento viscoso = 5.0

Valori risultanti per :

ag 1.226 [g/10]
 Fo 2.477
 TC* 0.270

Fattore di comportamento $q = 1.000$

Rapporto spettro di esercizio / spettro di progetto = 0.385

CONDIZIONI DI RIFERIMENTO	COEFFICIENTE	PESO RISULTANTE [kN]
1.	1.000	1380.000
9.	1.000	284.625

*** TABELLA AUTOVETTORI ***

n	PERIODO [sec]	MASSA ATTIVATA			COEFFICIENTI DI CORRELAZIONE	n+6	n+7
		%X	%Y	%Z			
1	0.237614	100.000	0.000	0.000	n+1		
2	0.078248	0.000	99.998	0.000	n+2	n+3	n+4
MASSA TOTALE		100.000	99.998	0.000	n+5		

 Analisi sismica - Statica lineare - (NTC 2018)

DATI PROGETTO

Edificio sito in località SALBERTRAND (long. 6.890 lat. 45.072700)

Categoria del suolo di fondazione = C

Coeff. di amplificazione stratigrafica $S_s = 1.500$

Coeff. di amplificazione topografica $ST = 1.200$

$S = 1.800$

Vita nominale dell'opera VN = 50 anni

Coefficiente d'uso CU = 1.0

Periodo di riferimento VR = 50.0

PVR : probabilità di superamento in VR = 10 %

Tempo di ritorno = 474

Coeff. di smorzamento viscoso = 5.0

Valori risultanti per :

ag 1.226 [g/10]

Fo 2.477

TC* 0.270

Fattore di comportamento q = 1.000

Rapporto spettro di esercizio / spettro di progetto = 0.385

Coeff. lambda = 1.0000

Sd = 0.547 per T1 = 0.238

Numero condizioni generanti carichi sismici : 2

Cond. 001 : Peso_proprio_____ con coeff. 1.000

Cond. 009 : PPP_soletta con coeff. 1.000

Massa sismica totale 1664.62 kN

Condizioni di carico sismico generate:

Cond. 015 : Sisma X

Cond. 016 : Sisma Y

Cond. 017 : Torcente add. X

Cond. 018 : Torcente add. Y

Carichi sismici :

Piani	Pesi	C. distr.	Forze piano	Torc. piano X	Torc. piano Y	Bar. X	Bar. Y
mm	kN		kN	kNm	kNm	mm	mm
0	50.31	0.0000	0.00	0.0	0.0	2750	5750
1000	201.25	0.1734	34.90	20.1	9.6	2750	5750
2000	201.25	0.3468	69.80	40.1	19.2	2750	5750
3000	201.25	0.5202	104.70	60.2	28.8	2750	5750
4000	1010.56	0.6937	700.98	403.1	192.8	2750	5750
-----			1664.62	910.38			

DESCRIZIONE CASI DI CARICO:

NOME	DESCRIZIONE	VERIFICA	TIPO	CONDIZ. INSERITE			CASI INSERITI	
				Num.	Coeff.	Segno	Num.	Coeff.
1	SLU no fren 1	S.L.U.	somma	1	1.350	+		
				2	1.500	+		
				3	1.350	+		
				4	1.350	+		
				9	1.500	+		
				8	1.350	+		
2	SLU con fren 1	S.L.U.	somma	1	1.350	+		
				2	1.500	+		
				3	1.350	+		
				4	1.013	+		
				9	1.500	+		
				7	1.350	+		
				8	1.013	+		
3	SISMAX SLU	nessuna	somma	13	1.000	quadr.		
				17	1.000	±		
4	SISMAY SLU	nessuna	somma	14	1.000	quadr.		
				18	1.000	±		
5	SLU con SISMAX PRINC	S.L.U.	somma	1	1.000	+	3	1.000
				2	1.000	+		
				3	1.000	+		
				9	1.000	+		
				11	1.000	+		
6	SLU con SISMAY PRINC	S.L.U.	somma	1	1.000	+	4	1.000
				2	1.000	+		
				3	1.000	+		
				9	1.000	+		
				11	0.300	+		
7	SLD con SISMAX PRINC	S.L.Danno	somma	1	1.000	+	3	0.385
				2	1.000	+		
				3	1.000	+		
				9	1.000	+		
				11	0.385	+		
8	SLD con SISMAY PRINC	S.L.Danno	somma	1	1.000	+	4	0.385
				2	1.000	+		
				3	1.000	+		
				9	1.000	+		
				11	0.116	+		
9	SLUGeo fren1	SLU_GEO	somma	1	1.000	+		
				2	1.300	+		
				3	1.000	+		
				9	1.300	+		
				7	1.150	+		
				5	0.863	+		
				8	0.863	+		
10	SLUEqu no fren 1	SLU_EQU	somma	1	0.900	+		
				2	1.500	+		
				3	0.900	+		
				4	1.350	+		
				9	1.500	+		
				8	1.350	+		
11	SLUEqu fren1	SLU_EQU	somma	1	0.900	+		
				2	1.500	+		
				3	0.900	+		
				4	1.013	+		
				9	1.500	+		
				7	1.350	+		
				8	1.013	+		
12	Rara nofren1	Rara	somma	1	1.000	+		
				2	1.000	+		
				3	1.000	+		
				4	1.000	+		
				9	1.000	+		
				8	1.000	+		
13	Rara fren1	Rara	somma	1	1.000	+		
				2	1.000	+		
				3	1.000	+		
				4	0.750	+		
				9	1.000	+		
				7	1.000	+		
				8	0.750	+		
15	Frequente nofren1	Freq.	somma	1	1.000	+		

Passage inférieur pour déviation du trafic existant - Note de calcul / Sottopasso per deviazione viabilità esistente – Relazione di calcolo

				2	1.000	+		
				3	1.000	+		
				4	0.750	+		
				9	1.000	+		
				8	0.750	+		
16	Frequente fren	Freq.	somma	1	1.000	+		
				2	1.000	+		
				3	1.000	+		
				9	1.000	+		
				7	0.750	+		
18	Quasi Perm	QuasiPerm.	somma	1	1.000	+		
				2	1.000	+		
				3	1.000	+		
				9	1.000	+		
19	SLU con SISMAX PRINC	S.L.U.	somma	1	1.000	+	3	1.000
				2	1.000	+	4	0.300
				3	1.000	+		
				9	1.000	+		
				11	1.000	+		
				12	1.000	+		
20	SLU con SISMAX PRINC	S.L.U.	somma	1	1.000	+	4	1.000
				2	1.000	+	3	0.300
				3	1.000	+		
				9	1.000	+		
				11	0.300	+		
				12	0.300	+		
21	SLD con SISMAX PRINC	S.L.Danno	somma	1	1.000	+	3	0.385
				2	1.000	+	4	0.116
				3	1.000	+		
				9	1.000	+		
				11	0.385	+		
				12	0.385	+		
22	SLD con SISMAX PRINC	S.L.Danno	somma	1	1.000	+	4	0.385
				2	1.000	+	3	0.116
				3	1.000	+		
				9	1.000	+		
				11	0.116	+		
				12	0.116	+		
23	SLU no fren 2	S.L.U.	somma	1	1.350	+		
				2	1.500	+		
				3	1.350	+		
				9	1.500	+		
				5	1.350	+		
				8	1.350	+		
24	SLU no fren 3	S.L.U.	somma	1	1.350	+		
				2	1.500	+		
				3	1.350	+		
				9	1.500	+		
				6	1.350	+		
				8	1.350	+		
25	SLU no fren 4	S.L.U.	somma	1	1.350	+		
				2	1.500	+		
				3	1.350	+		
				9	1.500	+		
				10	1.350	+		
				8	1.350	+		
26	SLU con fren 2	S.L.U.	somma	1	1.350	+		
				2	1.500	+		
				3	1.350	+		
				9	1.500	+		
				7	1.350	+		
				5	1.013	+		
				8	1.013	+		
27	SLU con fren 3	S.L.U.	somma	1	1.350	+		
				2	1.500	+		
				3	1.350	+		
				9	1.500	+		
				7	1.350	+		
				6	1.013	+		
				8	1.013	+		
28	SLU con fren 4	S.L.U.	somma	1	1.350	+		
				2	1.500	+		
				3	1.350	+		
				9	1.500	+		
				7	1.350	+		
				10	1.013	+		
				8	1.013	+		

Passage inférieur pour déviation du trafic existant - Note de calcul / Sottopasso per deviazione viabilità esistente – Relazione di calcolo

29	SLUGeo fren2	SLU_GEO	somma	1	1.000	+		
				2	1.300	+		
				3	1.000	+		
				4	0.863	+		
				9	1.300	+		
				7	1.150	+		
				8	0.863	+		

30	SLUGeo fren3	SLU_GEO	somma	1	1.000	+		
				2	1.300	+		
				3	1.000	+		
				9	1.300	+		
				7	1.150	+		
				6	0.863	+		
				8	0.863	+		

31	SLUGeo fren4	SLU_GEO	somma	1	1.000	+		
				2	1.300	+		
				3	1.000	+		
				9	1.300	+		
				7	1.150	+		
				10	0.863	+		
				8	0.863	+		

32	SLUGeo no fren1	SLU_GEO	somma	1	1.000	+		
				2	1.300	+		
				3	1.000	+		
				9	1.300	+		
				4	1.100	+		
				8	1.100	+		

33	SLUGeo no fren2	SLU_GEO	somma	1	1.000	+		
				2	1.300	+		
				3	1.000	+		
				9	1.300	+		
				5	1.100	+		
				8	1.100	+		

34	SLUGeo no fren3	SLU_GEO	somma	1	1.000	+		
				2	1.300	+		
				3	1.000	+		
				9	1.300	+		
				6	1.100	+		
				8	1.100	+		

35	SLUGeo no fren4	SLU_GEO	somma	1	1.000	+		
				2	1.300	+		
				3	1.000	+		
				9	1.300	+		
				10	1.100	+		
				8	1.100	+		

36	SLUEqu no fren 2	SLU_EQU	somma	1	0.900	+		
				2	1.500	+		
				3	0.900	+		
				9	1.500	+		
				5	1.350	+		
				8	1.350	+		

37	SLUEqu no fren 3	SLU_EQU	somma	1	0.900	+		
				2	1.500	+		
				3	0.900	+		
				9	1.500	+		
				6	1.350	+		
				8	1.350	+		

38	SLUEqu no fren 4	SLU_EQU	somma	1	0.900	+		
				2	1.500	+		
				3	0.900	+		
				9	1.500	+		
				10	1.350	+		
				8	1.350	+		

39	SLUEqu fren2	SLU_EQU	somma	1	0.900	+		
				2	1.500	+		
				3	0.900	+		
				9	1.500	+		
				7	1.350	+		
				5	1.013	+		
				8	1.013	+		

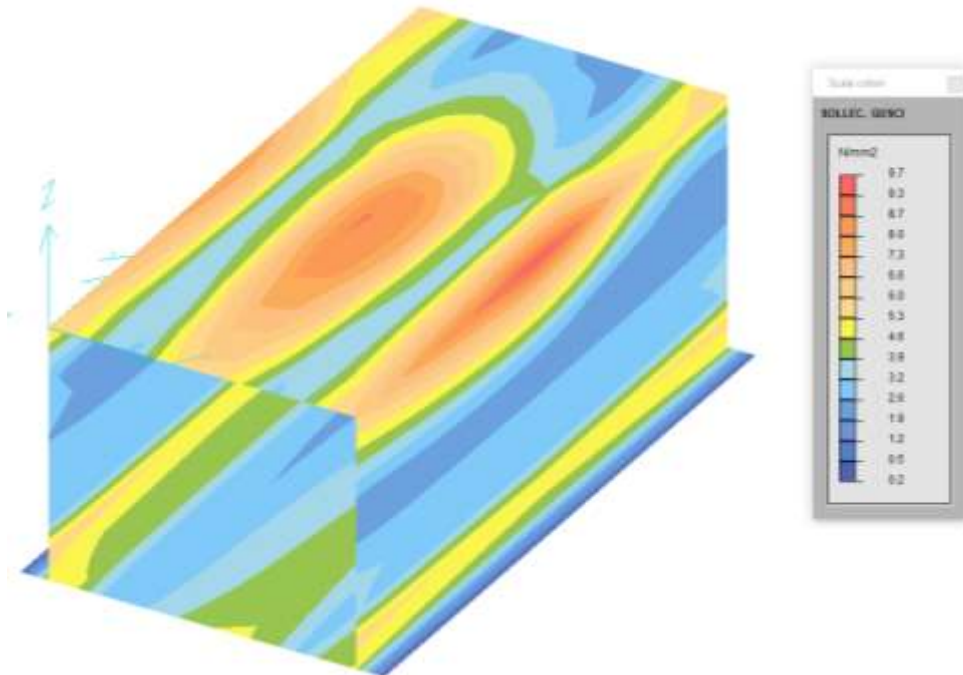
40	SLUEqu fren3	SLU_EQU	somma	1	0.900	+		
				2	1.500	+		
				3	0.900	+		
				9	1.500	+		
				7	1.350	+		
				6	1.013	+		
				8	1.013	+		

41	SLUEqu fren4	SLU_EQU	somma	1	0.900	+		
				2	1.500	+		

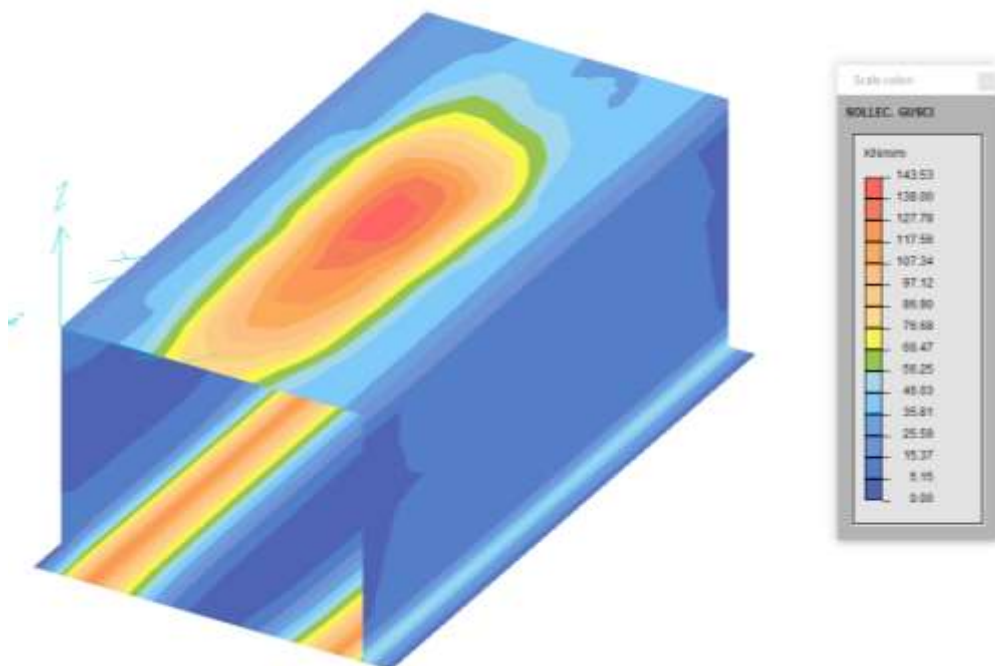
Passage inférieur pour déviation du trafic existant - Note de calcul / Sottopasso per deviazione viabilità esistente – Relazione di calcolo

				3	0.900	+		
				9	1.500	+		
				7	1.350	+		
				10	1.013	+		
				8	1.013	+		
41	Rara nofren2	Rara	somma	1	1.000	+		
				2	1.000	+		
				3	1.000	+		
				9	1.000	+		
				5	1.000	+		
				8	1.000	+		
42	Rara nofren3	Rara	somma	1	1.000	+		
				2	1.000	+		
				3	1.000	+		
				9	1.000	+		
				6	1.000	+		
				8	1.000	+		
43	Rara nofren4	Rara	somma	1	1.000	+		
				2	1.000	+		
				3	1.000	+		
				9	1.000	+		
				10	1.000	+		
				8	1.000	+		
44	Rara fren2	Rara	somma	1	1.000	+		
				2	1.000	+		
				3	1.000	+		
				9	1.000	+		
				7	1.000	+		
				5	0.750	+		
				8	0.750	+		
45	Rara fren3	Rara	somma	1	1.000	+		
				2	1.000	+		
				3	1.000	+		
				9	1.000	+		
				7	1.000	+		
				6	0.750	+		
				8	0.750	+		
46	Rara fren4	Rara	somma	1	1.000	+		
				2	1.000	+		
				3	1.000	+		
				9	1.000	+		
				7	1.000	+		
				10	0.750	+		
				8	0.750	+		
46	Frequente nofren2	Freq.	somma	1	1.000	+		
				2	1.000	+		
				3	1.000	+		
				9	1.000	+		
				5	0.750	+		
				8	0.750	+		
47	Frequente nofren3	Freq.	somma	1	1.000	+		
				2	1.000	+		
				3	1.000	+		
				9	1.000	+		
				6	0.750	+		
				8	0.750	+		
48	Frequente nofren4	Freq.	somma	1	1.000	+		
				2	1.000	+		
				3	1.000	+		
				9	1.000	+		
				10	0.750	+		
				8	0.750	+		

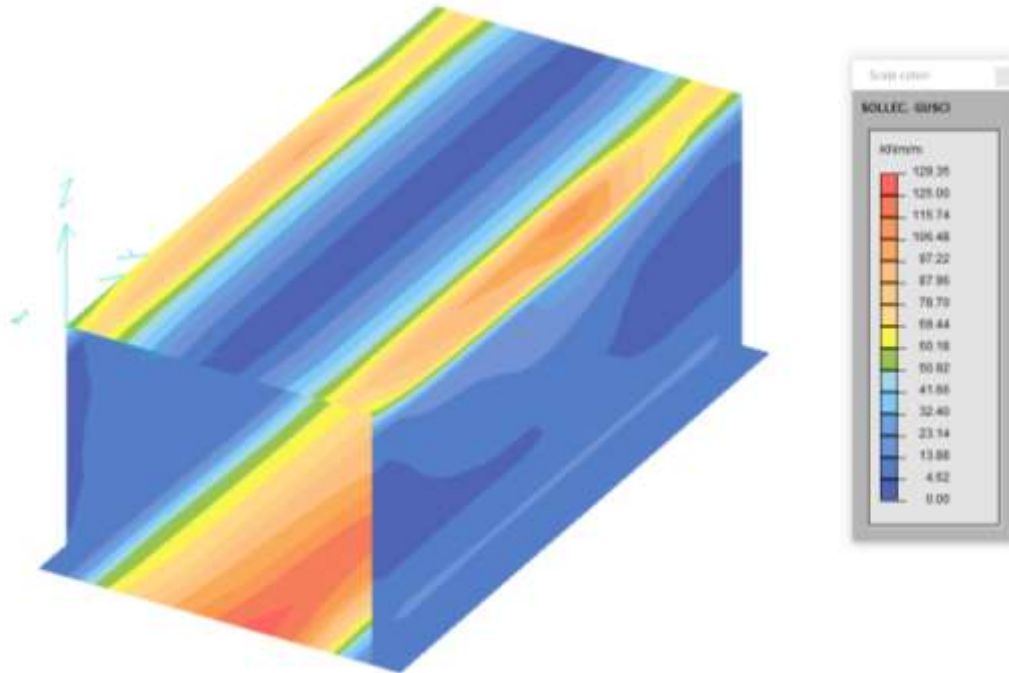
9.3 SOLLECITAZIONI AGENTI SUGLI ELEMENTI GUSCIO



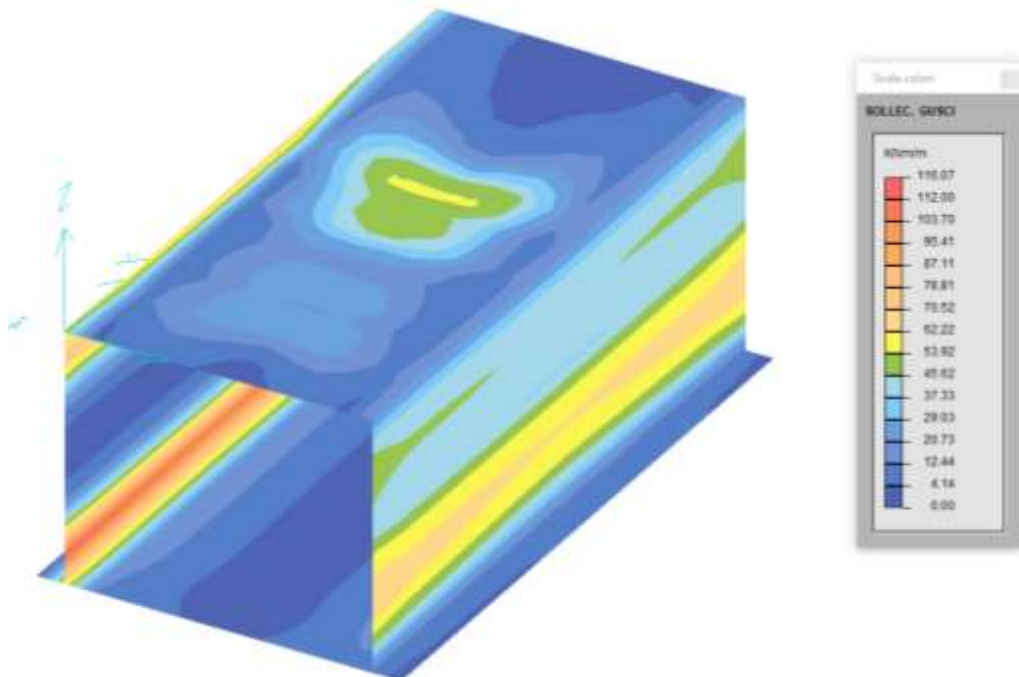
Sollecitazioni massime di Von Moses



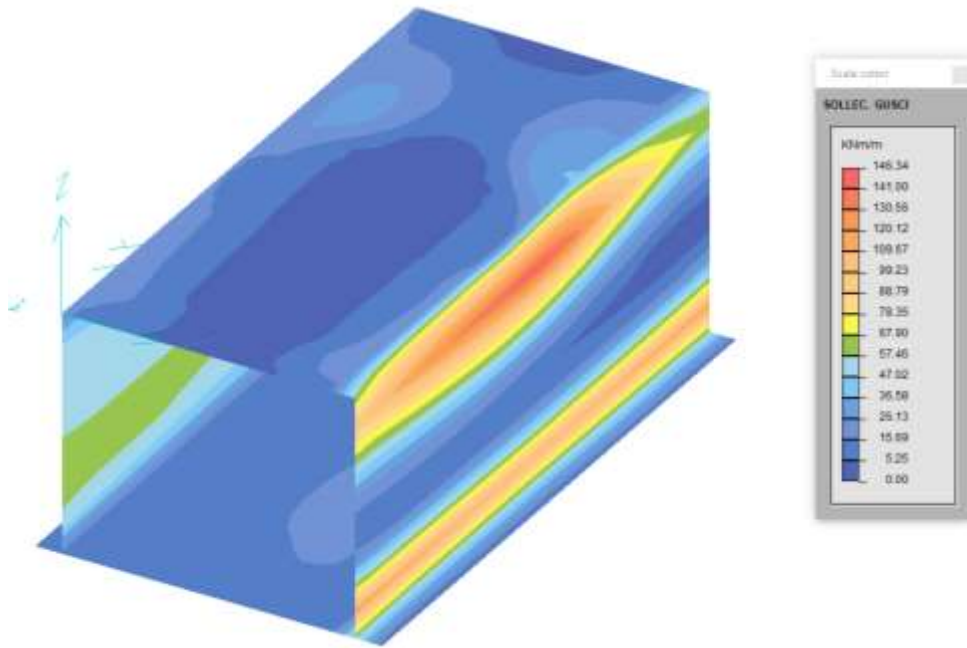
Momento flettente M_x sollecitanti le fibre inferiori degli elementi guscio



z
Momento flettente M_x sollecitanti le fibre superiori degli elementi guscio



Momento flettente M_y sollecitanti le fibre inferiori degli elementi guscio



Momento flettente M_y sollecitanti le fibre superiori degli elementi guscio

9.4 VERIFICHE ELEMENTI GUSCIO

MACROGUSCIO fondazione

VERIFICA ARMATURE EFFETTIVE (EFFETTO MEMBRANA + PIASTRA)

CASI DI CARICO: ->

Nome	Descrizione
1	SLU no fren 1
2	SLU con fren 1
5	SLU con SISMAX PRINC
6	SLU con SISMAX PRINC
10	SLUEqu no fren 1
11	SLUEqu fren1
19	SLU con SISMAX PRINC
20	SLU con SISMAX PRINC
23	SLU no fren 2
24	SLU no fren 3
25	SLU no fren 4
26	SLU con fren 2
27	SLU con fren 3
28	SLU con fren 4
36	SLUEqu no fren 2
37	SLUEqu no fren 3
38	SLUEqu no fren 4
39	SLUEqu fren2
40	SLUEqu fren3
41	Rara nofren2
41	Rara nofren2

DATI:

tensione di snervamento acciaio (fyk): 450 N/mm²
 coefficiente sicurezza acciaio : 1.15
 deformazione ultima acciaio : 1.86 per mille
 deformazione ultima cls : 3.5 per mille
 rapporto rottura/snervamento (k): 1
 resistenza cilindrica cls (fck): 30.71 N/mm²
 coefficiente sicurezza cls : 1.5
 coefficiente riduttivo (alfa): 0.85
 copriferro inferiore (asse armatura): 40 mm
 copriferro superiore (asse armatura): 40 mm
 moltiplicatore sollecitazioni : 1

LEGENDA:

spess = spessore guscio. Verifica effettuata su sezione BxH, con B=10 mm e H="spess" mm
 Af = area disposta al lembo teso, in mm² al metro
 Afc = area disposta al lembo compresso, in mm² al metro
 Mom = momento flettente [kNm/m]
 Nor = sforzo normale [kN]
 epsC = deformazione cls [per mille]
 epsF = deformazione acciaio [per mille]

<-

L'armatura è sufficiente se le deformazioni dei materiali sono ovunque minori delle corrispondenti deformazioni ultime.

Per gli elementi non dissipativi la permanenza in campo elastico è ottenuta limitando la deformazione dell'acciaio alla deformazione di snervamento (1.86 per mille) e quella del calcestruzzo al 2 per mille.

	INFERIORE ORIZZONTALE				INFERIORE VERTICALE								
	spess	Af	Afc	Mom	Nor	epsC	epsF	Af	Afc	Mom	Nor	epsC	epsF
1	400	3169	1917	168.	0.	0.40	0.79	782	782	9.	0.	0.04	0.17
2	400	3169	1917	113.	0.	0.27	0.53	782	782	11.	0.	0.05	0.20
3	400	1584	1917	69.	0.	0.21	0.64	782	782	10.	0.	0.05	0.19
4	400	1584	1917	33.	0.	0.10	0.30	782	782	7.	0.	0.03	0.12
5	400	1584	1917	0.	0.	0.00	0.00	782	782	1.	0.	0.00	0.02
6	400	1584	1917	0.	0.	0.00	0.00	782	782	1.	0.	0.00	0.01
7	400	1584	1917	0.	0.	0.00	0.00	782	782	1.	0.	0.00	0.02
8	400	1584	1917	30.	0.	0.09	0.28	782	782	6.	0.	0.03	0.11

9		400		1584	1917	66.	0.	0.20	0.60		782	782	9.	0.	0.04	0.17	
10		400		3169	1917	109.	0.	0.26	0.51		782	782	9.	0.	0.04	0.17	
11		400		3169	1917	161.	0.	0.38	0.75		782	782	8.	0.	0.03	0.14	
12		400		3169	1917	167.	0.	0.40	0.79		782	782	13.	0.	0.06	0.25	
13		400		3169	1917	112.	0.	0.27	0.53		782	782	13.	0.	0.06	0.24	
14		400		1584	1917	69.	0.	0.21	0.63		782	782	12.	0.	0.05	0.22	
15		400		1584	1917	32.	0.	0.10	0.30		782	782	5.	0.	0.02	0.10	
16		400		1584	1917	0.	0.	0.00	0.00		782	782	0.	0.	0.00	0.00	
17		400		1584	1917	0.	0.	0.00	0.00		782	782	0.	0.	0.00	0.00	
18		400		1584	1917	0.	0.	0.00	0.00		782	782	0.	0.	0.00	0.00	
19		400		1584	1917	29.	0.	0.09	0.27		782	782	5.	0.	0.02	0.10	
20		400		1584	1917	65.	0.	0.20	0.60		782	782	12.	0.	0.05	0.22	
21		400		3169	1917	108.	0.	0.26	0.51		782	782	13.	0.	0.06	0.23	
22		400		3169	1917	160.	0.	0.38	0.75		782	782	13.	0.	0.06	0.24	
23		400		3169	1917	166.	0.	0.39	0.78		782	782	15.	0.	0.07	0.27	
24		400		3169	1917	112.	0.	0.27	0.53		782	782	13.	0.	0.06	0.24	
25		400		1584	1917	68.	0.	0.21	0.62		782	782	12.	0.	0.05	0.22	
26		400		1584	1917	31.	0.	0.09	0.28		782	782	5.	0.	0.02	0.10	
27		400		1584	1917	0.	0.	0.00	0.00		782	782	0.	0.	0.00	0.00	
28		400		1584	1917	0.	0.	0.00	0.00		782	782	0.	0.	0.00	0.00	
29		400		1584	1917	0.	0.	0.00	0.00		782	782	0.	0.	0.00	0.00	
30		400		1584	1917	28.	0.	0.09	0.26		782	782	4.	0.	0.02	0.08	
31		400		1584	1917	65.	0.	0.20	0.59		782	782	12.	0.	0.05	0.21	
32		400		3169	1917	108.	0.	0.26	0.51		782	782	13.	0.	0.06	0.23	
33		400		3169	1917	160.	0.	0.38	0.75		782	782	15.	0.	0.06	0.27	
34		400		3169	1917	164.	0.	0.39	0.77		782	782	15.	0.	0.07	0.28	
35		400		3169	1917	112.	0.	0.26	0.52		782	782	14.	0.	0.06	0.25	
36		400		1584	1917	67.	0.	0.20	0.61		782	782	13.	0.	0.06	0.23	
37		400		1584	1917	30.	0.	0.09	0.27		782	782	6.	0.	0.03	0.10	
38		400		1584	1917	0.	0.	0.00	0.00		782	782	0.	0.	0.00	0.00	
39		400		1584	1917	0.	0.	0.00	0.00		782	782	0.	0.	0.00	0.00	
40		400		1584	1917	0.	0.	0.00	0.00		782	782	0.	0.	0.00	0.00	
41		400		1584	1917	27.	0.	0.08	0.24		782	782	5.	0.	0.02	0.08	
42		400		1584	1917	64.	0.	0.19	0.58		782	782	12.	0.	0.05	0.22	
43		400		3169	1917	108.	0.	0.26	0.51		782	782	13.	0.	0.06	0.24	
44		400		3169	1917	159.	0.	0.38	0.75		782	782	15.	0.	0.07	0.27	
45		400		3169	1917	163.	0.	0.39	0.76		782	782	15.	0.	0.07	0.28	
46		400		3169	1917	112.	0.	0.26	0.52		782	782	14.	0.	0.06	0.25	
47		400		1584	1917	67.	0.	0.20	0.61		782	782	13.	0.	0.06	0.23	
48		400		1584	1917	30.	0.	0.09	0.27		782	782	6.	0.	0.03	0.10	
49		400		1584	1917	0.	0.	0.00	0.00		782	782	0.	0.	0.00	0.00	
50		400		1584	1917	0.	0.	0.00	0.00		782	782	0.	0.	0.00	0.00	
51		400		1584	1917	0.	0.	0.00	0.00		782	782	0.	0.	0.00	0.00	
52		400		1584	1917	27.	0.	0.08	0.24		782	782	5.	0.	0.02	0.08	
53		400		1584	1917	63.	0.	0.19	0.58		782	782	12.	0.	0.05	0.22	
54		400		3169	1917	107.	0.	0.25	0.50		782	782	13.	0.	0.06	0.24	
55		400		3169	1917	158.	0.	0.37	0.74		782	782	15.	0.	0.07	0.27	
56		400		3169	1917	162.	0.	0.38	0.76		782	782	15.	0.	0.06	0.27	
57		400		3169	1917	111.	0.	0.26	0.52		782	782	14.	0.	0.06	0.25	
58		400		1584	1917	66.	0.	0.20	0.60		782	782	13.	0.	0.06	0.24	
59		400		1584	1917	30.	0.	0.09	0.27		782	782	6.	0.	0.03	0.11	
60		400		1584	1917	0.	0.	0.00	0.00		782	782	0.	0.	0.00	0.00	
61		400		1584	1917	0.	0.	0.00	0.00		782	782	0.	0.	0.00	0.00	
62		400		1584	1917	0.	0.	0.00	0.00		782	782	0.	0.	0.00	0.00	
63		400		1584	1917	27.	0.	0.08	0.24		782	782	5.	0.	0.02	0.08	
64		400		1584	1917	63.	0.	0.19	0.57		782	782	12.	0.	0.05	0.22	
65		400		3169	1917	107.	0.	0.25	0.50		782	782	13.	0.	0.06	0.24	
66		400		3169	1917	157.	0.	0.37	0.74		782	782	15.	0.	0.07	0.27	
67		400		3169	1917	161.	0.	0.38	0.75		782	782	15.	0.	0.06	0.27	
68		400		3169	1917	111.	0.	0.26	0.52		782	782	14.	0.	0.06	0.25	
69		400		1584	1917	65.	0.	0.20	0.60		782	782	13.	0.	0.06	0.24	
70		400		1584	1917	30.	0.	0.09	0.27		782	782	6.	0.	0.03	0.11	
71		400		1584	1917	0.	0.	0.00	0.00		782	782	0.	0.	0.00	0.00	
72		400		1584	1917	0.	0.	0.00	0.00		782	782	0.	0.	0.00	0.00	
73		400		1584	1917	0.	0.	0.00	0.00		782	782	0.	0.	0.00	0.00	
74		400		1584	1917	27.	0.	0.08	0.24		782	782	5.	0.	0.02	0.09	
75		400		1584	1917	62.	0.	0.19	0.57		782	782	13.	0.	0.05	0.23	
76		400		3169	1917	107.	0.	0.25	0.50		782	782	13.	0.	0.06	0.24	
77		400		3169	1917	156.	0.	0.37	0.73		782	782	14.	0.	0.06	0.26	
78		400		3169	1917	160.	0.	0.38	0.75		782	782	15.	0.	0.06	0.27	

79	400	3169 1917	110.	0. 0.26 0.52	782 782	14.	0. 0.06 0.25	
80	400	1584 1917	65.	0. 0.20 0.59	782 782	13.	0. 0.06 0.24	
81	400	1584 1917	29.	0. 0.09 0.27	782 782	6.	0. 0.03 0.11	
82	400	1584 1917	0.	0. 0.00 0.00	782 782	0.	0. 0.00 0.00	
83	400	1584 1917	0.	0. 0.00 0.00	782 782	0.	0. 0.00 0.00	
84	400	1584 1917	0.	0. 0.00 0.00	782 782	0.	0. 0.00 0.00	
85	400	1584 1917	26.	0. 0.08 0.24	782 782	5.	0. 0.02 0.09	
86	400	1584 1917	61.	0. 0.19 0.56	782 782	12.	0. 0.05 0.23	
87	400	3169 1917	106.	0. 0.25 0.50	782 782	13.	0. 0.06 0.24	
88	400	3169 1917	155.	0. 0.37 0.73	782 782	13.	0. 0.06 0.24	
89	400	3169 1917	159.	0. 0.38 0.75	782 782	15.	0. 0.06 0.27	
90	400	3169 1917	110.	0. 0.26 0.52	782 782	13.	0. 0.06 0.24	
91	400	1584 1917	64.	0. 0.20 0.59	782 782	13.	0. 0.06 0.23	
92	400	1584 1917	29.	0. 0.09 0.27	782 782	6.	0. 0.03 0.11	
93	400	1584 1917	0.	0. 0.00 0.00	782 782	0.	0. 0.00 0.00	
94	400	1584 1917	0.	0. 0.00 0.00	782 782	0.	0. 0.00 0.00	
95	400	1584 1917	0.	0. 0.00 0.00	782 782	0.	0. 0.00 0.00	
96	400	1584 1917	26.	0. 0.08 0.24	782 782	3.	0. 0.01 0.05	
97	400	1584 1917	61.	0. 0.19 0.56	782 782	12.	0. 0.05 0.21	
98	400	3169 1917	106.	0. 0.25 0.50	782 782	13.	0. 0.06 0.24	
99	400	3169 1917	154.	0. 0.36 0.72	782 782	13.	0. 0.06 0.24	
100	400	3169 1917	158.	0. 0.37 0.74	782 782	15.	0. 0.07 0.27	
101	400	3169 1917	109.	0. 0.26 0.51	782 782	13.	0. 0.06 0.24	
102	400	1584 1917	64.	0. 0.19 0.59	782 782	13.	0. 0.06 0.23	
103	400	1584 1917	29.	0. 0.09 0.26	782 782	6.	0. 0.03 0.11	
104	400	1584 1917	0.	0. 0.00 0.00	782 782	0.	0. 0.00 0.00	
105	400	1584 1917	0.	0. 0.00 0.00	782 782	0.	0. 0.00 0.00	
106	400	1584 1917	0.	0. 0.00 0.00	782 782	0.	0. 0.00 0.00	
107	400	1584 1917	26.	0. 0.08 0.24	782 782	3.	0. 0.01 0.05	
108	400	1584 1917	61.	0. 0.19 0.56	782 782	12.	0. 0.05 0.21	
109	400	3169 1917	105.	0. 0.25 0.50	782 782	13.	0. 0.06 0.23	
110	400	3169 1917	153.	0. 0.36 0.72	782 782	14.	0. 0.06 0.26	
111	400	3169 1917	158.	0. 0.37 0.74	782 782	15.	0. 0.07 0.28	
112	400	3169 1917	108.	0. 0.26 0.51	782 782	13.	0. 0.06 0.24	
113	400	1584 1917	64.	0. 0.19 0.58	782 782	13.	0. 0.05 0.23	
114	400	1584 1917	28.	0. 0.09 0.26	782 782	6.	0. 0.03 0.11	
115	400	1584 1917	0.	0. 0.00 0.00	782 782	0.	0. 0.00 0.00	
116	400	1584 1917	0.	0. 0.00 0.00	782 782	0.	0. 0.00 0.00	
117	400	1584 1917	0.	0. 0.00 0.00	782 782	0.	0. 0.00 0.00	
118	400	1584 1917	25.	0. 0.08 0.23	782 782	3.	0. 0.01 0.05	
119	400	1584 1917	61.	0. 0.19 0.56	782 782	12.	0. 0.05 0.21	
120	400	3169 1917	105.	0. 0.25 0.49	782 782	13.	0. 0.06 0.23	
121	400	3169 1917	151.	0. 0.36 0.71	782 782	15.	0. 0.06 0.27	
122	400	3169 1917	158.	0. 0.37 0.74	782 782	14.	0. 0.06 0.26	
123	400	3169 1917	108.	0. 0.25 0.51	782 782	14.	0. 0.06 0.25	
124	400	1584 1917	64.	0. 0.19 0.59	782 782	13.	0. 0.06 0.24	
125	400	1584 1917	27.	0. 0.08 0.25	782 782	6.	0. 0.03 0.11	
126	400	1584 1917	0.	0. 0.00 0.00	782 782	0.	0. 0.00 0.00	
127	400	1584 1917	0.	0. 0.00 0.00	782 782	0.	0. 0.00 0.00	
128	400	1584 1917	0.	0. 0.00 0.00	782 782	0.	0. 0.00 0.00	
129	400	1584 1917	24.	0. 0.07 0.22	782 782	4.	0. 0.02 0.07	
130	400	1584 1917	61.	0. 0.18 0.56	782 782	12.	0. 0.05 0.23	
131	400	3169 1917	103.	0. 0.24 0.49	782 782	15.	0. 0.06 0.27	
132	400	3169 1917	151.	0. 0.36 0.71	782 782	16.	0. 0.07 0.29	
133	400	3169 1917	158.	0. 0.37 0.74	782 782	15.	0. 0.07 0.28	
134	400	3169 1917	109.	0. 0.26 0.51	782 782	14.	0. 0.06 0.26	
135	400	1584 1917	64.	0. 0.20 0.59	782 782	13.	0. 0.06 0.24	
136	400	1584 1917	27.	0. 0.08 0.25	782 782	6.	0. 0.02 0.10	
137	400	1584 1917	0.	0. 0.00 0.00	782 782	0.	0. 0.00 0.00	
138	400	1584 1917	0.	0. 0.00 0.00	782 782	0.	0. 0.00 0.00	
139	400	1584 1917	0.	0. 0.00 0.00	782 782	0.	0. 0.00 0.00	
140	400	1584 1917	24.	0. 0.07 0.22	782 782	4.	0. 0.02 0.08	
141	400	1584 1917	60.	0. 0.18 0.55	782 782	12.	0. 0.05 0.21	
142	400	3169 1917	104.	0. 0.25 0.49	782 782	13.	0. 0.06 0.25	
143	400	3169 1917	151.	0. 0.36 0.71	782 782	14.	0. 0.06 0.26	
144	400	3169 1917	158.	0. 0.37 0.74	782 782	16.	0. 0.07 0.28	
145	400	3169 1917	110.	0. 0.26 0.52	782 782	15.	0. 0.06 0.27	
146	400	1584 1917	64.	0. 0.20 0.59	782 782	13.	0. 0.06 0.24	
147	400	1584 1917	29.	0. 0.09 0.26	782 782	6.	0. 0.03 0.11	
148	400	1584 1917	0.	0. 0.00 0.00	782 782	0.	0. 0.00 0.00	

Passage inférieur pour déviation du trafic existant - Note de calcul / Sottopasso per deviazione viabilità esistente – Relazione di calcolo

149	400	1584	1917	0.	0.	0.00	0.00	782	782	0.	0.	0.00	0.00
150	400	1584	1917	0.	0.	0.00	0.00	782	782	0.	0.	0.00	0.00
151	400	1584	1917	26.	0.	0.08	0.23	782	782	4.	0.	0.02	0.08
152	400	1584	1917	61.	0.	0.18	0.56	782	782	12.	0.	0.05	0.22
153	400	3169	1917	105.	0.	0.25	0.49	782	782	14.	0.	0.06	0.25
154	400	3169	1917	152.	0.	0.36	0.72	782	782	14.	0.	0.06	0.26
155	400	3169	1917	159.	0.	0.38	0.75	782	782	16.	0.	0.07	0.28
156	400	3169	1917	110.	0.	0.26	0.52	782	782	15.	0.	0.06	0.27
157	400	1584	1917	64.	0.	0.20	0.59	782	782	13.	0.	0.06	0.24
158	400	1584	1917	29.	0.	0.09	0.27	782	782	6.	0.	0.03	0.11
159	400	1584	1917	0.	0.	0.00	0.00	782	782	0.	0.	0.00	0.00
160	400	1584	1917	0.	0.	0.00	0.00	782	782	0.	0.	0.00	0.00
161	400	1584	1917	0.	0.	0.00	0.00	782	782	0.	0.	0.00	0.00
162	400	1584	1917	26.	0.	0.08	0.24	782	782	4.	0.	0.02	0.08
163	400	1584	1917	61.	0.	0.19	0.56	782	782	12.	0.	0.05	0.22
164	400	3169	1917	106.	0.	0.25	0.50	782	782	14.	0.	0.06	0.25
165	400	3169	1917	154.	0.	0.36	0.72	782	782	15.	0.	0.06	0.26
166	400	3169	1917	160.	0.	0.38	0.75	782	782	16.	0.	0.07	0.28
167	400	3169	1917	110.	0.	0.26	0.52	782	782	15.	0.	0.06	0.27
168	400	1584	1917	65.	0.	0.20	0.59	782	782	13.	0.	0.06	0.25
169	400	1584	1917	29.	0.	0.09	0.27	782	782	6.	0.	0.03	0.11
170	400	1584	1917	0.	0.	0.00	0.00	782	782	0.	0.	0.00	0.00
171	400	1584	1917	0.	0.	0.00	0.00	782	782	0.	0.	0.00	0.00
172	400	1584	1917	0.	0.	0.00	0.00	782	782	0.	0.	0.00	0.00
173	400	1584	1917	26.	0.	0.08	0.24	782	782	6.	0.	0.03	0.11
174	400	1584	1917	61.	0.	0.19	0.56	782	782	12.	0.	0.05	0.23
175	400	3169	1917	106.	0.	0.25	0.50	782	782	14.	0.	0.06	0.25
176	400	3169	1917	155.	0.	0.37	0.73	782	782	15.	0.	0.06	0.26
177	400	3169	1917	161.	0.	0.38	0.75	782	782	16.	0.	0.07	0.28
178	400	3169	1917	111.	0.	0.26	0.52	782	782	15.	0.	0.07	0.27
179	400	1584	1917	65.	0.	0.20	0.60	782	782	14.	0.	0.06	0.25
180	400	1584	1917	30.	0.	0.09	0.27	782	782	6.	0.	0.03	0.11
181	400	1584	1917	0.	0.	0.00	0.00	782	782	0.	0.	0.00	0.00
182	400	1584	1917	0.	0.	0.00	0.00	782	782	0.	0.	0.00	0.00
183	400	1584	1917	0.	0.	0.00	0.00	782	782	0.	0.	0.00	0.00
184	400	1584	1917	27.	0.	0.08	0.24	782	782	6.	0.	0.03	0.11
185	400	1584	1917	62.	0.	0.19	0.57	782	782	13.	0.	0.05	0.23
186	400	3169	1917	107.	0.	0.25	0.50	782	782	14.	0.	0.06	0.25
187	400	3169	1917	156.	0.	0.37	0.73	782	782	14.	0.	0.06	0.26
188	400	3169	1917	161.	0.	0.38	0.76	782	782	15.	0.	0.06	0.27
189	400	3169	1917	111.	0.	0.26	0.52	782	782	14.	0.	0.06	0.26
190	400	1584	1917	66.	0.	0.20	0.60	782	782	13.	0.	0.06	0.24
191	400	1584	1917	30.	0.	0.09	0.27	782	782	6.	0.	0.03	0.11
192	400	1584	1917	0.	0.	0.00	0.00	782	782	0.	0.	0.00	0.00
193	400	1584	1917	0.	0.	0.00	0.00	782	782	0.	0.	0.00	0.00
194	400	1584	1917	0.	0.	0.00	0.00	782	782	0.	0.	0.00	0.00
195	400	1584	1917	27.	0.	0.08	0.25	782	782	6.	0.	0.02	0.10
196	400	1584	1917	63.	0.	0.19	0.57	782	782	12.	0.	0.05	0.22
197	400	3169	1917	107.	0.	0.25	0.50	782	782	13.	0.	0.06	0.24
198	400	3169	1917	157.	0.	0.37	0.74	782	782	14.	0.	0.06	0.25
199	400	3169	1917	162.	0.	0.38	0.76	782	782	14.	0.	0.06	0.26
200	400	3169	1917	112.	0.	0.26	0.52	782	782	14.	0.	0.06	0.26
201	400	1584	1917	67.	0.	0.20	0.61	782	782	13.	0.	0.06	0.24
202	400	1584	1917	30.	0.	0.09	0.27	782	782	6.	0.	0.03	0.11
203	400	1584	1917	0.	0.	0.00	0.00	782	782	0.	0.	0.00	0.00
204	400	1584	1917	0.	0.	0.00	0.00	782	782	0.	0.	0.00	0.00
205	400	1584	1917	0.	0.	0.00	0.00	782	782	0.	0.	0.00	0.00
206	400	1584	1917	27.	0.	0.08	0.24	782	782	6.	0.	0.03	0.11
207	400	1584	1917	63.	0.	0.19	0.58	782	782	12.	0.	0.05	0.22
208	400	3169	1917	107.	0.	0.25	0.50	782	782	13.	0.	0.06	0.24
209	400	3169	1917	158.	0.	0.37	0.74	782	782	13.	0.	0.06	0.24
210	400	3169	1917	163.	0.	0.39	0.76	782	782	13.	0.	0.06	0.24
211	400	3169	1917	112.	0.	0.26	0.52	782	782	14.	0.	0.06	0.25
212	400	1584	1917	67.	0.	0.20	0.61	782	782	13.	0.	0.06	0.24
213	400	1584	1917	30.	0.	0.09	0.27	782	782	6.	0.	0.03	0.11
214	400	1584	1917	0.	0.	0.00	0.00	782	782	0.	0.	0.00	0.00
215	400	1584	1917	0.	0.	0.00	0.00	782	782	0.	0.	0.00	0.00
216	400	1584	1917	0.	0.	0.00	0.00	782	782	0.	0.	0.00	0.00
217	400	1584	1917	27.	0.	0.08	0.24	782	782	6.	0.	0.03	0.11
218	400	1584	1917	64.	0.	0.19	0.58	782	782	12.	0.	0.05	0.22

Passage inférieur pour déviation du trafic existant - Note de calcul / Sottopasso per deviazione viabilità esistente – Relazione di calcolo

219	400	3169	1917	108.	0.	0.26	0.51	782	782	13.	0.	0.06	0.24
220	400	3169	1917	159.	0.	0.38	0.75	782	782	13.	0.	0.06	0.24
221	400	3169	1917	164.	0.	0.39	0.77	782	782	14.	0.	0.06	0.26
222	400	3169	1917	112.	0.	0.27	0.53	782	782	13.	0.	0.06	0.24
223	400	1584	1917	68.	0.	0.21	0.62	782	782	12.	0.	0.05	0.23
224	400	1584	1917	31.	0.	0.09	0.28	782	782	6.	0.	0.02	0.10
225	400	1584	1917	0.	0.	0.00	0.00	782	782	0.	0.	0.00	0.01
226	400	1584	1917	0.	0.	0.00	0.00	782	782	0.	0.	0.00	0.00
227	400	1584	1917	0.	0.	0.00	0.00	782	782	0.	0.	0.00	0.00
228	400	1584	1917	28.	0.	0.09	0.26	782	782	5.	0.	0.02	0.10
229	400	1584	1917	65.	0.	0.20	0.59	782	782	12.	0.	0.05	0.21
230	400	3169	1917	108.	0.	0.26	0.51	782	782	13.	0.	0.06	0.23
231	400	3169	1917	160.	0.	0.38	0.75	782	782	15.	0.	0.06	0.27
232	400	3169	1917	165.	0.	0.39	0.78	782	782	13.	0.	0.06	0.23
233	400	3169	1917	112.	0.	0.27	0.53	782	782	12.	0.	0.05	0.23
234	400	1584	1917	69.	0.	0.21	0.63	782	782	12.	0.	0.05	0.21
235	400	1584	1917	32.	0.	0.10	0.30	782	782	6.	0.	0.03	0.11
236	400	1584	1917	0.	0.	0.00	0.00	782	782	0.	0.	0.00	0.01
237	400	1584	1917	0.	0.	0.00	0.00	782	782	0.	0.	0.00	0.00
238	400	1584	1917	0.	0.	0.00	0.00	782	782	0.	0.	0.00	0.00
239	400	1584	1917	29.	0.	0.09	0.27	782	782	5.	0.	0.02	0.10
240	400	1584	1917	65.	0.	0.20	0.60	782	782	12.	0.	0.05	0.22
241	400	3169	1917	108.	0.	0.26	0.51	782	782	13.	0.	0.06	0.23
242	400	3169	1917	160.	0.	0.38	0.75	782	782	13.	0.	0.06	0.24
243	400	3169	1917	165.	0.	0.39	0.78	782	782	6.	0.	0.03	0.11
244	400	3169	1917	113.	0.	0.27	0.53	782	782	8.	0.	0.04	0.15
245	400	1584	1917	69.	0.	0.21	0.64	782	782	8.	0.	0.03	0.14
246	400	1584	1917	33.	0.	0.10	0.30	782	782	6.	0.	0.03	0.11
247	400	1584	1917	0.	0.	0.00	0.00	782	782	4.	0.	0.02	0.06
248	400	1584	1917	0.	0.	0.00	0.00	782	782	0.	0.	0.00	0.01
249	400	1584	1917	0.	0.	0.00	0.00	782	782	1.	0.	0.01	0.02
250	400	1584	1917	30.	0.	0.09	0.28	782	782	6.	0.	0.02	0.10
251	400	1584	1917	66.	0.	0.20	0.60	782	782	8.	0.	0.03	0.14
252	400	3169	1917	109.	0.	0.26	0.51	782	782	8.	0.	0.04	0.15
253	400	3169	1917	161.	0.	0.38	0.75	782	782	6.	0.	0.03	0.12
921	400	3169	1917	4.	0.	0.01	0.02	782	782	8.	0.	0.04	0.15
922	400	3169	1917	3.	0.	0.01	0.02	782	782	13.	0.	0.06	0.24
923	400	3169	1917	3.	0.	0.01	0.01	782	782	15.	0.	0.07	0.27
924	400	3169	1917	3.	0.	0.01	0.01	782	782	15.	0.	0.07	0.28
925	400	3169	1917	2.	0.	0.01	0.01	782	782	15.	0.	0.07	0.28
926	400	3169	1917	2.	0.	0.01	0.01	782	782	15.	0.	0.07	0.28
927	400	3169	1917	3.	0.	0.01	0.01	782	782	15.	0.	0.06	0.27
928	400	3169	1917	3.	0.	0.01	0.01	782	782	13.	0.	0.06	0.25
929	400	3169	1917	3.	0.	0.01	0.02	782	782	13.	0.	0.06	0.24
930	400	3169	1917	4.	0.	0.01	0.02	782	782	15.	0.	0.07	0.27
931	400	3169	1917	5.	0.	0.01	0.02	782	782	15.	0.	0.07	0.28
932	400	3169	1917	5.	0.	0.01	0.02	782	782	16.	0.	0.07	0.29
933	400	3169	1917	5.	0.	0.01	0.03	782	782	14.	0.	0.06	0.26
934	400	3169	1917	6.	0.	0.01	0.03	782	782	15.	0.	0.06	0.26
935	400	3169	1917	6.	0.	0.01	0.03	782	782	15.	0.	0.06	0.27
936	400	3169	1917	5.	0.	0.01	0.02	782	782	15.	0.	0.06	0.27
937	400	3169	1917	5.	0.	0.01	0.02	782	782	15.	0.	0.06	0.26
938	400	3169	1917	4.	0.	0.01	0.02	782	782	14.	0.	0.06	0.25
939	400	3169	1917	2.	0.	0.00	0.01	782	782	14.	0.	0.06	0.25
940	400	3169	1917	0.	0.	0.00	0.00	782	782	13.	0.	0.06	0.24
941	400	3169	1917	2.	0.	0.00	0.01	782	782	15.	0.	0.07	0.27
942	400	3169	1917	3.	0.	0.01	0.01	782	782	13.	0.	0.06	0.25
943	400	3169	1917	3.	0.	0.01	0.01	782	782	6.	0.	0.03	0.11
944	400	3169	1917	2.	0.	0.01	0.01	782	782	9.	0.	0.04	0.17
945	400	3169	1917	2.	0.	0.01	0.01	782	782	14.	0.	0.06	0.25
946	400	3169	1917	2.	0.	0.01	0.01	782	782	15.	0.	0.07	0.28
947	400	3169	1917	2.	0.	0.01	0.01	782	782	16.	0.	0.07	0.28
948	400	3169	1917	2.	0.	0.01	0.01	782	782	16.	0.	0.07	0.29
949	400	3169	1917	2.	0.	0.01	0.01	782	782	15.	0.	0.07	0.28
950	400	3169	1917	2.	0.	0.01	0.01	782	782	15.	0.	0.07	0.28
951	400	3169	1917	2.	0.	0.01	0.01	782	782	15.	0.	0.07	0.28
952	400	3169	1917	2.	0.	0.01	0.01	782	782	15.	0.	0.07	0.28
953	400	3169	1917	2.	0.	0.01	0.01	782	782	15.	0.	0.07	0.28
954	400	3169	1917	2.	0.	0.01	0.01	782	782	16.	0.	0.07	0.29
955	400	3169	1917	3.	0.	0.01	0.01	782	782	15.	0.	0.07	0.27

Passage inférieur pour déviation du trafic existant - Note de calcul / Sottopasso per deviazione viabilità esistente – Relazione di calcolo

956		400		3169	1917	3.	0.	0.01	0.01		782	782	15.	0.	0.07	0.28	
957		400		3169	1917	3.	0.	0.01	0.01		782	782	16.	0.	0.07	0.28	
958		400		3169	1917	3.	0.	0.01	0.02		782	782	16.	0.	0.07	0.29	
959		400		3169	1917	3.	0.	0.01	0.01		782	782	16.	0.	0.07	0.29	
960		400		3169	1917	2.	0.	0.00	0.01		782	782	16.	0.	0.07	0.28	
961		400		3169	1917	1.	0.	0.00	0.01		782	782	15.	0.	0.07	0.28	
962		400		3169	1917	2.	0.	0.01	0.01		782	782	15.	0.	0.06	0.26	
963		400		3169	1917	2.	0.	0.01	0.01		782	782	13.	0.	0.06	0.24	
964		400		3169	1917	2.	0.	0.01	0.01		782	782	14.	0.	0.06	0.26	
965		400		3169	1917	2.	0.	0.01	0.01		782	782	13.	0.	0.06	0.23	
966		400		3169	1917	3.	0.	0.01	0.01		782	782	6.	0.	0.03	0.11	

GUSCI		spess		SUPERIORE ORIZZONTALE					SUPERIORE VERTICALE								
				Af	Afc	Mom	Nor		epsC	epsF	Af	Afc		Mom	Nor	epsC	epsF
1		400		1917	3169	44.	0.	0.11	0.33		782	782	9.	0.	0.04	0.16	
2		400		1917	3169	65.	0.	0.17	0.49		782	782	9.	0.	0.04	0.17	
3		400		1917	1584	75.	0.	0.22	0.58		782	782	10.	0.	0.05	0.19	
4		400		1917	1584	96.	0.	0.28	0.73		782	782	11.	0.	0.05	0.19	
5		400		1917	1584	108.	0.	0.31	0.82		782	782	10.	0.	0.04	0.18	
6		400		1917	1584	121.	0.	0.35	0.92		782	782	8.	0.	0.03	0.14	
7		400		1917	1584	131.	0.	0.38	1.00		782	782	10.	0.	0.04	0.18	
8		400		1917	1584	129.	0.	0.37	0.98		782	782	12.	0.	0.05	0.22	
9		400		1917	1584	110.	0.	0.32	0.84		782	782	12.	0.	0.05	0.22	
10		400		1917	3169	73.	0.	0.19	0.55		782	782	11.	0.	0.05	0.19	
11		400		1917	3169	33.	0.	0.09	0.25		782	782	10.	0.	0.04	0.17	
12		400		1917	3169	44.	0.	0.11	0.33		782	782	7.	0.	0.03	0.13	
13		400		1917	3169	64.	0.	0.17	0.49		782	782	9.	0.	0.04	0.17	
14		400		1917	1584	75.	0.	0.22	0.57		782	782	12.	0.	0.05	0.22	
15		400		1917	1584	95.	0.	0.28	0.73		782	782	13.	0.	0.06	0.23	
16		400		1917	1584	107.	0.	0.31	0.81		782	782	13.	0.	0.06	0.23	
17		400		1917	1584	120.	0.	0.35	0.91		782	782	12.	0.	0.05	0.21	
18		400		1917	1584	131.	0.	0.38	1.00		782	782	14.	0.	0.06	0.26	
19		400		1917	1584	128.	0.	0.37	0.98		782	782	15.	0.	0.06	0.26	
20		400		1917	1584	109.	0.	0.32	0.83		782	782	14.	0.	0.06	0.25	
21		400		1917	3169	72.	0.	0.19	0.55		782	782	11.	0.	0.05	0.20	
22		400		1917	3169	34.	0.	0.09	0.26		782	782	8.	0.	0.04	0.15	
23		400		1917	3169	44.	0.	0.12	0.34		782	782	6.	0.	0.03	0.11	
24		400		1917	3169	63.	0.	0.17	0.48		782	782	10.	0.	0.04	0.18	
25		400		1917	1584	74.	0.	0.21	0.56		782	782	13.	0.	0.06	0.24	
26		400		1917	1584	95.	0.	0.27	0.72		782	782	15.	0.	0.06	0.26	
27		400		1917	1584	106.	0.	0.31	0.81		782	782	15.	0.	0.07	0.27	
28		400		1917	1584	119.	0.	0.34	0.90		782	782	15.	0.	0.07	0.27	
29		400		1917	1584	130.	0.	0.38	0.99		782	782	17.	0.	0.07	0.30	
30		400		1917	1584	127.	0.	0.37	0.97		782	782	17.	0.	0.07	0.31	
31		400		1917	1584	108.	0.	0.31	0.82		782	782	16.	0.	0.07	0.29	
32		400		1917	3169	71.	0.	0.19	0.54		782	782	12.	0.	0.05	0.21	
33		400		1917	3169	34.	0.	0.09	0.26		782	782	7.	0.	0.03	0.13	
34		400		1917	3169	45.	0.	0.12	0.34		782	782	7.	0.	0.03	0.12	
35		400		1917	3169	62.	0.	0.16	0.47		782	782	10.	0.	0.04	0.18	
36		400		1917	1584	73.	0.	0.21	0.56		782	782	14.	0.	0.06	0.25	
37		400		1917	1584	93.	0.	0.27	0.71		782	782	16.	0.	0.07	0.29	
38		400		1917	1584	104.	0.	0.30	0.79		782	782	17.	0.	0.07	0.30	
39		400		1917	1584	118.	0.	0.34	0.90		782	782	17.	0.	0.07	0.30	
40		400		1917	1584	129.	0.	0.37	0.98		782	782	18.	0.	0.08	0.34	
41		400		1917	1584	126.	0.	0.36	0.96		782	782	19.	0.	0.08	0.34	
42		400		1917	1584	106.	0.	0.31	0.81		782	782	17.	0.	0.07	0.31	
43		400		1917	3169	70.	0.	0.18	0.53		782	782	13.	0.	0.06	0.23	
44		400		1917	3169	35.	0.	0.09	0.26		782	782	8.	0.	0.03	0.14	
45		400		1917	3169	44.	0.	0.12	0.34		782	782	7.	0.	0.03	0.13	
46		400		1917	3169	62.	0.	0.16	0.48		782	782	10.	0.	0.04	0.18	
47		400		1917	1584	72.	0.	0.21	0.55		782	782	14.	0.	0.06	0.25	
48		400		1917	1584	92.	0.	0.27	0.70		782	782	16.	0.	0.07	0.30	
49		400		1917	1584	103.	0.	0.30	0.78		782	782	18.	0.	0.08	0.32	
50		400		1917	1584	117.	0.	0.34	0.89		782	782	18.	0.	0.08	0.33	
51		400		1917	1584	127.	0.	0.37	0.97		782	782	20.	0.	0.09	0.35	
52		400		1917	1584	124.	0.	0.36	0.95		782	782	20.	0.	0.09	0.36	
53		400		1917	1584	106.	0.	0.31	0.81		782	782	18.	0.	0.08	0.32	
54		400		1917	3169	70.	0.	0.18	0.53		782	782	13.	0.	0.06	0.24	
55		400		1917	3169	34.	0.	0.09	0.26		782	782	8.	0.	0.04	0.15	
56		400		1917	3169	44.	0.	0.11	0.33		782	782	7.	0.	0.03	0.13	

Passage inférieur pour déviation du trafic existant - Note de calcul / Sottopasso per deviazione viabilità esistente – Relazione di calcolo

57		400		1917		3169		63.		0.		0.16		0.48		782		782		10.		0.		0.04		0.19	
58		400		1917		1584		72.		0.		0.21		0.55		782		782		14.		0.		0.06		0.25	
59		400		1917		1584		92.		0.		0.27		0.70		782		782		17.		0.		0.07		0.31	
60		400		1917		1584		102.		0.		0.30		0.78		782		782		18.		0.		0.08		0.33	
61		400		1917		1584		116.		0.		0.33		0.88		782		782		19.		0.		0.08		0.34	
62		400		1917		1584		126.		0.		0.37		0.96		782		782		20.		0.		0.09		0.37	
63		400		1917		1584		124.		0.		0.36		0.94		782		782		20.		0.		0.09		0.37	
64		400		1917		1584		105.		0.		0.30		0.80		782		782		18.		0.		0.08		0.33	
65		400		1917		3169		70.		0.		0.18		0.53		782		782		13.		0.		0.06		0.24	
66		400		1917		3169		34.		0.		0.09		0.26		782		782		8.		0.		0.04		0.15	
67		400		1917		3169		43.		0.		0.11		0.33		782		782		7.		0.		0.03		0.13	
68		400		1917		3169		62.		0.		0.16		0.48		782		782		10.		0.		0.04		0.19	
69		400		1917		1584		72.		0.		0.21		0.55		782		782		14.		0.		0.06		0.25	
70		400		1917		1584		91.		0.		0.26		0.70		782		782		17.		0.		0.07		0.31	
71		400		1917		1584		101.		0.		0.29		0.77		782		782		19.		0.		0.08		0.34	
72		400		1917		1584		115.		0.		0.33		0.87		782		782		19.		0.		0.08		0.34	
73		400		1917		1584		125.		0.		0.36		0.96		782		782		20.		0.		0.09		0.37	
74		400		1917		1584		123.		0.		0.36		0.94		782		782		21.		0.		0.09		0.37	
75		400		1917		1584		105.		0.		0.30		0.80		782		782		19.		0.		0.08		0.34	
76		400		1917		3169		71.		0.		0.18		0.54		782		782		14.		0.		0.06		0.25	
77		400		1917		3169		33.		0.		0.09		0.25		782		782		8.		0.		0.04		0.15	
78		400		1917		3169		42.		0.		0.11		0.32		782		782		7.		0.		0.03		0.13	
79		400		1917		3169		62.		0.		0.16		0.47		782		782		10.		0.		0.04		0.19	
80		400		1917		1584		72.		0.		0.21		0.55		782		782		14.		0.		0.06		0.25	
81		400		1917		1584		91.		0.		0.26		0.69		782		782		17.		0.		0.07		0.31	
82		400		1917		1584		100.		0.		0.29		0.77		782		782		19.		0.		0.08		0.34	
83		400		1917		1584		113.		0.		0.33		0.86		782		782		19.		0.		0.08		0.34	
84		400		1917		1584		124.		0.		0.36		0.95		782		782		21.		0.		0.09		0.37	
85		400		1917		1584		122.		0.		0.35		0.93		782		782		21.		0.		0.09		0.38	
86		400		1917		1584		104.		0.		0.30		0.80		782		782		19.		0.		0.08		0.34	
87		400		1917		3169		71.		0.		0.18		0.54		782		782		14.		0.		0.06		0.25	
88		400		1917		3169		32.		0.		0.08		0.25		782		782		9.		0.		0.04		0.15	
89		400		1917		3169		42.		0.		0.11		0.32		782		782		7.		0.		0.03		0.13	
90		400		1917		3169		62.		0.		0.16		0.47		782		782		10.		0.		0.04		0.19	
91		400		1917		1584		72.		0.		0.21		0.55		782		782		14.		0.		0.06		0.25	
92		400		1917		1584		90.		0.		0.26		0.69		782		782		17.		0.		0.07		0.31	
93		400		1917		1584		100.		0.		0.29		0.76		782		782		19.		0.		0.08		0.34	
94		400		1917		1584		112.		0.		0.32		0.86		782		782		19.		0.		0.08		0.34	
95		400		1917		1584		123.		0.		0.36		0.94		782		782		21.		0.		0.09		0.37	
96		400		1917		1584		121.		0.		0.35		0.92		782		782		21.		0.		0.09		0.38	
97		400		1917		1584		104.		0.		0.30		0.79		782		782		19.		0.		0.08		0.34	
98		400		1917		3169		71.		0.		0.19		0.54		782		782		14.		0.		0.06		0.25	
99		400		1917		3169		32.		0.		0.08		0.24		782		782		9.		0.		0.04		0.16	
100		400		1917		3169		41.		0.		0.11		0.31		782		782		7.		0.		0.03		0.13	
101		400		1917		3169		62.		0.		0.16		0.47		782		782		10.		0.		0.04		0.18	
102		400		1917		1584		72.		0.		0.21		0.55		782		782		14.		0.		0.06		0.25	
103		400		1917		1584		90.		0.		0.26		0.68		782		782		17.		0.		0.07		0.31	
104		400		1917		1584		99.		0.		0.29		0.75		782		782		18.		0.		0.08		0.33	
105		400		1917		1584		111.		0.		0.32		0.85		782		782		19.		0.		0.08		0.34	
106		400		1917		1584		122.		0.		0.35		0.93		782		782		20.		0.		0.09		0.37	
107		400		1917		1584		120.		0.		0.35		0.92		782		782		21.		0.		0.09		0.38	
108		400		1917		1584		103.		0.		0.30		0.79		782		782		19.		0.		0.08		0.34	
109		400		1917		3169		71.		0.		0.19		0.54		782		782		14.		0.		0.06		0.25	
110		400		1917		3169		31.		0.		0.08		0.23		782		782		9.		0.		0.04		0.16	
111		400		1917		3169		39.		0.		0.10		0.30		782		782		7.		0.		0.03		0.13	
112		400		1917		3169		60.		0.		0.16		0.46		782		782		10.		0.		0.04		0.18	
113		400		1917		1584		71.		0.		0.21		0.55		782		782		14.		0.		0.06		0.25	
114		400		1917		1584		89.		0.		0.26		0.68		782		782		17.		0.		0.07		0.31	
115		400		1917		1584		98.		0.		0.28		0.75		782		782		18.		0.		0.08		0.33	
116		400		1917		1584		109.		0.		0.32		0.83		782		782		18.		0.		0.08		0.33	
117		400		1917		1584		121.		0.		0.35		0.92		782		782		20.		0.		0.09		0.37	
118		400		1917		1584		119.		0.		0.35		0.91		782		782		21.		0.		0.09		0.37	
119		400		1917		1584		103.		0.		0.30		0.78		782		782		19.		0.		0.08		0.34	
120		400		1917		3169		71.		0.		0.18		0.54		782		782		14.		0.		0.06		0.25	
121		400		1917		3169		30.		0.		0.08		0.23		782		782		9.		0.		0.04		0.16	
122		400		1917		3169		39.		0.		0.10		0.30		782		782		9.		0.		0.04		0.16	
123		400		1917																							

Passage inférieur pour déviation du trafic existant - Note de calcul / Sottopasso per deviazione viabilità esistente – Relazione di calcolo

127	400	1917	1584	108.	0. 0.31 0.82	782	782	18.	0. 0.08 0.33
128	400	1917	1584	119.	0. 0.35 0.91	782	782	20.	0. 0.09 0.36
129	400	1917	1584	118.	0. 0.34 0.90	782	782	20.	0. 0.09 0.37
130	400	1917	1584	102.	0. 0.29 0.77	782	782	19.	0. 0.08 0.35
131	400	1917	3169	71.	0. 0.18 0.54	782	782	14.	0. 0.06 0.26
132	400	1917	3169	29.	0. 0.07 0.22	782	782	9.	0. 0.04 0.17
133	400	1917	3169	40.	0. 0.10 0.30	782	782	9.	0. 0.04 0.16
134	400	1917	3169	61.	0. 0.16 0.46	782	782	11.	0. 0.05 0.21
135	400	1917	1584	70.	0. 0.20 0.53	782	782	14.	0. 0.06 0.26
136	400	1917	1584	88.	0. 0.25 0.67	782	782	16.	0. 0.07 0.29
137	400	1917	1584	96.	0. 0.28 0.73	782	782	18.	0. 0.08 0.32
138	400	1917	1584	106.	0. 0.31 0.81	782	782	18.	0. 0.08 0.32
139	400	1917	1584	118.	0. 0.34 0.90	782	782	20.	0. 0.09 0.36
140	400	1917	1584	117.	0. 0.34 0.89	782	782	20.	0. 0.09 0.36
141	400	1917	1584	101.	0. 0.29 0.77	782	782	19.	0. 0.08 0.34
142	400	1917	3169	70.	0. 0.18 0.53	782	782	15.	0. 0.07 0.27
143	400	1917	3169	29.	0. 0.08 0.22	782	782	11.	0. 0.05 0.20
144	400	1917	3169	41.	0. 0.11 0.31	782	782	9.	0. 0.04 0.16
145	400	1917	3169	62.	0. 0.16 0.47	782	782	11.	0. 0.05 0.21
146	400	1917	1584	71.	0. 0.20 0.54	782	782	14.	0. 0.06 0.26
147	400	1917	1584	87.	0. 0.25 0.66	782	782	16.	0. 0.07 0.29
148	400	1917	1584	95.	0. 0.28 0.72	782	782	17.	0. 0.08 0.31
149	400	1917	1584	105.	0. 0.30 0.80	782	782	17.	0. 0.08 0.31
150	400	1917	1584	116.	0. 0.34 0.89	782	782	19.	0. 0.08 0.35
151	400	1917	1584	115.	0. 0.33 0.88	782	782	20.	0. 0.09 0.36
152	400	1917	1584	99.	0. 0.29 0.76	782	782	19.	0. 0.08 0.34
153	400	1917	3169	69.	0. 0.18 0.53	782	782	15.	0. 0.06 0.27
154	400	1917	3169	31.	0. 0.08 0.23	782	782	11.	0. 0.05 0.20
155	400	1917	3169	42.	0. 0.11 0.32	782	782	9.	0. 0.04 0.16
156	400	1917	3169	62.	0. 0.16 0.47	782	782	11.	0. 0.05 0.21
157	400	1917	1584	71.	0. 0.21 0.54	782	782	14.	0. 0.06 0.25
158	400	1917	1584	86.	0. 0.25 0.65	782	782	15.	0. 0.07 0.28
159	400	1917	1584	94.	0. 0.27 0.72	782	782	16.	0. 0.07 0.30
160	400	1917	1584	103.	0. 0.30 0.79	782	782	17.	0. 0.07 0.30
161	400	1917	1584	115.	0. 0.33 0.88	782	782	19.	0. 0.08 0.34
162	400	1917	1584	114.	0. 0.33 0.87	782	782	19.	0. 0.08 0.35
163	400	1917	1584	98.	0. 0.28 0.75	782	782	18.	0. 0.08 0.33
164	400	1917	3169	68.	0. 0.18 0.52	782	782	15.	0. 0.06 0.26
165	400	1917	3169	32.	0. 0.08 0.24	782	782	11.	0. 0.05 0.20
166	400	1917	3169	42.	0. 0.11 0.32	782	782	9.	0. 0.04 0.17
167	400	1917	3169	62.	0. 0.16 0.47	782	782	11.	0. 0.05 0.21
168	400	1917	1584	72.	0. 0.21 0.55	782	782	14.	0. 0.06 0.25
169	400	1917	1584	85.	0. 0.25 0.65	782	782	15.	0. 0.07 0.27
170	400	1917	1584	93.	0. 0.27 0.71	782	782	16.	0. 0.07 0.29
171	400	1917	1584	102.	0. 0.29 0.78	782	782	16.	0. 0.07 0.29
172	400	1917	1584	113.	0. 0.33 0.86	782	782	18.	0. 0.08 0.33
173	400	1917	1584	112.	0. 0.33 0.86	782	782	18.	0. 0.08 0.34
174	400	1917	1584	97.	0. 0.28 0.74	782	782	18.	0. 0.08 0.32
175	400	1917	3169	67.	0. 0.17 0.51	782	782	14.	0. 0.06 0.26
176	400	1917	3169	32.	0. 0.08 0.25	782	782	11.	0. 0.05 0.20
177	400	1917	3169	43.	0. 0.11 0.33	782	782	9.	0. 0.04 0.16
178	400	1917	3169	62.	0. 0.16 0.48	782	782	11.	0. 0.05 0.19
179	400	1917	1584	72.	0. 0.21 0.55	782	782	13.	0. 0.06 0.24
180	400	1917	1584	84.	0. 0.24 0.64	782	782	14.	0. 0.06 0.25
181	400	1917	1584	92.	0. 0.27 0.70	782	782	15.	0. 0.07 0.27
182	400	1917	1584	100.	0. 0.29 0.76	782	782	15.	0. 0.07 0.28
183	400	1917	1584	112.	0. 0.32 0.85	782	782	17.	0. 0.08 0.31
184	400	1917	1584	111.	0. 0.32 0.84	782	782	18.	0. 0.08 0.32
185	400	1917	1584	95.	0. 0.27 0.72	782	782	17.	0. 0.07 0.31
186	400	1917	3169	65.	0. 0.17 0.50	782	782	14.	0. 0.06 0.25
187	400	1917	3169	33.	0. 0.09 0.25	782	782	11.	0. 0.05 0.20
188	400	1917	3169	44.	0. 0.11 0.33	782	782	9.	0. 0.04 0.16
189	400	1917	3169	63.	0. 0.16 0.48	782	782	11.	0. 0.05 0.19
190	400	1917	1584	72.	0. 0.21 0.55	782	782	13.	0. 0.06 0.23
191	400	1917	1584	82.	0. 0.24 0.63	782	782	13.	0. 0.06 0.24
192	400	1917	1584	90.	0. 0.26 0.69	782	782	14.	0. 0.06 0.26
193	400	1917	1584	99.	0. 0.29 0.75	782	782	14.	0. 0.06 0.26
194	400	1917	1584	110.	0. 0.32 0.84	782	782	16.	0. 0.07 0.30
195	400	1917	1584	109.	0. 0.32 0.83	782	782	17.	0. 0.07 0.30
196	400	1917	1584	93.	0. 0.27 0.71	782	782	16.	0. 0.07 0.29

Passage inférieur pour déviation du trafic existant - Note de calcul / Sottopasso per deviazione viabilità esistente – Relazione di calcolo

197	400	1917 3169	64.	0. 0.17 0.49	782 782	13.	0. 0.06 0.24
198	400	1917 3169	34.	0. 0.09 0.26	782 782	10.	0. 0.05 0.19
199	400	1917 3169	44.	0. 0.12 0.34	782 782	9.	0. 0.04 0.16
200	400	1917 3169	62.	0. 0.16 0.48	782 782	10.	0. 0.04 0.19
201	400	1917 1584	72.	0. 0.21 0.55	782 782	12.	0. 0.05 0.22
202	400	1917 1584	81.	0. 0.24 0.62	782 782	13.	0. 0.06 0.23
203	400	1917 1584	89.	0. 0.26 0.68	782 782	13.	0. 0.06 0.24
204	400	1917 1584	97.	0. 0.28 0.74	782 782	13.	0. 0.06 0.25
205	400	1917 1584	108.	0. 0.31 0.83	782 782	15.	0. 0.07 0.27
206	400	1917 1584	107.	0. 0.31 0.82	782 782	15.	0. 0.07 0.28
207	400	1917 1584	91.	0. 0.26 0.70	782 782	15.	0. 0.07 0.27
208	400	1917 3169	62.	0. 0.16 0.47	782 782	12.	0. 0.05 0.22
209	400	1917 3169	34.	0. 0.09 0.26	782 782	10.	0. 0.04 0.18
210	400	1917 3169	45.	0. 0.12 0.34	782 782	8.	0. 0.03 0.14
211	400	1917 3169	62.	0. 0.16 0.47	782 782	9.	0. 0.04 0.16
212	400	1917 1584	73.	0. 0.21 0.56	782 782	10.	0. 0.04 0.19
213	400	1917 1584	80.	0. 0.23 0.61	782 782	11.	0. 0.05 0.20
214	400	1917 1584	88.	0. 0.26 0.67	782 782	11.	0. 0.05 0.20
215	400	1917 1584	96.	0. 0.28 0.73	782 782	12.	0. 0.05 0.22
216	400	1917 1584	107.	0. 0.31 0.81	782 782	14.	0. 0.06 0.25
217	400	1917 1584	105.	0. 0.30 0.80	782 782	14.	0. 0.06 0.25
218	400	1917 1584	90.	0. 0.26 0.68	782 782	13.	0. 0.06 0.24
219	400	1917 3169	60.	0. 0.16 0.46	782 782	11.	0. 0.05 0.20
220	400	1917 3169	35.	0. 0.09 0.26	782 782	9.	0. 0.04 0.16
221	400	1917 3169	44.	0. 0.12 0.34	782 782	6.	0. 0.03 0.12
222	400	1917 3169	63.	0. 0.17 0.48	782 782	9.	0. 0.04 0.17
223	400	1917 1584	74.	0. 0.21 0.56	782 782	10.	0. 0.05 0.19
224	400	1917 1584	79.	0. 0.23 0.60	782 782	10.	0. 0.05 0.19
225	400	1917 1584	87.	0. 0.25 0.67	782 782	10.	0. 0.05 0.19
226	400	1917 1584	95.	0. 0.28 0.73	782 782	11.	0. 0.05 0.19
227	400	1917 1584	106.	0. 0.31 0.81	782 782	11.	0. 0.05 0.21
228	400	1917 1584	104.	0. 0.30 0.79	782 782	11.	0. 0.05 0.21
229	400	1917 1584	88.	0. 0.25 0.67	782 782	11.	0. 0.05 0.19
230	400	1917 3169	58.	0. 0.15 0.44	782 782	9.	0. 0.04 0.16
231	400	1917 3169	34.	0. 0.09 0.26	782 782	7.	0. 0.03 0.13
232	400	1917 3169	44.	0. 0.11 0.33	782 782	7.	0. 0.03 0.12
233	400	1917 3169	64.	0. 0.17 0.49	782 782	8.	0. 0.04 0.15
234	400	1917 1584	74.	0. 0.22 0.57	782 782	9.	0. 0.04 0.17
235	400	1917 1584	78.	0. 0.23 0.59	782 782	9.	0. 0.04 0.17
236	400	1917 1584	87.	0. 0.25 0.66	782 782	9.	0. 0.04 0.17
237	400	1917 1584	95.	0. 0.28 0.73	782 782	9.	0. 0.04 0.16
238	400	1917 1584	105.	0. 0.30 0.80	782 782	8.	0. 0.03 0.14
239	400	1917 1584	103.	0. 0.30 0.78	782 782	8.	0. 0.04 0.15
240	400	1917 1584	86.	0. 0.25 0.66	782 782	8.	0. 0.04 0.15
241	400	1917 3169	57.	0. 0.15 0.43	782 782	8.	0. 0.03 0.14
242	400	1917 3169	34.	0. 0.09 0.26	782 782	6.	0. 0.02 0.10
243	400	1917 3169	44.	0. 0.11 0.33	782 782	7.	0. 0.03 0.13
244	400	1917 3169	65.	0. 0.17 0.49	782 782	7.	0. 0.03 0.13
245	400	1917 1584	75.	0. 0.22 0.57	782 782	8.	0. 0.03 0.14
246	400	1917 1584	77.	0. 0.22 0.59	782 782	8.	0. 0.03 0.14
247	400	1917 1584	87.	0. 0.25 0.66	782 782	7.	0. 0.03 0.13
248	400	1917 1584	96.	0. 0.28 0.73	782 782	5.	0. 0.02 0.10
249	400	1917 1584	105.	0. 0.30 0.80	782 782	6.	0. 0.03 0.11
250	400	1917 1584	102.	0. 0.30 0.78	782 782	7.	0. 0.03 0.13
251	400	1917 1584	86.	0. 0.25 0.65	782 782	7.	0. 0.03 0.13
252	400	1917 3169	58.	0. 0.15 0.44	782 782	7.	0. 0.03 0.13
253	400	1917 3169	33.	0. 0.09 0.25	782 782	7.	0. 0.03 0.12
921	400	1917 3169	11.	0. 0.03 0.09	782 782	8.	0. 0.04 0.15
922	400	1917 3169	11.	0. 0.03 0.09	782 782	6.	0. 0.02 0.10
923	400	1917 3169	11.	0. 0.03 0.08	782 782	4.	0. 0.02 0.08
924	400	1917 3169	11.	0. 0.03 0.08	782 782	5.	0. 0.02 0.08
925	400	1917 3169	11.	0. 0.03 0.08	782 782	5.	0. 0.02 0.08
926	400	1917 3169	10.	0. 0.03 0.08	782 782	5.	0. 0.02 0.09
927	400	1917 3169	11.	0. 0.03 0.08	782 782	5.	0. 0.02 0.09
928	400	1917 3169	11.	0. 0.03 0.09	782 782	5.	0. 0.02 0.09
929	400	1917 3169	12.	0. 0.03 0.09	782 782	5.	0. 0.02 0.09
930	400	1917 3169	12.	0. 0.03 0.09	782 782	5.	0. 0.02 0.09
931	400	1917 3169	12.	0. 0.03 0.09	782 782	5.	0. 0.02 0.09
932	400	1917 3169	12.	0. 0.03 0.09	782 782	6.	0. 0.03 0.11
933	400	1917 3169	13.	0. 0.03 0.10	782 782	8.	0. 0.04 0.15

Passage inférieur pour déviation du trafic existant - Note de calcul / Sottopasso per deviazione viabilità esistente – Relazione di calcolo

934		400		1917		3169		13.		0.		0.03		0.10		782		782		8.		0.		0.04		0.15	
935		400		1917		3169		13.		0.		0.03		0.10		782		782		9.		0.		0.04		0.15	
936		400		1917		3169		13.		0.		0.04		0.10		782		782		9.		0.		0.04		0.16	
937		400		1917		3169		14.		0.		0.04		0.10		782		782		8.		0.		0.04		0.15	
938		400		1917		3169		14.		0.		0.04		0.10		782		782		8.		0.		0.04		0.15	
939		400		1917		3169		14.		0.		0.04		0.10		782		782		8.		0.		0.03		0.14	
940		400		1917		3169		13.		0.		0.03		0.10		782		782		7.		0.		0.03		0.13	
941		400		1917		3169		13.		0.		0.03		0.10		782		782		6.		0.		0.03		0.11	
942		400		1917		3169		13.		0.		0.03		0.10		782		782		4.		0.		0.02		0.08	
943		400		1917		3169		13.		0.		0.03		0.10		782		782		6.		0.		0.03		0.11	
944		400		1917		3169		12.		0.		0.03		0.09		782		782		8.		0.		0.03		0.14	
945		400		1917		3169		12.		0.		0.03		0.09		782		782		6.		0.		0.02		0.10	
946		400		1917		3169		12.		0.		0.03		0.09		782		782		5.		0.		0.02		0.10	
947		400		1917		3169		12.		0.		0.03		0.09		782		782		7.		0.		0.03		0.12	
948		400		1917		3169		11.		0.		0.03		0.08		782		782		6.		0.		0.03		0.11	
949		400		1917		3169		10.		0.		0.03		0.08		782		782		6.		0.		0.03		0.11	
950		400		1917		3169		10.		0.		0.03		0.08		782		782		6.		0.		0.03		0.11	
951		400		1917		3169		11.		0.		0.03		0.09		782		782		5.		0.		0.02		0.09	
952		400		1917		3169		12.		0.		0.03		0.09		782		782		5.		0.		0.02		0.09	
953		400		1917		3169		12.		0.		0.03		0.09		782		782		5.		0.		0.02		0.09	
954		400		1917		3169		13.		0.		0.03		0.10		782		782		5.		0.		0.02		0.09	
955		400		1917		3169		13.		0.		0.04		0.10		782		782		7.		0.		0.03		0.14	
956		400		1917		3169		14.		0.		0.04		0.11		782		782		8.		0.		0.03		0.14	
957		400		1917		3169		15.		0.		0.04		0.11		782		782		8.		0.		0.04		0.15	
958		400		1917		3169		15.		0.		0.04		0.12		782		782		8.		0.		0.04		0.15	
959		400		1917		3169		16.		0.		0.04		0.12		782		782		8.		0.		0.04		0.15	
960		400		1917		3169		16.		0.		0.04		0.12		782		782		9.		0.		0.04		0.16	
961		400		1917		3169		16.		0.		0.04		0.12		782		782		9.		0.		0.04		0.16	
962		400		1917		3169		16.		0.		0.04		0.12		782		782		8.		0.		0.04		0.15	
963		400		1917		3169		16.		0.		0.04		0.12		782		782		8.		0.		0.03		0.14	
964		400		1917		3169		16.		0.		0.04		0.12		782		782		7.		0.		0.03		0.12	
965		400		1917		3169		16.		0.		0.04		0.12		782		782		5.		0.		0.02		0.10	
966		400		1917		3169		15.		0.		0.04		0.12		782		782		7.		0.		0.03		0.13	

L'ARMATURA È OVUNQUE > DELLA QUANTITÀ RICHIESTA: IL PUNTO 2.3 DELLE NTC È VERIFICATO (Rd > Ed)

VERIFICA A TAGLIO

0.38	0.2	0.29	0.21	0.16	0.11			0.12	0.18	0.27	0.2	0.31
0.38	0.2	0.29	0.21	0.16	0.11			0.12	0.18	0.27	0.2	0.31
0.38	0.2	0.29	0.21	0.16	0.11			0.12	0.18	0.27	0.2	0.31
0.39	0.16	0.29	0.21	0.16	0.11			0.12	0.18	0.26	0.21	0.33
0.39	0.16	0.29	0.21	0.16	0.11			0.12	0.18	0.26	0.21	0.33
0.39	0.16	0.29	0.21	0.16	0.11			0.12	0.18	0.26	0.21	0.33
0.39	0.16	0.29	0.22	0.16	0.11			0.13	0.18	0.27	0.21	0.33
0.39	0.16	0.29	0.22	0.16	0.11			0.13	0.18	0.27	0.21	0.33
0.39	0.16	0.29	0.22	0.16	0.11			0.13	0.18	0.27	0.21	0.33
0.38	0.16	0.29	0.22	0.16	0.11			0.13	0.18	0.27	0.22	0.33
0.38	0.16	0.29	0.22	0.16	0.11			0.13	0.18	0.27	0.22	0.33
0.38	0.16	0.29	0.22	0.16	0.11			0.13	0.18	0.27	0.22	0.33
0.38	0.17	0.3	0.22	0.16	0.12			0.13	0.18	0.27	0.22	0.33
0.38	0.17	0.3	0.22	0.16	0.12			0.13	0.18	0.27	0.22	0.33
0.38	0.17	0.3	0.22	0.16	0.12			0.13	0.18	0.27	0.22	0.33
0.38	0.17	0.3	0.22	0.16	0.12			0.13	0.18	0.27	0.23	0.33
0.38	0.17	0.3	0.22	0.16	0.12			0.13	0.18	0.27	0.23	0.33
0.38	0.17	0.3	0.22	0.16	0.12			0.13	0.18	0.27	0.23	0.33
0.38	0.17	0.3	0.22	0.16	0.12			0.13	0.18	0.27	0.24	0.34
0.38	0.17	0.3	0.22	0.16	0.12			0.13	0.18	0.27	0.24	0.34
0.38	0.17	0.3	0.22	0.16	0.12			0.13	0.18	0.27	0.24	0.34
0.37	0.17	0.31	0.22	0.17	0.12			0.13	0.18	0.28	0.24	0.34
0.37	0.17	0.31	0.22	0.17	0.12			0.13	0.18	0.28	0.24	0.34
0.37	0.17	0.31	0.22	0.17	0.12			0.13	0.18	0.28	0.24	0.34
0.37	0.17	0.31	0.22	0.17	0.12			0.13	0.18	0.28	0.24	0.34
0.37	0.17	0.31	0.22	0.17	0.12			0.13	0.18	0.28	0.24	0.34
0.37	0.17	0.31	0.23	0.17	0.12			0.14	0.19	0.28	0.25	0.34
0.37	0.17	0.31	0.23	0.17	0.12			0.14	0.19	0.28	0.25	0.34
0.37	0.17	0.31	0.23	0.17	0.12			0.14	0.19	0.28	0.25	0.34
0.37	0.17	0.31	0.23	0.17	0.12			0.14	0.19	0.28	0.25	0.34
0.37	0.18	0.31	0.22	0.17	0.12			0.14	0.19	0.29	0.26	0.34
0.37	0.18	0.31	0.22	0.17	0.12			0.14	0.19	0.29	0.26	0.34
0.37	0.18	0.31	0.22	0.17	0.12			0.14	0.19	0.29	0.26	0.34
0.38	0.19	0.31	0.23	0.17	0.12			0.14	0.19	0.29	0.26	0.35
0.38	0.19	0.31	0.23	0.17	0.12			0.14	0.19	0.29	0.26	0.35
0.38	0.19	0.31	0.23	0.17	0.12			0.14	0.19	0.29	0.26	0.35
0.38	0.18	0.32	0.23	0.17	0.12			0.14	0.19	0.29	0.27	0.35
0.38	0.18	0.32	0.23	0.17	0.12			0.14	0.19	0.29	0.27	0.35
0.38	0.18	0.32	0.23	0.17	0.12			0.14	0.19	0.29	0.27	0.35
0.39	0.18	0.33	0.23	0.17	0.12			0.14	0.19	0.29	0.27	0.35
0.39	0.18	0.33	0.23	0.17	0.12			0.14	0.19	0.29	0.27	0.35
0.39	0.18	0.33	0.23	0.17	0.12			0.14	0.19	0.29	0.27	0.35
0.39	0.18	0.33	0.23	0.17	0.12			0.14	0.19	0.29	0.27	0.35
0.39	0.19	0.33	0.23	0.17	0.11			0.14	0.2	0.3	0.27	0.36
0.39	0.19	0.33	0.23	0.17	0.11			0.14	0.2	0.3	0.27	0.36
0.39	0.19	0.33	0.23	0.17	0.11			0.14	0.2	0.3	0.27	0.36
0.4	0.18	0.33	0.23	0.17	0.11			0.14	0.2	0.3	0.27	0.37
0.4	0.18	0.33	0.23	0.17	0.11			0.14	0.2	0.3	0.27	0.37
0.4	0.18	0.33	0.23	0.17	0.11			0.14	0.2	0.3	0.27	0.37
0.41	0.18	0.34	0.23	0.17	0.11			0.14	0.2	0.3	0.28	0.37
0.41	0.18	0.34	0.23	0.17	0.11			0.14	0.2	0.3	0.28	0.37
0.41	0.18	0.34	0.24	0.17	0.11			0.14	0.2	0.3	0.28	0.38
0.42	0.18	0.34	0.24	0.17	0.11			0.14	0.2	0.3	0.28	0.38
0.42	0.18	0.34	0.24	0.17	0.11			0.14	0.2	0.3	0.28	0.38
0.43	0.18	0.35	0.24	0.17	0.11			0.14	0.2	0.31	0.28	0.38
0.43	0.18	0.35	0.24	0.17	0.11			0.14	0.2	0.31	0.28	0.38
0.43	0.18	0.35	0.24	0.17	0.11			0.14	0.2	0.31	0.28	0.38
0.44	0.18	0.35	0.24	0.17	0.11			0.14	0.2	0.31	0.27	0.39
0.44	0.18	0.35	0.24	0.17	0.11			0.14	0.2	0.31	0.27	0.39
0.45	0.18	0.35	0.23	0.17	0.11			0.13	0.2	0.31	0.28	0.4
0.45	0.18	0.35	0.23	0.17	0.11			0.13	0.2	0.31	0.28	0.4
0.47	0.2	0.36	0.23	0.17	0.12			0.14	0.2	0.31	0.31	0.4
0.47	0.2	0.36	0.23	0.17	0.12			0.14	0.2	0.31	0.31	0.4
0.47	0.2	0.36	0.23	0.17	0.12			0.14	0.2	0.31	0.31	0.4

Taglio normalizzato sollecitante

spessore	400	mm
coprifermo	40	mm
CLS	30/37	
Rck	37	N/mm ²
fck	30	N/mm ²
γc=	1.5	
fcd	17.0	N/mm ²

fyk	450	N/mm ²
γs=	1.15	
fyd	391.3	N/mm ²
d=	360	mm
bw=	1000	mm
k=	1.75	
Armatura longitudinale tesa		
n	diam	A
5	20	1570.8
	Atot	1570.8
Asl=	1570.8	mm ²
ρl=	0.004	
vmin=	0.44	N/mm ²
vrd=	0.494	N/mm ²
> ved=	0.47	
verificato		

MACROGUSCIO parete1

VERIFICA ARMATURE EFFETTIVE (EFFETTO MEMBRANA + PIASTRA)

CASI DI CARICO: ->

Nome Descrizione
 1 SLU no fren 1
 2 SLU con fren 1
 5 SLU con SISMAX PRINC
 6 SLU con SISMAY PRINC
 10 SLUEqu no fren 1
 11 SLUEqu fren1
 19 SLU con SISMAX PRINC
 20 SLU con SISMAY PRINC
 23 SLU no fren 2
 24 SLU no fren 3
 25 SLU no fren 4
 26 SLU con fren 2
 27 SLU con fren 3
 28 SLU con fren 4
 36 SLUEqu no fren 2
 37 SLUEqu no fren 3
 38 SLUEqu no fren 4
 39 SLUEqu fren2
 40 SLUEqu fren3
 41 Rara nofren2
 41 Rara nofren2

DATI:

tensione di snervamento acciaio (fyk): 450 N/mm2
 coefficiente sicurezza acciaio : 1.15
 deformazione ultima acciaio : 1.86 per mille
 deformazione ultima cls : 3.5 per mille
 rapporto rottura/snervamento (k): 1
 resistenza cilindrica cls (fck): 30.71 N/mm2
 coefficiente sicurezza cls : 1.5
 coefficiente riduttivo (alfa): 0.85
 copriferro inferiore (asse armatura): 40 mm
 copriferro superiore (asse armatura): 40 mm
 moltiplicatore sollecitazioni : 1

LEGENDA:

spess = spessore guscio. Verifica effettuata su sezione BxH, con B=10 mm e H="spess" mm
 Af = area disposta al lembo teso, in mm2 al metro
 Afc = area disposta al lembo compresso, in mm2 al metro
 Mom = momento flettente [kNm/m]
 Nor = sforzo normale [kN]
 epsC = deformazione cls [per mille]
 epsF = deformazione acciaio [per mille]

<-

L'armatura è sufficiente se le deformazioni dei materiali sono ovunque minori delle corrispondenti deformazioni ultime.

Per gli elementi non dissipativi la permanenza in campo elastico è ottenuta limitando la deformazione dell'acciaio alla deformazione di snervamento (1.86 per mille) e quella del calcestruzzo al 2 per mille.

GUSCI	INFERIORE ORIZZONTALE						INFERIORE VERTICALE						
	spess	Af	Afc	Mom	Nor	epsC	epsF	Af	Afc	Mom	Nor	epsC	epsF
254	350	787	787	6.	0.	0.04	0.13	1584	3169	39.	-1.	0.15	0.39
255	350	787	787	7.	0.	0.04	0.15	1584	3169	38.	-1.	0.15	0.38
256	350	787	787	8.	0.	0.04	0.16	1584	3169	37.	-1.	0.14	0.37
257	350	787	787	8.	0.	0.04	0.16	1584	3169	36.	-1.	0.14	0.36
258	350	787	787	8.	0.	0.04	0.16	1584	3169	36.	-1.	0.14	0.35
259	350	787	787	8.	0.	0.04	0.16	1584	3169	35.	-1.	0.13	0.35
260	350	787	787	8.	0.	0.04	0.16	1584	3169	34.	-1.	0.13	0.34
261	350	787	787	8.	0.	0.04	0.16	1584	3169	33.	-1.	0.13	0.33
262	350	787	787	8.	0.	0.04	0.16	1584	3169	32.	-1.	0.12	0.32
263	350	787	787	4.	0.	0.03	0.09	1584	3169	31.	-1.	0.12	0.31
264	350	787	787	4.	0.	0.02	0.09	1584	3169	30.	-1.	0.12	0.30

Passage inférieur pour déviation du trafic existant - Note de calcul / Sottopasso per deviazione viabilità esistente – Relazione di calcolo

265	350	787	787	4.	0.	0.02	0.09	1584	3169	30.	-1.	0.12	0.29
266	350	787	787	4.	0.	0.03	0.09	1584	3169	30.	-1.	0.12	0.30
267	350	787	787	4.	0.	0.03	0.09	1584	3169	31.	-1.	0.12	0.31
268	350	787	787	8.	0.	0.04	0.16	1584	3169	32.	-1.	0.12	0.32
269	350	787	787	8.	0.	0.04	0.16	1584	3169	33.	-1.	0.13	0.33
270	350	787	787	8.	0.	0.04	0.16	1584	3169	34.	-1.	0.13	0.34
271	350	787	787	8.	0.	0.04	0.16	1584	3169	35.	-1.	0.13	0.35
272	350	787	787	8.	0.	0.04	0.16	1584	3169	36.	-1.	0.14	0.35
273	350	787	787	8.	0.	0.04	0.16	1584	3169	36.	-1.	0.14	0.36
274	350	787	787	8.	0.	0.04	0.16	1584	3169	37.	-1.	0.14	0.37
275	350	787	787	7.	0.	0.04	0.15	1584	3169	38.	-1.	0.15	0.38
276	350	787	787	6.	0.	0.04	0.13	1584	3169	39.	-1.	0.15	0.39
277	350	787	787	6.	0.	0.03	0.13	1584	3169	61.	-1.	0.23	0.62
278	350	787	787	7.	0.	0.04	0.15	1584	3169	60.	-1.	0.22	0.61
279	350	787	787	8.	0.	0.05	0.17	1584	3169	59.	-1.	0.22	0.60
280	350	787	787	9.	0.	0.05	0.18	1584	3169	59.	-1.	0.22	0.59
281	350	787	787	9.	0.	0.05	0.18	1584	3169	58.	-1.	0.22	0.59
282	350	787	787	9.	0.	0.05	0.19	1584	3169	58.	-1.	0.22	0.59
283	350	787	787	9.	0.	0.05	0.19	1584	3169	58.	-1.	0.21	0.58
284	350	787	787	9.	0.	0.05	0.19	1584	3169	57.	-1.	0.21	0.57
285	350	787	787	9.	0.	0.05	0.19	1584	3169	56.	-1.	0.21	0.57
286	350	787	787	7.	0.	0.04	0.14	1584	3169	56.	-1.	0.21	0.56
287	350	787	787	7.	0.	0.04	0.14	1584	3169	55.	-1.	0.21	0.55
288	350	787	787	6.	0.	0.04	0.13	1584	3169	55.	-1.	0.21	0.54
289	350	787	787	7.	0.	0.04	0.14	1584	3169	55.	-1.	0.21	0.55
290	350	787	787	7.	0.	0.04	0.14	1584	3169	56.	-1.	0.21	0.56
291	350	787	787	9.	0.	0.05	0.18	1584	3169	56.	-1.	0.21	0.57
292	350	787	787	9.	0.	0.05	0.19	1584	3169	57.	-1.	0.21	0.57
293	350	787	787	9.	0.	0.05	0.19	1584	3169	58.	-1.	0.21	0.58
294	350	787	787	9.	0.	0.05	0.19	1584	3169	58.	-1.	0.22	0.59
295	350	787	787	9.	0.	0.05	0.18	1584	3169	58.	-1.	0.22	0.59
296	350	787	787	9.	0.	0.05	0.18	1584	3169	59.	-1.	0.22	0.59
297	350	787	787	8.	0.	0.05	0.17	1584	3169	59.	-1.	0.22	0.60
298	350	787	787	7.	0.	0.04	0.16	1584	3169	60.	-1.	0.22	0.61
299	350	787	787	6.	0.	0.03	0.13	1584	3169	61.	-1.	0.23	0.62
300	350	787	787	5.	0.	0.03	0.11	1584	1584	69.	-1.	0.28	0.70
301	350	787	787	7.	0.	0.04	0.16	1584	1584	69.	-1.	0.28	0.69
302	350	787	787	9.	0.	0.05	0.19	1584	1584	68.	-1.	0.28	0.69
303	350	787	787	10.	0.	0.05	0.20	1584	1584	68.	-1.	0.28	0.68
304	350	787	787	10.	0.	0.06	0.21	1584	1584	68.	-1.	0.28	0.68
305	350	787	787	10.	0.	0.06	0.22	1584	1584	68.	-1.	0.28	0.68
306	350	787	787	10.	0.	0.06	0.22	1584	1584	67.	-1.	0.28	0.68
307	350	787	787	10.	0.	0.06	0.22	1584	1584	67.	-1.	0.27	0.68
308	350	787	787	10.	0.	0.06	0.22	1584	1584	67.	-1.	0.27	0.67
309	350	787	787	10.	0.	0.06	0.21	1584	1584	66.	-1.	0.27	0.67
310	350	787	787	10.	0.	0.06	0.21	1584	1584	65.	-1.	0.27	0.66
311	350	787	787	9.	0.	0.05	0.19	1584	1584	65.	-1.	0.27	0.65
312	350	787	787	10.	0.	0.06	0.22	1584	1584	66.	-1.	0.27	0.66
313	350	787	787	10.	0.	0.06	0.22	1584	1584	66.	-1.	0.27	0.67
314	350	787	787	10.	0.	0.06	0.22	1584	1584	67.	-1.	0.27	0.67
315	350	787	787	10.	0.	0.06	0.22	1584	1584	67.	-1.	0.27	0.68
316	350	787	787	10.	0.	0.06	0.22	1584	1584	67.	-1.	0.28	0.68
317	350	787	787	10.	0.	0.06	0.22	1584	1584	68.	-1.	0.28	0.68
318	350	787	787	10.	0.	0.05	0.20	1584	1584	68.	-1.	0.28	0.68
319	350	787	787	10.	0.	0.06	0.21	1584	1584	68.	-1.	0.28	0.68
320	350	787	787	9.	0.	0.05	0.20	1584	1584	68.	-1.	0.28	0.69
321	350	787	787	8.	0.	0.04	0.17	1584	1584	69.	-1.	0.28	0.69
322	350	787	787	5.	0.	0.03	0.11	1584	1584	69.	-1.	0.28	0.70
323	350	787	787	4.	0.	0.02	0.09	1584	1584	65.	-1.	0.27	0.67
324	350	787	787	7.	0.	0.04	0.15	1584	1584	65.	-1.	0.27	0.66
325	350	787	787	9.	0.	0.05	0.19	1584	1584	64.	-1.	0.26	0.65
326	350	787	787	10.	0.	0.05	0.20	1584	1584	64.	-1.	0.26	0.65
327	350	787	787	10.	0.	0.06	0.21	1584	1584	64.	-1.	0.26	0.65
328	350	787	787	10.	0.	0.06	0.21	1584	1584	64.	-1.	0.26	0.65
329	350	787	787	10.	0.	0.06	0.21	1584	1584	64.	-1.	0.26	0.65
330	350	787	787	10.	0.	0.06	0.21	1584	1584	64.	-1.	0.26	0.65
331	350	787	787	10.	0.	0.06	0.21	1584	1584	64.	-1.	0.26	0.64
332	350	787	787	10.	0.	0.06	0.21	1584	1584	63.	-1.	0.26	0.64
333	350	787	787	10.	0.	0.06	0.21	1584	1584	63.	-1.	0.26	0.63
334	350	787	787	9.	0.	0.05	0.19	1584	1584	62.	-1.	0.26	0.62

Passage inférieur pour déviation du trafic existant - Note de calcul / Sottopasso per deviazione viabilità esistente – Relazione di calcolo

335	350	787	787	10.	0.	0.06	0.21	1584	1584	63.	-1.	0.26	0.64
336	350	787	787	10.	0.	0.06	0.21	1584	1584	63.	-1.	0.26	0.64
337	350	787	787	10.	0.	0.06	0.21	1584	1584	64.	-1.	0.26	0.65
338	350	787	787	10.	0.	0.06	0.21	1584	1584	64.	-1.	0.26	0.65
339	350	787	787	10.	0.	0.06	0.21	1584	1584	64.	-1.	0.26	0.65
340	350	787	787	10.	0.	0.06	0.21	1584	1584	64.	-1.	0.26	0.65
341	350	787	787	10.	0.	0.05	0.20	1584	1584	64.	-1.	0.26	0.65
342	350	787	787	10.	0.	0.06	0.21	1584	1584	64.	-1.	0.26	0.65
343	350	787	787	9.	0.	0.05	0.20	1584	1584	64.	-1.	0.26	0.65
344	350	787	787	8.	0.	0.04	0.16	1584	1584	65.	-1.	0.27	0.66
345	350	787	787	4.	0.	0.02	0.09	1584	1584	65.	-1.	0.27	0.66
346	350	787	787	3.	0.	0.01	0.06	1584	1584	53.	-1.	0.22	0.54
347	350	787	787	6.	0.	0.03	0.13	1584	1584	52.	-1.	0.22	0.53
348	350	787	787	7.	0.	0.04	0.15	1584	1584	52.	-1.	0.21	0.52
349	350	787	787	8.	0.	0.05	0.17	1584	1584	51.	-1.	0.21	0.52
350	350	787	787	9.	0.	0.05	0.19	1584	1584	51.	-1.	0.21	0.52
351	350	787	787	9.	0.	0.05	0.20	1584	1584	51.	-1.	0.21	0.52
352	350	787	787	9.	0.	0.04	0.20	1584	1584	51.	-1.	0.21	0.52
353	350	787	787	9.	0.	0.04	0.20	1584	1584	51.	-1.	0.21	0.52
354	350	787	787	9.	0.	0.04	0.20	1584	1584	51.	-1.	0.21	0.52
355	350	787	787	9.	0.	0.04	0.20	1584	1584	51.	-1.	0.21	0.52
356	350	787	787	9.	0.	0.04	0.20	1584	1584	51.	-1.	0.21	0.51
357	350	787	787	8.	0.	0.04	0.19	1584	1584	50.	-1.	0.21	0.50
358	350	787	787	9.	0.	0.04	0.19	1584	1584	50.	-1.	0.21	0.50
359	350	787	787	9.	0.	0.04	0.19	1584	1584	51.	-1.	0.21	0.52
360	350	787	787	9.	0.	0.04	0.19	1584	1584	51.	-1.	0.21	0.52
361	350	787	787	9.	0.	0.04	0.20	1584	1584	51.	-1.	0.21	0.52
362	350	787	787	9.	0.	0.05	0.20	1584	1584	51.	-1.	0.21	0.52
363	350	787	787	9.	0.	0.05	0.19	1584	1584	51.	-1.	0.21	0.52
364	350	787	787	8.	0.	0.05	0.18	1584	1584	51.	-1.	0.21	0.52
365	350	787	787	9.	0.	0.05	0.18	1584	1584	51.	-1.	0.21	0.52
366	350	787	787	8.	0.	0.04	0.17	1584	1584	52.	-1.	0.21	0.52
367	350	787	787	6.	0.	0.03	0.13	1584	1584	52.	-1.	0.22	0.53
368	350	787	787	3.	0.	0.02	0.07	1584	1584	53.	-1.	0.22	0.54
369	350	787	787	3.	0.	0.02	0.06	1584	1584	43.	0.	0.17	0.45
370	350	787	787	4.	0.	0.02	0.09	1584	1584	43.	0.	0.17	0.45
371	350	787	787	6.	0.	0.03	0.12	1584	1584	41.	0.	0.17	0.44
372	350	787	787	7.	0.	0.04	0.15	1584	1584	40.	0.	0.16	0.42
373	350	787	787	8.	0.	0.04	0.16	1584	1584	40.	0.	0.16	0.42
374	350	787	787	8.	0.	0.03	0.18	1584	1584	39.	0.	0.16	0.42
375	350	787	787	8.	0.	0.03	0.18	1584	1584	39.	0.	0.16	0.42
376	350	787	787	8.	0.	0.03	0.18	1584	1584	40.	0.	0.16	0.43
377	350	787	787	8.	0.	0.03	0.18	1584	1584	40.	0.	0.16	0.43
378	350	787	787	8.	0.	0.02	0.20	1584	1584	40.	0.	0.16	0.42
379	350	787	787	8.	0.	0.01	0.20	1584	1584	40.	0.	0.16	0.42
380	350	787	787	8.	0.	0.01	0.20	1584	1584	40.	0.	0.16	0.42
381	350	787	787	7.	0.	0.03	0.16	1584	1584	39.	0.	0.16	0.42
382	350	787	787	7.	0.	0.03	0.16	1584	1584	40.	0.	0.16	0.42
383	350	787	787	7.	0.	0.03	0.16	1584	1584	40.	0.	0.16	0.43
384	350	787	787	7.	0.	0.03	0.16	1584	1584	40.	0.	0.16	0.43
385	350	787	787	8.	0.	0.04	0.17	1584	1584	40.	0.	0.16	0.42
386	350	787	787	8.	0.	0.04	0.16	1584	1584	39.	0.	0.16	0.42
387	350	787	787	8.	0.	0.04	0.16	1584	1584	40.	0.	0.16	0.42
388	350	787	787	8.	0.	0.04	0.16	1584	1584	40.	0.	0.16	0.42
389	350	787	787	6.	0.	0.04	0.13	1584	1584	41.	0.	0.17	0.44
390	350	787	787	6.	0.	0.03	0.12	1584	1584	43.	0.	0.17	0.45
391	350	787	787	4.	0.	0.02	0.09	1584	1584	43.	0.	0.17	0.45
392	350	787	787	4.	0.	0.02	0.08	1584	1584	48.	0.	0.19	0.51
393	350	787	787	5.	0.	0.03	0.11	1584	1584	48.	0.	0.19	0.51
394	350	787	787	6.	0.	0.03	0.14	1584	1584	48.	0.	0.19	0.50
395	350	787	787	7.	0.	0.03	0.16	1584	1584	47.	0.	0.19	0.50
396	350	787	787	7.	0.	0.03	0.16	1584	1584	47.	0.	0.19	0.50
397	350	787	787	7.	0.	0.03	0.16	1584	1584	47.	0.	0.19	0.50
398	350	787	787	7.	0.	0.03	0.16	1584	1584	47.	0.	0.19	0.50
399	350	787	787	7.	0.	0.03	0.15	1584	1584	47.	0.	0.19	0.50
400	350	787	787	7.	0.	0.03	0.15	1584	1584	47.	0.	0.19	0.50
401	350	787	787	7.	0.	0.03	0.17	1584	1584	46.	0.	0.18	0.50
402	350	787	787	7.	0.	0.03	0.17	1584	1584	46.	0.	0.18	0.49
403	350	787	787	7.	0.	0.02	0.19	1584	1584	45.	0.	0.18	0.48
404	350	787	787	7.	0.	0.03	0.16	1584	1584	46.	0.	0.18	0.49

Passage inférieur pour déviation du trafic existant - Note de calcul / Sottopasso per deviazione viabilità esistente – Relazione di calcolo

405	350	787	787	7.	0.	0.03	0.16	1584	1584	47.	0.	0.19	0.50
406	350	787	787	7.	0.	0.03	0.16	1584	1584	47.	0.	0.19	0.50
407	350	787	787	7.	0.	0.03	0.16	1584	1584	47.	0.	0.19	0.50
408	350	787	787	7.	0.	0.03	0.17	1584	1584	47.	0.	0.19	0.50
409	350	787	787	7.	0.	0.03	0.16	1584	1584	47.	0.	0.19	0.50
410	350	787	787	7.	0.	0.03	0.16	1584	1584	47.	0.	0.19	0.50
411	350	787	787	7.	0.	0.04	0.15	1584	1584	47.	0.	0.19	0.50
412	350	787	787	7.	0.	0.04	0.14	1584	1584	48.	0.	0.19	0.50
413	350	787	787	6.	0.	0.03	0.13	1584	1584	48.	0.	0.19	0.51
414	350	787	787	5.	0.	0.03	0.11	1584	1584	48.	0.	0.19	0.51
415	350	787	787	4.	0.	0.02	0.09	1584	3169	48.	0.	0.18	0.51
416	350	787	787	6.	0.	0.02	0.14	1584	3169	48.	0.	0.17	0.51
417	350	787	787	6.	0.	0.03	0.15	1584	3169	47.	0.	0.17	0.51
418	350	787	787	7.	0.	0.03	0.16	1584	3169	47.	0.	0.17	0.51
419	350	787	787	8.	0.	0.03	0.19	1584	3169	47.	0.	0.17	0.51
420	350	787	787	8.	0.	0.02	0.20	1584	3169	47.	0.	0.17	0.51
421	350	787	787	8.	0.	0.02	0.20	1584	3169	47.	0.	0.17	0.51
422	350	787	787	7.	0.	0.02	0.20	1584	3169	47.	0.	0.17	0.50
423	350	787	787	7.	0.	0.03	0.17	1584	3169	47.	0.	0.17	0.50
424	350	787	787	7.	0.	0.03	0.17	1584	3169	46.	0.	0.17	0.50
425	350	787	787	7.	0.	0.03	0.17	1584	3169	46.	0.	0.16	0.49
426	350	787	787	7.	0.	0.03	0.17	1584	3169	45.	0.	0.16	0.48
427	350	787	787	7.	0.	0.02	0.20	1584	3169	46.	0.	0.16	0.49
428	350	787	787	8.	0.	0.01	0.23	1584	3169	46.	0.	0.17	0.50
429	350	787	787	8.	0.	0.01	0.23	1584	3169	47.	0.	0.17	0.50
430	350	787	787	8.	0.	0.02	0.23	1584	3169	47.	0.	0.17	0.50
431	350	787	787	8.	0.	0.02	0.22	1584	3169	47.	0.	0.17	0.51
432	350	787	787	8.	0.	0.02	0.19	1584	3169	47.	0.	0.17	0.51
433	350	787	787	8.	0.	0.02	0.19	1584	3169	48.	0.	0.17	0.51
434	350	787	787	7.	0.	0.03	0.18	1584	3169	48.	0.	0.17	0.51
435	350	787	787	7.	0.	0.03	0.16	1584	3169	47.	0.	0.17	0.51
436	350	787	787	6.	0.	0.03	0.14	1584	3169	48.	0.	0.17	0.51
437	350	787	787	5.	0.	0.03	0.11	1584	3169	49.	0.	0.18	0.52
438	350	787	787	5.	0.	0.02	0.11	1584	3169	43.	0.	0.16	0.46
439	350	787	787	6.	0.	0.02	0.14	1584	3169	43.	0.	0.15	0.46
440	350	787	787	7.	0.	0.01	0.19	1584	3169	43.	0.	0.15	0.47
441	350	787	787	8.	0.	0.02	0.20	1584	3169	43.	0.	0.15	0.47
442	350	787	787	8.	0.	0.01	0.22	1584	3169	43.	0.	0.15	0.46
443	350	787	787	8.	0.	0.00	0.22	1584	3169	43.	0.	0.15	0.46
444	350	787	787	8.	0.	0.00	0.23	1584	3169	42.	0.	0.15	0.46
445	350	787	787	7.	0.	0.00	0.22	1584	3169	42.	0.	0.15	0.45
446	350	787	787	7.	0.	0.01	0.18	1584	3169	41.	0.	0.15	0.45
447	350	787	787	8.	0.	0.02	0.22	1584	3169	41.	0.	0.14	0.45
448	350	787	787	8.	0.	0.01	0.22	1584	3169	41.	0.	0.14	0.44
449	350	787	787	7.	0.	0.03	0.19	1584	3169	40.	0.	0.14	0.43
450	350	787	787	7.	0.	0.01	0.19	1584	3169	41.	0.	0.14	0.44
451	350	787	787	8.	0.	0.00	0.23	1584	3169	41.	0.	0.14	0.45
452	350	787	787	8.	0.	0.00	0.23	1584	3169	41.	0.	0.15	0.45
453	350	787	787	8.	0.	0.00	0.23	1584	3169	42.	0.	0.15	0.46
454	350	787	787	8.	0.	0.00	0.22	1584	3169	42.	0.	0.15	0.46
455	350	787	787	8.	0.	0.00	0.22	1584	3169	43.	0.	0.15	0.46
456	350	787	787	8.	0.	0.01	0.21	1584	3169	43.	0.	0.15	0.46
457	350	787	787	8.	0.	0.01	0.21	1584	3169	43.	0.	0.15	0.47
458	350	787	787	7.	0.	0.02	0.19	1584	3169	43.	0.	0.15	0.47
459	350	787	787	6.	0.	0.03	0.14	1584	3169	43.	0.	0.16	0.46
460	350	787	787	5.	0.	0.03	0.12	1584	3169	43.	0.	0.16	0.46

				SUPERIORE ORIZZONTALE				SUPERIORE VERTICALE							
GUSCI	spess	Af	Afc	Mom	Nor	epsC	epsF	Af	Afc	Mom	Nor	epsC	epsF		
254	350	787	787	11.	0.	0.06	0.23	3169	1584	166.	0.	0.52	0.90		
255	350	787	787	20.	0.	0.11	0.43	3169	1584	165.	0.	0.52	0.89		
256	350	787	787	20.	0.	0.11	0.42	3169	1584	165.	-1.	0.52	0.88		
257	350	787	787	20.	0.	0.11	0.41	3169	1584	163.	-1.	0.52	0.87		
258	350	787	787	19.	0.	0.11	0.41	3169	1584	162.	-1.	0.51	0.87		
259	350	787	787	19.	0.	0.11	0.40	3169	1584	161.	-1.	0.51	0.85		
260	350	787	787	19.	0.	0.11	0.40	3169	1584	160.	-1.	0.51	0.84		
261	350	787	787	19.	0.	0.11	0.39	3169	1584	160.	-1.	0.51	0.83		
262	350	787	787	19.	0.	0.11	0.39	3169	1584	159.	-1.	0.51	0.82		
263	350	787	787	19.	0.	0.11	0.40	3169	1584	158.	-1.	0.51	0.82		
264	350	787	787	19.	0.	0.11	0.39	3169	1584	157.	-1.	0.51	0.81		

Passage inférieur pour déviation du trafic existant - Note de calcul / Sottopasso per deviazione viabilità esistente – Relazione di calcolo

265		350		787	787	19.	0.	0.11	0.40		3169	1584	156.	-1.	0.50	0.81	
266		350		787	787	19.	0.	0.10	0.39		3169	1584	156.	-1.	0.50	0.81	
267		350		787	787	18.	0.	0.10	0.39		3169	1584	158.	-1.	0.51	0.82	
268		350		787	787	19.	0.	0.10	0.38		3169	1584	159.	-1.	0.51	0.83	
269		350		787	787	19.	0.	0.11	0.39		3169	1584	160.	-1.	0.51	0.84	
270		350		787	787	19.	0.	0.11	0.40		3169	1584	160.	-1.	0.51	0.85	
271		350		787	787	19.	0.	0.11	0.40		3169	1584	161.	-1.	0.51	0.85	
272		350		787	787	19.	0.	0.11	0.41		3169	1584	162.	-1.	0.51	0.87	
273		350		787	787	20.	0.	0.11	0.41		3169	1584	163.	-1.	0.52	0.87	
274		350		787	787	20.	0.	0.11	0.42		3169	1584	165.	-1.	0.52	0.88	
275		350		787	787	20.	0.	0.11	0.43		3169	1584	165.	0.	0.52	0.89	
276		350		787	787	11.	0.	0.06	0.23		3169	1584	166.	0.	0.52	0.90	
277		350		787	787	8.	0.	0.05	0.18		3169	1584	93.	-1.	0.30	0.50	
278		350		787	787	16.	0.	0.09	0.33		3169	1584	94.	-1.	0.30	0.50	
279		350		787	787	16.	0.	0.09	0.33		3169	1584	93.	-1.	0.30	0.49	
280		350		787	787	15.	0.	0.09	0.32		3169	1584	93.	-1.	0.30	0.49	
281		350		787	787	15.	0.	0.09	0.32		3169	1584	93.	-1.	0.30	0.49	
282		350		787	787	15.	0.	0.08	0.31		3169	1584	92.	-1.	0.29	0.49	
283		350		787	787	14.	0.	0.08	0.30		3169	1584	91.	-1.	0.29	0.48	
284		350		787	787	14.	0.	0.08	0.30		3169	1584	90.	-1.	0.29	0.48	
285		350		787	787	14.	0.	0.08	0.30		3169	1584	90.	-1.	0.29	0.48	
286		350		787	787	14.	0.	0.08	0.30		3169	1584	89.	-1.	0.29	0.47	
287		350		787	787	14.	0.	0.08	0.30		3169	1584	88.	-1.	0.28	0.47	
288		350		787	787	15.	0.	0.08	0.30		3169	1584	88.	-1.	0.28	0.46	
289		350		787	787	15.	0.	0.08	0.31		3169	1584	88.	-1.	0.29	0.46	
290		350		787	787	15.	0.	0.08	0.31		3169	1584	89.	-1.	0.29	0.47	
291		350		787	787	14.	0.	0.08	0.30		3169	1584	90.	-1.	0.29	0.48	
292		350		787	787	14.	0.	0.08	0.30		3169	1584	90.	-1.	0.29	0.48	
293		350		787	787	14.	0.	0.08	0.30		3169	1584	91.	-1.	0.29	0.48	
294		350		787	787	15.	0.	0.08	0.31		3169	1584	92.	-1.	0.29	0.49	
295		350		787	787	15.	0.	0.09	0.32		3169	1584	93.	-1.	0.30	0.49	
296		350		787	787	15.	0.	0.09	0.32		3169	1584	93.	-1.	0.30	0.50	
297		350		787	787	16.	0.	0.09	0.33		3169	1584	93.	-1.	0.30	0.49	
298		350		787	787	16.	0.	0.09	0.33		3169	1584	94.	-1.	0.30	0.50	
299		350		787	787	8.	0.	0.05	0.18		3169	1584	93.	-1.	0.30	0.50	
300		350		787	787	7.	0.	0.04	0.14		1584	1584	41.	-1.	0.17	0.41	
301		350		787	787	10.	0.	0.05	0.20		1584	1584	42.	-1.	0.17	0.42	
302		350		787	787	9.	0.	0.05	0.20		1584	1584	41.	-1.	0.17	0.42	
303		350		787	787	9.	0.	0.05	0.19		1584	1584	42.	-1.	0.18	0.42	
304		350		787	787	9.	0.	0.05	0.18		1584	1584	42.	-1.	0.17	0.42	
305		350		787	787	8.	0.	0.05	0.18		1584	1584	41.	-1.	0.17	0.41	
306		350		787	787	8.	0.	0.05	0.17		1584	1584	41.	-1.	0.17	0.41	
307		350		787	787	9.	0.	0.05	0.19		1584	1584	40.	-1.	0.17	0.41	
308		350		787	787	8.	0.	0.05	0.17		1584	1584	40.	-1.	0.17	0.40	
309		350		787	787	8.	0.	0.05	0.17		1584	1584	39.	-1.	0.16	0.39	
310		350		787	787	8.	0.	0.05	0.17		1584	1584	39.	-1.	0.16	0.38	
311		350		787	787	9.	0.	0.05	0.18		1584	1584	38.	-1.	0.16	0.38	
312		350		787	787	11.	0.	0.06	0.23		1584	1584	39.	-1.	0.16	0.38	
313		350		787	787	11.	0.	0.06	0.23		1584	1584	39.	-1.	0.17	0.39	
314		350		787	787	8.	0.	0.05	0.17		1584	1584	40.	-1.	0.17	0.40	
315		350		787	787	8.	0.	0.05	0.17		1584	1584	40.	-1.	0.17	0.41	
316		350		787	787	8.	0.	0.05	0.17		1584	1584	41.	-1.	0.17	0.41	
317		350		787	787	8.	0.	0.05	0.18		1584	1584	41.	-1.	0.17	0.41	
318		350		787	787	9.	0.	0.05	0.18		1584	1584	42.	-1.	0.17	0.42	
319		350		787	787	10.	0.	0.05	0.20		1584	1584	42.	-1.	0.18	0.42	
320		350		787	787	9.	0.	0.05	0.20		1584	1584	41.	-1.	0.17	0.42	
321		350		787	787	10.	0.	0.05	0.20		1584	1584	42.	-1.	0.17	0.42	
322		350		787	787	7.	0.	0.04	0.14		1584	1584	41.	-1.	0.17	0.41	
323		350		787	787	4.	0.	0.02	0.09		1584	1584	4.	-1.	0.02	0.03	
324		350		787	787	4.	0.	0.02	0.09		1584	1584	3.	-1.	0.02	0.02	
325		350		787	787	4.	0.	0.02	0.09		1584	1584	3.	-1.	0.02	0.02	
326		350		787	787	4.	0.	0.03	0.09		1584	1584	3.	-1.	0.02	0.02	
327		350		787	787	4.	0.	0.02	0.09		1584	1584	4.	-1.	0.03	0.03	
328		350		787	787	4.	0.	0.02	0.09		1584	1584	4.	-1.	0.03	0.03	
329		350		787	787	4.	0.	0.02	0.09		1584	1584	4.	-1.	0.02	0.03	
330		350		787	787	4.	0.	0.02	0.09		1584	1584	3.	-1.	0.02	0.03	
331		350		787	787	3.	0.	0.02	0.07		1584	1584	3.	-1.	0.02	0.02	
332		350		787	787	5.	0.	0.03	0.11		1584	1584	2.	-1.	0.02	0.01	
333		350		787	787	3.	0.	0.02	0.07		1584	1584	2.	-1.	0.02	-0.01	
334		350		787	787	5.	0.	0.03	0.10		1584	1584	1.	-1.	0.01	-0.01	

Passage inférieur pour déviation du trafic existant - Note de calcul / Sottopasso per deviazione viabilità esistente – Relazione di calcolo

335	350	787	787	8.	0.	0.04	0.16	1584	1584	1.	-1.	0.01	-0.01	
336	350	787	787	7.	0.	0.04	0.15	1584	1584	1.	-1.	0.01	-0.01	
337	350	787	787	3.	0.	0.02	0.07	1584	1584	1.	-1.	0.01	-0.01	
338	350	787	787	2.	0.	0.01	0.04	1584	1584	1.	-1.	0.01	-0.01	
339	350	787	787	2.	0.	0.01	0.04	1584	1584	1.	-1.	0.01	-0.01	
340	350	787	787	2.	0.	0.01	0.04	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01	
341	350	787	787	2.	0.	0.01	0.04	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01	
342	350	787	787	3.	0.	0.02	0.05	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01	
343	350	787	787	3.	0.	0.01	0.05	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01	
344	350	787	787	3.	0.	0.02	0.06	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01	
345	350	787	787	4.	0.	0.02	0.08	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01	
346	350	787	787	2.	0.	0.01	0.05	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01	
347	350	787	787	2.	0.	0.01	0.06	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01	
348	350	787	787	3.	0.	0.02	0.08	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01	
349	350	787	787	4.	0.	0.02	0.09	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01	
350	350	787	787	5.	0.	0.02	0.10	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01	
351	350	787	787	5.	0.	0.02	0.13	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01	
352	350	787	787	6.	0.	0.02	0.15	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01	
353	350	787	787	7.	0.	0.02	0.16	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01	
354	350	787	787	6.	0.	0.02	0.15	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01	
355	350	787	787	8.	0.	0.02	0.20	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01	
356	350	787	787	7.	0.	0.02	0.17	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01	
357	350	787	787	8.	0.	0.02	0.20	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01	
358	350	787	787	10.	0.	0.04	0.21	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01	
359	350	787	787	9.	0.	0.04	0.19	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01	
360	350	787	787	4.	0.	0.01	0.11	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01	
361	350	787	787	0.	0.	0.00	0.03	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01	
362	350	787	787	0.	0.	0.00	0.01	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01	
363	350	787	787	0.	0.	0.00	0.00	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01	
364	350	787	787	0.	0.	0.00	0.00	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01	
365	350	787	787	0.	0.	0.00	0.00	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01	
366	350	787	787	0.	0.	0.00	0.00	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01	
367	350	787	787	0.	0.	0.00	0.00	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01	
368	350	787	787	1.	0.	0.00	0.01	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01	
369	350	787	787	3.	0.	0.02	0.06	1584	1584	37.	0.	0.15	0.38	
370	350	787	787	4.	0.	0.02	0.09	1584	1584	38.	0.	0.15	0.40	
371	350	787	787	6.	0.	0.04	0.14	1584	1584	39.	0.	0.16	0.41	
372	350	787	787	8.	0.	0.04	0.17	1584	1584	41.	0.	0.16	0.43	
373	350	787	787	9.	0.	0.05	0.20	1584	1584	42.	0.	0.17	0.45	
374	350	787	787	11.	0.	0.05	0.23	1584	1584	44.	0.	0.18	0.47	
375	350	787	787	12.	0.	0.06	0.26	1584	1584	46.	0.	0.18	0.48	
376	350	787	787	12.	0.	0.05	0.26	1584	1584	47.	0.	0.19	0.49	
377	350	787	787	13.	0.	0.06	0.29	1584	1584	47.	0.	0.19	0.50	
378	350	787	787	16.	0.	0.06	0.36	1584	1584	47.	0.	0.19	0.50	
379	350	787	787	15.	0.	0.06	0.35	1584	1584	46.	0.	0.19	0.49	
380	350	787	787	16.	0.	0.05	0.39	1584	1584	45.	0.	0.18	0.47	
381	350	787	787	15.	0.	0.08	0.33	1584	1584	42.	0.	0.17	0.44	
382	350	787	787	13.	0.	0.07	0.29	1584	1584	38.	0.	0.15	0.41	
383	350	787	787	11.	0.	0.05	0.23	1584	1584	35.	0.	0.14	0.37	
384	350	787	787	6.	0.	0.03	0.13	1584	1584	31.	0.	0.13	0.33	
385	350	787	787	5.	0.	0.02	0.10	1584	1584	25.	0.	0.10	0.26	
386	350	787	787	2.	0.	0.01	0.06	1584	1584	19.	0.	0.08	0.19	
387	350	787	787	2.	0.	0.01	0.04	1584	1584	13.	0.	0.05	0.13	
388	350	787	787	1.	0.	0.01	0.03	1584	1584	8.	0.	0.03	0.08	
389	350	787	787	2.	0.	0.01	0.03	1584	1584	6.	0.	0.03	0.06	
390	350	787	787	1.	0.	0.01	0.03	1584	1584	6.	0.	0.03	0.06	
391	350	787	787	3.	0.	0.01	0.06	1584	1584	5.	0.	0.02	0.05	
392	350	787	787	5.	0.	0.03	0.11	1584	1584	63.	0.	0.25	0.67	
393	350	787	787	8.	0.	0.04	0.16	1584	1584	64.	0.	0.26	0.68	
394	350	787	787	11.	0.	0.05	0.23	1584	1584	66.	0.	0.26	0.70	
395	350	787	787	13.	0.	0.06	0.28	1584	1584	69.	0.	0.27	0.73	
396	350	787	787	15.	0.	0.07	0.32	1584	1584	72.	0.	0.29	0.76	
397	350	787	787	16.	0.	0.08	0.35	1584	1584	75.	0.	0.30	0.79	
398	350	787	787	17.	0.	0.08	0.36	1584	1584	77.	0.	0.31	0.83	
399	350	787	787	17.	0.	0.09	0.37	1584	1584	80.	0.	0.32	0.86	
400	350	787	787	19.	0.	0.10	0.41	1584	1584	82.	0.	0.33	0.88	
401	350	787	787	21.	0.	0.11	0.45	1584	1584	84.	0.	0.33	0.90	
402	350	787	787	23.	0.	0.12	0.50	1584	1584	84.	0.	0.33	0.90	
403	350	787	787	24.	0.	0.12	0.53	1584	1584	83.	0.	0.33	0.88	
404	350	787	787	24.	0.	0.13	0.53	1584	1584	80.	0.	0.32	0.85	

405		350		787	787	23.	0.	0.12	0.50		1584	1584	76.	0.	0.30	0.82	
406		350		787	787	21.	0.	0.11	0.46		1584	1584	71.	0.	0.28	0.76	
407		350		787	787	16.	0.	0.08	0.36		1584	1584	66.	0.	0.26	0.70	
408		350		787	787	14.	0.	0.06	0.31		1584	1584	60.	0.	0.24	0.64	
409		350		787	787	11.	0.	0.05	0.24		1584	1584	54.	0.	0.21	0.57	
410		350		787	787	9.	0.	0.04	0.20		1584	1584	48.	0.	0.19	0.51	
411		350		787	787	8.	0.	0.03	0.17		1584	1584	43.	0.	0.17	0.46	
412		350		787	787	7.	0.	0.03	0.16		1584	1584	39.	0.	0.16	0.41	
413		350		787	787	6.	0.	0.03	0.13		1584	1584	37.	0.	0.15	0.39	
414		350		787	787	5.	0.	0.03	0.12		1584	1584	36.	0.	0.14	0.38	
415		350		787	787	8.	0.	0.04	0.17		3169	1584	93.	0.	0.29	0.51	
416		350		787	787	13.	0.	0.06	0.29		3169	1584	96.	0.	0.30	0.52	
417		350		787	787	17.	0.	0.08	0.37		3169	1584	100.	0.	0.31	0.55	
418		350		787	787	19.	0.	0.09	0.42		3169	1584	105.	0.	0.33	0.58	
419		350		787	787	21.	0.	0.09	0.47		3169	1584	110.	0.	0.34	0.61	
420		350		787	787	22.	0.	0.10	0.49		3169	1584	115.	0.	0.36	0.63	
421		350		787	787	22.	0.	0.10	0.51		3169	1584	118.	0.	0.37	0.65	
422		350		787	787	22.	0.	0.10	0.51		3169	1584	121.	0.	0.37	0.67	
423		350		787	787	23.	0.	0.11	0.50		3169	1584	123.	0.	0.38	0.68	
424		350		787	787	24.	0.	0.12	0.53		3169	1584	126.	0.	0.39	0.69	
425		350		787	787	27.	0.	0.14	0.59		3169	1584	128.	0.	0.40	0.71	
426		350		787	787	29.	0.	0.16	0.63		3169	1584	129.	0.	0.40	0.71	
427		350		787	787	31.	0.	0.15	0.69		3169	1584	127.	0.	0.40	0.70	
428		350		787	787	31.	0.	0.13	0.71		3169	1584	123.	0.	0.38	0.68	
429		350		787	787	29.	0.	0.12	0.68		3169	1584	116.	0.	0.36	0.64	
430		350		787	787	27.	0.	0.11	0.62		3169	1584	108.	0.	0.33	0.59	
431		350		787	787	23.	0.	0.09	0.54		3169	1584	98.	0.	0.31	0.54	
432		350		787	787	19.	0.	0.08	0.43		3169	1584	89.	0.	0.28	0.49	
433		350		787	787	16.	0.	0.07	0.37		3169	1584	81.	0.	0.25	0.45	
434		350		787	787	14.	0.	0.06	0.32		3169	1584	74.	0.	0.23	0.40	
435		350		787	787	13.	0.	0.06	0.28		3169	1584	68.	0.	0.21	0.37	
436		350		787	787	11.	0.	0.05	0.24		3169	1584	64.	0.	0.20	0.35	
437		350		787	787	8.	0.	0.03	0.17		3169	1584	61.	0.	0.19	0.34	
438		350		787	787	9.	0.	0.04	0.21		3169	1584	124.	0.	0.39	0.68	
439		350		787	787	17.	0.	0.08	0.38		3169	1584	130.	0.	0.40	0.71	
440		350		787	787	21.	0.	0.09	0.50		3169	1584	139.	0.	0.43	0.77	
441		350		787	787	24.	0.	0.10	0.55		3169	1584	148.	0.	0.46	0.81	
442		350		787	787	26.	0.	0.11	0.59		3169	1584	154.	0.	0.48	0.85	
443		350		787	787	26.	0.	0.11	0.61		3169	1584	159.	0.	0.49	0.88	
444		350		787	787	27.	0.	0.10	0.62		3169	1584	164.	0.	0.50	0.91	
445		350		787	787	26.	0.	0.10	0.62		3169	1584	168.	0.	0.52	0.93	
446		350		787	787	27.	0.	0.13	0.59		3169	1584	171.	0.	0.53	0.95	
447		350		787	787	26.	0.	0.12	0.62		3169	1584	173.	0.	0.53	0.96	
448		350		787	787	30.	0.	0.14	0.70		3169	1584	178.	0.	0.55	0.98	
449		350		787	787	33.	0.	0.16	0.74		3169	1584	182.	0.	0.57	1.00	
450		350		787	787	36.	0.	0.18	0.78		3169	1584	183.	0.	0.57	1.01	
451		350		787	787	37.	0.	0.17	0.84		3169	1584	178.	0.	0.55	0.99	
452		350		787	787	36.	0.	0.16	0.82		3169	1584	169.	0.	0.52	0.93	
453		350		787	787	33.	0.	0.15	0.76		3169	1584	156.	0.	0.48	0.86	
454		350		787	787	30.	0.	0.13	0.69		3169	1584	141.	0.	0.44	0.78	
455		350		787	787	26.	0.	0.10	0.60		3169	1584	127.	0.	0.39	0.70	
456		350		787	787	22.	0.	0.09	0.52		3169	1584	115.	0.	0.35	0.64	
457		350		787	787	19.	0.	0.07	0.46		3169	1584	105.	0.	0.32	0.58	
458		350		787	787	17.	0.	0.06	0.40		3169	1584	98.	0.	0.30	0.54	
459		350		787	787	14.	0.	0.07	0.31		3169	1584	95.	0.	0.29	0.52	
460		350		787	787	9.	0.	0.04	0.21		3169	1584	93.	0.	0.29	0.51	

L'ARMATURA È OVUNQUE > DELLA QUANTITÀ RICHIESTA: IL PUNTO 2.3 DELLE NTC È VERIFICATO (Rd > Ed)

VERIFICA A TAGLIO

The image shows a large grid of numerical data, likely representing stress or strain values across a cross-section. A central value is highlighted in red and labeled as $\sigma = 23014/205\text{mm}$. The grid consists of approximately 20 columns and 20 rows of numbers.

Taglio normalizzato sollecitante

spessore	350	mm
copriferro	40	mm
CLS	30/37	
Rck	37	N/mm ²
fck	30	N/mm ²
$\gamma_c =$	1.5	
fcd	17.0	N/mm ²
fyk	450	N/mm ²
$\gamma_s =$	1.15	
fyd	391.3	N/mm ²
d=	310	mm
bw=	1000	mm
Armatura longitudinale tesa		
n	diam	A
5	20	1570.8
	Atot	1570.8
Asl=	1570.8	mm ²
$\rho_l =$	0.004	
vmin=	0.46	N/mm ²
vrđ=	0.536	N/mm ²
< ved=	0.48	
Verifica taglio con spinotti		
α	90	°

θ	22	°
Armatura spinotti		
n	diam	A
3	12	339.3
	Atot	339.3
Asw=	339.3	mm ²
Passo spinotti s=	350	mm
vrds=	0.845	N/mm ²
α_c	1.0	
v	0.5	
vrdc=	2.657	N/mm ²
Taglio resistente vrd	0.845	N/mm ²
> ved=	0.48	
verificato		

MACROGUSCIO parete2

VERIFICA ARMATURE EFFETTIVE (EFFETTO MEMBRANA + PIASTRA)

CASI DI CARICO: ->

Nome Descrizione
 1 SLU no fren 1
 2 SLU con fren 1
 5 SLU con SISMAX PRINC
 6 SLU con SISMAY PRINC
 10 SLUEqu no fren 1
 11 SLUEqu fren1
 19 SLU con SISMAX PRINC
 20 SLU con SISMAY PRINC
 23 SLU no fren 2
 24 SLU no fren 3
 25 SLU no fren 4
 26 SLU con fren 2
 27 SLU con fren 3
 28 SLU con fren 4
 36 SLUEqu no fren 2
 37 SLUEqu no fren 3
 38 SLUEqu no fren 4
 39 SLUEqu fren2
 40 SLUEqu fren3
 41 Rara nofren2
 41 Rara nofren2

DATI:

tensione di snervamento acciaio (fyk): 450 N/mm²
 coefficiente sicurezza acciaio : 1.15
 deformazione ultima acciaio : 1.86 per mille
 deformazione ultima cls : 3.5 per mille
 rapporto rottura/snervamento (k): 1
 resistenza cilindrica cls (fck): 30.71 N/mm²
 coefficiente sicurezza cls : 1.5
 coefficiente riduttivo (alfa): 0.85
 copriferro inferiore (asse armatura): 40 mm
 copriferro superiore (asse armatura): 40 mm
 moltiplicatore sollecitazioni : 1

LEGENDA:

spess = spessore guscio. Verifica effettuata su sezione BxH, con B=10 mm e H="spess" mm
 Af = area disposta al lembo teso, in mm² al metro
 Afc = area disposta al lembo compresso, in mm² al metro
 Mom = momento flettente [kNm/m]
 Nor = sforzo normale [kN]
 epsC = deformazione cls [per mille]
 epsF = deformazione acciaio [per mille]

<-

L'armatura è sufficiente se le deformazioni dei materiali sono ovunque minori delle corrispondenti deformazioni ultime.

Per gli elementi non dissipativi la permanenza in campo elastico è ottenuta limitando la deformazione dell'acciaio alla deformazione di snervamento (1.86 per mille) e quella del calcestruzzo al 2 per mille.

GUSCI	INFERIORE ORIZZONTALE					INFERIORE VERTICALE							
	spess	Af	Afc	Mom	Nor	epsC	epsF	Af	Afc	Mom	Nor	epsC	epsF
461	350	787	787	11.	0.	0.05	0.25	3169	1584	169.	-1.	0.53	0.91
462	350	787	787	21.	0.	0.11	0.45	3169	1584	169.	-1.	0.53	0.91
463	350	787	787	20.	0.	0.11	0.43	3169	1584	168.	-1.	0.53	0.90
464	350	787	787	20.	0.	0.11	0.41	3169	1584	167.	-1.	0.53	0.90
465	350	787	787	19.	0.	0.11	0.41	3169	1584	166.	0.	0.52	0.90
466	350	787	787	19.	0.	0.11	0.40	3169	1584	165.	0.	0.52	0.89
467	350	787	787	19.	0.	0.11	0.40	3169	1584	164.	0.	0.51	0.89
468	350	787	787	19.	0.	0.11	0.40	3169	1584	163.	0.	0.51	0.89
469	350	787	787	20.	0.	0.11	0.40	3169	1584	162.	0.	0.51	0.88
470	350	787	787	20.	0.	0.11	0.42	3169	1584	162.	0.	0.51	0.88

Passage inférieur pour déviation du trafic existant - Note de calcul / Sottopasso per deviazione viabilità esistente – Relazione di calcolo

471	350	787	787	20.	0.	0.11	0.41	3169	1584	161.	0.	0.50	0.87	
472	350	787	787	20.	0.	0.11	0.42	3169	1584	160.	0.	0.50	0.86	
473	350	787	787	22.	0.	0.12	0.46	3169	1584	160.	0.	0.50	0.87	
474	350	787	787	22.	0.	0.13	0.47	3169	1584	162.	0.	0.51	0.88	
475	350	787	787	23.	0.	0.13	0.48	3169	1584	162.	0.	0.51	0.88	
476	350	787	787	23.	0.	0.13	0.47	3169	1584	163.	0.	0.51	0.89	
477	350	787	787	23.	0.	0.13	0.47	3169	1584	164.	0.	0.51	0.89	
478	350	787	787	23.	0.	0.13	0.47	3169	1584	165.	0.	0.52	0.89	
479	350	787	787	22.	0.	0.13	0.46	3169	1584	166.	0.	0.52	0.90	
480	350	787	787	22.	0.	0.12	0.46	3169	1584	167.	-1.	0.53	0.90	
481	350	787	787	22.	0.	0.12	0.46	3169	1584	168.	-1.	0.53	0.90	
482	350	787	787	22.	0.	0.13	0.47	3169	1584	169.	-1.	0.53	0.91	
483	350	787	787	12.	0.	0.05	0.27	3169	1584	169.	-1.	0.53	0.91	
484	350	787	787	10.	0.	0.05	0.21	3169	1584	92.	0.	0.29	0.49	
485	350	787	787	16.	0.	0.08	0.34	3169	1584	92.	-1.	0.29	0.49	
486	350	787	787	16.	0.	0.09	0.33	3169	1584	91.	-1.	0.29	0.49	
487	350	787	787	15.	0.	0.09	0.32	3169	1584	91.	0.	0.29	0.49	
488	350	787	787	15.	0.	0.08	0.31	3169	1584	91.	0.	0.29	0.49	
489	350	787	787	15.	0.	0.08	0.31	3169	1584	90.	0.	0.28	0.48	
490	350	787	787	14.	0.	0.08	0.29	3169	1584	89.	0.	0.28	0.48	
491	350	787	787	14.	0.	0.08	0.29	3169	1584	88.	0.	0.28	0.48	
492	350	787	787	14.	0.	0.08	0.29	3169	1584	87.	0.	0.28	0.47	
493	350	787	787	15.	0.	0.09	0.32	3169	1584	87.	0.	0.27	0.47	
494	350	787	787	16.	0.	0.09	0.33	3169	1584	86.	0.	0.27	0.47	
495	350	787	787	16.	0.	0.09	0.34	3169	1584	86.	0.	0.27	0.46	
496	350	787	787	18.	0.	0.10	0.37	3169	1584	86.	0.	0.27	0.46	
497	350	787	787	18.	0.	0.10	0.38	3169	1584	87.	0.	0.27	0.47	
498	350	787	787	18.	0.	0.10	0.37	3169	1584	87.	0.	0.28	0.47	
499	350	787	787	18.	0.	0.10	0.37	3169	1584	88.	0.	0.28	0.48	
500	350	787	787	18.	0.	0.10	0.37	3169	1584	89.	0.	0.28	0.48	
501	350	787	787	18.	0.	0.10	0.36	3169	1584	90.	0.	0.28	0.48	
502	350	787	787	17.	0.	0.10	0.36	3169	1584	91.	0.	0.29	0.49	
503	350	787	787	17.	0.	0.09	0.35	3169	1584	91.	0.	0.29	0.49	
504	350	787	787	17.	0.	0.09	0.35	3169	1584	91.	-1.	0.29	0.49	
505	350	787	787	17.	0.	0.09	0.36	3169	1584	92.	-1.	0.29	0.49	
506	350	787	787	10.	0.	0.04	0.23	3169	1584	92.	0.	0.29	0.49	
507	350	787	787	8.	0.	0.04	0.17	1584	1584	34.	0.	0.14	0.36	
508	350	787	787	10.	0.	0.04	0.22	1584	1584	35.	0.	0.14	0.36	
509	350	787	787	9.	0.	0.05	0.19	1584	1584	34.	0.	0.14	0.35	
510	350	787	787	9.	0.	0.05	0.18	1584	1584	35.	0.	0.14	0.36	
511	350	787	787	8.	0.	0.05	0.17	1584	1584	35.	0.	0.14	0.36	
512	350	787	787	8.	0.	0.05	0.17	1584	1584	34.	0.	0.14	0.35	
513	350	787	787	8.	0.	0.04	0.16	1584	1584	34.	0.	0.14	0.35	
514	350	787	787	7.	0.	0.04	0.15	1584	1584	33.	0.	0.14	0.34	
515	350	787	787	8.	0.	0.04	0.16	1584	1584	33.	0.	0.13	0.34	
516	350	787	787	9.	0.	0.05	0.19	1584	1584	32.	0.	0.13	0.33	
517	350	787	787	9.	0.	0.05	0.19	1584	1584	31.	0.	0.13	0.33	
518	350	787	787	10.	0.	0.05	0.20	1584	1584	31.	0.	0.13	0.32	
519	350	787	787	10.	0.	0.06	0.22	1584	1584	31.	0.	0.13	0.32	
520	350	787	787	11.	0.	0.06	0.22	1584	1584	32.	0.	0.13	0.33	
521	350	787	787	11.	0.	0.06	0.22	1584	1584	33.	0.	0.13	0.34	
522	350	787	787	11.	0.	0.06	0.22	1584	1584	33.	0.	0.14	0.34	
523	350	787	787	10.	0.	0.06	0.22	1584	1584	34.	0.	0.14	0.35	
524	350	787	787	10.	0.	0.06	0.21	1584	1584	34.	0.	0.14	0.35	
525	350	787	787	10.	0.	0.05	0.20	1584	1584	35.	0.	0.14	0.36	
526	350	787	787	9.	0.	0.05	0.20	1584	1584	35.	0.	0.14	0.36	
527	350	787	787	9.	0.	0.05	0.20	1584	1584	34.	0.	0.14	0.35	
528	350	787	787	10.	0.	0.05	0.21	1584	1584	35.	0.	0.14	0.36	
529	350	787	787	8.	0.	0.04	0.17	1584	1584	34.	0.	0.14	0.36	
530	350	787	787	5.	0.	0.02	0.10	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01	
531	350	787	787	3.	0.	0.01	0.07	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01	
532	350	787	787	2.	0.	0.01	0.04	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01	
533	350	787	787	1.	0.	0.01	0.02	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01	
534	350	787	787	1.	0.	0.01	0.02	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01	
535	350	787	787	1.	0.	0.00	0.01	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01	
536	350	787	787	1.	0.	0.00	0.04	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01	
537	350	787	787	0.	0.	0.00	0.05	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01	
538	350	787	787	1.	0.	0.00	0.04	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01	
539	350	787	787	2.	0.	0.01	0.05	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01	
540	350	787	787	3.	0.	0.02	0.06	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01	

Passage inférieur pour déviation du trafic existant - Note de calcul / Sottopasso per deviazione viabilità esistente – Relazione di calcolo

541	350	787	787	2.	0.	0.01	0.04	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01
542	350	787	787	2.	0.	0.01	0.05	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01
543	350	787	787	2.	0.	0.01	0.05	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01
544	350	787	787	2.	0.	0.01	0.05	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01
545	350	787	787	2.	0.	0.01	0.04	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01
546	350	787	787	2.	0.	0.01	0.04	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01
547	350	787	787	2.	0.	0.01	0.03	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01
548	350	787	787	1.	0.	0.01	0.03	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01
549	350	787	787	1.	0.	0.01	0.03	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01
550	350	787	787	2.	0.	0.00	0.04	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01
551	350	787	787	2.	0.	0.01	0.05	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01
552	350	787	787	4.	0.	0.02	0.09	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01
553	350	787	787	1.	0.	0.00	0.02	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01
554	350	787	787	0.	0.	0.00	0.01	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01
555	350	787	787	0.	0.	0.00	0.01	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01
556	350	787	787	0.	0.	0.00	0.02	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01
557	350	787	787	0.	0.	0.00	0.02	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01
558	350	787	787	0.	0.	0.00	0.02	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01
559	350	787	787	0.	0.	0.00	0.04	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01
560	350	787	787	0.	0.	0.00	0.07	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01
561	350	787	787	0.	0.	0.00	0.04	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01
562	350	787	787	0.	0.	0.00	0.03	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01
563	350	787	787	0.	0.	0.00	0.03	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01
564	350	787	787	0.	0.	0.00	0.04	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01
565	350	787	787	0.	0.	0.00	0.04	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01
566	350	787	787	0.	0.	0.00	0.04	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01
567	350	787	787	0.	0.	0.00	0.04	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01
568	350	787	787	0.	0.	0.00	0.08	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01
569	350	787	787	0.	0.	0.00	0.07	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01
570	350	787	787	0.	0.	0.00	0.06	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01
571	350	787	787	0.	0.	0.00	0.06	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01
572	350	787	787	0.	0.	0.00	0.03	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01
573	350	787	787	0.	0.	0.00	0.03	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01
574	350	787	787	0.	0.	0.00	0.01	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01
575	350	787	787	1.	0.	0.00	0.02	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01
576	350	787	787	2.	0.	0.00	0.04	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01
577	350	787	787	0.	0.	0.00	0.02	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01
578	350	787	787	0.	0.	0.00	0.01	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01
579	350	787	787	0.	0.	0.00	0.01	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01
580	350	787	787	0.	0.	0.00	0.02	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01
581	350	787	787	1.	0.	0.00	0.02	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01
582	350	787	787	1.	0.	0.01	0.03	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01
583	350	787	787	2.	0.	0.00	0.04	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01
584	350	787	787	3.	0.	0.01	0.07	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01
585	350	787	787	4.	0.	0.01	0.10	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01
586	350	787	787	5.	0.	0.01	0.11	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01
587	350	787	787	6.	0.	0.01	0.15	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01
588	350	787	787	5.	0.	0.01	0.14	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01
589	350	787	787	4.	0.	0.00	0.10	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01
590	350	787	787	2.	0.	0.00	0.07	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01
591	350	787	787	0.	0.	0.00	0.05	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01
592	350	787	787	0.	0.	0.00	0.04	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01
593	350	787	787	0.	0.	0.00	0.04	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01
594	350	787	787	0.	0.	0.00	0.05	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01
595	350	787	787	0.	0.	0.00	0.03	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01
596	350	787	787	0.	0.	0.00	0.02	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01
597	350	787	787	0.	0.	0.00	0.01	1584	1584	0.	-1.	0.01	-0.01
598	350	787	787	2.	0.	0.01	0.04	1584	1584	0.	0.	0.01	-0.01
599	350	787	787	5.	0.	0.02	0.11	1584	1584	25.	-1.	0.11	0.25
600	350	787	787	5.	0.	0.02	0.12	1584	1584	24.	-1.	0.10	0.24
601	350	787	787	6.	0.	0.03	0.14	1584	1584	23.	-1.	0.10	0.23
602	350	787	787	7.	0.	0.04	0.14	1584	1584	23.	-1.	0.10	0.23
603	350	787	787	7.	0.	0.04	0.16	1584	1584	23.	-1.	0.10	0.23
604	350	787	787	8.	0.	0.04	0.16	1584	1584	27.	-1.	0.12	0.26
605	350	787	787	8.	0.	0.04	0.17	1584	1584	31.	-1.	0.14	0.29
606	350	787	787	8.	0.	0.04	0.18	1584	1584	36.	-1.	0.16	0.34
607	350	787	787	10.	0.	0.04	0.23	1584	1584	39.	-1.	0.18	0.37
608	350	787	787	12.	0.	0.04	0.27	1584	1584	40.	-1.	0.18	0.37
609	350	787	787	13.	0.	0.05	0.30	1584	1584	39.	-1.	0.17	0.36
610	350	787	787	14.	0.	0.05	0.33	1584	1584	36.	-1.	0.16	0.34

Passage inférieur pour déviation du trafic existant - Note de calcul / Sottopasso per deviazione viabilità esistente – Relazione di calcolo

611		350		787	787	14.	0.	0.05	0.33		1584	1584	33.	-1.	0.15	0.31	
612		350		787	787	12.	0.	0.04	0.29		1584	1584	28.	-1.	0.13	0.27	
613		350		787	787	11.	0.	0.04	0.26		1584	1584	25.	-1.	0.11	0.24	
614		350		787	787	9.	0.	0.03	0.20		1584	1584	22.	-1.	0.10	0.22	
615		350		787	787	7.	0.	0.03	0.17		1584	1584	22.	-1.	0.10	0.22	
616		350		787	787	6.	0.	0.02	0.14		1584	1584	23.	-1.	0.10	0.23	
617		350		787	787	5.	0.	0.02	0.12		1584	1584	23.	-1.	0.10	0.23	
618		350		787	787	6.	0.	0.03	0.13		1584	1584	23.	-1.	0.10	0.23	
619		350		787	787	6.	0.	0.03	0.13		1584	1584	23.	-1.	0.10	0.23	
620		350		787	787	6.	0.	0.02	0.13		1584	1584	24.	-1.	0.10	0.24	
621		350		787	787	6.	0.	0.03	0.13		1584	1584	25.	-1.	0.11	0.25	
622		350		787	787	7.	0.	0.03	0.17		3169	1584	66.	-1.	0.21	0.34	
623		350		787	787	11.	0.	0.06	0.24		3169	1584	67.	-1.	0.22	0.35	
624		350		787	787	13.	0.	0.07	0.26		3169	1584	70.	-1.	0.23	0.36	
625		350		787	787	13.	0.	0.07	0.27		3169	1584	73.	-1.	0.24	0.37	
626		350		787	787	14.	0.	0.08	0.29		3169	1584	76.	-1.	0.25	0.39	
627		350		787	787	14.	0.	0.08	0.30		3169	1584	79.	-1.	0.26	0.40	
628		350		787	787	15.	0.	0.07	0.32		3169	1584	81.	-1.	0.27	0.42	
629		350		787	787	15.	0.	0.07	0.33		3169	1584	83.	-1.	0.28	0.42	
630		350		787	787	15.	0.	0.06	0.35		3169	1584	85.	-1.	0.28	0.43	
631		350		787	787	17.	0.	0.07	0.40		3169	1584	87.	-1.	0.29	0.44	
632		350		787	787	19.	0.	0.07	0.44		3169	1584	89.	-1.	0.30	0.45	
633		350		787	787	20.	0.	0.08	0.47		3169	1584	89.	-2.	0.30	0.45	
634		350		787	787	21.	0.	0.08	0.49		3169	1584	87.	-1.	0.29	0.44	
635		350		787	787	21.	0.	0.08	0.49		3169	1584	84.	-1.	0.28	0.43	
636		350		787	787	20.	0.	0.07	0.46		3169	1584	79.	-1.	0.26	0.41	
637		350		787	787	17.	0.	0.06	0.39		3169	1584	74.	-1.	0.24	0.38	
638		350		787	787	15.	0.	0.06	0.34		3169	1584	68.	-1.	0.22	0.35	
639		350		787	787	13.	0.	0.05	0.29		3169	1584	62.	-1.	0.20	0.32	
640		350		787	787	12.	0.	0.06	0.26		3169	1584	59.	-1.	0.19	0.31	
641		350		787	787	12.	0.	0.06	0.25		3169	1584	58.	-1.	0.19	0.30	
642		350		787	787	11.	0.	0.06	0.24		3169	1584	58.	-1.	0.19	0.31	
643		350		787	787	10.	0.	0.05	0.22		3169	1584	58.	-1.	0.19	0.31	
644		350		787	787	7.	0.	0.03	0.17		3169	1584	59.	-1.	0.19	0.31	
645		350		787	787	9.	0.	0.02	0.21		3169	1584	110.	-1.	0.35	0.58	
646		350		787	787	15.	0.	0.08	0.31		3169	1584	113.	-1.	0.36	0.60	
647		350		787	787	17.	0.	0.09	0.35		3169	1584	119.	-1.	0.38	0.62	
648		350		787	787	18.	0.	0.10	0.37		3169	1584	124.	-1.	0.40	0.65	
649		350		787	787	18.	0.	0.10	0.39		3169	1584	128.	-1.	0.41	0.67	
650		350		787	787	19.	0.	0.11	0.40		3169	1584	132.	-1.	0.42	0.69	
651		350		787	787	19.	0.	0.10	0.41		3169	1584	135.	-1.	0.43	0.70	
652		350		787	787	19.	0.	0.09	0.42		3169	1584	138.	-1.	0.44	0.72	
653		350		787	787	19.	0.	0.08	0.44		3169	1584	140.	-1.	0.45	0.73	
654		350		787	787	20.	0.	0.08	0.47		3169	1584	141.	-1.	0.46	0.73	
655		350		787	787	23.	0.	0.09	0.53		3169	1584	145.	-1.	0.47	0.75	
656		350		787	787	25.	0.	0.10	0.57		3169	1584	147.	-2.	0.48	0.75	
657		350		787	787	26.	0.	0.11	0.60		3169	1584	147.	-2.	0.48	0.76	
658		350		787	787	26.	0.	0.11	0.61		3169	1584	144.	-1.	0.46	0.74	
659		350		787	787	25.	0.	0.10	0.59		3169	1584	137.	-1.	0.44	0.72	
660		350		787	787	24.	0.	0.09	0.55		3169	1584	129.	-1.	0.41	0.68	
661		350		787	787	21.	0.	0.08	0.49		3169	1584	120.	-1.	0.38	0.63	
662		350		787	787	19.	0.	0.08	0.43		3169	1584	110.	-1.	0.35	0.58	
663		350		787	787	17.	0.	0.08	0.37		3169	1584	102.	-1.	0.33	0.54	
664		350		787	787	15.	0.	0.08	0.33		3169	1584	97.	-1.	0.31	0.52	
665		350		787	787	14.	0.	0.08	0.30		3169	1584	95.	-1.	0.30	0.51	
666		350		787	787	13.	0.	0.07	0.27		3169	1584	95.	-1.	0.30	0.51	
667		350		787	787	9.	0.	0.03	0.21		3169	1584	95.	-1.	0.30	0.51	

GUSCI		SUPERIORE ORIZZONTALE				SUPERIORE VERTICALE											
		spess	Af	Afc	Mom	Nor	epsC	epsF	epsF								
461		350		787	787	6.	0.	0.02	0.15		1584	3169	43.	-1.	0.16	0.43	
462		350		787	787	7.	0.	0.03	0.16		1584	3169	43.	-1.	0.16	0.43	
463		350		787	787	8.	0.	0.04	0.17		1584	3169	42.	-1.	0.16	0.42	
464		350		787	787	8.	0.	0.04	0.17		1584	3169	41.	-1.	0.15	0.42	
465		350		787	787	8.	0.	0.05	0.17		1584	3169	40.	0.	0.15	0.41	
466		350		787	787	8.	0.	0.04	0.17		1584	3169	39.	0.	0.15	0.40	
467		350		787	787	8.	0.	0.04	0.16		1584	3169	38.	0.	0.14	0.40	
468		350		787	787	8.	0.	0.04	0.16		1584	3169	38.	0.	0.14	0.39	
469		350		787	787	8.	0.	0.04	0.16		1584	3169	37.	0.	0.14	0.38	
470		350		787	787	8.	0.	0.04	0.16		1584	3169	36.	0.	0.13	0.37	

Passage inférieur pour déviation du trafic existant - Note de calcul / Sottopasso per deviazione viabilità esistente – Relazione di calcolo

471	350	787	787	8.	0.	0.04	0.16	1584	3169	35.	0.	0.13	0.36	
472	350	787	787	8.	0.	0.05	0.16	1584	3169	35.	0.	0.13	0.35	
473	350	787	787	8.	0.	0.04	0.16	1584	3169	35.	0.	0.13	0.36	
474	350	787	787	8.	0.	0.04	0.16	1584	3169	36.	0.	0.13	0.37	
475	350	787	787	8.	0.	0.05	0.16	1584	3169	37.	0.	0.14	0.38	
476	350	787	787	8.	0.	0.05	0.16	1584	3169	38.	0.	0.14	0.39	
477	350	787	787	8.	0.	0.05	0.16	1584	3169	38.	0.	0.14	0.40	
478	350	787	787	8.	0.	0.04	0.16	1584	3169	39.	0.	0.15	0.40	
479	350	787	787	8.	0.	0.04	0.16	1584	3169	40.	0.	0.15	0.41	
480	350	787	787	8.	0.	0.04	0.16	1584	3169	41.	-1.	0.15	0.42	
481	350	787	787	8.	0.	0.04	0.16	1584	3169	42.	-1.	0.16	0.42	
482	350	787	787	7.	0.	0.04	0.15	1584	3169	43.	-1.	0.16	0.43	
483	350	787	787	6.	0.	0.02	0.16	1584	3169	43.	-1.	0.16	0.43	
484	350	787	787	6.	0.	0.03	0.13	1584	3169	59.	0.	0.22	0.61	
485	350	787	787	7.	0.	0.03	0.16	1584	3169	58.	-1.	0.21	0.59	
486	350	787	787	8.	0.	0.05	0.18	1584	3169	57.	-1.	0.21	0.58	
487	350	787	787	8.	0.	0.05	0.18	1584	3169	56.	0.	0.21	0.58	
488	350	787	787	9.	0.	0.05	0.19	1584	3169	56.	0.	0.21	0.58	
489	350	787	787	9.	0.	0.05	0.19	1584	3169	56.	0.	0.21	0.58	
490	350	787	787	9.	0.	0.05	0.19	1584	3169	55.	0.	0.20	0.57	
491	350	787	787	9.	0.	0.05	0.18	1584	3169	55.	0.	0.20	0.57	
492	350	787	787	9.	0.	0.05	0.18	1584	3169	54.	0.	0.20	0.56	
493	350	787	787	9.	0.	0.05	0.18	1584	3169	53.	0.	0.20	0.56	
494	350	787	787	9.	0.	0.05	0.18	1584	3169	53.	0.	0.19	0.55	
495	350	787	787	8.	0.	0.05	0.18	1584	3169	52.	0.	0.19	0.54	
496	350	787	787	9.	0.	0.05	0.18	1584	3169	53.	0.	0.19	0.55	
497	350	787	787	9.	0.	0.05	0.18	1584	3169	53.	0.	0.20	0.56	
498	350	787	787	9.	0.	0.05	0.18	1584	3169	54.	0.	0.20	0.56	
499	350	787	787	8.	0.	0.05	0.18	1584	3169	55.	0.	0.20	0.57	
500	350	787	787	8.	0.	0.05	0.17	1584	3169	55.	0.	0.20	0.57	
501	350	787	787	9.	0.	0.05	0.18	1584	3169	56.	0.	0.21	0.58	
502	350	787	787	9.	0.	0.05	0.19	1584	3169	56.	0.	0.21	0.58	
503	350	787	787	9.	0.	0.05	0.18	1584	3169	56.	0.	0.21	0.58	
504	350	787	787	9.	0.	0.05	0.18	1584	3169	57.	-1.	0.21	0.58	
505	350	787	787	8.	0.	0.04	0.16	1584	3169	58.	-1.	0.21	0.59	
506	350	787	787	6.	0.	0.02	0.14	1584	3169	59.	0.	0.22	0.61	
507	350	787	787	5.	0.	0.02	0.12	1584	1584	63.	0.	0.25	0.67	
508	350	787	787	8.	0.	0.03	0.17	1584	1584	63.	0.	0.25	0.65	
509	350	787	787	9.	0.	0.05	0.19	1584	1584	62.	0.	0.25	0.64	
510	350	787	787	9.	0.	0.05	0.19	1584	1584	62.	0.	0.25	0.64	
511	350	787	787	10.	0.	0.06	0.21	1584	1584	62.	0.	0.25	0.65	
512	350	787	787	10.	0.	0.06	0.21	1584	1584	62.	0.	0.25	0.65	
513	350	787	787	10.	0.	0.06	0.22	1584	1584	62.	0.	0.25	0.65	
514	350	787	787	10.	0.	0.05	0.21	1584	1584	62.	0.	0.25	0.64	
515	350	787	787	10.	0.	0.05	0.20	1584	1584	61.	0.	0.25	0.64	
516	350	787	787	9.	0.	0.05	0.20	1584	1584	61.	0.	0.24	0.64	
517	350	787	787	9.	0.	0.05	0.20	1584	1584	60.	0.	0.24	0.63	
518	350	787	787	9.	0.	0.05	0.18	1584	1584	59.	0.	0.24	0.62	
519	350	787	787	9.	0.	0.05	0.20	1584	1584	60.	0.	0.24	0.63	
520	350	787	787	9.	0.	0.05	0.20	1584	1584	61.	0.	0.24	0.64	
521	350	787	787	9.	0.	0.05	0.19	1584	1584	61.	0.	0.25	0.64	
522	350	787	787	9.	0.	0.05	0.19	1584	1584	62.	0.	0.25	0.64	
523	350	787	787	10.	0.	0.05	0.20	1584	1584	62.	0.	0.25	0.65	
524	350	787	787	10.	0.	0.06	0.22	1584	1584	62.	0.	0.25	0.65	
525	350	787	787	11.	0.	0.06	0.22	1584	1584	62.	0.	0.25	0.65	
526	350	787	787	10.	0.	0.06	0.22	1584	1584	62.	0.	0.25	0.64	
527	350	787	787	10.	0.	0.05	0.21	1584	1584	62.	0.	0.25	0.64	
528	350	787	787	8.	0.	0.04	0.18	1584	1584	63.	0.	0.25	0.65	
529	350	787	787	6.	0.	0.03	0.13	1584	1584	63.	0.	0.25	0.67	
530	350	787	787	4.	0.	0.02	0.09	1584	1584	65.	-1.	0.27	0.65	
531	350	787	787	7.	0.	0.03	0.17	1584	1584	65.	-1.	0.27	0.65	
532	350	787	787	9.	0.	0.05	0.19	1584	1584	64.	-1.	0.26	0.64	
533	350	787	787	9.	0.	0.05	0.19	1584	1584	64.	-1.	0.26	0.64	
534	350	787	787	10.	0.	0.05	0.21	1584	1584	64.	-1.	0.26	0.64	
535	350	787	787	10.	0.	0.06	0.21	1584	1584	64.	-1.	0.26	0.64	
536	350	787	787	10.	0.	0.06	0.22	1584	1584	64.	-1.	0.26	0.64	
537	350	787	787	9.	0.	0.04	0.24	1584	1584	64.	-1.	0.26	0.64	
538	350	787	787	9.	0.	0.05	0.23	1584	1584	64.	-1.	0.26	0.64	
539	350	787	787	9.	0.	0.05	0.19	1584	1584	63.	-1.	0.26	0.64	
540	350	787	787	9.	0.	0.05	0.19	1584	1584	63.	-1.	0.26	0.63	

Passage inférieur pour déviation du trafic existant - Note de calcul / Sottopasso per deviazione viabilità esistente – Relazione di calcolo

541	350	787	787	8.	0.	0.05	0.19	1584	1584	62.	-1.	0.26	0.62
542	350	787	787	9.	0.	0.05	0.19	1584	1584	63.	-1.	0.26	0.63
543	350	787	787	9.	0.	0.05	0.20	1584	1584	63.	-1.	0.26	0.63
544	350	787	787	9.	0.	0.05	0.18	1584	1584	63.	-1.	0.26	0.64
545	350	787	787	9.	0.	0.05	0.18	1584	1584	64.	-1.	0.26	0.64
546	350	787	787	10.	0.	0.06	0.21	1584	1584	64.	-1.	0.26	0.64
547	350	787	787	11.	0.	0.06	0.22	1584	1584	64.	-1.	0.26	0.65
548	350	787	787	11.	0.	0.06	0.23	1584	1584	64.	-1.	0.26	0.65
549	350	787	787	11.	0.	0.06	0.23	1584	1584	64.	-1.	0.26	0.65
550	350	787	787	10.	0.	0.05	0.22	1584	1584	64.	-1.	0.26	0.65
551	350	787	787	8.	0.	0.04	0.18	1584	1584	65.	-1.	0.26	0.66
552	350	787	787	5.	0.	0.03	0.11	1584	1584	65.	-1.	0.26	0.66
553	350	787	787	3.	0.	0.01	0.07	1584	1584	58.	-1.	0.24	0.59
554	350	787	787	7.	0.	0.03	0.16	1584	1584	58.	-1.	0.24	0.58
555	350	787	787	8.	0.	0.04	0.17	1584	1584	57.	-1.	0.24	0.57
556	350	787	787	8.	0.	0.04	0.18	1584	1584	57.	-1.	0.23	0.57
557	350	787	787	9.	0.	0.05	0.21	1584	1584	57.	-1.	0.23	0.57
558	350	787	787	9.	0.	0.05	0.21	1584	1584	57.	-1.	0.23	0.57
559	350	787	787	9.	0.	0.03	0.24	1584	1584	57.	-1.	0.23	0.57
560	350	787	787	8.	0.	0.02	0.25	1584	1584	57.	-1.	0.23	0.57
561	350	787	787	8.	0.	0.03	0.21	1584	1584	57.	-1.	0.23	0.57
562	350	787	787	8.	0.	0.04	0.19	1584	1584	57.	-1.	0.23	0.57
563	350	787	787	8.	0.	0.03	0.19	1584	1584	56.	-1.	0.23	0.56
564	350	787	787	8.	0.	0.02	0.20	1584	1584	56.	-1.	0.23	0.56
565	350	787	787	8.	0.	0.03	0.20	1584	1584	56.	-1.	0.23	0.56
566	350	787	787	8.	0.	0.02	0.21	1584	1584	57.	-1.	0.23	0.57
567	350	787	787	8.	0.	0.02	0.20	1584	1584	57.	-1.	0.23	0.57
568	350	787	787	8.	0.	0.02	0.24	1584	1584	57.	-1.	0.23	0.57
569	350	787	787	9.	0.	0.03	0.26	1584	1584	57.	-1.	0.23	0.57
570	350	787	787	9.	0.	0.04	0.25	1584	1584	57.	-1.	0.23	0.57
571	350	787	787	9.	0.	0.04	0.26	1584	1584	57.	-1.	0.23	0.57
572	350	787	787	10.	0.	0.04	0.24	1584	1584	57.	-1.	0.23	0.58
573	350	787	787	9.	0.	0.03	0.22	1584	1584	57.	-1.	0.23	0.58
574	350	787	787	7.	0.	0.03	0.16	1584	1584	58.	-1.	0.24	0.59
575	350	787	787	3.	0.	0.02	0.07	1584	1584	58.	-1.	0.24	0.59
576	350	787	787	4.	0.	0.02	0.08	1584	1584	54.	-1.	0.22	0.55
577	350	787	787	6.	0.	0.02	0.13	1584	1584	54.	-1.	0.22	0.54
578	350	787	787	7.	0.	0.03	0.15	1584	1584	52.	-1.	0.21	0.52
579	350	787	787	7.	0.	0.04	0.16	1584	1584	51.	-1.	0.21	0.51
580	350	787	787	9.	0.	0.04	0.19	1584	1584	51.	-1.	0.21	0.51
581	350	787	787	9.	0.	0.04	0.19	1584	1584	51.	-1.	0.21	0.51
582	350	787	787	9.	0.	0.04	0.19	1584	1584	51.	-1.	0.21	0.51
583	350	787	787	8.	0.	0.03	0.17	1584	1584	51.	-1.	0.21	0.51
584	350	787	787	7.	0.	0.03	0.17	1584	1584	51.	-1.	0.21	0.51
585	350	787	787	7.	0.	0.03	0.17	1584	1584	51.	-1.	0.21	0.51
586	350	787	787	7.	0.	0.02	0.17	1584	1584	51.	-1.	0.21	0.51
587	350	787	787	8.	0.	0.02	0.19	1584	1584	51.	-1.	0.21	0.51
588	350	787	787	8.	0.	0.02	0.19	1584	1584	51.	-1.	0.21	0.51
589	350	787	787	8.	0.	0.02	0.19	1584	1584	51.	-1.	0.21	0.52
590	350	787	787	7.	0.	0.02	0.17	1584	1584	51.	-1.	0.21	0.52
591	350	787	787	7.	0.	0.02	0.20	1584	1584	51.	-1.	0.21	0.52
592	350	787	787	9.	0.	0.03	0.22	1584	1584	51.	-1.	0.21	0.52
593	350	787	787	9.	0.	0.03	0.22	1584	1584	51.	-1.	0.21	0.51
594	350	787	787	9.	0.	0.02	0.24	1584	1584	51.	-1.	0.21	0.51
595	350	787	787	9.	0.	0.03	0.22	1584	1584	51.	-1.	0.21	0.52
596	350	787	787	8.	0.	0.03	0.18	1584	1584	52.	-1.	0.21	0.53
597	350	787	787	7.	0.	0.03	0.16	1584	1584	54.	0.	0.22	0.55
598	350	787	787	5.	0.	0.03	0.12	1584	1584	54.	0.	0.22	0.55
599	350	787	787	5.	0.	0.02	0.11	1584	1584	56.	-1.	0.23	0.57
600	350	787	787	5.	0.	0.02	0.12	1584	1584	56.	-1.	0.23	0.56
601	350	787	787	6.	0.	0.03	0.14	1584	1584	55.	-1.	0.23	0.56
602	350	787	787	8.	0.	0.04	0.16	1584	1584	55.	-1.	0.23	0.56
603	350	787	787	8.	0.	0.04	0.17	1584	1584	55.	-1.	0.22	0.56
604	350	787	787	8.	0.	0.04	0.16	1584	1584	55.	-1.	0.23	0.55
605	350	787	787	8.	0.	0.04	0.17	1584	1584	55.	-1.	0.23	0.53
606	350	787	787	8.	0.	0.04	0.16	1584	1584	54.	-1.	0.23	0.53
607	350	787	787	7.	0.	0.03	0.17	1584	1584	54.	-1.	0.23	0.53
608	350	787	787	7.	0.	0.02	0.18	1584	1584	54.	-1.	0.23	0.53
609	350	787	787	7.	0.	0.02	0.19	1584	1584	54.	-1.	0.23	0.52
610	350	787	787	8.	0.	0.02	0.20	1584	1584	53.	-1.	0.22	0.52

611		350		787	787	7.	0.	0.02	0.19		1584	1584	53.	-1.	0.22	0.54	
612		350		787	787	7.	0.	0.02	0.18		1584	1584	54.	-1.	0.22	0.55	
613		350		787	787	7.	0.	0.02	0.18		1584	1584	54.	-1.	0.22	0.56	
614		350		787	787	7.	0.	0.03	0.17		1584	1584	54.	-1.	0.22	0.56	
615		350		787	787	8.	0.	0.03	0.18		1584	1584	55.	-1.	0.22	0.56	
616		350		787	787	8.	0.	0.04	0.18		1584	1584	55.	-1.	0.22	0.56	
617		350		787	787	8.	0.	0.03	0.19		1584	1584	55.	-1.	0.22	0.56	
618		350		787	787	8.	0.	0.04	0.18		1584	1584	55.	-1.	0.23	0.56	
619		350		787	787	8.	0.	0.04	0.18		1584	1584	55.	-1.	0.23	0.56	
620		350		787	787	7.	0.	0.03	0.17		1584	1584	56.	-1.	0.23	0.57	
621		350		787	787	6.	0.	0.03	0.14		1584	1584	56.	-1.	0.23	0.57	
622		350		787	787	5.	0.	0.02	0.12		1584	3169	52.	-1.	0.20	0.52	
623		350		787	787	6.	0.	0.04	0.13		1584	3169	51.	-1.	0.19	0.51	
624		350		787	787	7.	0.	0.04	0.15		1584	3169	50.	-1.	0.19	0.49	
625		350		787	787	7.	0.	0.04	0.15		1584	3169	50.	-1.	0.19	0.48	
626		350		787	787	8.	0.	0.04	0.16		1584	3169	50.	-1.	0.19	0.48	
627		350		787	787	8.	0.	0.04	0.17		1584	3169	50.	-1.	0.19	0.48	
628		350		787	787	8.	0.	0.04	0.18		1584	3169	50.	-1.	0.19	0.47	
629		350		787	787	8.	0.	0.04	0.19		1584	3169	49.	-1.	0.19	0.47	
630		350		787	787	8.	0.	0.02	0.20		1584	3169	49.	-1.	0.19	0.47	
631		350		787	787	8.	0.	0.01	0.20		1584	3169	49.	-1.	0.19	0.46	
632		350		787	787	8.	0.	0.01	0.22		1584	3169	48.	-1.	0.19	0.45	
633		350		787	787	8.	0.	0.01	0.22		1584	3169	48.	-2.	0.19	0.44	
634		350		787	787	7.	0.	0.00	0.20		1584	3169	48.	-2.	0.19	0.45	
635		350		787	787	8.	0.	0.00	0.21		1584	3169	49.	-1.	0.19	0.46	
636		350		787	787	8.	0.	0.01	0.22		1584	3169	49.	-1.	0.19	0.47	
637		350		787	787	8.	0.	0.02	0.20		1584	3169	49.	-1.	0.19	0.48	
638		350		787	787	8.	0.	0.03	0.20		1584	3169	50.	-1.	0.19	0.49	
639		350		787	787	8.	0.	0.03	0.19		1584	3169	50.	-1.	0.19	0.50	
640		350		787	787	8.	0.	0.03	0.17		1584	3169	50.	-1.	0.19	0.51	
641		350		787	787	7.	0.	0.04	0.16		1584	3169	50.	-1.	0.19	0.51	
642		350		787	787	8.	0.	0.04	0.17		1584	3169	50.	-1.	0.19	0.51	
643		350		787	787	7.	0.	0.03	0.16		1584	3169	51.	-1.	0.19	0.52	
644		350		787	787	7.	0.	0.03	0.15		1584	3169	52.	-1.	0.19	0.53	
645		350		787	787	5.	0.	0.02	0.14		1584	3169	42.	-1.	0.16	0.41	
646		350		787	787	6.	0.	0.04	0.13		1584	3169	41.	-1.	0.16	0.40	
647		350		787	787	7.	0.	0.04	0.14		1584	3169	41.	-1.	0.16	0.39	
648		350		787	787	7.	0.	0.04	0.15		1584	3169	41.	-1.	0.16	0.39	
649		350		787	787	8.	0.	0.04	0.17		1584	3169	41.	-1.	0.16	0.39	
650		350		787	787	8.	0.	0.04	0.17		1584	3169	40.	-1.	0.16	0.38	
651		350		787	787	8.	0.	0.04	0.18		1584	3169	40.	-1.	0.16	0.38	
652		350		787	787	8.	0.	0.03	0.19		1584	3169	40.	-1.	0.16	0.38	
653		350		787	787	8.	0.	0.02	0.20		1584	3169	39.	-1.	0.16	0.37	
654		350		787	787	8.	0.	0.01	0.20		1584	3169	39.	-1.	0.16	0.36	
655		350		787	787	8.	0.	0.01	0.21		1584	3169	38.	-1.	0.16	0.35	
656		350		787	787	8.	0.	0.00	0.21		1584	3169	38.	-2.	0.16	0.35	
657		350		787	787	7.	0.	0.00	0.21		1584	3169	38.	-2.	0.16	0.35	
658		350		787	787	8.	0.	0.00	0.21		1584	3169	39.	-1.	0.16	0.36	
659		350		787	787	8.	0.	0.00	0.22		1584	3169	39.	-1.	0.16	0.37	
660		350		787	787	8.	0.	0.00	0.21		1584	3169	40.	-1.	0.15	0.38	
661		350		787	787	8.	0.	0.01	0.21		1584	3169	40.	-1.	0.15	0.39	
662		350		787	787	8.	0.	0.02	0.20		1584	3169	40.	-1.	0.15	0.40	
663		350		787	787	8.	0.	0.03	0.18		1584	3169	41.	-1.	0.15	0.40	
664		350		787	787	8.	0.	0.03	0.17		1584	3169	41.	-1.	0.15	0.41	
665		350		787	787	7.	0.	0.04	0.16		1584	3169	41.	-1.	0.15	0.41	
666		350		787	787	7.	0.	0.03	0.15		1584	3169	41.	-1.	0.16	0.42	
667		350		787	787	7.	0.	0.03	0.16		1584	3169	42.	-1.	0.16	0.42	

L'ARMATURA È OVUNQUE > DELLA QUANTITÀ RICHIESTA: IL PUNTO 2.3 DELLE NTC È VERIFICATO (Rd > Ed)

VERIFICA A TAGLIO

0.22	0.25	0.27	0.30	0.32	0.29	0.29	0.2	0.31	0.33	0.33	0.34	0.34	0.33	0.31	0.29	0.27	0.25	0.24	0.24	0.24	0.24	0.21
0.22	0.25	0.27	0.30	0.32	0.29	0.29	0.2	0.31	0.33	0.33	0.34	0.34	0.33	0.31	0.29	0.27	0.25	0.24	0.24	0.24	0.24	0.21
0.22	0.25	0.27	0.30	0.32	0.29	0.29	0.2	0.31	0.33	0.33	0.34	0.34	0.33	0.31	0.29	0.27	0.25	0.24	0.24	0.24	0.24	0.21
0.2	0.2	0.21	0.22	0.23	0.23	0.23	0.24	0.24	0.25	0.25	0.26	0.26	0.25	0.24	0.23	0.21	0.2	0.2	0.19	0.19	0.19	0.19
0.2	0.2	0.21	0.22	0.23	0.23	0.23	0.24	0.24	0.25	0.25	0.26	0.26	0.25	0.24	0.23	0.21	0.2	0.2	0.19	0.19	0.19	0.19
0.2	0.2	0.21	0.22	0.23	0.23	0.23	0.24	0.24	0.25	0.25	0.26	0.26	0.25	0.24	0.23	0.21	0.2	0.2	0.19	0.19	0.19	0.19
0.16	0.17	0.18	0.18	0.19	0.19	0.19	0.2	0.2	0.21	0.21	0.21	0.21	0.21	0.2	0.19	0.18	0.17	0.16	0.16	0.16	0.15	0.15
0.16	0.17	0.18	0.18	0.19	0.19	0.19	0.2	0.2	0.21	0.21	0.21	0.21	0.21	0.2	0.19	0.18	0.17	0.16	0.16	0.16	0.15	0.15
0.16	0.17	0.18	0.18	0.19	0.19	0.19	0.2	0.2	0.21	0.21	0.21	0.21	0.21	0.2	0.19	0.18	0.17	0.16	0.16	0.16	0.15	0.15
0.12	0.12	0.13	0.13	0.13	0.13	0.14	0.14	0.15	0.15	0.16	0.16	0.16	0.15	0.14	0.14	0.13	0.12	0.11	0.11	0.11	0.11	0.11
0.12	0.12	0.13	0.13	0.13	0.13	0.14	0.14	0.15	0.15	0.16	0.16	0.16	0.15	0.14	0.14	0.13	0.12	0.11	0.11	0.11	0.11	0.11
1: 23Ø14/205mm																						
0.14	0.14	0.14	0.14	0.14	0.14	0.14	0.14	0.14	0.15	0.15	0.15	0.15	0.15	0.15	0.14	0.14	0.15	0.15	0.15	0.15	0.15	0.15
0.14	0.14	0.14	0.14	0.14	0.14	0.14	0.14	0.14	0.15	0.15	0.15	0.15	0.15	0.15	0.14	0.14	0.15	0.15	0.15	0.15	0.15	0.15
0.14	0.14	0.14	0.14	0.14	0.14	0.14	0.14	0.14	0.15	0.15	0.15	0.15	0.15	0.15	0.14	0.14	0.15	0.15	0.15	0.15	0.15	0.15
0.22	0.21	0.21	0.21	0.21	0.21	0.21	0.22	0.22	0.22	0.22	0.22	0.22	0.22	0.22	0.22	0.22	0.22	0.22	0.22	0.22	0.22	0.24
0.22	0.21	0.21	0.21	0.21	0.21	0.21	0.22	0.22	0.22	0.22	0.22	0.22	0.22	0.22	0.22	0.22	0.22	0.22	0.22	0.22	0.22	0.24
0.3	0.29	0.3	0.29	0.29	0.28	0.28	0.29	0.29	0.29	0.29	0.29	0.29	0.29	0.29	0.3	0.3	0.3	0.31	0.31	0.31	0.31	0.31
0.3	0.29	0.3	0.29	0.29	0.28	0.28	0.29	0.29	0.29	0.29	0.29	0.29	0.29	0.29	0.3	0.3	0.3	0.31	0.31	0.31	0.31	0.31
0.35	0.35	0.32	0.31	0.31	0.3	0.49	0.5	0.5	0.5	0.5	0.51	0.51	0.5	0.51	0.51	0.52	0.51	0.52	0.53	0.53	0.51	0.57
0.35	0.35	0.32	0.31	0.31	0.3	0.49	0.5	0.5	0.5	0.5	0.51	0.51	0.5	0.51	0.51	0.52	0.51	0.52	0.53	0.53	0.51	0.57

Taglio normalizzato sollecitante

spessore	350	mm
copriferro	40	mm
CLS	30/37	
Rck	37	N/mm2
fck	30	N/mm2
γc=	1.5	
fcd	17.0	N/mm2
fyk	450	N/mm2
γs=	1.15	
fyd	391.3	N/mm2
d=	310	mm
bw=	1000	mm
k=	1.80	
Armatura longitudinale tesa		
n	diam	A
5	20	1570.8
	Atot	1570.8
Asl=	1570.8	mm2
ρl=	0.004	
vmin=	0.46	N/mm2
vrđ=	0.536	N/mm2
< ved=	0.57	
Verifica taglio con spinotti		
α	90	°

θ	22	°
Armatura spinotti		
n	diam	A
3	12	339.3
	Atot	339.3
Asw=	339.3	mm ²
Passo spinotti s=	350	mm
vrds=	0.845	N/mm ²
α_c	1.0	
v	0.5	
vrdc=	2.657	N/mm ²
Taglio resistente vrd	0.845	N/mm ²
> ved=	0.57	
verificato		

MACROGUSCIO soletta

VERIFICA ARMATURE EFFETTIVE (EFFETTO MEMBRANA + PIASTRA)

CASI DI CARICO: ->

Nome Descrizione
 1 SLU no fren 1
 2 SLU con fren 1
 5 SLU con SISMAX PRINC
 6 SLU con SISMAY PRINC
 10 SLUEqu no fren 1
 11 SLUEqu fren1
 19 SLU con SISMAX PRINC
 20 SLU con SISMAY PRINC
 23 SLU no fren 2
 24 SLU no fren 3
 25 SLU no fren 4
 26 SLU con fren 2
 27 SLU con fren 3
 28 SLU con fren 4
 36 SLUEqu no fren 2
 37 SLUEqu no fren 3
 38 SLUEqu no fren 4
 39 SLUEqu fren2
 40 SLUEqu fren3
 41 Rara nofren2
 41 Rara nofren2

DATI:

tensione di snervamento acciaio (fyk): 450 N/mm²
 coefficiente sicurezza acciaio : 1.15
 deformazione ultima acciaio : 1.86 per mille
 deformazione ultima cls : 3.5 per mille
 rapporto rottura/snervamento (k): 1
 resistenza cilindrica cls (fck): 30.71 N/mm²
 coefficiente sicurezza cls : 1.5
 coefficiente riduttivo (alfa): 0.85
 copriferro inferiore (asse armatura): 40 mm
 copriferro superiore (asse armatura): 40 mm
 moltiplicatore sollecitazioni : 1

LEGENDA:

spess = spessore guscio. Verifica effettuata su sezione BxH, con B=10 mm e H="spess" mm
 Af = area disposta al lembo teso, in mm² al metro
 Afc = area disposta al lembo compresso, in mm² al metro
 Mom = momento flettente [kNm/m]
 Nor = sforzo normale [kN]
 epsC = deformazione cls [per mille]
 epsF = deformazione acciaio [per mille]

<-

L'armatura è sufficiente se le deformazioni dei materiali sono ovunque minori delle corrispondenti deformazioni ultime.

Per gli elementi non dissipativi la permanenza in campo elastico è ottenuta limitando la deformazione dell'acciaio alla deformazione di snervamento (1.86 per mille) e quella del calcestruzzo al 2 per mille.

GUSCI	INFERIORE ORIZZONTALE					INFERIORE VERTICALE							
	spess	Af	Afc	Mom	Nor	epsC	epsF	Af	Afc	Mom	Nor	epsC	epsF
668	300	1917	3169	34.	0.	0.16	0.36	784	784	5.	0.	0.03	0.13
669	300	1917	3169	36.	0.	0.17	0.37	784	784	6.	0.	0.05	0.16
670	300	1917	3169	43.	-1.	0.20	0.44	784	784	8.	0.	0.06	0.20
671	300	1917	1584	73.	-1.	0.37	0.74	784	784	8.	0.	0.06	0.20
672	300	1917	1584	91.	-1.	0.46	0.93	784	784	7.	0.	0.05	0.17
673	300	1917	1584	95.	-1.	0.47	0.98	784	784	4.	0.	0.03	0.11
674	300	1917	1584	85.	-1.	0.43	0.88	784	784	4.	0.	0.03	0.11
675	300	1917	1584	67.	0.	0.34	0.70	784	784	7.	0.	0.05	0.17
676	300	1917	3169	45.	0.	0.21	0.47	784	784	7.	0.	0.05	0.17
677	300	1917	3169	42.	0.	0.19	0.44	784	784	5.	0.	0.03	0.13

Passage inférieur pour déviation du trafic existant - Note de calcul / Sottopasso per deviazione viabilità esistente – Relazione di calcolo

678		300		1917	3169	41.	0.	0.19	0.43		784	784	3.	0.	0.03	0.09	
679		300		1917	3169	35.	0.	0.16	0.36		784	784	7.	0.	0.05	0.18	
680		300		1917	3169	36.	0.	0.16	0.37		784	784	9.	0.	0.07	0.24	
681		300		1917	3169	46.	-1.	0.21	0.47		784	784	12.	0.	0.09	0.31	
682		300		1917	1584	77.	-1.	0.39	0.79		784	784	13.	0.	0.09	0.32	
683		300		1917	1584	97.	-1.	0.49	0.99		784	784	12.	0.	0.08	0.30	
684		300		1917	1584	100.	-1.	0.50	1.03		784	784	7.	0.	0.05	0.17	
685		300		1917	1584	92.	-1.	0.46	0.95		784	784	9.	0.	0.06	0.23	
686		300		1917	1584	72.	-1.	0.36	0.74		784	784	11.	0.	0.08	0.28	
687		300		1917	3169	48.	0.	0.22	0.50		784	784	11.	0.	0.08	0.28	
688		300		1917	3169	41.	0.	0.19	0.44		784	784	8.	0.	0.06	0.22	
689		300		1917	3169	41.	0.	0.19	0.43		784	784	7.	0.	0.04	0.18	
690		300		1917	3169	35.	0.	0.16	0.36		784	784	11.	0.	0.08	0.27	
691		300		1917	3169	35.	0.	0.16	0.37		784	784	14.	0.	0.11	0.36	
692		300		1917	3169	51.	-1.	0.24	0.52		784	784	19.	0.	0.14	0.49	
693		300		1917	1584	84.	-1.	0.43	0.85		784	784	22.	0.	0.16	0.56	
694		300		1917	1584	106.	-1.	0.53	1.08		784	784	22.	0.	0.16	0.56	
695		300		1917	1584	108.	-1.	0.54	1.11		784	784	18.	0.	0.14	0.46	
696		300		1917	1584	102.	-1.	0.51	1.04		784	784	21.	0.	0.15	0.53	
697		300		1917	1584	80.	-1.	0.41	0.83		784	784	22.	0.	0.16	0.57	
698		300		1917	3169	54.	0.	0.25	0.56		784	784	19.	0.	0.14	0.49	
699		300		1917	3169	41.	0.	0.19	0.43		784	784	14.	0.	0.10	0.35	
700		300		1917	3169	41.	0.	0.18	0.43		784	784	10.	0.	0.07	0.25	
701		300		1917	3169	35.	0.	0.16	0.36		784	784	13.	0.	0.09	0.32	
702		300		1917	3169	35.	0.	0.16	0.37		784	784	17.	0.	0.13	0.43	
703		300		1917	3169	56.	-1.	0.26	0.57		784	784	24.	0.	0.18	0.61	
704		300		1917	1584	89.	-1.	0.45	0.90		784	784	28.	0.	0.21	0.72	
705		300		1917	1584	113.	-1.	0.57	1.14		784	784	29.	0.	0.21	0.73	
706		300		1917	1584	116.	-1.	0.58	1.19		784	784	28.	0.	0.21	0.71	
707		300		1917	1584	110.	-1.	0.55	1.12		784	784	30.	0.	0.22	0.76	
708		300		1917	1584	87.	-1.	0.44	0.89		784	784	29.	0.	0.22	0.74	
709		300		1917	3169	57.	0.	0.26	0.59		784	784	24.	0.	0.18	0.62	
710		300		1917	3169	41.	0.	0.19	0.43		784	784	17.	0.	0.13	0.44	
711		300		1917	3169	40.	0.	0.18	0.43		784	784	12.	0.	0.09	0.31	
712		300		1917	3169	34.	0.	0.16	0.36		784	784	9.	0.	0.06	0.22	
713		300		1917	3169	35.	0.	0.16	0.37		784	784	13.	0.	0.10	0.32	
714		300		1917	3169	60.	-1.	0.28	0.60		784	784	20.	0.	0.15	0.50	
715		300		1917	1584	92.	-1.	0.47	0.93		784	784	24.	0.	0.18	0.62	
716		300		1917	1584	118.	-1.	0.59	1.19		784	784	25.	0.	0.19	0.64	
717		300		1917	1584	123.	-1.	0.62	1.25		784	784	25.	0.	0.18	0.62	
718		300		1917	1584	116.	-1.	0.58	1.19		784	784	25.	0.	0.19	0.64	
719		300		1917	1584	92.	-1.	0.47	0.94		784	784	25.	0.	0.18	0.62	
720		300		1917	3169	59.	0.	0.27	0.62		784	784	20.	0.	0.15	0.49	
721		300		1917	3169	41.	0.	0.19	0.43		784	784	13.	0.	0.10	0.33	
722		300		1917	3169	40.	0.	0.18	0.43		784	784	9.	0.	0.07	0.22	
723		300		1917	3169	34.	0.	0.15	0.35		784	784	8.	0.	0.05	0.20	
724		300		1917	3169	35.	0.	0.16	0.37		784	784	12.	0.	0.09	0.31	
725		300		1917	3169	62.	-1.	0.29	0.62		784	784	19.	0.	0.14	0.49	
726		300		1917	1584	94.	-1.	0.48	0.95		784	784	25.	0.	0.18	0.63	
727		300		1917	1584	122.	-1.	0.61	1.23		784	784	26.	0.	0.19	0.65	
728		300		1917	1584	129.	-1.	0.65	1.30		784	784	25.	0.	0.18	0.63	
729		300		1917	1584	121.	-1.	0.61	1.23		784	784	25.	0.	0.19	0.64	
730		300		1917	1584	96.	-1.	0.49	0.98		784	784	24.	0.	0.18	0.62	
731		300		1917	3169	60.	0.	0.27	0.63		784	784	19.	0.	0.14	0.48	
732		300		1917	3169	41.	0.	0.19	0.43		784	784	13.	0.	0.10	0.32	
733		300		1917	3169	40.	0.	0.18	0.42		784	784	8.	0.	0.06	0.21	
734		300		1917	3169	33.	0.	0.15	0.35		784	784	10.	0.	0.07	0.25	
735		300		1917	3169	34.	0.	0.16	0.36		784	784	14.	0.	0.10	0.34	
736		300		1917	3169	63.	-1.	0.29	0.64		784	784	21.	0.	0.16	0.52	
737		300		1917	1584	96.	-1.	0.49	0.97		784	784	26.	0.	0.20	0.66	
738		300		1917	1584	125.	-1.	0.63	1.26		784	784	29.	0.	0.22	0.73	
739		300		1917	1584	133.	-1.	0.67	1.34		784	784	29.	0.	0.22	0.73	
740		300		1917	1584	125.	-1.	0.63	1.27		784	784	29.	0.	0.22	0.74	
741		300		1917	1584	98.	-1.	0.50	1.00		784	784	27.	0.	0.20	0.68	
742		300		1917	3169	61.	0.	0.28	0.64		784	784	21.	0.	0.16	0.53	
743		300		1917	3169	40.	0.	0.18	0.43		784	784	13.	0.	0.10	0.34	
744		300		1917	3169	39.	0.	0.18	0.42		784	784	9.	0.	0.07	0.22	
745		300		1917	3169	33.	0.	0.15	0.35		784	784	7.	0.	0.05	0.17	
746		300		1917	3169	34.	0.	0.16	0.36		784	784	10.	0.	0.08	0.26	
747		300		1917	3169	64.	-1.	0.29	0.64		784	784	16.	0.	0.12	0.39	

Passage inférieur pour déviation du trafic existant - Note de calcul / Sottopasso per deviazione viabilità esistente – Relazione di calcolo

748		300		1917	1584	98.	-1.	0.50	0.99		784	784	21.	0.	0.15	0.52	
749		300		1917	1584	129.	-1.	0.65	1.30		784	784	22.	0.	0.17	0.57	
750		300		1917	1584	137.	-1.	0.69	1.38		784	784	22.	0.	0.17	0.56	
751		300		1917	1584	128.	-1.	0.64	1.30		784	784	22.	0.	0.17	0.56	
752		300		1917	1584	101.	-1.	0.51	1.03		784	784	20.	0.	0.15	0.50	
753		300		1917	3169	62.	0.	0.28	0.64		784	784	14.	0.	0.11	0.36	
754		300		1917	3169	40.	0.	0.18	0.42		784	784	9.	0.	0.07	0.24	
755		300		1917	3169	39.	0.	0.18	0.41		784	784	7.	0.	0.05	0.18	
756		300		1917	3169	33.	0.	0.15	0.34		784	784	7.	0.	0.05	0.18	
757		300		1917	3169	35.	-1.	0.16	0.36		784	784	11.	0.	0.08	0.28	
758		300		1917	3169	64.	-1.	0.30	0.65		784	784	17.	0.	0.13	0.44	
759		300		1917	1584	102.	-1.	0.52	1.02		784	784	22.	0.	0.17	0.56	
760		300		1917	1584	134.	-1.	0.67	1.34		784	784	23.	0.	0.17	0.58	
761		300		1917	1584	142.	-1.	0.72	1.43		784	784	22.	0.	0.16	0.55	
762		300		1917	1584	132.	-1.	0.67	1.34		784	784	21.	0.	0.16	0.52	
763		300		1917	1584	104.	-1.	0.52	1.06		784	784	20.	0.	0.15	0.51	
764		300		1917	3169	63.	0.	0.29	0.66		784	784	15.	0.	0.11	0.38	
765		300		1917	3169	41.	0.	0.19	0.42		784	784	10.	0.	0.07	0.26	
766		300		1917	3169	39.	0.	0.17	0.41		784	784	7.	0.	0.03	0.20	
767		300		1917	3169	32.	0.	0.15	0.34		784	784	9.	0.	0.07	0.22	
768		300		1917	3169	37.	-1.	0.18	0.38		784	784	15.	0.	0.11	0.38	
769		300		1917	3169	67.	-1.	0.31	0.67		784	784	26.	0.	0.20	0.65	
770		300		1917	1584	105.	-1.	0.53	1.05		784	784	35.	0.	0.26	0.89	
771		300		1917	1584	138.	-1.	0.69	1.38		784	784	39.	0.	0.29	0.99	
772		300		1917	1584	148.	-1.	0.74	1.49		784	784	39.	0.	0.29	0.98	
773		300		1917	1584	137.	-1.	0.69	1.39		784	784	37.	0.	0.28	0.94	
774		300		1917	1584	108.	-1.	0.55	1.10		784	784	35.	0.	0.26	0.89	
775		300		1917	3169	65.	0.	0.30	0.68		784	784	26.	0.	0.20	0.66	
776		300		1917	3169	42.	0.	0.19	0.43		784	784	16.	0.	0.12	0.40	
777		300		1917	3169	38.	0.	0.17	0.41		784	784	9.	0.	0.07	0.23	
778		300		1917	3169	32.	0.	0.15	0.34		784	784	10.	0.	0.07	0.24	
779		300		1917	3169	39.	-1.	0.19	0.39		784	784	20.	0.	0.15	0.49	
780		300		1917	3169	68.	-1.	0.32	0.69		784	784	34.	0.	0.25	0.84	
781		300		1917	1584	103.	-1.	0.52	1.03		784	784	45.	0.	0.34	1.13	
782		300		1917	1584	138.	-1.	0.70	1.39		784	784	54.	0.	0.40	1.36	
783		300		1917	1584	151.	-1.	0.76	1.52		784	784	56.	0.	0.42	1.41	
784		300		1917	1584	140.	-1.	0.70	1.42		784	784	55.	0.	0.41	1.39	
785		300		1917	1584	109.	-1.	0.55	1.10		784	784	48.	0.	0.36	1.20	
786		300		1917	3169	65.	-1.	0.30	0.67		784	784	35.	0.	0.26	0.88	
787		300		1917	3169	42.	0.	0.20	0.44		784	784	21.	0.	0.15	0.52	
788		300		1917	3169	38.	0.	0.17	0.40		784	784	12.	0.	0.09	0.30	
789		300		1917	3169	32.	0.	0.15	0.33		784	784	10.	0.	0.07	0.25	
790		300		1917	3169	40.	-1.	0.19	0.40		784	784	19.	0.	0.14	0.48	
791		300		1917	3169	71.	-1.	0.33	0.71		784	784	34.	0.	0.25	0.85	
792		300		1917	1584	106.	-1.	0.54	1.06		784	784	47.	0.	0.35	1.18	
793		300		1917	1584	140.	-1.	0.70	1.41		784	784	53.	0.	0.40	1.34	
794		300		1917	1584	151.	-1.	0.76	1.52		784	784	54.	0.	0.40	1.35	
795		300		1917	1584	140.	-1.	0.71	1.42		784	784	53.	0.	0.40	1.34	
796		300		1917	1584	112.	-1.	0.57	1.13		784	784	48.	0.	0.36	1.19	
797		300		1917	3169	67.	-1.	0.31	0.69		784	784	35.	0.	0.26	0.87	
798		300		1917	3169	43.	-1.	0.20	0.44		784	784	21.	0.	0.15	0.51	
799		300		1917	3169	38.	0.	0.17	0.40		784	784	11.	0.	0.08	0.28	
800		300		1917	3169	32.	0.	0.15	0.33		784	784	13.	0.	0.09	0.32	
801		300		1917	3169	42.	-1.	0.20	0.42		784	784	23.	0.	0.17	0.58	
802		300		1917	3169	71.	-1.	0.33	0.71		784	784	39.	0.	0.29	0.97	
803		300		1917	1584	108.	-1.	0.55	1.08		784	784	50.	0.	0.37	1.26	
804		300		1917	1584	140.	-1.	0.70	1.40		784	784	55.	0.	0.41	1.37	
805		300		1917	1584	147.	-1.	0.74	1.48		784	784	54.	0.	0.40	1.37	
806		300		1917	1584	139.	-1.	0.70	1.41		784	784	55.	0.	0.41	1.38	
807		300		1917	1584	112.	-1.	0.57	1.14		784	784	51.	0.	0.38	1.28	
808		300		1917	3169	70.	-1.	0.32	0.71		784	784	39.	0.	0.30	0.98	
809		300		1917	3169	44.	-1.	0.21	0.45		784	784	24.	0.	0.18	0.59	
810		300		1917	3169	38.	0.	0.17	0.40		784	784	13.	0.	0.10	0.33	
811		300		1917	3169	32.	0.	0.15	0.34		784	784	23.	0.	0.17	0.55	
812		300		1917	3169	42.	-1.	0.20	0.42		784	784	33.	0.	0.25	0.81	
813		300		1917	3169	69.	-1.	0.32	0.69		784	784	47.	0.	0.35	1.17	
814		300		1917	1584	107.	-1.	0.54	1.08		784	784	57.	0.	0.42	1.43	
815		300		1917	1584	135.	-1.	0.68	1.36		784	784	60.	0.	0.44	1.50	
816		300		1917	1584	139.	-1.	0.70	1.41		784	784	59.	0.	0.44	1.47	
817		300		1917	1584	133.	-1.	0.67	1.35		784	784	60.	0.	0.45	1.52	

Passage inférieur pour déviation du trafic existant - Note de calcul / Sottopasso per deviazione viabilità esistente – Relazione di calcolo

818	300	1917	1584	108.	-1.	0.55	1.10	784	784	59.	0.	0.44	1.48	
819	300	1917	3169	70.	-1.	0.32	0.72	784	784	49.	0.	0.37	1.22	
820	300	1917	3169	44.	-1.	0.21	0.45	784	784	32.	0.	0.24	0.80	
821	300	1917	3169	38.	0.	0.17	0.41	784	784	20.	0.	0.15	0.49	
822	300	1917	3169	33.	0.	0.15	0.34	784	784	21.	0.	0.16	0.53	
823	300	1917	3169	39.	-1.	0.18	0.39	784	784	31.	0.	0.23	0.76	
824	300	1917	3169	64.	-1.	0.30	0.65	784	784	42.	0.	0.31	1.04	
825	300	1917	1584	102.	-1.	0.52	1.03	784	784	47.	0.	0.35	1.19	
826	300	1917	1584	126.	-1.	0.63	1.27	784	784	48.	0.	0.36	1.21	
827	300	1917	1584	127.	-1.	0.64	1.29	784	784	40.	0.	0.30	1.02	
828	300	1917	1584	122.	-1.	0.61	1.23	784	784	45.	0.	0.34	1.13	
829	300	1917	1584	98.	-1.	0.50	1.00	784	784	48.	0.	0.36	1.22	
830	300	1917	3169	67.	0.	0.30	0.70	784	784	42.	0.	0.31	1.05	
831	300	1917	3169	42.	0.	0.19	0.43	784	784	31.	0.	0.23	0.76	
832	300	1917	3169	39.	0.	0.17	0.41	784	784	21.	0.	0.16	0.52	
833	300	1917	3169	33.	0.	0.15	0.35	784	784	16.	0.	0.12	0.40	
834	300	1917	3169	35.	0.	0.16	0.36	784	784	22.	0.	0.17	0.56	
835	300	1917	3169	60.	-1.	0.28	0.61	784	784	30.	0.	0.22	0.75	
836	300	1917	1584	91.	-1.	0.46	0.93	784	784	32.	0.	0.24	0.80	
837	300	1917	1584	111.	-1.	0.56	1.13	784	784	28.	0.	0.21	0.70	
838	300	1917	1584	111.	-1.	0.56	1.13	784	784	17.	0.	0.12	0.42	
839	300	1917	1584	107.	-1.	0.54	1.08	784	784	24.	0.	0.18	0.60	
840	300	1917	1584	85.	0.	0.43	0.89	784	784	29.	0.	0.22	0.73	
841	300	1917	3169	61.	0.	0.27	0.64	784	784	28.	0.	0.21	0.71	
842	300	1917	3169	40.	0.	0.18	0.42	784	784	21.	0.	0.16	0.52	
843	300	1917	3169	39.	0.	0.18	0.42	784	784	15.	0.	0.11	0.37	
844	300	1917	3169	33.	0.	0.15	0.35	784	784	13.	0.	0.10	0.33	
845	300	1917	3169	35.	0.	0.16	0.36	784	784	17.	0.	0.13	0.43	
846	300	1917	3169	56.	-1.	0.26	0.57	784	784	22.	0.	0.16	0.55	
847	300	1917	1584	81.	-1.	0.41	0.82	784	784	21.	0.	0.15	0.52	
848	300	1917	1584	95.	-1.	0.48	0.97	784	784	16.	0.	0.12	0.40	
849	300	1917	1584	93.	-1.	0.47	0.95	784	784	7.	0.	0.05	0.17	
850	300	1917	1584	89.	-1.	0.45	0.91	784	784	13.	0.	0.10	0.32	
851	300	1917	1584	72.	0.	0.36	0.76	784	784	17.	0.	0.13	0.42	
852	300	1917	3169	53.	0.	0.24	0.56	784	784	19.	0.	0.14	0.48	
853	300	1917	3169	40.	0.	0.18	0.43	784	784	15.	0.	0.11	0.38	
854	300	1917	3169	39.	0.	0.18	0.42	784	784	12.	0.	0.09	0.30	
855	300	1917	3169	34.	0.	0.15	0.36	784	784	11.	0.	0.08	0.28	
856	300	1917	3169	35.	0.	0.16	0.37	784	784	13.	0.	0.10	0.34	
857	300	1917	3169	51.	-1.	0.24	0.52	784	784	16.	0.	0.12	0.39	
858	300	1917	1584	71.	-1.	0.36	0.72	784	784	14.	0.	0.10	0.35	
859	300	1917	1584	81.	-1.	0.41	0.83	784	784	10.	0.	0.07	0.25	
860	300	1917	1584	75.	-1.	0.38	0.77	784	784	4.	0.	0.03	0.09	
861	300	1917	1584	73.	-1.	0.37	0.75	784	784	8.	0.	0.06	0.20	
862	300	1917	1584	62.	0.	0.31	0.65	784	784	11.	0.	0.08	0.27	
863	300	1917	3169	47.	0.	0.21	0.49	784	784	13.	0.	0.09	0.32	
864	300	1917	3169	41.	0.	0.18	0.43	784	784	11.	0.	0.08	0.28	
865	300	1917	3169	40.	0.	0.18	0.42	784	784	10.	0.	0.07	0.25	
866	300	1917	3169	34.	0.	0.16	0.36	784	784	9.	0.	0.07	0.23	
867	300	1917	3169	35.	0.	0.16	0.37	784	784	10.	0.	0.08	0.26	
868	300	1917	3169	46.	-1.	0.21	0.47	784	784	11.	0.	0.08	0.28	
869	300	1917	1584	63.	-1.	0.32	0.64	784	784	9.	0.	0.07	0.24	
870	300	1917	1584	70.	-1.	0.36	0.72	784	784	6.	0.	0.05	0.16	
871	300	1917	1584	63.	-1.	0.32	0.64	784	784	2.	0.	0.01	0.04	
872	300	1917	1584	59.	-1.	0.30	0.61	784	784	5.	0.	0.04	0.14	
873	300	1917	1584	54.	0.	0.28	0.57	784	784	8.	0.	0.06	0.20	
874	300	1917	3169	42.	0.	0.19	0.43	784	784	9.	0.	0.06	0.22	
875	300	1917	3169	41.	0.	0.19	0.43	784	784	9.	0.	0.06	0.22	
876	300	1917	3169	40.	0.	0.18	0.43	784	784	8.	0.	0.06	0.21	
877	300	1917	3169	35.	0.	0.16	0.36	784	784	8.	0.	0.05	0.20	
878	300	1917	3169	35.	0.	0.16	0.37	784	784	8.	0.	0.06	0.21	
879	300	1917	3169	41.	-1.	0.19	0.42	784	784	8.	0.	0.06	0.21	
880	300	1917	1584	55.	-1.	0.28	0.57	784	784	7.	0.	0.05	0.18	
881	300	1917	1584	60.	-1.	0.30	0.61	784	784	5.	0.	0.03	0.12	
882	300	1917	1584	54.	-1.	0.28	0.55	784	784	3.	0.	0.02	0.08	
883	300	1917	1584	49.	0.	0.25	0.51	784	784	5.	0.	0.03	0.12	
884	300	1917	1584	48.	0.	0.24	0.49	784	784	6.	0.	0.04	0.15	
885	300	1917	3169	39.	0.	0.18	0.40	784	784	7.	0.	0.05	0.17	
886	300	1917	3169	41.	0.	0.19	0.43	784	784	7.	0.	0.05	0.18	
887	300	1917	3169	41.	0.	0.18	0.43	784	784	7.	0.	0.04	0.18	

Passage inférieur pour déviation du trafic existant - Note de calcul / Sottopasso per deviazione viabilità esistente – Relazione di calcolo

888		300		1917	3169	35.	0.	0.16	0.36		784	784	7.	0.	0.05	0.17	
889		300		1917	3169	35.	0.	0.16	0.37		784	784	7.	0.	0.05	0.17	
890		300		1917	3169	37.	-1.	0.17	0.38		784	784	7.	0.	0.05	0.17	
891		300		1917	1584	49.	-1.	0.25	0.50		784	784	6.	0.	0.04	0.14	
892		300		1917	1584	52.	-1.	0.27	0.54		784	784	4.	0.	0.02	0.11	
893		300		1917	1584	47.	-1.	0.24	0.48		784	784	3.	0.	0.01	0.08	
894		300		1917	1584	43.	0.	0.22	0.45		784	784	4.	0.	0.03	0.10	
895		300		1917	1584	42.	0.	0.22	0.44		784	784	5.	0.	0.04	0.13	
896		300		1917	3169	38.	0.	0.18	0.40		784	784	6.	0.	0.04	0.15	
897		300		1917	3169	41.	0.	0.19	0.43		784	784	6.	0.	0.04	0.16	
898		300		1917	3169	41.	0.	0.18	0.43		784	784	6.	0.	0.04	0.17	
899		300		1917	3169	35.	0.	0.16	0.36		784	784	6.	0.	0.04	0.15	
900		300		1917	3169	36.	0.	0.16	0.37		784	784	6.	0.	0.04	0.15	
901		300		1917	3169	34.	0.	0.16	0.35		784	784	6.	0.	0.04	0.14	
902		300		1917	1584	44.	-1.	0.23	0.45		784	784	5.	0.	0.04	0.13	
903		300		1917	1584	47.	-1.	0.24	0.49		784	784	3.	0.	0.02	0.08	
904		300		1917	1584	43.	-1.	0.22	0.44		784	784	2.	0.	0.02	0.05	
905		300		1917	1584	39.	-1.	0.20	0.41		784	784	3.	0.	0.02	0.08	
906		300		1917	1584	38.	0.	0.19	0.39		784	784	4.	0.	0.03	0.10	
907		300		1917	3169	39.	0.	0.18	0.40		784	784	4.	0.	0.03	0.11	
908		300		1917	3169	41.	0.	0.19	0.43		784	784	5.	0.	0.03	0.13	
909		300		1917	3169	41.	0.	0.19	0.43		784	784	6.	0.	0.03	0.17	
910		300		1917	3169	34.	0.	0.16	0.36		784	784	5.	0.	0.04	0.13	
911		300		1917	3169	36.	0.	0.17	0.37		784	784	5.	0.	0.04	0.13	
912		300		1917	3169	34.	0.	0.16	0.35		784	784	5.	0.	0.04	0.13	
913		300		1917	1584	42.	-1.	0.21	0.43		784	784	5.	0.	0.03	0.12	
914		300		1917	1584	45.	-1.	0.23	0.46		784	784	3.	0.	0.02	0.08	
915		300		1917	1584	40.	-1.	0.21	0.41		784	784	2.	0.	0.01	0.04	
916		300		1917	1584	38.	-1.	0.19	0.39		784	784	3.	0.	0.02	0.07	
917		300		1917	1584	35.	0.	0.18	0.37		784	784	4.	0.	0.03	0.09	
918		300		1917	3169	39.	0.	0.18	0.41		784	784	4.	0.	0.03	0.10	
919		300		1917	3169	42.	0.	0.19	0.44		784	784	4.	0.	0.03	0.09	
920		300		1917	3169	41.	0.	0.19	0.43		784	784	3.	0.	0.02	0.09	

				SUPERIORE ORIZZONTALE					SUPERIORE VERTICALE								
GUSCI		spess		Af	Afc	Mom	Nor	epsC	epsF		Af	Afc	Mom	Nor	epsC	epsF	
668		300		3169	1917	109.	0.	0.45	0.71		784	784	14.	0.	0.10	0.34	
669		300		3169	1917	70.	0.	0.29	0.46		784	784	12.	0.	0.09	0.31	
670		300		3169	1917	46.	-1.	0.20	0.29		784	784	10.	0.	0.07	0.25	
671		300		1584	1917	26.	-1.	0.14	0.31		784	784	3.	0.	0.02	0.09	
672		300		1584	1917	0.	-1.	0.01	-0.01		784	784	3.	0.	0.02	0.08	
673		300		1584	1917	0.	-1.	0.01	-0.01		784	784	3.	0.	0.02	0.08	
674		300		1584	1917	0.	-1.	0.01	-0.01		784	784	3.	0.	0.02	0.08	
675		300		1584	1917	27.	0.	0.15	0.34		784	784	5.	0.	0.03	0.12	
676		300		3169	1917	47.	0.	0.20	0.31		784	784	12.	0.	0.08	0.30	
677		300		3169	1917	71.	0.	0.29	0.47		784	784	15.	0.	0.11	0.40	
678		300		3169	1917	117.	0.	0.48	0.77		784	784	17.	0.	0.12	0.43	
679		300		3169	1917	112.	0.	0.46	0.73		784	784	20.	0.	0.15	0.51	
680		300		3169	1917	70.	0.	0.29	0.46		784	784	18.	0.	0.13	0.45	
681		300		3169	1917	46.	-1.	0.19	0.29		784	784	14.	0.	0.10	0.35	
682		300		1584	1917	25.	-1.	0.14	0.30		784	784	7.	0.	0.05	0.19	
683		300		1584	1917	0.	-1.	0.01	-0.01		784	784	3.	0.	0.03	0.09	
684		300		1584	1917	0.	-1.	0.01	-0.01		784	784	4.	0.	0.03	0.09	
685		300		1584	1917	0.	-1.	0.01	-0.01		784	784	4.	0.	0.03	0.10	
686		300		1584	1917	27.	0.	0.15	0.33		784	784	8.	0.	0.05	0.20	
687		300		3169	1917	47.	0.	0.20	0.30		784	784	16.	0.	0.12	0.40	
688		300		3169	1917	72.	0.	0.30	0.47		784	784	22.	0.	0.15	0.57	
689		300		3169	1917	122.	0.	0.50	0.80		784	784	24.	0.	0.17	0.64	
690		300		3169	1917	118.	0.	0.48	0.77		784	784	21.	0.	0.16	0.54	
691		300		3169	1917	71.	0.	0.29	0.46		784	784	18.	0.	0.14	0.47	
692		300		3169	1917	45.	-1.	0.19	0.28		784	784	13.	0.	0.10	0.33	
693		300		1584	1917	25.	-1.	0.14	0.29		784	784	7.	0.	0.05	0.17	
694		300		1584	1917	0.	-1.	0.01	-0.01		784	784	0.	0.	0.00	0.00	
695		300		1584	1917	0.	-1.	0.01	-0.01		784	784	0.	0.	0.00	0.00	
696		300		1584	1917	0.	-1.	0.01	-0.01		784	784	2.	0.	0.01	0.05	
697		300		1584	1917	26.	0.	0.14	0.32		784	784	7.	0.	0.05	0.17	
698		300		3169	1917	46.	0.	0.19	0.30		784	784	15.	0.	0.11	0.37	
699		300		3169	1917	74.	0.	0.30	0.48		784	784	22.	0.	0.16	0.56	
700		300		3169	1917	132.	0.	0.54	0.87		784	784	26.	0.	0.19	0.67	
701		300		3169	1917	122.	0.	0.50	0.80		784	784	21.	0.	0.16	0.54	

Passage inférieur pour déviation du trafic existant - Note de calcul / Sottopasso per deviazione viabilità esistente – Relazione di calcolo

702		300		3169 1917	73.	0. 0.30 0.47		784 784	18.	0. 0.13 0.44	
703		300		3169 1917	45.	-1. 0.20 0.28		784 784	12.	0. 0.09 0.30	
704		300		1584 1917	25.	-1. 0.14 0.29		784 784	5.	0. 0.04 0.14	
705		300		1584 1917	0.	-1. 0.01 -0.01		784 784	0.	0. 0.00 0.00	
706		300		1584 1917	0.	-1. 0.01 -0.01		784 784	0.	0. 0.00 0.00	
707		300		1584 1917	0.	-1. 0.01 -0.01		784 784	1.	0. 0.01 0.03	
708		300		1584 1917	26.	0. 0.14 0.32		784 784	6.	0. 0.04 0.14	
709		300		3169 1917	46.	0. 0.19 0.30		784 784	13.	0. 0.09 0.32	
710		300		3169 1917	75.	0. 0.31 0.49		784 784	20.	0. 0.15 0.51	
711		300		3169 1917	139.	0. 0.57 0.92		784 784	25.	0. 0.18 0.62	
712		300		3169 1917	126.	0. 0.52 0.83		784 784	21.	0. 0.15 0.54	
713		300		3169 1917	74.	0. 0.30 0.48		784 784	17.	0. 0.13 0.43	
714		300		3169 1917	45.	-1. 0.20 0.28		784 784	11.	0. 0.08 0.28	
715		300		1584 1917	25.	-1. 0.14 0.29		784 784	5.	0. 0.03 0.12	
716		300		1584 1917	0.	-1. 0.02 -0.02		784 784	0.	0. 0.00 0.00	
717		300		1584 1917	0.	-1. 0.02 -0.02		784 784	0.	0. 0.00 0.00	
718		300		1584 1917	0.	-1. 0.01 -0.01		784 784	0.	0. 0.00 0.00	
719		300		1584 1917	26.	-1. 0.14 0.32		784 784	5.	0. 0.04 0.12	
720		300		3169 1917	46.	0. 0.19 0.30		784 784	12.	0. 0.09 0.30	
721		300		3169 1917	76.	0. 0.31 0.50		784 784	19.	0. 0.14 0.48	
722		300		3169 1917	145.	0. 0.59 0.96		784 784	24.	0. 0.17 0.62	
723		300		3169 1917	130.	0. 0.53 0.85		784 784	21.	0. 0.14 0.54	
724		300		3169 1917	75.	0. 0.31 0.49		784 784	16.	0. 0.12 0.42	
725		300		3169 1917	45.	-1. 0.20 0.28		784 784	10.	0. 0.08 0.26	
726		300		1584 1917	24.	-1. 0.14 0.28		784 784	4.	0. 0.03 0.10	
727		300		1584 1917	0.	-1. 0.02 -0.02		784 784	0.	0. 0.00 0.00	
728		300		1584 1917	0.	-1. 0.02 -0.02		784 784	0.	0. 0.00 0.00	
729		300		1584 1917	0.	-1. 0.01 -0.01		784 784	0.	0. 0.00 0.00	
730		300		1584 1917	26.	-1. 0.14 0.32		784 784	4.	0. 0.03 0.11	
731		300		3169 1917	46.	0. 0.19 0.30		784 784	11.	0. 0.08 0.28	
732		300		3169 1917	77.	0. 0.32 0.51		784 784	18.	0. 0.14 0.46	
733		300		3169 1917	150.	0. 0.61 0.99		784 784	24.	0. 0.17 0.62	
734		300		3169 1917	133.	0. 0.54 0.87		784 784	20.	0. 0.15 0.52	
735		300		3169 1917	75.	0. 0.31 0.49		784 784	16.	0. 0.12 0.40	
736		300		3169 1917	45.	-1. 0.19 0.28		784 784	10.	0. 0.08 0.25	
737		300		1584 1917	24.	-1. 0.14 0.28		784 784	4.	0. 0.03 0.09	
738		300		1584 1917	0.	-1. 0.02 -0.02		784 784	0.	0. 0.00 0.00	
739		300		1584 1917	0.	-1. 0.02 -0.02		784 784	0.	0. 0.00 0.00	
740		300		1584 1917	0.	-1. 0.01 -0.01		784 784	0.	0. 0.00 0.00	
741		300		1584 1917	26.	0. 0.14 0.32		784 784	4.	0. 0.03 0.10	
742		300		3169 1917	46.	0. 0.19 0.30		784 784	11.	0. 0.08 0.27	
743		300		3169 1917	78.	0. 0.32 0.51		784 784	18.	0. 0.13 0.44	
744		300		3169 1917	153.	0. 0.62 1.01		784 784	23.	0. 0.16 0.60	
745		300		3169 1917	136.	0. 0.55 0.89		784 784	20.	0. 0.14 0.53	
746		300		3169 1917	76.	0. 0.31 0.49		784 784	16.	0. 0.12 0.40	
747		300		3169 1917	45.	-1. 0.19 0.28		784 784	10.	0. 0.07 0.24	
748		300		1584 1917	24.	-1. 0.14 0.28		784 784	3.	0. 0.02 0.08	
749		300		1584 1917	0.	-1. 0.02 -0.02		784 784	0.	0. 0.00 0.00	
750		300		1584 1917	0.	-1. 0.02 -0.02		784 784	0.	0. 0.00 0.00	
751		300		1584 1917	0.	-1. 0.01 -0.01		784 784	0.	0. 0.00 0.00	
752		300		1584 1917	26.	0. 0.14 0.32		784 784	4.	0. 0.03 0.11	
753		300		3169 1917	46.	0. 0.19 0.30		784 784	11.	0. 0.08 0.27	
754		300		3169 1917	78.	0. 0.32 0.51		784 784	18.	0. 0.13 0.45	
755		300		3169 1917	158.	0. 0.64 1.04		784 784	23.	0. 0.16 0.62	
756		300		3169 1917	139.	0. 0.57 0.91		784 784	20.	0. 0.13 0.52	
757		300		3169 1917	76.	0. 0.31 0.50		784 784	15.	0. 0.11 0.39	
758		300		3169 1917	44.	-1. 0.19 0.28		784 784	10.	0. 0.07 0.24	
759		300		1584 1917	24.	-1. 0.14 0.27		784 784	3.	0. 0.02 0.08	
760		300		1584 1917	0.	-1. 0.02 -0.02		784 784	0.	0. 0.00 0.00	
761		300		1584 1917	0.	-1. 0.02 -0.02		784 784	0.	0. 0.00 0.00	
762		300		1584 1917	0.	-1. 0.02 -0.02		784 784	0.	0. 0.00 0.00	
763		300		1584 1917	25.	0. 0.14 0.31		784 784	5.	0. 0.04 0.11	
764		300		3169 1917	45.	0. 0.19 0.29		784 784	11.	0. 0.08 0.28	
765		300		3169 1917	79.	0. 0.32 0.52		784 784	18.	0. 0.13 0.49	
766		300		3169 1917	162.	0. 0.66 1.07		784 784	24.	0. 0.15 0.65	
767		300		3169 1917	141.	0. 0.57 0.92		784 784	17.	0. 0.13 0.44	
768		300		3169 1917	76.	0. 0.31 0.50		784 784	13.	0. 0.10 0.34	
769		300		3169 1917	44.	-1. 0.19 0.27		784 784	8.	0. 0.06 0.21	
770		300		1584 1917	23.	-1. 0.14 0.27		784 784	2.	0. 0.02 0.05	
771		300		1584 1917	0.	-1. 0.02 -0.02		784 784	0.	0. 0.00 0.00	

Passage inférieur pour déviation du trafic existant - Note de calcul / Sottopasso per deviazione viabilità esistente – Relazione di calcolo

772		300		1584	1917	0.	-1.	0.02	-0.02		784	784	0.	0.	0.00	0.00	
773		300		1584	1917	0.	-1.	0.02	-0.02		784	784	0.	0.	0.00	0.00	
774		300		1584	1917	25.	-1.	0.14	0.30		784	784	4.	0.	0.03	0.10	
775		300		3169	1917	45.	0.	0.19	0.29		784	784	9.	0.	0.07	0.23	
776		300		3169	1917	79.	0.	0.33	0.52		784	784	15.	0.	0.11	0.38	
777		300		3169	1917	165.	0.	0.67	1.09		784	784	20.	0.	0.15	0.51	
778		300		3169	1917	142.	0.	0.58	0.94		784	784	14.	0.	0.11	0.37	
779		300		3169	1917	75.	0.	0.31	0.49		784	784	12.	0.	0.09	0.30	
780		300		3169	1917	44.	-1.	0.19	0.27		784	784	8.	0.	0.06	0.19	
781		300		1584	1917	23.	-1.	0.14	0.27		784	784	3.	0.	0.02	0.07	
782		300		1584	1917	0.	-1.	0.02	-0.02		784	784	0.	0.	0.00	0.00	
783		300		1584	1917	0.	-1.	0.02	-0.02		784	784	0.	0.	0.00	0.00	
784		300		1584	1917	0.	-1.	0.02	-0.02		784	784	1.	0.	0.01	0.03	
785		300		1584	1917	25.	-1.	0.14	0.30		784	784	5.	0.	0.04	0.12	
786		300		3169	1917	45.	-1.	0.19	0.29		784	784	8.	0.	0.06	0.21	
787		300		3169	1917	77.	0.	0.32	0.51		784	784	14.	0.	0.10	0.34	
788		300		3169	1917	166.	0.	0.68	1.10		784	784	17.	0.	0.12	0.44	
789		300		3169	1917	145.	0.	0.59	0.95		784	784	18.	0.	0.12	0.46	
790		300		3169	1917	78.	0.	0.32	0.51		784	784	14.	0.	0.10	0.35	
791		300		3169	1917	44.	-1.	0.19	0.27		784	784	8.	0.	0.06	0.20	
792		300		1584	1917	23.	-1.	0.14	0.27		784	784	5.	0.	0.04	0.11	
793		300		1584	1917	0.	-1.	0.02	-0.02		784	784	1.	0.	0.01	0.03	
794		300		1584	1917	0.	-1.	0.02	-0.02		784	784	0.	0.	0.00	0.00	
795		300		1584	1917	0.	-1.	0.02	-0.02		784	784	1.	0.	0.01	0.03	
796		300		1584	1917	25.	-1.	0.14	0.29		784	784	5.	0.	0.04	0.12	
797		300		3169	1917	45.	-1.	0.19	0.28		784	784	9.	0.	0.07	0.22	
798		300		3169	1917	81.	0.	0.33	0.53		784	784	15.	0.	0.12	0.39	
799		300		3169	1917	171.	0.	0.70	1.13		784	784	20.	0.	0.14	0.51	
800		300		3169	1917	145.	0.	0.59	0.95		784	784	21.	0.	0.15	0.56	
801		300		3169	1917	81.	0.	0.34	0.53		784	784	16.	0.	0.12	0.40	
802		300		3169	1917	44.	-1.	0.19	0.27		784	784	9.	0.	0.07	0.23	
803		300		1584	1917	23.	-1.	0.14	0.27		784	784	4.	0.	0.03	0.09	
804		300		1584	1917	0.	-1.	0.02	-0.02		784	784	1.	0.	0.01	0.03	
805		300		1584	1917	0.	-1.	0.02	-0.02		784	784	0.	0.	0.00	0.00	
806		300		1584	1917	0.	-1.	0.02	-0.02		784	784	2.	0.	0.02	0.04	
807		300		1584	1917	25.	-1.	0.14	0.30		784	784	5.	0.	0.04	0.12	
808		300		3169	1917	45.	-1.	0.19	0.28		784	784	10.	0.	0.08	0.25	
809		300		3169	1917	86.	0.	0.35	0.57		784	784	18.	0.	0.14	0.46	
810		300		3169	1917	173.	0.	0.70	1.14		784	784	25.	0.	0.18	0.62	
811		300		3169	1917	142.	0.	0.58	0.94		784	784	25.	0.	0.19	0.61	
812		300		3169	1917	84.	0.	0.34	0.55		784	784	19.	0.	0.15	0.47	
813		300		3169	1917	44.	-1.	0.19	0.27		784	784	12.	0.	0.09	0.29	
814		300		1584	1917	24.	-1.	0.14	0.27		784	784	5.	0.	0.04	0.12	
815		300		1584	1917	0.	-1.	0.02	-0.02		784	784	0.	0.	0.00	0.00	
816		300		1584	1917	0.	-1.	0.02	-0.02		784	784	0.	0.	0.00	0.00	
817		300		1584	1917	0.	-1.	0.02	-0.02		784	784	0.	0.	0.00	0.00	
818		300		1584	1917	26.	-1.	0.14	0.31		784	784	5.	0.	0.04	0.11	
819		300		3169	1917	45.	-1.	0.19	0.29		784	784	13.	0.	0.10	0.31	
820		300		3169	1917	91.	0.	0.37	0.60		784	784	22.	0.	0.17	0.55	
821		300		3169	1917	169.	0.	0.69	1.12		784	784	30.	0.	0.23	0.75	
822		300		3169	1917	136.	0.	0.56	0.90		784	784	29.	0.	0.21	0.72	
823		300		3169	1917	84.	0.	0.35	0.55		784	784	25.	0.	0.18	0.62	
824		300		3169	1917	44.	-1.	0.19	0.27		784	784	17.	0.	0.13	0.43	
825		300		1584	1917	24.	-1.	0.14	0.27		784	784	8.	0.	0.06	0.19	
826		300		1584	1917	0.	-1.	0.02	-0.02		784	784	0.	0.	0.00	0.00	
827		300		1584	1917	0.	-1.	0.02	-0.02		784	784	0.	0.	0.00	0.00	
828		300		1584	1917	0.	-1.	0.02	-0.02		784	784	0.	0.	0.00	0.00	
829		300		1584	1917	26.	0.	0.14	0.31		784	784	8.	0.	0.06	0.19	
830		300		3169	1917	45.	0.	0.19	0.29		784	784	21.	0.	0.16	0.50	
831		300		3169	1917	92.	0.	0.37	0.60		784	784	31.	0.	0.23	0.76	
832		300		3169	1917	160.	0.	0.65	1.06		784	784	37.	0.	0.28	0.90	
833		300		3169	1917	128.	0.	0.52	0.84		784	784	30.	0.	0.23	0.77	
834		300		3169	1917	81.	0.	0.33	0.53		784	784	28.	0.	0.21	0.72	
835		300		3169	1917	45.	-1.	0.19	0.28		784	784	25.	0.	0.18	0.62	
836		300		1584	1917	24.	-1.	0.14	0.28		784	784	15.	0.	0.11	0.38	
837		300		1584	1917	0.	-1.	0.02	-0.02		784	784	2.	0.	0.02	0.05	
838		300		1584	1917	0.	-1.	0.01	-0.01		784	784	0.	0.	0.00	0.01	
839		300		1584	1917	0.	-1.	0.02	-0.02		784	784	2.	0.	0.02	0.06	
840		300		1584	1917	26.	0.	0.14	0.32		784	784	17.	0.	0.13	0.43	
841		300		3169	1917	46.	0.	0.19	0.30		784	784	31.	0.	0.23	0.77	

Passage inférieur pour déviation du trafic existant - Note de calcul / Sottopasso per deviazione viabilità esistente – Relazione di calcolo

842	300	3169	1917	88.	0.	0.36	0.58		784	784	37.	0.	0.28	0.94	
843	300	3169	1917	147.	0.	0.60	0.98		784	784	40.	0.	0.30	1.01	
844	300	3169	1917	118.	0.	0.48	0.78		784	784	30.	0.	0.23	0.77	
845	300	3169	1917	76.	0.	0.31	0.50		784	784	30.	0.	0.22	0.76	
846	300	3169	1917	45.	-1.	0.19	0.28		784	784	28.	0.	0.21	0.70	
847	300	1584	1917	24.	-1.	0.14	0.29		784	784	23.	0.	0.17	0.57	
848	300	1584	1917	0.	-1.	0.01	-0.01		784	784	10.	0.	0.07	0.25	
849	300	1584	1917	0.	-1.	0.01	-0.01		784	784	9.	0.	0.07	0.23	
850	300	1584	1917	0.	-1.	0.01	-0.01		784	784	11.	0.	0.08	0.28	
851	300	1584	1917	26.	0.	0.14	0.32		784	784	26.	0.	0.20	0.66	
852	300	3169	1917	46.	0.	0.19	0.30		784	784	35.	0.	0.26	0.88	
853	300	3169	1917	82.	0.	0.34	0.54		784	784	38.	0.	0.28	0.96	
854	300	3169	1917	133.	0.	0.54	0.88		784	784	39.	0.	0.29	0.98	
855	300	3169	1917	109.	0.	0.44	0.72		784	784	28.	0.	0.21	0.72	
856	300	3169	1917	72.	0.	0.30	0.47		784	784	29.	0.	0.21	0.72	
857	300	3169	1917	45.	-1.	0.19	0.28		784	784	27.	0.	0.20	0.68	
858	300	1584	1917	24.	-1.	0.14	0.29		784	784	23.	0.	0.17	0.59	
859	300	1584	1917	0.	-1.	0.01	-0.01		784	784	13.	0.	0.09	0.32	
860	300	1584	1917	0.	-1.	0.01	-0.01		784	784	12.	0.	0.09	0.32	
861	300	1584	1917	0.	-1.	0.01	-0.01		784	784	14.	0.	0.10	0.36	
862	300	1584	1917	26.	0.	0.14	0.32		784	784	29.	0.	0.21	0.73	
863	300	3169	1917	46.	0.	0.19	0.30		784	784	33.	0.	0.25	0.84	
864	300	3169	1917	75.	0.	0.31	0.49		784	784	35.	0.	0.26	0.88	
865	300	3169	1917	119.	0.	0.48	0.79		784	784	35.	0.	0.26	0.89	
866	300	3169	1917	102.	0.	0.42	0.67		784	784	25.	0.	0.19	0.65	
867	300	3169	1917	69.	0.	0.29	0.45		784	784	25.	0.	0.19	0.64	
868	300	3169	1917	45.	0.	0.19	0.29		784	784	24.	0.	0.18	0.61	
869	300	1584	1917	25.	-1.	0.14	0.29		784	784	21.	0.	0.16	0.54	
870	300	1584	1917	0.	-1.	0.01	-0.01		784	784	12.	0.	0.09	0.32	
871	300	1584	1917	0.	-1.	0.01	-0.01		784	784	13.	0.	0.09	0.32	
872	300	1584	1917	0.	-1.	0.01	-0.01		784	784	14.	0.	0.10	0.35	
873	300	1584	1917	26.	0.	0.14	0.32		784	784	26.	0.	0.19	0.66	
874	300	3169	1917	46.	0.	0.19	0.30		784	784	29.	0.	0.22	0.74	
875	300	3169	1917	71.	0.	0.29	0.46		784	784	30.	0.	0.23	0.77	
876	300	3169	1917	107.	0.	0.44	0.71		784	784	30.	0.	0.23	0.77	
877	300	3169	1917	98.	0.	0.40	0.64		784	784	22.	0.	0.16	0.56	
878	300	3169	1917	69.	0.	0.28	0.45		784	784	21.	0.	0.16	0.55	
879	300	3169	1917	45.	0.	0.19	0.29		784	784	20.	0.	0.15	0.51	
880	300	1584	1917	25.	-1.	0.14	0.30		784	784	18.	0.	0.13	0.46	
881	300	1584	1917	0.	-1.	0.01	-0.01		784	784	11.	0.	0.08	0.28	
882	300	1584	1917	0.	-1.	0.01	-0.01		784	784	11.	0.	0.08	0.28	
883	300	1584	1917	0.	0.	0.01	-0.01		784	784	12.	0.	0.09	0.31	
884	300	1584	1917	26.	0.	0.14	0.32		784	784	22.	0.	0.16	0.55	
885	300	3169	1917	46.	0.	0.19	0.30		784	784	24.	0.	0.18	0.62	
886	300	3169	1917	69.	0.	0.28	0.45		784	784	26.	0.	0.19	0.66	
887	300	3169	1917	100.	0.	0.41	0.66		784	784	26.	0.	0.19	0.67	
888	300	3169	1917	97.	0.	0.40	0.63		784	784	19.	0.	0.14	0.49	
889	300	3169	1917	69.	0.	0.28	0.45		784	784	18.	0.	0.13	0.46	
890	300	3169	1917	45.	0.	0.19	0.29		784	784	16.	0.	0.12	0.41	
891	300	1584	1917	25.	-1.	0.14	0.30		784	784	14.	0.	0.11	0.36	
892	300	1584	1917	0.	-1.	0.01	-0.01		784	784	9.	0.	0.06	0.23	
893	300	1584	1917	0.	-1.	0.01	-0.01		784	784	9.	0.	0.06	0.23	
894	300	1584	1917	1.	-1.	0.01	-0.01		784	784	10.	0.	0.07	0.25	
895	300	1584	1917	26.	0.	0.14	0.32		784	784	17.	0.	0.13	0.43	
896	300	3169	1917	46.	0.	0.19	0.30		784	784	19.	0.	0.14	0.50	
897	300	3169	1917	70.	0.	0.29	0.45		784	784	21.	0.	0.15	0.54	
898	300	3169	1917	97.	0.	0.40	0.64		784	784	22.	0.	0.15	0.56	
899	300	3169	1917	97.	0.	0.40	0.63		784	784	16.	0.	0.12	0.42	
900	300	3169	1917	70.	0.	0.29	0.45		784	784	15.	0.	0.11	0.38	
901	300	3169	1917	46.	0.	0.19	0.30		784	784	12.	0.	0.09	0.32	
902	300	1584	1917	25.	-1.	0.14	0.31		784	784	10.	0.	0.07	0.26	
903	300	1584	1917	0.	-1.	0.01	-0.01		784	784	6.	0.	0.04	0.15	
904	300	1584	1917	0.	-1.	0.01	-0.01		784	784	6.	0.	0.04	0.15	
905	300	1584	1917	3.	-1.	0.02	0.03		784	784	7.	0.	0.05	0.17	
906	300	1584	1917	27.	0.	0.15	0.33		784	784	12.	0.	0.09	0.30	
907	300	3169	1917	47.	0.	0.19	0.30		784	784	14.	0.	0.11	0.37	
908	300	3169	1917	70.	0.	0.29	0.46		784	784	17.	0.	0.12	0.43	
909	300	3169	1917	97.	0.	0.40	0.64		784	784	18.	0.	0.12	0.47	
910	300	3169	1917	97.	0.	0.40	0.64		784	784	10.	0.	0.08	0.26	
911	300	3169	1917	70.	0.	0.29	0.46		784	784	10.	0.	0.07	0.24	

912		300		3169	1917	46.	0.	0.19	0.30		784	784	7.	0.	0.05	0.18	
913		300		1584	1917	26.	-1.	0.14	0.31		784	784	4.	0.	0.03	0.10	
914		300		1584	1917	0.	-1.	0.01	-0.01		784	784	3.	0.	0.02	0.07	
915		300		1584	1917	0.	-1.	0.01	-0.01		784	784	3.	0.	0.02	0.07	
916		300		1584	1917	4.	-1.	0.03	0.04		784	784	3.	0.	0.02	0.08	
917		300		1584	1917	27.	0.	0.15	0.34		784	784	6.	0.	0.04	0.14	
918		300		3169	1917	47.	0.	0.20	0.31		784	784	8.	0.	0.06	0.21	
919		300		3169	1917	71.	0.	0.29	0.46		784	784	10.	0.	0.08	0.27	
920		300		3169	1917	98.	0.	0.40	0.64		784	784	11.	0.	0.08	0.29	

L'ARMATURA È OVUNQUE > DELLA QUANTITÀ RICHIESTA: IL PUNTO 2.3 DELLE NTC È VERIFICATO (Rd > Ed)

VERIFICA A TAGLIO

0.22	0.15	0.14													0.14	0.16	0.24						
0.22	0.20	0.15	0.19	0.14	0.14										0.14	0.16	0.16	0.24	0.24				
0.22	0.15	0.14													0.14	0.16	0.24						
0.23	0.15	0.13													0.11	0.14	0.16	0.24					
0.23	0.20	0.15	0.19	0.13	0.13										0.11	0.16	0.14	0.16	0.16	0.24	0.24		
0.23	0.15	0.13													0.11	0.14	0.16	0.24					
0.24	0.17	0.15	0.11												0.11	0.15	0.17	0.24					
0.24	0.20	0.17	0.17	0.15	0.19	0.11	0.11								0.11	0.16	0.15	0.19	0.17	0.24	0.24		
0.24	0.17	0.15	0.11												0.11	0.15	0.17	0.24					
0.24	0.17	0.15	0.12												0.12	0.16	0.19	0.25					
0.24	0.20	0.17	0.17	0.15	0.19	0.12	0.12								0.12	0.16	0.19	0.25	0.25				
0.24	0.17	0.15	0.12												0.12	0.16	0.19	0.25					
0.26	0.19	0.17	0.13												0.14	0.18	0.21	0.28					
0.26	0.20	0.19	0.17	0.17	0.18	0.13	0.13								0.14	0.18	0.18	0.21	0.24	0.28	0.28		
0.26	0.19	0.17	0.13												0.14	0.18	0.21	0.28					
0.28	0.21	0.19	0.15	0.11											0.11	0.16	0.21	0.25	0.32				
0.28	0.20	0.21	0.20	0.19	0.19	0.15	0.19	0.11	0.11						0.11	0.16	0.16	0.21	0.24	0.25	0.29	0.32	0.32
0.28	0.21	0.19	0.15	0.11											0.11	0.16	0.21	0.25	0.32				
0.32	0.24	0.22	0.18	0.13	0.12	0.15	0.2	0.26	0.29	0.37													
0.32	0.30	0.24	0.24	0.22	0.20	0.18	0.18	0.13	0.18	0.12	0.18	0.15	0.15	0.2	0.26	0.26	0.29	0.29	0.37	0.37			
0.32	0.24	0.22	0.18	0.13	0.12	0.15	0.2	0.26	0.29	0.37													
0.39	0.28	0.25	0.23	0.19	0.18	0.2	0.26	0.33	0.36	0.46													
0.39	0.30	0.28	0.28	0.25	0.23	0.23	0.28	0.19	0.19	0.18	0.18	0.2	0.26	0.33	0.38	0.36	0.36	0.46	0.46				
0.39	0.28	0.25	0.23	0.19	0.18	0.2	0.26	0.33	0.36	0.46													
0.39	0.28	0.25	0.23	0.19	0.18	0.2	0.26	0.33	0.36	0.46													
0.57	0.50	0.34	0.30	0.32	0.30	0.34	0.3	0.29	0.31	0.38	0.45	0.44	0.59	0.59									
0.57	0.50	0.34	0.30	0.32	0.30	0.34	0.3	0.29	0.31	0.38	0.45	0.44	0.59	0.59									
0.57	0.34	0.32	0.34	0.3	0.29	0.31	0.38	0.45	0.44	0.59													
0.72	0.39	0.37	0.38	0.28	0.11	0.21	0.41	0.52	0.5	0.74													
0.72	0.70	0.39	0.37	0.38	0.28	0.11	0.21	0.41	0.52	0.5	0.74												
0.72	0.39	0.37	0.38	0.28	0.11	0.21	0.41	0.52	0.5	0.74													
0.74	0.41	0.38	0.37	0.26	0.12	0.21	0.39	0.52	0.53	0.74													
0.74	0.41	0.38	0.37	0.26	0.12	0.21	0.39	0.52	0.53	0.74													
0.74	0.41	0.38	0.37	0.26	0.12	0.21	0.39	0.52	0.53	0.74													
0.74	0.41	0.38	0.37	0.26	0.12	0.21	0.39	0.52	0.53	0.74													
0.74	0.43	0.39	0.39	0.27	0.13	0.23	0.41	0.52	0.55	0.76													
0.74	0.43	0.39	0.39	0.27	0.13	0.23	0.41	0.52	0.55	0.76													
0.74	0.43	0.39	0.39	0.27	0.13	0.23	0.41	0.52	0.55	0.76													
0.77	0.44	0.41	0.42	0.31	0.22	0.44	0.55	0.65	0.78														
0.77	0.44	0.41	0.42	0.31	0.22	0.44	0.55	0.65	0.78														
0.77	0.44	0.41	0.42	0.31	0.22	0.44	0.55	0.65	0.78														
0.77	0.44	0.41	0.42	0.31	0.22	0.44	0.55	0.65	0.78														
0.64	0.41	0.36	0.38	0.27	0.22	0.28	0.4	0.51	0.51	0.67													
0.64	0.41	0.36	0.38	0.27	0.22	0.28	0.4	0.51	0.51	0.67													
0.64	0.41	0.36	0.38	0.27	0.22	0.28	0.4	0.51	0.51	0.67													
0.52	0.39	0.34	0.3	0.19	0.19	0.32	0.44	0.46	0.62														
0.52	0.39	0.34	0.3	0.19	0.19	0.32	0.44	0.46	0.62														
0.52	0.39	0.34	0.3	0.19	0.19	0.32	0.44	0.46	0.62														
0.52	0.39	0.34	0.3	0.19	0.19	0.32	0.44	0.46	0.62														
0.53	0.37	0.32	0.3	0.19	0.17	0.32	0.44	0.44	0.59														
0.53	0.37	0.32	0.3	0.19	0.17	0.32	0.44	0.44	0.59														
0.53	0.37	0.32	0.3	0.19	0.17	0.32	0.44	0.44	0.59														
0.53	0.37	0.32	0.3	0.19	0.17	0.32	0.44	0.44	0.59														
0.56	0.36	0.32	0.32	0.22	0.17	0.35	0.46	0.44	0.57														
0.56	0.36	0.32	0.32	0.22	0.17	0.35	0.46	0.44	0.57														
0.56	0.36	0.32	0.32	0.22	0.17	0.35	0.46	0.44	0.57														
0.53	0.34	0.31	0.3	0.21	0.19	0.32	0.43	0.43	0.56														
0.53	0.34	0.31	0.3	0.21	0.19	0.32	0.43	0.43	0.56														
0.53	0.34	0.31	0.3	0.21	0.19	0.32	0.43	0.43	0.56														
0.52	0.33	0.29	0.28	0.19	0.16	0.31	0.41	0.41	0.53														
0.52	0.33	0.29	0.28	0.19	0.16	0.31	0.41	0.41	0.53														
0.52	0.33	0.29	0.28	0.19	0.16	0.31	0.41	0.41	0.53														
0.51	0.31	0.28	0.29	0.2	0.16	0.31	0.4	0.39	0.51														
0.51	0.31	0.28	0.29	0.2	0.16	0.31	0.4	0.39	0.51														
0.51	0.31	0.28	0.29	0.2	0.16	0.31	0.4	0.39	0.51														
0.51	0.31	0.28	0.29	0.2	0.16	0.31	0.4	0.39	0.51														
0.42	0.28	0.26	0.25	0.19	0.15	0.2	0.28	0.36	0.35	0.47													
0.42	0.28	0.26	0.25	0.19	0.15	0.2	0.28	0.36	0.35	0.47													
0.42	0.28	0.26	0.25	0.19	0.15	0.2	0.28	0.36	0.35	0.47													
0.35	0.25	0.23	0.19	0.13	0.13	0.21	0.29	0.31	0.42														
0.35	0.25	0.23	0.19	0.13	0.13	0.21	0.29	0.31	0.42														
0.35	0.25	0.23	0.19	0.13	0.13	0.21	0.29	0.31	0.42														
0.3	0.25	0.22	0.17	0.11	0.18	0.26	0.3	0.34															
0.3	0.25	0.22	0.17	0.11	0.18	0.26	0.3	0.34															
0.3	0.25	0.22	0.17	0.11	0.18	0.26	0.3	0.34															
0.3	0.25	0.22	0.17	0.11	0.18	0.26	0.3	0.34															

Taglio normalizzato sollecitante

spessore	300	mm
copriferro	55	mm
CLS	32/40	
Rck	40	N/mm ²
fck	32	N/mm ²
γ_c =	1.5	
fcd	18.1	N/mm ²
fyk	450	N/mm ²
γ_s =	1.15	
fyd	391.3	N/mm ²
d=	245	mm
bw=	1000	mm
k=	1.90	
Armatura longitudinale tesa		
n	diam	A
5	20	1570.8
	Atot	1570.8
Asl=	1570.8	mm ²
ρ_l =	0.006	
vmin=	0.52	N/mm ²
vrd=	0.625	N/mm ²
< ved=	0.78	
Verifica taglio con spinotti		
α	90	°
θ	22	°
Armatura spinotti		
n	diam	A
3	12	339.3
	Atot	339.3
Asw=	339.3	mm ²
Passo spinotti s=	350	mm
vrds=	0.845	N/mm ²
α_c	1.0	

v	0.5	
vr _{dc} =	2.834	N/mm ²
Taglio resistente v _{rd}	0.845	N/mm ²
> v _{ed} =	0.78	
verificato		

MACROGUSCI

VERIFICHE A FESSURAZIONE (EFFETTO MEMBRANA + PIASTRA)

CASI DI CARICO: ->

Nome	Descrizione
12	Rara nofren1 (RARA)
13	Rara fren1 (RARA)
15	Frequente nofren1 (FREQUENTE)
16	Frequente fren (FREQUENTE)
18	Quasi Perm (QUASI PERMANENTE)
42	Rara nofren3 (RARA)
43	Rara nofren4 (RARA)
44	Rara fren2 (RARA)
45	Rara fren3 (RARA)
46	Frequente nofren2 (RARA)
46	Frequente nofren2 (RARA)
47	Frequente nofren3 (FREQUENTE)
48	Frequente nofren4 (FREQUENTE)

DATI:

copriferro inferiore (asse armatura): 40 mm
copriferro superiore (asse armatura): 40 mm

Af = area effettiva tesa (mm² al metro)

Afc = area effettiva compressa (mm² al metro)

Mom = momento flettente [kNm/m]

Nor = sforzo normale [kN]

σ_c = tensione calcestruzzo [N/mm²]

valore max per combinazione rara = 14.94 N/mm²
quasi permanente = 11.2 N/mm²

σ_f = tensione acciaio [N/mm²]

valore max per combinazione rara = 360 N/mm²

wkF = apertura caratteristica per combinazione frequente (mm) - valore max = 0.4 mm

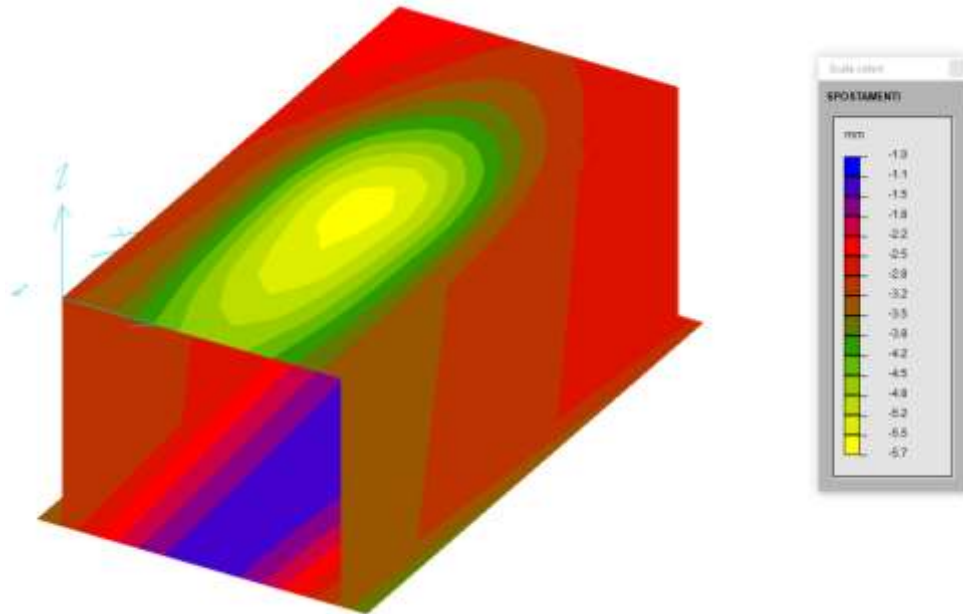
wkP = apertura caratteristica per combinazione quasi permanente (mm) - valore max = 0.3 mm

Le verifiche agli SLE sono soddisfatte per tutti gli elementi guscio.

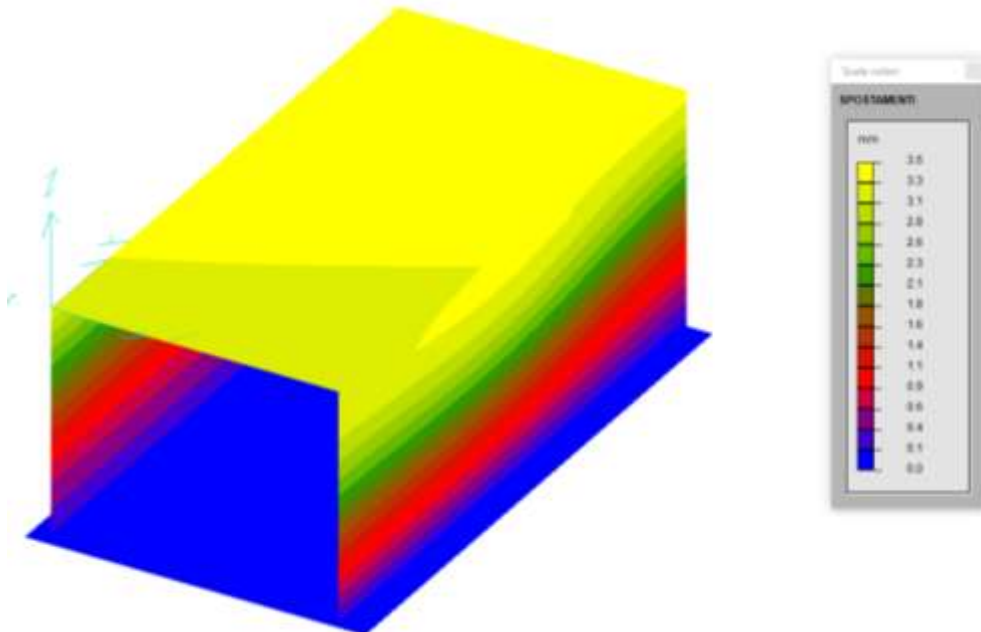
9.5 VERIFICHE SPOSTAMENTI

Gli spostamenti verticali in combinazione a SLE sono compatibili con la funzionalità dell'opera.

In particolar modo le inflessioni verticali risultano inferiori a 1/500 della luce di calcolo mentre quelle orizzontali inferiori a 1/300 dell'altezza del manufatto.



Spostamenti in direzione verticale



Spostamenti in direzione orizzontale

9.6 VERIFICHE GEOTECNICHE

9.6.1 VERIFICA CAPACITA' PORTANTE

Descrizione del metodo di calcolo.

Il calcolo della capacità portante viene eseguito secondo la formula trinomia, considerando separatamente i contributi dovuti alla coesione, al sovraccarico laterale ed al peso del terreno. Per le verifiche in condizioni drenate, si utilizzano i coefficienti di capacità portante N_q (Prandtl, 1921), N_c (Reissner, 1924), N_γ (Vesic, 1973), i coefficienti correttivi dovuti alla forma della fondazione (s , Meyerhof, 1951 e 1963), all'approfondimento (d , Brinch Hansen, 1970), all'inclinazione del carico (i , Vesic, 1973), all'inclinazione del piano di posa (b , Vesic, 1973), all'inclinazione del piano campagna (g , Vesic, 1973), e all'azione sismica (h - Maugeri e Novità, 2004).

Nel caso di terreno eterogeneo (litologie differenti, presenza di falda), i parametri meccanici utilizzati nel calcolo sono ottenuti come media ponderata dei valori rinvenuti all'interno del cono di rottura.

La resistenza a scorrimento, viene ottenuta sommando i contributi del carico normale al piano di posa moltiplicato per il coefficiente d'attrito, e dell'area del piano di posa (eventualmente ridotta per carico verticale eccentrico) per l'adesione fondazione-terreno. In condizioni drenate, l'attrito fondazione terreno è assunto pari all'angolo di resistenza al taglio del terreno moltiplicato per il coefficiente 0.75, l'adesione fondazione terreno è trascurata (assunta pari a 0). Si considera il contributo della pressione del terreno a lato della fondazione. La resistenza laterale del terreno è assunta pari alla resistenza passiva disponibile moltiplicata per 0.50.

Descrizione della fondazione.

La fondazione ha piano di posa rettangolare, con lato X di 5700 [mm], lato Y di 11700 [mm], e centro alla quota $z = -4600$ [mm]. Il piano di posa è orizzontale.

Descrizione del terreno.

La stratigrafia è omogenea, presenta un solo strato							
n.	nome	z_i [mm]	z_f [mm]	γ_d [kN/m ³]	γ_t [kN/m ³]	c' [N/mm ²]	ϕ' [°]
1	Sabbia	0	-21100	20	20	0	33
La stratigrafia contiene una falda							
n.		z_i [mm]	z_f [mm]	γ_w [kN/m ³]			
1		-2500	-21100	9.8			

Verifiche in condizioni drenate.

Sollecitazioni al piano di posa.

Si riportano di seguito le componenti della sollecitazione applicata e la distanza del punto di applicazione dal centro del piano di posa della fondazione.

Rispetto al sistema di rif. globale:								
Caso	F_x [kN]	F_y [kN]	F_z [kN]	M_x [kN*m]	M_y [kN*m]	dx [mm]	dy [mm]	dz [mm]
1-1	431.2498	0	-4223.0621	1112.8536	442.9112	0	0	100
2-1	-74.8382	0	-3852.1121	834.6402	-688.2039	0	0	100
3-1	228.8414	143.9894	-1590.8753	-496.4543	1112.4027	0	0	100
3-2	228.8414	143.9894	-1590.8753	-496.4543	1112.4027	0	0	100
3-3	228.8414	-143.9894	-1590.8753	496.5114	1112.4018	0	0	100
3-4	228.8414	-143.9894	-1590.8753	496.5114	1112.4018	0	0	100
3-5	228.8414	143.9894	-1590.8753	-496.4543	1112.4027	0	0	100
3-6	228.8414	143.9894	-1590.8753	-496.4543	1112.4027	0	0	100
3-7	228.8414	-143.9894	-1590.8753	496.5114	1112.4018	0	0	100
3-8	228.8414	-143.9894	-1590.8753	496.5114	1112.4018	0	0	100
3-9	-1096.6312	143.9894	-1590.8753	-496.5114	-1849.9327	0	0	100
3-10	-1096.6312	143.9894	-1590.8753	-496.5114	-1849.9327	0	0	100
3-11	-1096.6312	-143.9894	-1590.8753	496.4543	-1849.9336	0	0	100
3-12	-1096.6312	-143.9894	-1590.8753	496.4543	-1849.9336	0	0	100

Passage inférieur pour déviation du trafic existant - Note de calcul / Sottopasso per deviazione viabilità esistente – Relazione di calcolo

3-13	-1096.6312	143.9894	-1590.8753	-496.5114	-1849.9327	0	0	100
3-14	-1096.6312	143.9894	-1590.8753	-496.5114	-1849.9327	0	0	100
3-15	-1096.6312	-143.9894	-1590.8753	496.4543	-1849.9336	0	0	100
3-16	-1096.6312	-143.9894	-1590.8753	496.4543	-1849.9336	0	0	100
4-1	269.9023	479.9647	-1565.1853	-1654.9343	540.4141	0	0	100
4-2	269.9023	479.9647	-1565.1853	-1654.9343	540.4141	0	0	100
4-3	-127.7394	479.9647	-1565.1853	-1654.9514	-348.2865	0	0	100
4-4	-127.7394	479.9647	-1565.1853	-1654.9514	-348.2865	0	0	100
4-5	269.9023	479.9647	-1565.1853	-1654.9343	540.4141	0	0	100
4-6	269.9023	479.9647	-1565.1853	-1654.9343	540.4141	0	0	100
4-7	-127.7394	479.9647	-1565.1853	-1654.9514	-348.2865	0	0	100
4-8	-127.7394	479.9647	-1565.1853	-1654.9514	-348.2865	0	0	100
4-9	269.9023	-479.9647	-1565.1853	1654.9514	540.411	0	0	100
4-10	269.9023	-479.9647	-1565.1853	1654.9514	540.411	0	0	100
4-11	-127.7394	-479.9647	-1565.1853	1654.9343	-348.2896	0	0	100
4-12	-127.7394	-479.9647	-1565.1853	1654.9343	-348.2896	0	0	100
4-13	269.9023	-479.9647	-1565.1853	1654.9514	540.411	0	0	100
4-14	269.9023	-479.9647	-1565.1853	1654.9514	540.411	0	0	100
4-15	-127.7394	-479.9647	-1565.1853	1654.9343	-348.2896	0	0	100
4-16	-127.7394	-479.9647	-1565.1853	1654.9343	-348.2896	0	0	100
5-1	950.2362	143.9894	-1627.5853	-496.4543	1776.4423	0	0	100
5-2	950.2362	143.9894	-1627.6253	-496.1985	1776.3229	0	0	100
5-3	950.2362	-143.9894	-1627.5853	496.5114	1776.4414	0	0	100
5-4	950.2362	-143.9894	-1627.5853	496.5114	1776.4414	0	0	100
5-5	950.2362	143.9894	-1627.5853	-496.4543	1776.4423	0	0	100
5-6	950.2362	143.9894	-1627.5853	-496.4543	1776.4423	0	0	100
5-7	950.2362	-143.9894	-1627.6253	496.2588	1776.3235	0	0	100
5-8	950.2362	-143.9894	-1627.5853	496.5114	1776.4414	0	0	100
5-9	-375.2364	143.9894	-1627.5853	-496.5114	-1185.8931	0	0	100
5-10	-375.2364	143.9894	-1627.5853	-496.5114	-1185.8931	0	0	100
5-11	-375.2364	-143.9894	-1627.5853	496.4543	-1185.8941	0	0	100
5-12	-375.2364	-143.9894	-1627.5853	496.4543	-1185.8941	0	0	100
5-13	-375.2364	143.9894	-1627.5853	-496.5114	-1185.8931	0	0	100
5-14	-375.2364	143.9894	-1627.5853	-496.5114	-1185.8931	0	0	100
5-15	-375.2364	-143.9894	-1627.5853	496.4543	-1185.8941	0	0	100
5-16	-375.2364	-143.9894	-1627.5853	496.4543	-1185.8941	0	0	100
6-1	486.3208	479.9647	-1576.1953	-1654.9343	739.6259	0	0	100
6-2	486.3208	479.9647	-1576.1953	-1654.9343	739.6259	0	0	100
6-3	88.679	479.9647	-1576.1953	-1654.9514	-149.0747	0	0	100
6-4	88.679	479.9647	-1576.1953	-1654.9514	-149.0747	0	0	100
6-5	486.3208	479.9647	-1576.1953	-1654.9343	739.6259	0	0	100
6-6	486.3208	479.9647	-1576.1953	-1654.9343	739.6259	0	0	100
6-7	88.679	479.9647	-1576.1953	-1654.9514	-149.0747	0	0	100
6-8	88.679	479.9647	-1576.1953	-1654.9514	-149.0747	0	0	100
6-9	486.3208	-479.9647	-1576.1953	1654.9514	739.6229	0	0	100
6-10	486.3208	-479.9647	-1576.1953	1654.9514	739.6229	0	0	100
6-11	88.679	-479.9647	-1576.1953	1654.9343	-149.0777	0	0	100
6-12	88.679	-479.9647	-1576.1953	1654.9343	-149.0777	0	0	100
6-13	486.3208	-479.9647	-1576.1953	1654.9514	739.6229	0	0	100
6-14	486.3208	-479.9647	-1576.1953	1654.9514	739.6229	0	0	100
6-15	88.679	-479.9647	-1576.1953	1654.9343	-149.0777	0	0	100
6-16	88.679	-479.9647	-1576.1953	1654.9343	-149.0777	0	0	100
7-1	431.2498	0	-4261.8321	1139.6728	2037.7717	0	0	100
8-1	431.2498	0	-4261.8321	1139.6728	-1151.9494	0	0	100
9-1	1066.9986	0	-4192.2121	1114.4523	1532.6485	0	0	100
10-1	-74.8382	0	-3881.1921	854.7546	507.9415	0	0	100
11-1	-74.8382	0	-3881.1921	854.7546	-1884.3493	0	0	100
12-1	401.9734	0	-3828.9721	835.8392	129.0991	0	0	100
21-1	264.9164	55.4359	-1568.3053	-191.1349	609.8686	0	0	100
21-2	264.9164	55.4359	-1568.3053	-191.1349	609.8686	0	0	100
21-3	264.9164	-55.4359	-1568.3053	191.1569	609.8683	0	0	100
21-4	264.9164	-55.4359	-1568.3053	191.1569	609.8683	0	0	100
21-5	264.9164	55.4359	-1568.3053	-191.1349	609.8686	0	0	100
21-6	264.9164	55.4359	-1568.3053	-191.1349	609.8686	0	0	100
21-7	264.9164	-55.4359	-1568.3053	191.1569	609.8683	0	0	100
21-8	264.9164	-55.4359	-1568.3053	191.1569	609.8683	0	0	100
21-9	-245.3906	55.4359	-1568.3053	-191.1569	-530.6305	0	0	100

Passage inférieur pour déviation du trafic existant - Note de calcul / Sottopasso per deviazione viabilità esistente – Relazione di calcolo

21-10	-245.3906	55.4359	-1568.3053	-191.1569	-530.6305	0	0	100
21-11	-245.3906	-55.4359	-1568.3053	191.1349	-530.6309	0	0	100
21-12	-245.3906	-55.4359	-1568.3053	191.1349	-530.6309	0	0	100
21-13	-245.3906	55.4359	-1568.3053	-191.1569	-530.6305	0	0	100
21-14	-245.3906	55.4359	-1568.3053	-191.1569	-530.6305	0	0	100
21-15	-245.3906	-55.4359	-1568.3053	191.1349	-530.6309	0	0	100
21-16	-245.3906	-55.4359	-1568.3053	191.1349	-530.6309	0	0	100
22-1	280.7248	184.7864	-1558.4153	-637.1497	389.653	0	0	100
22-2	280.7248	184.7864	-1558.4153	-637.1497	389.653	0	0	100
22-3	127.6327	184.7864	-1558.4153	-637.1563	47.5033	0	0	100
22-4	127.6327	184.7864	-1558.4153	-637.1563	47.5033	0	0	100
22-5	280.7248	184.7864	-1558.4153	-637.1497	389.653	0	0	100
22-6	280.7248	184.7864	-1558.4153	-637.1497	389.653	0	0	100
22-7	127.6327	184.7864	-1558.4153	-637.1563	47.5033	0	0	100
22-8	127.6327	184.7864	-1558.4153	-637.1563	47.5033	0	0	100
22-9	280.7248	-184.7864	-1558.4153	637.1563	389.6518	0	0	100
22-10	280.7248	-184.7864	-1558.4153	637.1563	389.6518	0	0	100
22-11	127.6327	-184.7864	-1558.4153	637.1497	47.5021	0	0	100
22-12	127.6327	-184.7864	-1558.4153	637.1497	47.5021	0	0	100
22-13	280.7248	-184.7864	-1558.4153	637.1563	389.6518	0	0	100
22-14	280.7248	-184.7864	-1558.4153	637.1563	389.6518	0	0	100
22-15	127.6327	-184.7864	-1558.4153	637.1497	47.5021	0	0	100
22-16	127.6327	-184.7864	-1558.4153	637.1497	47.5021	0	0	100
23-1	542.6534	55.4359	-1582.4353	-191.1349	865.5238	0	0	100
23-2	542.6534	55.4359	-1582.4353	-191.1349	865.5238	0	0	100
23-3	542.6534	-55.4359	-1582.4353	191.1569	865.5235	0	0	100
23-4	542.6534	-55.4359	-1582.4353	191.1569	865.5235	0	0	100
23-5	542.6534	55.4359	-1582.4353	-191.1349	865.5238	0	0	100
23-6	542.6534	55.4359	-1582.4353	-191.1349	865.5238	0	0	100
23-7	542.6534	-55.4359	-1582.4353	191.1569	865.5235	0	0	100
23-8	542.6534	-55.4359	-1582.4353	191.1569	865.5235	0	0	100
23-9	32.3464	55.4359	-1582.4353	-191.1569	-274.9753	0	0	100
23-10	32.3464	55.4359	-1582.4353	-191.1569	-274.9753	0	0	100
23-11	32.3464	-55.4359	-1582.4353	191.1349	-274.9756	0	0	100
23-12	32.3464	-55.4359	-1582.4353	191.1349	-274.9756	0	0	100
23-13	32.3464	55.4359	-1582.4353	-191.1569	-274.9753	0	0	100
23-14	32.3464	55.4359	-1582.4353	-191.1569	-274.9753	0	0	100
23-15	32.3464	-55.4359	-1582.4353	191.1349	-274.9756	0	0	100
23-16	32.3464	-55.4359	-1582.4353	191.1349	-274.9756	0	0	100
24-1	364.0459	184.7864	-1562.6553	-637.1497	466.3496	0	0	100
24-2	364.0459	184.7864	-1562.6553	-637.1497	466.3496	0	0	100
24-3	210.9538	184.7864	-1562.6553	-637.1563	124.1998	0	0	100
24-4	210.9538	184.7864	-1562.6553	-637.1563	124.1998	0	0	100
24-5	364.0459	184.7864	-1562.6553	-637.1497	466.3496	0	0	100
24-6	364.0459	184.7864	-1562.6553	-637.1497	466.3496	0	0	100
24-7	210.9538	184.7864	-1562.6553	-637.1563	124.1998	0	0	100
24-8	210.9538	184.7864	-1562.6553	-637.1563	124.1998	0	0	100
24-9	364.0459	-184.7864	-1562.6553	637.1563	466.3484	0	0	100
24-10	364.0459	-184.7864	-1562.6553	637.1563	466.3484	0	0	100
24-11	210.9538	-184.7864	-1562.6553	637.1497	124.1986	0	0	100
24-12	210.9538	-184.7864	-1562.6553	637.1497	124.1986	0	0	100
24-13	364.0459	-184.7864	-1562.6553	637.1563	466.3484	0	0	100
24-14	364.0459	-184.7864	-1562.6553	637.1563	466.3484	0	0	100
24-15	210.9538	-184.7864	-1562.6553	637.1497	124.1986	0	0	100
24-16	210.9538	-184.7864	-1562.6553	637.1497	124.1986	0	0	100
Rispetto al sistema di rif. locale (centro piano di posa):								
Caso	Hx [kN]	Hy [kN]	Vz [kN]	Mx [kN*m]	My [kN*m]	dx [mm]	dy [mm]	dz [mm]
1-1	431.2498	0	-4223.0621	1112.8536	486.0362	-	-	-
2-1	-74.8382	0	-3852.1121	834.6402	-695.6877	-	-	-
3-1	228.8414	143.9894	-1590.8753	-510.8532	1135.2868	-	-	-
3-2	228.8414	143.9894	-1590.8753	-510.8532	1135.2868	-	-	-
3-3	228.8414	-143.9894	-1590.8753	510.9103	1135.2859	-	-	-
3-4	228.8414	-143.9894	-1590.8753	510.9103	1135.2859	-	-	-
3-5	228.8414	143.9894	-1590.8753	-510.8532	1135.2868	-	-	-
3-6	228.8414	143.9894	-1590.8753	-510.8532	1135.2868	-	-	-
3-7	228.8414	-143.9894	-1590.8753	510.9103	1135.2859	-	-	-
3-8	228.8414	-143.9894	-1590.8753	510.9103	1135.2859	-	-	-

Passage inférieur pour déviation du trafic existant - Note de calcul / Sottopasso per deviazione viabilità esistente – Relazione di calcolo

3-9	-1096.6312	143.9894	-1590.8753	-510.9103	-1959.5958	-	-	-
3-10	-1096.6312	143.9894	-1590.8753	-510.9103	-1959.5958	-	-	-
3-11	-1096.6312	-143.9894	-1590.8753	510.8532	-1959.5967	-	-	-
3-12	-1096.6312	-143.9894	-1590.8753	510.8532	-1959.5967	-	-	-
3-13	-1096.6312	143.9894	-1590.8753	-510.9103	-1959.5958	-	-	-
3-14	-1096.6312	143.9894	-1590.8753	-510.9103	-1959.5958	-	-	-
3-15	-1096.6312	-143.9894	-1590.8753	510.8532	-1959.5967	-	-	-
3-16	-1096.6312	-143.9894	-1590.8753	510.8532	-1959.5967	-	-	-
4-1	269.9023	479.9647	-1565.1853	-1702.9308	567.4043	-	-	-
4-2	269.9023	479.9647	-1565.1853	-1702.9308	567.4043	-	-	-
4-3	-127.7394	479.9647	-1565.1853	-1702.9479	-361.0604	-	-	-
4-4	-127.7394	479.9647	-1565.1853	-1702.9479	-361.0604	-	-	-
4-5	269.9023	479.9647	-1565.1853	-1702.9308	567.4043	-	-	-
4-6	269.9023	479.9647	-1565.1853	-1702.9308	567.4043	-	-	-
4-7	-127.7394	479.9647	-1565.1853	-1702.9479	-361.0604	-	-	-
4-8	-127.7394	479.9647	-1565.1853	-1702.9479	-361.0604	-	-	-
4-9	269.9023	-479.9647	-1565.1853	1702.9479	567.4012	-	-	-
4-10	269.9023	-479.9647	-1565.1853	1702.9479	567.4012	-	-	-
4-11	-127.7394	-479.9647	-1565.1853	1702.9308	-361.0635	-	-	-
4-12	-127.7394	-479.9647	-1565.1853	1702.9308	-361.0635	-	-	-
4-13	269.9023	-479.9647	-1565.1853	1702.9479	567.4012	-	-	-
4-14	269.9023	-479.9647	-1565.1853	1702.9479	567.4012	-	-	-
4-15	-127.7394	-479.9647	-1565.1853	1702.9308	-361.0635	-	-	-
4-16	-127.7394	-479.9647	-1565.1853	1702.9308	-361.0635	-	-	-
5-1	950.2362	143.9894	-1627.5853	-510.8532	1871.4659	-	-	-
5-2	950.2362	143.9894	-1627.6253	-510.5974	1871.3465	-	-	-
5-3	950.2362	-143.9894	-1627.5853	510.9103	1871.465	-	-	-
5-4	950.2362	-143.9894	-1627.5853	510.9103	1871.465	-	-	-
5-5	950.2362	143.9894	-1627.5853	-510.8532	1871.4659	-	-	-
5-6	950.2362	143.9894	-1627.5853	-510.8532	1871.4659	-	-	-
5-7	950.2362	-143.9894	-1627.6253	510.6577	1871.3471	-	-	-
5-8	950.2362	-143.9894	-1627.5853	510.9103	1871.465	-	-	-
5-9	-375.2364	143.9894	-1627.5853	-510.9103	-1223.4167	-	-	-
5-10	-375.2364	143.9894	-1627.5853	-510.9103	-1223.4167	-	-	-
5-11	-375.2364	-143.9894	-1627.5853	510.8532	-1223.4177	-	-	-
5-12	-375.2364	-143.9894	-1627.5853	510.8532	-1223.4177	-	-	-
5-13	-375.2364	143.9894	-1627.5853	-510.9103	-1223.4167	-	-	-
5-14	-375.2364	143.9894	-1627.5853	-510.9103	-1223.4167	-	-	-
5-15	-375.2364	-143.9894	-1627.5853	510.8532	-1223.4177	-	-	-
5-16	-375.2364	-143.9894	-1627.5853	510.8532	-1223.4177	-	-	-
6-1	486.3208	479.9647	-1576.1953	-1702.9308	788.258	-	-	-
6-2	486.3208	479.9647	-1576.1953	-1702.9308	788.258	-	-	-
6-3	88.679	479.9647	-1576.1953	-1702.9479	-140.2068	-	-	-
6-4	88.679	479.9647	-1576.1953	-1702.9479	-140.2068	-	-	-
6-5	486.3208	479.9647	-1576.1953	-1702.9308	788.258	-	-	-
6-6	486.3208	479.9647	-1576.1953	-1702.9308	788.258	-	-	-
6-7	88.679	479.9647	-1576.1953	-1702.9479	-140.2068	-	-	-
6-8	88.679	479.9647	-1576.1953	-1702.9479	-140.2068	-	-	-
6-9	486.3208	-479.9647	-1576.1953	1702.9479	788.255	-	-	-
6-10	486.3208	-479.9647	-1576.1953	1702.9479	788.255	-	-	-
6-11	88.679	-479.9647	-1576.1953	1702.9308	-140.2098	-	-	-
6-12	88.679	-479.9647	-1576.1953	1702.9308	-140.2098	-	-	-
6-13	486.3208	-479.9647	-1576.1953	1702.9479	788.255	-	-	-
6-14	486.3208	-479.9647	-1576.1953	1702.9479	788.255	-	-	-
6-15	88.679	-479.9647	-1576.1953	1702.9308	-140.2098	-	-	-
6-16	88.679	-479.9647	-1576.1953	1702.9308	-140.2098	-	-	-
7-1	431.2498	0	-4261.8321	1139.6728	2080.8967	-	-	-
8-1	431.2498	0	-4261.8321	1139.6728	-1108.8244	-	-	-
9-1	1066.9986	0	-4192.2121	1114.4523	1639.3484	-	-	-
10-1	-74.8382	0	-3881.1921	854.7546	500.4577	-	-	-
11-1	-74.8382	0	-3881.1921	854.7546	-1891.8331	-	-	-
12-1	401.9734	0	-3828.9721	835.8392	169.2964	-	-	-
21-1	264.9164	55.4359	-1568.3053	-196.6785	636.3602	-	-	-
21-2	264.9164	55.4359	-1568.3053	-196.6785	636.3602	-	-	-
21-3	264.9164	-55.4359	-1568.3053	196.7005	636.3599	-	-	-
21-4	264.9164	-55.4359	-1568.3053	196.7005	636.3599	-	-	-
21-5	264.9164	55.4359	-1568.3053	-196.6785	636.3602	-	-	-

Passage inférieur pour déviation du trafic existant - Note de calcul / Sottopasso per deviazione viabilità esistente – Relazione di calcolo

21-6	264.9164	55.4359	-1568.3053	-196.6785	636.3602	-	-	-
21-7	264.9164	-55.4359	-1568.3053	196.7005	636.3599	-	-	-
21-8	264.9164	-55.4359	-1568.3053	196.7005	636.3599	-	-	-
21-9	-245.3906	55.4359	-1568.3053	-196.7005	-555.1696	-	-	-
21-10	-245.3906	55.4359	-1568.3053	-196.7005	-555.1696	-	-	-
21-11	-245.3906	-55.4359	-1568.3053	196.6785	-555.17	-	-	-
21-12	-245.3906	-55.4359	-1568.3053	196.6785	-555.17	-	-	-
21-13	-245.3906	55.4359	-1568.3053	-196.7005	-555.1696	-	-	-
21-14	-245.3906	55.4359	-1568.3053	-196.7005	-555.1696	-	-	-
21-15	-245.3906	-55.4359	-1568.3053	196.6785	-555.17	-	-	-
21-16	-245.3906	-55.4359	-1568.3053	196.6785	-555.17	-	-	-
22-1	280.7248	184.7864	-1558.4153	-655.6283	417.7255	-	-	-
22-2	280.7248	184.7864	-1558.4153	-655.6283	417.7255	-	-	-
22-3	127.6327	184.7864	-1558.4153	-655.6349	60.2666	-	-	-
22-4	127.6327	184.7864	-1558.4153	-655.6349	60.2666	-	-	-
22-5	280.7248	184.7864	-1558.4153	-655.6283	417.7255	-	-	-
22-6	280.7248	184.7864	-1558.4153	-655.6283	417.7255	-	-	-
22-7	127.6327	184.7864	-1558.4153	-655.6349	60.2666	-	-	-
22-8	127.6327	184.7864	-1558.4153	-655.6349	60.2666	-	-	-
22-9	280.7248	-184.7864	-1558.4153	655.6349	417.7243	-	-	-
22-10	280.7248	-184.7864	-1558.4153	655.6349	417.7243	-	-	-
22-11	127.6327	-184.7864	-1558.4153	655.6283	60.2654	-	-	-
22-12	127.6327	-184.7864	-1558.4153	655.6283	60.2654	-	-	-
22-13	280.7248	-184.7864	-1558.4153	655.6349	417.7243	-	-	-
22-14	280.7248	-184.7864	-1558.4153	655.6349	417.7243	-	-	-
22-15	127.6327	-184.7864	-1558.4153	655.6283	60.2654	-	-	-
22-16	127.6327	-184.7864	-1558.4153	655.6283	60.2654	-	-	-
23-1	542.6534	55.4359	-1582.4353	-196.6785	919.7891	-	-	-
23-2	542.6534	55.4359	-1582.4353	-196.6785	919.7891	-	-	-
23-3	542.6534	-55.4359	-1582.4353	196.7005	919.7888	-	-	-
23-4	542.6534	-55.4359	-1582.4353	196.7005	919.7888	-	-	-
23-5	542.6534	55.4359	-1582.4353	-196.6785	919.7891	-	-	-
23-6	542.6534	55.4359	-1582.4353	-196.6785	919.7891	-	-	-
23-7	542.6534	-55.4359	-1582.4353	196.7005	919.7888	-	-	-
23-8	542.6534	-55.4359	-1582.4353	196.7005	919.7888	-	-	-
23-9	32.3464	55.4359	-1582.4353	-196.7005	-271.7407	-	-	-
23-10	32.3464	55.4359	-1582.4353	-196.7005	-271.7407	-	-	-
23-11	32.3464	-55.4359	-1582.4353	196.6785	-271.741	-	-	-
23-12	32.3464	-55.4359	-1582.4353	196.6785	-271.741	-	-	-
23-13	32.3464	55.4359	-1582.4353	-196.7005	-271.7407	-	-	-
23-14	32.3464	55.4359	-1582.4353	-196.7005	-271.7407	-	-	-
23-15	32.3464	-55.4359	-1582.4353	196.6785	-271.741	-	-	-
23-16	32.3464	-55.4359	-1582.4353	196.6785	-271.741	-	-	-
24-1	364.0459	184.7864	-1562.6553	-655.6283	502.7542	-	-	-
24-2	364.0459	184.7864	-1562.6553	-655.6283	502.7542	-	-	-
24-3	210.9538	184.7864	-1562.6553	-655.6349	145.2952	-	-	-
24-4	210.9538	184.7864	-1562.6553	-655.6349	145.2952	-	-	-
24-5	364.0459	184.7864	-1562.6553	-655.6283	502.7542	-	-	-
24-6	364.0459	184.7864	-1562.6553	-655.6283	502.7542	-	-	-
24-7	210.9538	184.7864	-1562.6553	-655.6349	145.2952	-	-	-
24-8	210.9538	184.7864	-1562.6553	-655.6349	145.2952	-	-	-
24-9	364.0459	-184.7864	-1562.6553	655.6349	502.753	-	-	-
24-10	364.0459	-184.7864	-1562.6553	655.6349	502.753	-	-	-
24-11	210.9538	-184.7864	-1562.6553	655.6283	145.294	-	-	-
24-12	210.9538	-184.7864	-1562.6553	655.6283	145.294	-	-	-
24-13	364.0459	-184.7864	-1562.6553	655.6349	502.753	-	-	-
24-14	364.0459	-184.7864	-1562.6553	655.6349	502.753	-	-	-
24-15	210.9538	-184.7864	-1562.6553	655.6283	145.294	-	-	-
24-16	210.9538	-184.7864	-1562.6553	655.6283	145.294	-	-	-

Le sollecitazioni applicate provocano un' eccentricità lungo X (max = 1231.8 [mm]) e lungo Y (max = 1088 [mm]), perciò le verifiche vengono eseguite sulla fondazione ridotta rettangolare.

Caso	ecc. X [mm]	ecc. Y [mm]	Asse B	Asse L
1-1	115.1	263.5	asse X	asse Y
2-1	180.6	216.7	asse X	asse Y

Passage inférieur pour déviation du trafic existant - Note de calcul / Sottopasso per deviazione viabilità esistente – Relazione di calcolo

3-1	713.6	321.1	asse X	asse Y
3-2	713.6	321.1	asse X	asse Y
3-3	713.6	321.2	asse X	asse Y
3-4	713.6	321.2	asse X	asse Y
3-5	713.6	321.1	asse X	asse Y
3-6	713.6	321.1	asse X	asse Y
3-7	713.6	321.2	asse X	asse Y
3-8	713.6	321.2	asse X	asse Y
3-9	1231.8	321.2	asse X	asse Y
3-10	1231.8	321.2	asse X	asse Y
3-11	1231.8	321.1	asse X	asse Y
3-12	1231.8	321.1	asse X	asse Y
3-13	1231.8	321.2	asse X	asse Y
3-14	1231.8	321.2	asse X	asse Y
3-15	1231.8	321.1	asse X	asse Y
3-16	1231.8	321.1	asse X	asse Y
4-1	362.5	1088	asse X	asse Y
4-2	362.5	1088	asse X	asse Y
4-3	230.7	1088	asse X	asse Y
4-4	230.7	1088	asse X	asse Y
4-5	362.5	1088	asse X	asse Y
4-6	362.5	1088	asse X	asse Y
4-7	230.7	1088	asse X	asse Y
4-8	230.7	1088	asse X	asse Y
4-9	362.5	1088	asse X	asse Y
4-10	362.5	1088	asse X	asse Y
4-11	230.7	1088	asse X	asse Y
4-12	230.7	1088	asse X	asse Y
4-13	362.5	1088	asse X	asse Y
4-14	362.5	1088	asse X	asse Y
4-15	230.7	1088	asse X	asse Y
4-16	230.7	1088	asse X	asse Y
5-1	1149.8	313.9	asse X	asse Y
5-2	1149.7	313.7	asse X	asse Y
5-3	1149.8	313.9	asse X	asse Y
5-4	1149.8	313.9	asse X	asse Y
5-5	1149.8	313.9	asse X	asse Y
5-6	1149.8	313.9	asse X	asse Y
5-7	1149.7	313.7	asse X	asse Y
5-8	1149.8	313.9	asse X	asse Y
5-9	751.7	313.9	asse X	asse Y
5-10	751.7	313.9	asse X	asse Y
5-11	751.7	313.9	asse X	asse Y
5-12	751.7	313.9	asse X	asse Y
5-13	751.7	313.9	asse X	asse Y
5-14	751.7	313.9	asse X	asse Y
5-15	751.7	313.9	asse X	asse Y
5-16	751.7	313.9	asse X	asse Y
6-1	500.1	1080.4	asse X	asse Y
6-2	500.1	1080.4	asse X	asse Y
6-3	89	1080.4	asse X	asse Y
6-4	89	1080.4	asse X	asse Y
6-5	500.1	1080.4	asse X	asse Y
6-6	500.1	1080.4	asse X	asse Y
6-7	89	1080.4	asse X	asse Y
6-8	89	1080.4	asse X	asse Y
6-9	500.1	1080.4	asse X	asse Y
6-10	500.1	1080.4	asse X	asse Y
6-11	89	1080.4	asse X	asse Y
6-12	89	1080.4	asse X	asse Y
6-13	500.1	1080.4	asse X	asse Y
6-14	500.1	1080.4	asse X	asse Y
6-15	89	1080.4	asse X	asse Y
6-16	89	1080.4	asse X	asse Y
7-1	488.3	267.4	asse X	asse Y
8-1	260.2	267.4	asse X	asse Y
9-1	391	265.8	asse X	asse Y

Passage inférieur pour déviation du trafic existant - Note de calcul / Sottopasso per deviazione viabilità esistente – Relazione di calcolo

10-1	128.9	220.2	asse X	asse Y
11-1	487.4	220.2	asse X	asse Y
12-1	44.2	218.3	asse X	asse Y
21-1	405.8	125.4	asse X	asse Y
21-2	405.8	125.4	asse X	asse Y
21-3	405.8	125.4	asse X	asse Y
21-4	405.8	125.4	asse X	asse Y
21-5	405.8	125.4	asse X	asse Y
21-6	405.8	125.4	asse X	asse Y
21-7	405.8	125.4	asse X	asse Y
21-8	405.8	125.4	asse X	asse Y
21-9	354	125.4	asse X	asse Y
21-10	354	125.4	asse X	asse Y
21-11	354	125.4	asse X	asse Y
21-12	354	125.4	asse X	asse Y
21-13	354	125.4	asse X	asse Y
21-14	354	125.4	asse X	asse Y
21-15	354	125.4	asse X	asse Y
21-16	354	125.4	asse X	asse Y
22-1	268	420.7	asse X	asse Y
22-2	268	420.7	asse X	asse Y
22-3	38.7	420.7	asse X	asse Y
22-4	38.7	420.7	asse X	asse Y
22-5	268	420.7	asse X	asse Y
22-6	268	420.7	asse X	asse Y
22-7	38.7	420.7	asse X	asse Y
22-8	38.7	420.7	asse X	asse Y
22-9	268	420.7	asse X	asse Y
22-10	268	420.7	asse X	asse Y
22-11	38.7	420.7	asse X	asse Y
22-12	38.7	420.7	asse X	asse Y
22-13	268	420.7	asse X	asse Y
22-14	268	420.7	asse X	asse Y
22-15	38.7	420.7	asse X	asse Y
22-16	38.7	420.7	asse X	asse Y
23-1	581.2	124.3	asse X	asse Y
23-2	581.2	124.3	asse X	asse Y
23-3	581.2	124.3	asse X	asse Y
23-4	581.2	124.3	asse X	asse Y
23-5	581.2	124.3	asse X	asse Y
23-6	581.2	124.3	asse X	asse Y
23-7	581.2	124.3	asse X	asse Y
23-8	581.2	124.3	asse X	asse Y
23-9	171.7	124.3	asse X	asse Y
23-10	171.7	124.3	asse X	asse Y
23-11	171.7	124.3	asse X	asse Y
23-12	171.7	124.3	asse X	asse Y
23-13	171.7	124.3	asse X	asse Y
23-14	171.7	124.3	asse X	asse Y
23-15	171.7	124.3	asse X	asse Y
23-16	171.7	124.3	asse X	asse Y
24-1	321.7	419.6	asse X	asse Y
24-2	321.7	419.6	asse X	asse Y
24-3	93	419.6	asse X	asse Y
24-4	93	419.6	asse X	asse Y
24-5	321.7	419.6	asse X	asse Y
24-6	321.7	419.6	asse X	asse Y
24-7	93	419.6	asse X	asse Y
24-8	93	419.6	asse X	asse Y
24-9	321.7	419.6	asse X	asse Y
24-10	321.7	419.6	asse X	asse Y
24-11	93	419.6	asse X	asse Y
24-12	93	419.6	asse X	asse Y
24-13	321.7	419.6	asse X	asse Y
24-14	321.7	419.6	asse X	asse Y
24-15	93	419.6	asse X	asse Y
24-16	93	419.6	asse X	asse Y

Capacità portante.

Le seguenti tabelle elencano il valore dell'angolo di resistenza al taglio, del peso di volume alleggerito, della coesione efficace, del sovraccarico alleggerito, e dei fattori e coefficienti introdotti nel calcolo della capacità portante.

Caso	γ_ϕ	γ_γ	ϕ [°]	γ' [kN/m ³]	N_γ	S_γ	d_γ	$i_{b\gamma}$	$i_{t\gamma}$	b_γ	g_γ	h_γ	$q'_{lim,\gamma}$ [N/mm ²]
1-1	1.00	1.00	33	10.2	35.19	1.17	1.00	0.75	1.00	1.00	1.00	-	0.858
2-1	1.00	1.00	33	10.2	35.19	1.16	1.00	0.95	1.00	1.00	1.00	-	1.054
3-1	-	-	33	10.2	35.19	1.13	1.00	0.66	0.81	1.00	1.00	0.79	0.361
3-2	-	-	33	10.2	35.19	1.13	1.00	0.66	0.81	1.00	1.00	0.79	0.361
3-3	-	-	33	10.2	35.19	1.13	1.00	0.66	0.81	1.00	1.00	0.79	0.361
3-4	-	-	33	10.2	35.19	1.13	1.00	0.66	0.81	1.00	1.00	0.79	0.361
3-5	-	-	33	10.2	35.19	1.13	1.00	0.66	0.81	1.00	1.00	0.79	0.361
3-6	-	-	33	10.2	35.19	1.13	1.00	0.66	0.81	1.00	1.00	0.79	0.361
3-7	-	-	33	10.2	35.19	1.13	1.00	0.66	0.81	1.00	1.00	0.79	0.361
3-8	-	-	33	10.2	35.19	1.13	1.00	0.66	0.81	1.00	1.00	0.79	0.361
3-9	-	-	33	10.2	35.19	1.10	1.00	0.04	0.81	1.00	1.00	0.79	0.016
3-10	-	-	33	10.2	35.19	1.10	1.00	0.04	0.81	1.00	1.00	0.79	0.016
3-11	-	-	33	10.2	35.19	1.10	1.00	0.04	0.81	1.00	1.00	0.79	0.016
3-12	-	-	33	10.2	35.19	1.10	1.00	0.04	0.81	1.00	1.00	0.79	0.016
3-13	-	-	33	10.2	35.19	1.10	1.00	0.04	0.81	1.00	1.00	0.79	0.016
3-14	-	-	33	10.2	35.19	1.10	1.00	0.04	0.81	1.00	1.00	0.79	0.016
3-15	-	-	33	10.2	35.19	1.10	1.00	0.04	0.81	1.00	1.00	0.79	0.016
3-16	-	-	33	10.2	35.19	1.10	1.00	0.04	0.81	1.00	1.00	0.79	0.016
4-1	-	-	33	10.2	35.19	1.18	1.00	0.60	0.42	1.00	1.00	0.79	0.213
4-2	-	-	33	10.2	35.19	1.18	1.00	0.60	0.42	1.00	1.00	0.79	0.213
4-3	-	-	33	10.2	35.19	1.19	1.00	0.80	0.42	1.00	1.00	0.79	0.297
4-4	-	-	33	10.2	35.19	1.19	1.00	0.80	0.42	1.00	1.00	0.79	0.297
4-5	-	-	33	10.2	35.19	1.18	1.00	0.60	0.42	1.00	1.00	0.79	0.213
4-6	-	-	33	10.2	35.19	1.18	1.00	0.60	0.42	1.00	1.00	0.79	0.213
4-7	-	-	33	10.2	35.19	1.19	1.00	0.80	0.42	1.00	1.00	0.79	0.297
4-8	-	-	33	10.2	35.19	1.19	1.00	0.80	0.42	1.00	1.00	0.79	0.297
4-9	-	-	33	10.2	35.19	1.18	1.00	0.60	0.42	1.00	1.00	0.79	0.213
4-10	-	-	33	10.2	35.19	1.18	1.00	0.60	0.42	1.00	1.00	0.79	0.213
4-11	-	-	33	10.2	35.19	1.19	1.00	0.80	0.42	1.00	1.00	0.79	0.297
4-12	-	-	33	10.2	35.19	1.19	1.00	0.80	0.42	1.00	1.00	0.79	0.297
4-13	-	-	33	10.2	35.19	1.18	1.00	0.60	0.42	1.00	1.00	0.79	0.213
4-14	-	-	33	10.2	35.19	1.18	1.00	0.60	0.42	1.00	1.00	0.79	0.213
4-15	-	-	33	10.2	35.19	1.19	1.00	0.80	0.42	1.00	1.00	0.79	0.297
4-16	-	-	33	10.2	35.19	1.19	1.00	0.80	0.42	1.00	1.00	0.79	0.297
5-1	-	-	33	10.2	35.19	1.10	1.00	0.09	0.81	1.00	1.00	0.79	0.038
5-2	-	-	33	10.2	35.19	1.10	1.00	0.09	0.81	1.00	1.00	0.79	0.038
5-3	-	-	33	10.2	35.19	1.10	1.00	0.09	0.81	1.00	1.00	0.79	0.038
5-4	-	-	33	10.2	35.19	1.10	1.00	0.09	0.81	1.00	1.00	0.79	0.038
5-5	-	-	33	10.2	35.19	1.10	1.00	0.09	0.81	1.00	1.00	0.79	0.038
5-6	-	-	33	10.2	35.19	1.10	1.00	0.09	0.81	1.00	1.00	0.79	0.038
5-7	-	-	33	10.2	35.19	1.10	1.00	0.09	0.81	1.00	1.00	0.79	0.038
5-8	-	-	33	10.2	35.19	1.10	1.00	0.09	0.81	1.00	1.00	0.79	0.038
5-9	-	-	33	10.2	35.19	1.13	1.00	0.49	0.81	1.00	1.00	0.79	0.266
5-10	-	-	33	10.2	35.19	1.13	1.00	0.49	0.81	1.00	1.00	0.79	0.266
5-11	-	-	33	10.2	35.19	1.13	1.00	0.49	0.81	1.00	1.00	0.79	0.266
5-12	-	-	33	10.2	35.19	1.13	1.00	0.49	0.81	1.00	1.00	0.79	0.266
5-13	-	-	33	10.2	35.19	1.13	1.00	0.49	0.81	1.00	1.00	0.79	0.266
5-14	-	-	33	10.2	35.19	1.13	1.00	0.49	0.81	1.00	1.00	0.79	0.266
5-15	-	-	33	10.2	35.19	1.13	1.00	0.49	0.81	1.00	1.00	0.79	0.266
5-16	-	-	33	10.2	35.19	1.13	1.00	0.49	0.81	1.00	1.00	0.79	0.266
6-1	-	-	33	10.2	35.19	1.17	1.00	0.37	0.43	1.00	1.00	0.79	0.124
6-2	-	-	33	10.2	35.19	1.17	1.00	0.37	0.43	1.00	1.00	0.79	0.124
6-3	-	-	33	10.2	35.19	1.20	1.00	0.86	0.42	1.00	1.00	0.79	0.34
6-4	-	-	33	10.2	35.19	1.20	1.00	0.86	0.42	1.00	1.00	0.79	0.34
6-5	-	-	33	10.2	35.19	1.17	1.00	0.37	0.43	1.00	1.00	0.79	0.124
6-6	-	-	33	10.2	35.19	1.17	1.00	0.37	0.43	1.00	1.00	0.79	0.124
6-7	-	-	33	10.2	35.19	1.20	1.00	0.86	0.42	1.00	1.00	0.79	0.34
6-8	-	-	33	10.2	35.19	1.20	1.00	0.86	0.42	1.00	1.00	0.79	0.34
6-9	-	-	33	10.2	35.19	1.17	1.00	0.37	0.43	1.00	1.00	0.79	0.124

Passage inférieur pour déviation du trafic existant - Note de calcul / Sottopasso per deviazione viabilità esistente – Relazione di calcolo

6-10	-	-	33	10.2	35.19	1.17	1.00	0.37	0.43	1.00	1.00	0.79	0.124
6-11	-	-	33	10.2	35.19	1.20	1.00	0.86	0.42	1.00	1.00	0.79	0.34
6-12	-	-	33	10.2	35.19	1.20	1.00	0.86	0.42	1.00	1.00	0.79	0.34
6-13	-	-	33	10.2	35.19	1.17	1.00	0.37	0.43	1.00	1.00	0.79	0.124
6-14	-	-	33	10.2	35.19	1.17	1.00	0.37	0.43	1.00	1.00	0.79	0.124
6-15	-	-	33	10.2	35.19	1.20	1.00	0.86	0.42	1.00	1.00	0.79	0.34
6-16	-	-	33	10.2	35.19	1.20	1.00	0.86	0.42	1.00	1.00	0.79	0.34
7-1	1.00	1.00	33	10.2	35.19	1.14	1.00	0.75	1.00	1.00	1.00	-	0.726
8-1	1.00	1.00	33	10.2	35.19	1.16	1.00	0.75	1.00	1.00	1.00	-	0.807
9-1	1.00	1.00	33	10.2	35.19	1.15	1.00	0.45	1.00	1.00	1.00	-	0.459
10-1	1.00	1.00	33	10.2	35.19	1.16	1.00	0.95	1.00	1.00	1.00	-	1.078
11-1	1.00	1.00	33	10.2	35.19	1.14	1.00	0.95	1.00	1.00	1.00	-	0.918
12-1	1.00	1.00	33	10.2	35.19	1.17	1.00	0.74	1.00	1.00	1.00	-	0.875
21-1	-	-	33	10.2	35.19	1.14	1.00	0.61	0.92	1.00	1.00	0.93	0.52
21-2	-	-	33	10.2	35.19	1.14	1.00	0.61	0.92	1.00	1.00	0.93	0.52
21-3	-	-	33	10.2	35.19	1.14	1.00	0.61	0.92	1.00	1.00	0.93	0.52
21-4	-	-	33	10.2	35.19	1.14	1.00	0.61	0.92	1.00	1.00	0.93	0.52
21-5	-	-	33	10.2	35.19	1.14	1.00	0.61	0.92	1.00	1.00	0.93	0.52
21-6	-	-	33	10.2	35.19	1.14	1.00	0.61	0.92	1.00	1.00	0.93	0.52
21-7	-	-	33	10.2	35.19	1.14	1.00	0.61	0.92	1.00	1.00	0.93	0.52
21-8	-	-	33	10.2	35.19	1.14	1.00	0.61	0.92	1.00	1.00	0.93	0.52
21-9	-	-	33	10.2	35.19	1.15	1.00	0.63	0.92	1.00	1.00	0.93	0.555
21-10	-	-	33	10.2	35.19	1.15	1.00	0.63	0.92	1.00	1.00	0.93	0.555
21-11	-	-	33	10.2	35.19	1.15	1.00	0.63	0.92	1.00	1.00	0.93	0.555
21-12	-	-	33	10.2	35.19	1.15	1.00	0.63	0.92	1.00	1.00	0.93	0.555
21-13	-	-	33	10.2	35.19	1.15	1.00	0.63	0.92	1.00	1.00	0.93	0.555
21-14	-	-	33	10.2	35.19	1.15	1.00	0.63	0.92	1.00	1.00	0.93	0.555
21-15	-	-	33	10.2	35.19	1.15	1.00	0.63	0.92	1.00	1.00	0.93	0.555
21-16	-	-	33	10.2	35.19	1.15	1.00	0.63	0.92	1.00	1.00	0.93	0.555
22-1	-	-	33	10.2	35.19	1.16	1.00	0.59	0.75	1.00	1.00	0.93	0.437
22-2	-	-	33	10.2	35.19	1.16	1.00	0.59	0.75	1.00	1.00	0.93	0.437
22-3	-	-	33	10.2	35.19	1.18	1.00	0.80	0.74	1.00	1.00	0.93	0.652
22-4	-	-	33	10.2	35.19	1.18	1.00	0.80	0.74	1.00	1.00	0.93	0.652
22-5	-	-	33	10.2	35.19	1.16	1.00	0.59	0.75	1.00	1.00	0.93	0.437
22-6	-	-	33	10.2	35.19	1.16	1.00	0.59	0.75	1.00	1.00	0.93	0.437
22-7	-	-	33	10.2	35.19	1.18	1.00	0.80	0.74	1.00	1.00	0.93	0.652
22-8	-	-	33	10.2	35.19	1.18	1.00	0.80	0.74	1.00	1.00	0.93	0.652
22-9	-	-	33	10.2	35.19	1.16	1.00	0.59	0.75	1.00	1.00	0.93	0.437
22-10	-	-	33	10.2	35.19	1.16	1.00	0.59	0.75	1.00	1.00	0.93	0.437
22-11	-	-	33	10.2	35.19	1.18	1.00	0.80	0.74	1.00	1.00	0.93	0.652
22-12	-	-	33	10.2	35.19	1.18	1.00	0.80	0.74	1.00	1.00	0.93	0.652
22-13	-	-	33	10.2	35.19	1.16	1.00	0.59	0.75	1.00	1.00	0.93	0.437
22-14	-	-	33	10.2	35.19	1.16	1.00	0.59	0.75	1.00	1.00	0.93	0.437
22-15	-	-	33	10.2	35.19	1.18	1.00	0.80	0.74	1.00	1.00	0.93	0.652
22-16	-	-	33	10.2	35.19	1.18	1.00	0.80	0.74	1.00	1.00	0.93	0.652
23-1	-	-	33	10.2	35.19	1.13	1.00	0.32	0.92	1.00	1.00	0.93	0.252
23-2	-	-	33	10.2	35.19	1.13	1.00	0.32	0.92	1.00	1.00	0.93	0.252
23-3	-	-	33	10.2	35.19	1.13	1.00	0.32	0.92	1.00	1.00	0.93	0.252
23-4	-	-	33	10.2	35.19	1.13	1.00	0.32	0.92	1.00	1.00	0.93	0.252
23-5	-	-	33	10.2	35.19	1.13	1.00	0.32	0.92	1.00	1.00	0.93	0.252
23-6	-	-	33	10.2	35.19	1.13	1.00	0.32	0.92	1.00	1.00	0.93	0.252
23-7	-	-	33	10.2	35.19	1.13	1.00	0.32	0.92	1.00	1.00	0.93	0.252
23-8	-	-	33	10.2	35.19	1.13	1.00	0.32	0.92	1.00	1.00	0.93	0.252
23-9	-	-	33	10.2	35.19	1.16	1.00	0.95	0.92	1.00	1.00	0.93	0.899
23-10	-	-	33	10.2	35.19	1.16	1.00	0.95	0.92	1.00	1.00	0.93	0.899
23-11	-	-	33	10.2	35.19	1.16	1.00	0.95	0.92	1.00	1.00	0.93	0.899
23-12	-	-	33	10.2	35.19	1.16	1.00	0.95	0.92	1.00	1.00	0.93	0.899
23-13	-	-	33	10.2	35.19	1.16	1.00	0.95	0.92	1.00	1.00	0.93	0.899
23-14	-	-	33	10.2	35.19	1.16	1.00	0.95	0.92	1.00	1.00	0.93	0.899
23-15	-	-	33	10.2	35.19	1.16	1.00	0.95	0.92	1.00	1.00	0.93	0.899
23-16	-	-	33	10.2	35.19	1.16	1.00	0.95	0.92	1.00	1.00	0.93	0.899
24-1	-	-	33	10.2	35.19	1.16	1.00	0.49	0.75	1.00	1.00	0.93	0.357
24-2	-	-	33	10.2	35.19	1.16	1.00	0.49	0.75	1.00	1.00	0.93	0.357
24-3	-	-	33	10.2	35.19	1.17	1.00	0.68	0.75	1.00	1.00	0.93	0.545
24-4	-	-	33	10.2	35.19	1.17	1.00	0.68	0.75	1.00	1.00	0.93	0.545
24-5	-	-	33	10.2	35.19	1.16	1.00	0.49	0.75	1.00	1.00	0.93	0.357
24-6	-	-	33	10.2	35.19	1.16	1.00	0.49	0.75	1.00	1.00	0.93	0.357

Passage inférieur pour déviation du trafic existant - Note de calcul / Sottopasso per deviazione viabilità esistente – Relazione di calcolo

24-7	-	-	33	10.2	35.19	1.17	1.00	0.68	0.75	1.00	1.00	0.93	0.545
24-8	-	-	33	10.2	35.19	1.17	1.00	0.68	0.75	1.00	1.00	0.93	0.545
24-9	-	-	33	10.2	35.19	1.16	1.00	0.49	0.75	1.00	1.00	0.93	0.357
24-10	-	-	33	10.2	35.19	1.16	1.00	0.49	0.75	1.00	1.00	0.93	0.357
24-11	-	-	33	10.2	35.19	1.17	1.00	0.68	0.75	1.00	1.00	0.93	0.545
24-12	-	-	33	10.2	35.19	1.17	1.00	0.68	0.75	1.00	1.00	0.93	0.545
24-13	-	-	33	10.2	35.19	1.16	1.00	0.49	0.75	1.00	1.00	0.93	0.357
24-14	-	-	33	10.2	35.19	1.16	1.00	0.49	0.75	1.00	1.00	0.93	0.357
24-15	-	-	33	10.2	35.19	1.17	1.00	0.68	0.75	1.00	1.00	0.93	0.545
24-16	-	-	33	10.2	35.19	1.17	1.00	0.68	0.75	1.00	1.00	0.93	0.545
Caso	γ_c	c' [N/mm ²]	N_c	S_c	d_c	i_{bc}	i_{ic}	b_c	g_c	h_c	$q'_{lim,c}$ [N/mm ²]		
1-1	1.00	0	38.64	1.33	1.24	0.83	1.00	1.00	1.00	-	0		
2-1	1.00	0	38.64	1.32	1.24	0.97	1.00	1.00	1.00	-	0		
3-1	-	0	38.64	1.26	1.23	0.76	0.88	1.00	1.00	0.90	0		
3-2	-	0	38.64	1.26	1.23	0.76	0.88	1.00	1.00	0.90	0		
3-3	-	0	38.64	1.26	1.23	0.76	0.88	1.00	1.00	0.90	0		
3-4	-	0	38.64	1.26	1.23	0.76	0.88	1.00	1.00	0.90	0		
3-5	-	0	38.64	1.26	1.23	0.76	0.88	1.00	1.00	0.90	0		
3-6	-	0	38.64	1.26	1.23	0.76	0.88	1.00	1.00	0.90	0		
3-7	-	0	38.64	1.26	1.23	0.76	0.88	1.00	1.00	0.90	0		
3-8	-	0	38.64	1.26	1.23	0.76	0.88	1.00	1.00	0.90	0		
3-9	-	0	38.64	1.20	1.27	0.09	0.89	1.00	1.00	0.90	0		
3-10	-	0	38.64	1.20	1.27	0.09	0.89	1.00	1.00	0.90	0		
3-11	-	0	38.64	1.20	1.27	0.09	0.89	1.00	1.00	0.90	0		
3-12	-	0	38.64	1.20	1.27	0.09	0.89	1.00	1.00	0.90	0		
3-13	-	0	38.64	1.20	1.27	0.09	0.89	1.00	1.00	0.90	0		
3-14	-	0	38.64	1.20	1.27	0.09	0.89	1.00	1.00	0.90	0		
3-15	-	0	38.64	1.20	1.27	0.09	0.89	1.00	1.00	0.90	0		
3-16	-	0	38.64	1.20	1.27	0.09	0.89	1.00	1.00	0.90	0		
4-1	-	0	38.64	1.35	1.26	0.72	0.60	1.00	1.00	0.90	0		
4-2	-	0	38.64	1.35	1.26	0.72	0.60	1.00	1.00	0.90	0		
4-3	-	0	38.64	1.37	1.25	0.86	0.59	1.00	1.00	0.90	0		
4-4	-	0	38.64	1.37	1.25	0.86	0.59	1.00	1.00	0.90	0		
4-5	-	0	38.64	1.35	1.26	0.72	0.60	1.00	1.00	0.90	0		
4-6	-	0	38.64	1.35	1.26	0.72	0.60	1.00	1.00	0.90	0		
4-7	-	0	38.64	1.37	1.25	0.86	0.59	1.00	1.00	0.90	0		
4-8	-	0	38.64	1.37	1.25	0.86	0.59	1.00	1.00	0.90	0		
4-9	-	0	38.64	1.35	1.26	0.72	0.60	1.00	1.00	0.90	0		
4-10	-	0	38.64	1.35	1.26	0.72	0.60	1.00	1.00	0.90	0		
4-11	-	0	38.64	1.37	1.25	0.86	0.59	1.00	1.00	0.90	0		
4-12	-	0	38.64	1.37	1.25	0.86	0.59	1.00	1.00	0.90	0		
4-13	-	0	38.64	1.35	1.26	0.72	0.60	1.00	1.00	0.90	0		
4-14	-	0	38.64	1.35	1.26	0.72	0.60	1.00	1.00	0.90	0		
4-15	-	0	38.64	1.37	1.25	0.86	0.59	1.00	1.00	0.90	0		
4-16	-	0	38.64	1.37	1.25	0.86	0.59	1.00	1.00	0.90	0		
5-1	-	0	38.64	1.21	1.26	0.18	0.89	1.00	1.00	0.90	0		
5-2	-	0	38.64	1.21	1.26	0.18	0.89	1.00	1.00	0.90	0		
5-3	-	0	38.64	1.21	1.26	0.18	0.89	1.00	1.00	0.90	0		
5-4	-	0	38.64	1.21	1.26	0.18	0.89	1.00	1.00	0.90	0		
5-5	-	0	38.64	1.21	1.26	0.18	0.89	1.00	1.00	0.90	0		
5-6	-	0	38.64	1.21	1.26	0.18	0.89	1.00	1.00	0.90	0		
5-7	-	0	38.64	1.21	1.26	0.18	0.89	1.00	1.00	0.90	0		
5-8	-	0	38.64	1.21	1.26	0.18	0.89	1.00	1.00	0.90	0		
5-9	-	0	38.64	1.26	1.23	0.62	0.88	1.00	1.00	0.90	0		
5-10	-	0	38.64	1.26	1.23	0.62	0.88	1.00	1.00	0.90	0		
5-11	-	0	38.64	1.26	1.23	0.62	0.88	1.00	1.00	0.90	0		
5-12	-	0	38.64	1.26	1.23	0.62	0.88	1.00	1.00	0.90	0		
5-13	-	0	38.64	1.26	1.23	0.62	0.88	1.00	1.00	0.90	0		
5-14	-	0	38.64	1.26	1.23	0.62	0.88	1.00	1.00	0.90	0		
5-15	-	0	38.64	1.26	1.23	0.62	0.88	1.00	1.00	0.90	0		
5-16	-	0	38.64	1.26	1.23	0.62	0.88	1.00	1.00	0.90	0		
6-1	-	0	38.64	1.33	1.27	0.52	0.60	1.00	1.00	0.90	0		
6-2	-	0	38.64	1.33	1.27	0.52	0.60	1.00	1.00	0.90	0		
6-3	-	0	38.64	1.39	1.23	0.91	0.59	1.00	1.00	0.90	0		
6-4	-	0	38.64	1.39	1.23	0.91	0.59	1.00	1.00	0.90	0		
6-5	-	0	38.64	1.33	1.27	0.52	0.60	1.00	1.00	0.90	0		

Passage inférieur pour déviation du trafic existant - Note de calcul / Sottopasso per deviazione viabilità esistente – Relazione di calcolo

6-6	-	0	38.64	1.33	1.27	0.52	0.60	1.00	1.00	0.90	0
6-7	-	0	38.64	1.39	1.23	0.91	0.59	1.00	1.00	0.90	0
6-8	-	0	38.64	1.39	1.23	0.91	0.59	1.00	1.00	0.90	0
6-9	-	0	38.64	1.33	1.27	0.52	0.60	1.00	1.00	0.90	0
6-10	-	0	38.64	1.33	1.27	0.52	0.60	1.00	1.00	0.90	0
6-11	-	0	38.64	1.39	1.23	0.91	0.59	1.00	1.00	0.90	0
6-12	-	0	38.64	1.39	1.23	0.91	0.59	1.00	1.00	0.90	0
6-13	-	0	38.64	1.33	1.27	0.52	0.60	1.00	1.00	0.90	0
6-14	-	0	38.64	1.33	1.27	0.52	0.60	1.00	1.00	0.90	0
6-15	-	0	38.64	1.39	1.23	0.91	0.59	1.00	1.00	0.90	0
6-16	-	0	38.64	1.39	1.23	0.91	0.59	1.00	1.00	0.90	0
7-1	1.00	0	38.64	1.29	1.27	0.83	1.00	1.00	1.00	-	0
8-1	1.00	0	38.64	1.31	1.25	0.83	1.00	1.00	1.00	-	0
9-1	1.00	0	38.64	1.30	1.26	0.59	1.00	1.00	1.00	-	0
10-1	1.00	0	38.64	1.33	1.24	0.97	1.00	1.00	1.00	-	0
11-1	1.00	0	38.64	1.28	1.27	0.97	1.00	1.00	1.00	-	0
12-1	1.00	0	38.64	1.34	1.23	0.82	1.00	1.00	1.00	-	0
21-1	-	0	38.64	1.29	1.26	0.72	0.95	1.00	1.00	0.97	0
21-2	-	0	38.64	1.29	1.26	0.72	0.95	1.00	1.00	0.97	0
21-3	-	0	38.64	1.29	1.26	0.72	0.95	1.00	1.00	0.97	0
21-4	-	0	38.64	1.29	1.26	0.72	0.95	1.00	1.00	0.97	0
21-5	-	0	38.64	1.29	1.26	0.72	0.95	1.00	1.00	0.97	0
21-6	-	0	38.64	1.29	1.26	0.72	0.95	1.00	1.00	0.97	0
21-7	-	0	38.64	1.29	1.26	0.72	0.95	1.00	1.00	0.97	0
21-8	-	0	38.64	1.29	1.26	0.72	0.95	1.00	1.00	0.97	0
21-9	-	0	38.64	1.30	1.26	0.74	0.95	1.00	1.00	0.97	0
21-10	-	0	38.64	1.30	1.26	0.74	0.95	1.00	1.00	0.97	0
21-11	-	0	38.64	1.30	1.26	0.74	0.95	1.00	1.00	0.97	0
21-12	-	0	38.64	1.30	1.26	0.74	0.95	1.00	1.00	0.97	0
21-13	-	0	38.64	1.30	1.26	0.74	0.95	1.00	1.00	0.97	0
21-14	-	0	38.64	1.30	1.26	0.74	0.95	1.00	1.00	0.97	0
21-15	-	0	38.64	1.30	1.26	0.74	0.95	1.00	1.00	0.97	0
21-16	-	0	38.64	1.30	1.26	0.74	0.95	1.00	1.00	0.97	0
22-1	-	0	38.64	1.32	1.25	0.71	0.84	1.00	1.00	0.97	0
22-2	-	0	38.64	1.32	1.25	0.71	0.84	1.00	1.00	0.97	0
22-3	-	0	38.64	1.35	1.23	0.86	0.84	1.00	1.00	0.97	0
22-4	-	0	38.64	1.35	1.23	0.86	0.84	1.00	1.00	0.97	0
22-5	-	0	38.64	1.32	1.25	0.71	0.84	1.00	1.00	0.97	0
22-6	-	0	38.64	1.32	1.25	0.71	0.84	1.00	1.00	0.97	0
22-7	-	0	38.64	1.35	1.23	0.86	0.84	1.00	1.00	0.97	0
22-8	-	0	38.64	1.35	1.23	0.86	0.84	1.00	1.00	0.97	0
22-9	-	0	38.64	1.32	1.25	0.71	0.84	1.00	1.00	0.97	0
22-10	-	0	38.64	1.32	1.25	0.71	0.84	1.00	1.00	0.97	0
22-11	-	0	38.64	1.35	1.23	0.86	0.84	1.00	1.00	0.97	0
22-12	-	0	38.64	1.35	1.23	0.86	0.84	1.00	1.00	0.97	0
22-13	-	0	38.64	1.32	1.25	0.71	0.84	1.00	1.00	0.97	0
22-14	-	0	38.64	1.32	1.25	0.71	0.84	1.00	1.00	0.97	0
22-15	-	0	38.64	1.35	1.23	0.86	0.84	1.00	1.00	0.97	0
22-16	-	0	38.64	1.35	1.23	0.86	0.84	1.00	1.00	0.97	0
23-1	-	0	38.64	1.27	1.22	0.47	0.95	1.00	1.00	0.97	0
23-2	-	0	38.64	1.27	1.22	0.47	0.95	1.00	1.00	0.97	0
23-3	-	0	38.64	1.27	1.22	0.47	0.95	1.00	1.00	0.97	0
23-4	-	0	38.64	1.27	1.22	0.47	0.95	1.00	1.00	0.97	0
23-5	-	0	38.64	1.27	1.22	0.47	0.95	1.00	1.00	0.97	0
23-6	-	0	38.64	1.27	1.22	0.47	0.95	1.00	1.00	0.97	0
23-7	-	0	38.64	1.27	1.22	0.47	0.95	1.00	1.00	0.97	0
23-8	-	0	38.64	1.27	1.22	0.47	0.95	1.00	1.00	0.97	0
23-9	-	0	38.64	1.32	1.24	0.96	0.95	1.00	1.00	0.97	0
23-10	-	0	38.64	1.32	1.24	0.96	0.95	1.00	1.00	0.97	0
23-11	-	0	38.64	1.32	1.24	0.96	0.95	1.00	1.00	0.97	0
23-12	-	0	38.64	1.32	1.24	0.96	0.95	1.00	1.00	0.97	0
23-13	-	0	38.64	1.32	1.24	0.96	0.95	1.00	1.00	0.97	0
23-14	-	0	38.64	1.32	1.24	0.96	0.95	1.00	1.00	0.97	0
23-15	-	0	38.64	1.32	1.24	0.96	0.95	1.00	1.00	0.97	0
23-16	-	0	38.64	1.32	1.24	0.96	0.95	1.00	1.00	0.97	0
24-1	-	0	38.64	1.32	1.25	0.63	0.84	1.00	1.00	0.97	0
24-2	-	0	38.64	1.32	1.25	0.63	0.84	1.00	1.00	0.97	0

Passage inférieur pour déviation du trafic existant - Note de calcul / Sottopasso per deviazione viabilità esistente – Relazione di calcolo

24-3	-	0	38.64	1.34	1.23	0.78	0.84	1.00	1.00	0.97	0
24-4	-	0	38.64	1.34	1.23	0.78	0.84	1.00	1.00	0.97	0
24-5	-	0	38.64	1.32	1.25	0.63	0.84	1.00	1.00	0.97	0
24-6	-	0	38.64	1.32	1.25	0.63	0.84	1.00	1.00	0.97	0
24-7	-	0	38.64	1.34	1.23	0.78	0.84	1.00	1.00	0.97	0
24-8	-	0	38.64	1.34	1.23	0.78	0.84	1.00	1.00	0.97	0
24-9	-	0	38.64	1.32	1.25	0.63	0.84	1.00	1.00	0.97	0
24-10	-	0	38.64	1.32	1.25	0.63	0.84	1.00	1.00	0.97	0
24-11	-	0	38.64	1.34	1.23	0.78	0.84	1.00	1.00	0.97	0
24-12	-	0	38.64	1.34	1.23	0.78	0.84	1.00	1.00	0.97	0
24-13	-	0	38.64	1.32	1.25	0.63	0.84	1.00	1.00	0.97	0
24-14	-	0	38.64	1.32	1.25	0.63	0.84	1.00	1.00	0.97	0
24-15	-	0	38.64	1.34	1.23	0.78	0.84	1.00	1.00	0.97	0
24-16	-	0	38.64	1.34	1.23	0.78	0.84	1.00	1.00	0.97	0
Caso	q' [N/mm ²]	N _q	s _q	d _q	i _{bq}	i _{iq}	b _q	g _q	h _q	q' _{lim,q} [N/mm ²]	
1-1	0.071	26.09	1.17	1.23	0.84	1.00	1.00	1.00	-	2.225	
2-1	0.071	26.09	1.16	1.23	0.97	1.00	1.00	1.00	-	2.578	
3-1	0.071	26.09	1.13	1.22	0.77	0.89	1.00	1.00	0.87	1.517	
3-2	0.071	26.09	1.13	1.22	0.77	0.89	1.00	1.00	0.87	1.517	
3-3	0.071	26.09	1.13	1.22	0.77	0.89	1.00	1.00	0.87	1.517	
3-4	0.071	26.09	1.13	1.22	0.77	0.89	1.00	1.00	0.87	1.517	
3-5	0.071	26.09	1.13	1.22	0.77	0.89	1.00	1.00	0.87	1.517	
3-6	0.071	26.09	1.13	1.22	0.77	0.89	1.00	1.00	0.87	1.517	
3-7	0.071	26.09	1.13	1.22	0.77	0.89	1.00	1.00	0.87	1.517	
3-8	0.071	26.09	1.13	1.22	0.77	0.89	1.00	1.00	0.87	1.517	
3-9	0.071	26.09	1.10	1.26	0.13	0.89	1.00	1.00	0.87	0.251	
3-10	0.071	26.09	1.10	1.26	0.13	0.89	1.00	1.00	0.87	0.251	
3-11	0.071	26.09	1.10	1.26	0.13	0.89	1.00	1.00	0.87	0.251	
3-12	0.071	26.09	1.10	1.26	0.13	0.89	1.00	1.00	0.87	0.251	
3-13	0.071	26.09	1.10	1.26	0.13	0.89	1.00	1.00	0.87	0.251	
3-14	0.071	26.09	1.10	1.26	0.13	0.89	1.00	1.00	0.87	0.251	
3-15	0.071	26.09	1.10	1.26	0.13	0.89	1.00	1.00	0.87	0.251	
3-16	0.071	26.09	1.10	1.26	0.13	0.89	1.00	1.00	0.87	0.251	
4-1	0.071	26.09	1.18	1.25	0.73	0.61	1.00	1.00	0.87	1.064	
4-2	0.071	26.09	1.18	1.25	0.73	0.61	1.00	1.00	0.87	1.064	
4-3	0.071	26.09	1.19	1.24	0.87	0.61	1.00	1.00	0.87	1.258	
4-4	0.071	26.09	1.19	1.24	0.87	0.61	1.00	1.00	0.87	1.258	
4-5	0.071	26.09	1.18	1.25	0.73	0.61	1.00	1.00	0.87	1.064	
4-6	0.071	26.09	1.18	1.25	0.73	0.61	1.00	1.00	0.87	1.064	
4-7	0.071	26.09	1.19	1.24	0.87	0.61	1.00	1.00	0.87	1.258	
4-8	0.071	26.09	1.19	1.24	0.87	0.61	1.00	1.00	0.87	1.258	
4-9	0.071	26.09	1.18	1.25	0.73	0.61	1.00	1.00	0.87	1.064	
4-10	0.071	26.09	1.18	1.25	0.73	0.61	1.00	1.00	0.87	1.064	
4-11	0.071	26.09	1.19	1.24	0.87	0.61	1.00	1.00	0.87	1.258	
4-12	0.071	26.09	1.19	1.24	0.87	0.61	1.00	1.00	0.87	1.258	
4-13	0.071	26.09	1.18	1.25	0.73	0.61	1.00	1.00	0.87	1.064	
4-14	0.071	26.09	1.18	1.25	0.73	0.61	1.00	1.00	0.87	1.064	
4-15	0.071	26.09	1.19	1.24	0.87	0.61	1.00	1.00	0.87	1.258	
4-16	0.071	26.09	1.19	1.24	0.87	0.61	1.00	1.00	0.87	1.258	
5-1	0.071	26.09	1.10	1.25	0.21	0.89	1.00	1.00	0.87	0.425	
5-2	0.071	26.09	1.10	1.25	0.21	0.89	1.00	1.00	0.87	0.425	
5-3	0.071	26.09	1.10	1.25	0.21	0.89	1.00	1.00	0.87	0.425	
5-4	0.071	26.09	1.10	1.25	0.21	0.89	1.00	1.00	0.87	0.425	
5-5	0.071	26.09	1.10	1.25	0.21	0.89	1.00	1.00	0.87	0.425	
5-6	0.071	26.09	1.10	1.25	0.21	0.89	1.00	1.00	0.87	0.425	
5-7	0.071	26.09	1.10	1.25	0.21	0.89	1.00	1.00	0.87	0.425	
5-8	0.071	26.09	1.10	1.25	0.21	0.89	1.00	1.00	0.87	0.425	
5-9	0.071	26.09	1.13	1.22	0.64	0.89	1.00	1.00	0.87	1.265	
5-10	0.071	26.09	1.13	1.22	0.64	0.89	1.00	1.00	0.87	1.265	
5-11	0.071	26.09	1.13	1.22	0.64	0.89	1.00	1.00	0.87	1.265	
5-12	0.071	26.09	1.13	1.22	0.64	0.89	1.00	1.00	0.87	1.265	
5-13	0.071	26.09	1.13	1.22	0.64	0.89	1.00	1.00	0.87	1.265	
5-14	0.071	26.09	1.13	1.22	0.64	0.89	1.00	1.00	0.87	1.265	
5-15	0.071	26.09	1.13	1.22	0.64	0.89	1.00	1.00	0.87	1.265	
5-16	0.071	26.09	1.13	1.22	0.64	0.89	1.00	1.00	0.87	1.265	
6-1	0.071	26.09	1.17	1.26	0.54	0.62	1.00	1.00	0.87	0.796	

Passage inférieur pour déviation du trafic existant - Note de calcul / Sottopasso per deviazione viabilità esistente – Relazione di calcolo

6-2	0.071	26.09	1.17	1.26	0.54	0.62	1.00	1.00	0.87	0.796
6-3	0.071	26.09	1.20	1.22	0.91	0.61	1.00	1.00	0.87	1.314
6-4	0.071	26.09	1.20	1.22	0.91	0.61	1.00	1.00	0.87	1.314
6-5	0.071	26.09	1.17	1.26	0.54	0.62	1.00	1.00	0.87	0.796
6-6	0.071	26.09	1.17	1.26	0.54	0.62	1.00	1.00	0.87	0.796
6-7	0.071	26.09	1.20	1.22	0.91	0.61	1.00	1.00	0.87	1.314
6-8	0.071	26.09	1.20	1.22	0.91	0.61	1.00	1.00	0.87	1.314
6-9	0.071	26.09	1.17	1.26	0.54	0.62	1.00	1.00	0.87	0.796
6-10	0.071	26.09	1.17	1.26	0.54	0.62	1.00	1.00	0.87	0.796
6-11	0.071	26.09	1.20	1.22	0.91	0.61	1.00	1.00	0.87	1.314
6-12	0.071	26.09	1.20	1.22	0.91	0.61	1.00	1.00	0.87	1.314
6-13	0.071	26.09	1.17	1.26	0.54	0.62	1.00	1.00	0.87	0.796
6-14	0.071	26.09	1.17	1.26	0.54	0.62	1.00	1.00	0.87	0.796
6-15	0.071	26.09	1.20	1.22	0.91	0.61	1.00	1.00	0.87	1.314
6-16	0.071	26.09	1.20	1.22	0.91	0.61	1.00	1.00	0.87	1.314
7-1	0.071	26.09	1.14	1.26	0.83	1.00	1.00	1.00	-	2.242
8-1	0.071	26.09	1.16	1.24	0.84	1.00	1.00	1.00	-	2.233
9-1	0.071	26.09	1.15	1.25	0.61	1.00	1.00	1.00	-	1.63
10-1	0.071	26.09	1.16	1.23	0.97	1.00	1.00	1.00	-	2.577
11-1	0.071	26.09	1.14	1.26	0.97	1.00	1.00	1.00	-	2.598
12-1	0.071	26.09	1.17	1.22	0.83	1.00	1.00	1.00	-	2.21
21-1	0.071	26.09	1.14	1.25	0.73	0.95	1.00	1.00	0.96	1.78
21-2	0.071	26.09	1.14	1.25	0.73	0.95	1.00	1.00	0.96	1.78
21-3	0.071	26.09	1.14	1.25	0.73	0.95	1.00	1.00	0.96	1.78
21-4	0.071	26.09	1.14	1.25	0.73	0.95	1.00	1.00	0.96	1.78
21-5	0.071	26.09	1.14	1.25	0.73	0.95	1.00	1.00	0.96	1.78
21-6	0.071	26.09	1.14	1.25	0.73	0.95	1.00	1.00	0.96	1.78
21-7	0.071	26.09	1.14	1.25	0.73	0.95	1.00	1.00	0.96	1.78
21-8	0.071	26.09	1.14	1.25	0.73	0.95	1.00	1.00	0.96	1.78
21-9	0.071	26.09	1.15	1.25	0.75	0.95	1.00	1.00	0.96	1.824
21-10	0.071	26.09	1.15	1.25	0.75	0.95	1.00	1.00	0.96	1.824
21-11	0.071	26.09	1.15	1.25	0.75	0.95	1.00	1.00	0.96	1.824
21-12	0.071	26.09	1.15	1.25	0.75	0.95	1.00	1.00	0.96	1.824
21-13	0.071	26.09	1.15	1.25	0.75	0.95	1.00	1.00	0.96	1.824
21-14	0.071	26.09	1.15	1.25	0.75	0.95	1.00	1.00	0.96	1.824
21-15	0.071	26.09	1.15	1.25	0.75	0.95	1.00	1.00	0.96	1.824
21-16	0.071	26.09	1.15	1.25	0.75	0.95	1.00	1.00	0.96	1.824
22-1	0.071	26.09	1.16	1.24	0.72	0.85	1.00	1.00	0.96	1.555
22-2	0.071	26.09	1.16	1.24	0.72	0.85	1.00	1.00	0.96	1.555
22-3	0.071	26.09	1.18	1.22	0.87	0.84	1.00	1.00	0.96	1.872
22-4	0.071	26.09	1.18	1.22	0.87	0.84	1.00	1.00	0.96	1.872
22-5	0.071	26.09	1.16	1.24	0.72	0.85	1.00	1.00	0.96	1.555
22-6	0.071	26.09	1.16	1.24	0.72	0.85	1.00	1.00	0.96	1.555
22-7	0.071	26.09	1.18	1.22	0.87	0.84	1.00	1.00	0.96	1.872
22-8	0.071	26.09	1.18	1.22	0.87	0.84	1.00	1.00	0.96	1.872
22-9	0.071	26.09	1.16	1.24	0.72	0.85	1.00	1.00	0.96	1.555
22-10	0.071	26.09	1.16	1.24	0.72	0.85	1.00	1.00	0.96	1.555
22-11	0.071	26.09	1.18	1.22	0.87	0.84	1.00	1.00	0.96	1.872
22-12	0.071	26.09	1.18	1.22	0.87	0.84	1.00	1.00	0.96	1.872
22-13	0.071	26.09	1.16	1.24	0.72	0.85	1.00	1.00	0.96	1.555
22-14	0.071	26.09	1.16	1.24	0.72	0.85	1.00	1.00	0.96	1.555
22-15	0.071	26.09	1.18	1.22	0.87	0.84	1.00	1.00	0.96	1.872
22-16	0.071	26.09	1.18	1.22	0.87	0.84	1.00	1.00	0.96	1.872
23-1	0.071	26.09	1.13	1.21	0.49	0.96	1.00	1.00	0.96	1.139
23-2	0.071	26.09	1.13	1.21	0.49	0.96	1.00	1.00	0.96	1.139
23-3	0.071	26.09	1.13	1.21	0.49	0.96	1.00	1.00	0.96	1.139
23-4	0.071	26.09	1.13	1.21	0.49	0.96	1.00	1.00	0.96	1.139
23-5	0.071	26.09	1.13	1.21	0.49	0.96	1.00	1.00	0.96	1.139
23-6	0.071	26.09	1.13	1.21	0.49	0.96	1.00	1.00	0.96	1.139
23-7	0.071	26.09	1.13	1.21	0.49	0.96	1.00	1.00	0.96	1.139
23-8	0.071	26.09	1.13	1.21	0.49	0.96	1.00	1.00	0.96	1.139
23-9	0.071	26.09	1.16	1.23	0.97	0.95	1.00	1.00	0.96	2.341
23-10	0.071	26.09	1.16	1.23	0.97	0.95	1.00	1.00	0.96	2.341
23-11	0.071	26.09	1.16	1.23	0.97	0.95	1.00	1.00	0.96	2.341
23-12	0.071	26.09	1.16	1.23	0.97	0.95	1.00	1.00	0.96	2.341
23-13	0.071	26.09	1.16	1.23	0.97	0.95	1.00	1.00	0.96	2.341
23-14	0.071	26.09	1.16	1.23	0.97	0.95	1.00	1.00	0.96	2.341

Passage inférieur pour déviation du trafic existant - Note de calcul / Sottopasso per deviazione viabilità esistente – Relazione di calcolo

23-15	0.071	26.09	1.16	1.23	0.97	0.95	1.00	1.00	0.96	2.341
23-16	0.071	26.09	1.16	1.23	0.97	0.95	1.00	1.00	0.96	2.341
24-1	0.071	26.09	1.16	1.24	0.64	0.85	1.00	1.00	0.96	1.392
24-2	0.071	26.09	1.16	1.24	0.64	0.85	1.00	1.00	0.96	1.392
24-3	0.071	26.09	1.17	1.22	0.79	0.85	1.00	1.00	0.96	1.697
24-4	0.071	26.09	1.17	1.22	0.79	0.85	1.00	1.00	0.96	1.697
24-5	0.071	26.09	1.16	1.24	0.64	0.85	1.00	1.00	0.96	1.392
24-6	0.071	26.09	1.16	1.24	0.64	0.85	1.00	1.00	0.96	1.392
24-7	0.071	26.09	1.17	1.22	0.79	0.85	1.00	1.00	0.96	1.697
24-8	0.071	26.09	1.17	1.22	0.79	0.85	1.00	1.00	0.96	1.697
24-9	0.071	26.09	1.16	1.24	0.64	0.85	1.00	1.00	0.96	1.392
24-10	0.071	26.09	1.16	1.24	0.64	0.85	1.00	1.00	0.96	1.392
24-11	0.071	26.09	1.17	1.22	0.79	0.85	1.00	1.00	0.96	1.697
24-12	0.071	26.09	1.17	1.22	0.79	0.85	1.00	1.00	0.96	1.697
24-13	0.071	26.09	1.16	1.24	0.64	0.85	1.00	1.00	0.96	1.392
24-14	0.071	26.09	1.16	1.24	0.64	0.85	1.00	1.00	0.96	1.392
24-15	0.071	26.09	1.17	1.22	0.79	0.85	1.00	1.00	0.96	1.697
24-16	0.071	26.09	1.17	1.22	0.79	0.85	1.00	1.00	0.96	1.697

Segue il confronto fra la pressione limite ed applicata.

Caso	$\gamma_{R,w}$	q'_{lim} [N/mm ²]	A [m ²]	R_d [kN]	E_d [kN]	Verifica
1-1	2.30	1.381	61.114079	84383.255	4223.062	SI (84383.255/4223.062 = 19.98 >= 1.0)
2-1	2.30	1.619	60.150458	97412.262	3852.112	SI (97412.262/3852.112 = 25.29 >= 1.0)
3-1	1.80	1.075	47.247112	50808.622	1590.875	SI (50808.622/1590.875 = 31.94 >= 1.0)
3-2	1.80	1.075	47.247112	50808.622	1590.875	SI (50808.622/1590.875 = 31.94 >= 1.0)
3-3	1.80	1.075	47.246818	50808.35	1590.875	SI (50808.35/1590.875 = 31.94 >= 1.0)
3-4	1.80	1.075	47.246818	50808.35	1590.875	SI (50808.35/1590.875 = 31.94 >= 1.0)
3-5	1.80	1.075	47.247112	50808.622	1590.875	SI (50808.622/1590.875 = 31.94 >= 1.0)
3-6	1.80	1.075	47.247112	50808.622	1590.875	SI (50808.622/1590.875 = 31.94 >= 1.0)
3-7	1.80	1.075	47.246818	50808.35	1590.875	SI (50808.35/1590.875 = 31.94 >= 1.0)
3-8	1.80	1.075	47.246818	50808.35	1590.875	SI (50808.35/1590.875 = 31.94 >= 1.0)
3-9	1.80	0.18	35.787754	6438.367	1590.875	SI (6438.367/1590.875 = 4.05 >= 1.0)
3-10	1.80	0.18	35.787754	6438.367	1590.875	SI (6438.367/1590.875 = 4.05 >= 1.0)
3-11	1.80	0.18	35.787974	6438.396	1590.875	SI (6438.396/1590.875 = 4.05 >= 1.0)
3-12	1.80	0.18	35.787974	6438.396	1590.875	SI (6438.396/1590.875 = 4.05 >= 1.0)
3-13	1.80	0.18	35.787754	6438.367	1590.875	SI (6438.367/1590.875 = 4.05 >= 1.0)
3-14	1.80	0.18	35.787754	6438.367	1590.875	SI (6438.367/1590.875 = 4.05 >= 1.0)
3-15	1.80	0.18	35.787974	6438.396	1590.875	SI (6438.396/1590.875 = 4.05 >= 1.0)
3-16	1.80	0.18	35.787974	6438.396	1590.875	SI (6438.396/1590.875 = 4.05 >= 1.0)
4-1	1.80	0.741	47.381542	35117.805	1565.185	SI (35117.805/1565.185 = 22.44 >= 1.0)
4-2	1.80	0.741	47.381542	35117.805	1565.185	SI (35117.805/1565.185 = 22.44 >= 1.0)
4-3	1.80	0.895	49.892589	44673.502	1565.185	SI (44673.502/1565.185 = 28.54 >= 1.0)
4-4	1.80	0.895	49.892589	44673.502	1565.185	SI (44673.502/1565.185 = 28.54 >= 1.0)
4-5	1.80	0.741	47.381542	35117.805	1565.185	SI (35117.805/1565.185 = 22.44 >= 1.0)
4-6	1.80	0.741	47.381542	35117.805	1565.185	SI (35117.805/1565.185 = 22.44 >= 1.0)
4-7	1.80	0.895	49.892589	44673.502	1565.185	SI (44673.502/1565.185 = 28.54 >= 1.0)
4-8	1.80	0.895	49.892589	44673.502	1565.185	SI (44673.502/1565.185 = 28.54 >= 1.0)
4-9	1.80	0.741	47.381471	35117.763	1565.185	SI (35117.763/1565.185 = 22.44 >= 1.0)
4-10	1.80	0.741	47.381471	35117.763	1565.185	SI (35117.763/1565.185 = 22.44 >= 1.0)
4-11	1.80	0.895	49.892666	44673.558	1565.185	SI (44673.558/1565.185 = 28.54 >= 1.0)
4-12	1.80	0.895	49.892666	44673.558	1565.185	SI (44673.558/1565.185 = 28.54 >= 1.0)
4-13	1.80	0.741	47.381471	35117.763	1565.185	SI (35117.763/1565.185 = 22.44 >= 1.0)
4-14	1.80	0.741	47.381471	35117.763	1565.185	SI (35117.763/1565.185 = 22.44 >= 1.0)
4-15	1.80	0.895	49.892666	44673.558	1565.185	SI (44673.558/1565.185 = 28.54 >= 1.0)
4-16	1.80	0.895	49.892666	44673.558	1565.185	SI (44673.558/1565.185 = 28.54 >= 1.0)
5-1	1.80	0.289	37.649171	10883.004	1627.585	SI (10883.004/1627.585 = 6.69 >= 1.0)
5-2	1.80	0.289	37.652542	10884.688	1627.625	SI (10884.688/1627.625 = 6.69 >= 1.0)
5-3	1.80	0.289	37.648944	10882.954	1627.585	SI (10882.954/1627.585 = 6.69 >= 1.0)
5-4	1.80	0.289	37.648944	10882.954	1627.585	SI (10882.954/1627.585 = 6.69 >= 1.0)
5-5	1.80	0.289	37.649171	10883.004	1627.585	SI (10883.004/1627.585 = 6.69 >= 1.0)
5-6	1.80	0.289	37.649171	10883.004	1627.585	SI (10883.004/1627.585 = 6.69 >= 1.0)
5-7	1.80	0.289	37.652282	10884.627	1627.625	SI (10884.627/1627.625 = 6.69 >= 1.0)
5-8	1.80	0.289	37.648944	10882.954	1627.585	SI (10882.954/1627.585 = 6.69 >= 1.0)
5-9	1.80	0.882	46.466069	40996.815	1627.585	SI (40996.815/1627.585 = 25.19 >= 1.0)
5-10	1.80	0.882	46.466069	40996.815	1627.585	SI (40996.815/1627.585 = 25.19 >= 1.0)
5-11	1.80	0.882	46.46635	40997.023	1627.585	SI (40997.023/1627.585 = 25.19 >= 1.0)
5-12	1.80	0.882	46.46635	40997.023	1627.585	SI (40997.023/1627.585 = 25.19 >= 1.0)

Passage inférieur pour déviation du trafic existant - Note de calcul / Sottopasso per deviazione viabilità esistente – Relazione di calcolo

5-13	1.80	0.882	46.466069	40996.815	1627.585	SI (40996.815/1627.585 = 25.19 >= 1.0)
5-14	1.80	0.882	46.466069	40996.815	1627.585	SI (40996.815/1627.585 = 25.19 >= 1.0)
5-15	1.80	0.882	46.46635	40997.023	1627.585	SI (40997.023/1627.585 = 25.19 >= 1.0)
5-16	1.80	0.882	46.46635	40997.023	1627.585	SI (40997.023/1627.585 = 25.19 >= 1.0)
6-1	1.80	0.543	44.832244	24346.106	1576.195	SI (24346.106/1576.195 = 15.45 >= 1.0)
6-2	1.80	0.543	44.832244	24346.106	1576.195	SI (24346.106/1576.195 = 15.45 >= 1.0)
6-3	1.80	0.951	52.67618	50081.969	1576.195	SI (50081.969/1576.195 = 31.77 >= 1.0)
6-4	1.80	0.951	52.67618	50081.969	1576.195	SI (50081.969/1576.195 = 31.77 >= 1.0)
6-5	1.80	0.543	44.832244	24346.106	1576.195	SI (24346.106/1576.195 = 15.45 >= 1.0)
6-6	1.80	0.543	44.832244	24346.106	1576.195	SI (24346.106/1576.195 = 15.45 >= 1.0)
6-7	1.80	0.951	52.67618	50081.969	1576.195	SI (50081.969/1576.195 = 31.77 >= 1.0)
6-8	1.80	0.951	52.67618	50081.969	1576.195	SI (50081.969/1576.195 = 31.77 >= 1.0)
6-9	1.80	0.543	44.832178	24346.08	1576.195	SI (24346.08/1576.195 = 15.45 >= 1.0)
6-10	1.80	0.543	44.832178	24346.08	1576.195	SI (24346.08/1576.195 = 15.45 >= 1.0)
6-11	1.80	0.951	52.676263	50082.033	1576.195	SI (50082.033/1576.195 = 31.77 >= 1.0)
6-12	1.80	0.951	52.676263	50082.033	1576.195	SI (50082.033/1576.195 = 31.77 >= 1.0)
6-13	1.80	0.543	44.832178	24346.08	1576.195	SI (24346.08/1576.195 = 15.45 >= 1.0)
6-14	1.80	0.543	44.832178	24346.08	1576.195	SI (24346.08/1576.195 = 15.45 >= 1.0)
6-15	1.80	0.951	52.676263	50082.033	1576.195	SI (50082.033/1576.195 = 31.77 >= 1.0)
6-16	1.80	0.951	52.676263	50082.033	1576.195	SI (50082.033/1576.195 = 31.77 >= 1.0)
7-1	2.30	1.331	52.738392	70186.838	4261.832	SI (70186.838/4261.832 = 16.47 >= 1.0)
8-1	2.30	1.362	57.831673	78769.082	4261.832	SI (78769.082/4261.832 = 18.48 >= 1.0)
9-1	2.30	0.949	54.92478	52101.745	4192.212	SI (52101.745/4192.212 = 12.43 >= 1.0)
10-1	2.30	1.629	61.275671	99837.882	3881.192	SI (99837.882/3881.192 = 25.72 >= 1.0)
11-1	2.30	1.569	53.202766	83489.345	3881.192	SI (83489.345/3881.192 = 21.51 >= 1.0)
12-1	2.30	1.381	63.205441	87315.914	3828.972	SI (87315.914/3828.972 = 22.80 >= 1.0)
21-1	2.30	1.04	55.969036	58226.494	1568.305	SI (58226.494/1568.305 = 37.13 >= 1.0)
21-2	2.30	1.04	55.969036	58226.494	1568.305	SI (58226.494/1568.305 = 37.13 >= 1.0)
21-3	2.30	1.04	55.968903	58226.378	1568.305	SI (58226.378/1568.305 = 37.13 >= 1.0)
21-4	2.30	1.04	55.968903	58226.378	1568.305	SI (58226.378/1568.305 = 37.13 >= 1.0)
21-5	2.30	1.04	55.969036	58226.494	1568.305	SI (58226.494/1568.305 = 37.13 >= 1.0)
21-6	2.30	1.04	55.969036	58226.494	1568.305	SI (58226.494/1568.305 = 37.13 >= 1.0)
21-7	2.30	1.04	55.968903	58226.378	1568.305	SI (58226.378/1568.305 = 37.13 >= 1.0)
21-8	2.30	1.04	55.968903	58226.378	1568.305	SI (58226.378/1568.305 = 37.13 >= 1.0)
21-9	2.30	1.074	57.154337	61409.591	1568.305	SI (61409.591/1568.305 = 39.16 >= 1.0)
21-10	2.30	1.074	57.154337	61409.591	1568.305	SI (61409.591/1568.305 = 39.16 >= 1.0)
21-11	2.30	1.074	57.154471	61409.711	1568.305	SI (61409.711/1568.305 = 39.16 >= 1.0)
21-12	2.30	1.074	57.154471	61409.711	1568.305	SI (61409.711/1568.305 = 39.16 >= 1.0)
21-13	2.30	1.074	57.154337	61409.591	1568.305	SI (61409.591/1568.305 = 39.16 >= 1.0)
21-14	2.30	1.074	57.154337	61409.591	1568.305	SI (61409.591/1568.305 = 39.16 >= 1.0)
21-15	2.30	1.074	57.154471	61409.711	1568.305	SI (61409.711/1568.305 = 39.16 >= 1.0)
21-16	2.30	1.074	57.154471	61409.711	1568.305	SI (61409.711/1568.305 = 39.16 >= 1.0)
22-1	2.30	0.906	56.072812	50828.558	1558.415	SI (50828.558/1558.415 = 32.62 >= 1.0)
22-2	2.30	0.906	56.072812	50828.558	1558.415	SI (50828.558/1558.415 = 32.62 >= 1.0)
22-3	2.30	1.138	61.05411	69456.166	1558.415	SI (69456.166/1558.415 = 44.57 >= 1.0)
22-4	2.30	1.138	61.05411	69456.166	1558.415	SI (69456.166/1558.415 = 44.57 >= 1.0)
22-5	2.30	0.906	56.072812	50828.558	1558.415	SI (50828.558/1558.415 = 32.62 >= 1.0)
22-6	2.30	0.906	56.072812	50828.558	1558.415	SI (50828.558/1558.415 = 32.62 >= 1.0)
22-7	2.30	1.138	61.05411	69456.166	1558.415	SI (69456.166/1558.415 = 44.57 >= 1.0)
22-8	2.30	1.138	61.05411	69456.166	1558.415	SI (69456.166/1558.415 = 44.57 >= 1.0)
22-9	2.30	0.906	56.072785	50828.543	1558.415	SI (50828.543/1558.415 = 32.62 >= 1.0)
22-10	2.30	0.906	56.072785	50828.543	1558.415	SI (50828.543/1558.415 = 32.62 >= 1.0)
22-11	2.30	1.138	61.054174	69456.237	1558.415	SI (69456.237/1558.415 = 44.57 >= 1.0)
22-12	2.30	1.138	61.054174	69456.237	1558.415	SI (69456.237/1558.415 = 44.57 >= 1.0)
22-13	2.30	0.906	56.072785	50828.543	1558.415	SI (50828.543/1558.415 = 32.62 >= 1.0)
22-14	2.30	0.906	56.072785	50828.543	1558.415	SI (50828.543/1558.415 = 32.62 >= 1.0)
22-15	2.30	1.138	61.054174	69456.237	1558.415	SI (69456.237/1558.415 = 44.57 >= 1.0)
22-16	2.30	1.138	61.054174	69456.237	1558.415	SI (69456.237/1558.415 = 44.57 >= 1.0)
23-1	2.30	0.645	51.960852	33521.253	1582.435	SI (33521.253/1582.435 = 21.18 >= 1.0)
23-2	2.30	0.645	51.960852	33521.253	1582.435	SI (33521.253/1582.435 = 21.18 >= 1.0)
23-3	2.30	0.645	51.96073	33521.191	1582.435	SI (33521.191/1582.435 = 21.18 >= 1.0)
23-4	2.30	0.645	51.96073	33521.191	1582.435	SI (33521.191/1582.435 = 21.18 >= 1.0)
23-5	2.30	0.645	51.960852	33521.253	1582.435	SI (33521.253/1582.435 = 21.18 >= 1.0)
23-6	2.30	0.645	51.960852	33521.253	1582.435	SI (33521.253/1582.435 = 21.18 >= 1.0)
23-7	2.30	0.645	51.96073	33521.191	1582.435	SI (33521.191/1582.435 = 21.18 >= 1.0)
23-8	2.30	0.645	51.96073	33521.191	1582.435	SI (33521.191/1582.435 = 21.18 >= 1.0)
23-9	2.30	1.449	61.340015	88888.792	1582.435	SI (88888.792/1582.435 = 56.17 >= 1.0)

Passage inférieur pour déviation du trafic existant - Note de calcul / Sottopasso per deviazione viabilità esistente – Relazione di calcolo

23-10	2.30	1.449	61.340015	88888.792	1582.435	SI (88888.792/1582.435 = 56.17 >= 1.0)
23-11	2.30	1.449	61.34016	88888.971	1582.435	SI (88888.971/1582.435 = 56.17 >= 1.0)
23-12	2.30	1.449	61.34016	88888.971	1582.435	SI (88888.971/1582.435 = 56.17 >= 1.0)
23-13	2.30	1.449	61.340015	88888.792	1582.435	SI (88888.792/1582.435 = 56.17 >= 1.0)
23-14	2.30	1.449	61.340015	88888.792	1582.435	SI (88888.792/1582.435 = 56.17 >= 1.0)
23-15	2.30	1.449	61.34016	88888.971	1582.435	SI (88888.971/1582.435 = 56.17 >= 1.0)
23-16	2.30	1.449	61.34016	88888.971	1582.435	SI (88888.971/1582.435 = 56.17 >= 1.0)
24-1	2.30	0.801	54.918455	43980.144	1562.655	SI (43980.144/1562.655 = 28.14 >= 1.0)
24-2	2.30	0.801	54.918455	43980.144	1562.655	SI (43980.144/1562.655 = 28.14 >= 1.0)
24-3	2.30	1.015	59.887282	60790.888	1562.655	SI (60790.888/1562.655 = 38.90 >= 1.0)
24-4	2.30	1.015	59.887282	60790.888	1562.655	SI (60790.888/1562.655 = 38.90 >= 1.0)
24-5	2.30	0.801	54.918455	43980.144	1562.655	SI (43980.144/1562.655 = 28.14 >= 1.0)
24-6	2.30	0.801	54.918455	43980.144	1562.655	SI (43980.144/1562.655 = 28.14 >= 1.0)
24-7	2.30	1.015	59.887282	60790.888	1562.655	SI (60790.888/1562.655 = 38.90 >= 1.0)
24-8	2.30	1.015	59.887282	60790.888	1562.655	SI (60790.888/1562.655 = 38.90 >= 1.0)
24-9	2.30	0.801	54.918428	43980.132	1562.655	SI (43980.132/1562.655 = 28.14 >= 1.0)
24-10	2.30	0.801	54.918428	43980.132	1562.655	SI (43980.132/1562.655 = 28.14 >= 1.0)
24-11	2.30	1.015	59.887346	60790.949	1562.655	SI (60790.949/1562.655 = 38.90 >= 1.0)
24-12	2.30	1.015	59.887346	60790.949	1562.655	SI (60790.949/1562.655 = 38.90 >= 1.0)
24-13	2.30	0.801	54.918428	43980.132	1562.655	SI (43980.132/1562.655 = 28.14 >= 1.0)
24-14	2.30	0.801	54.918428	43980.132	1562.655	SI (43980.132/1562.655 = 28.14 >= 1.0)
24-15	2.30	1.015	59.887346	60790.949	1562.655	SI (60790.949/1562.655 = 38.90 >= 1.0)
24-16	2.30	1.015	59.887346	60790.949	1562.655	SI (60790.949/1562.655 = 38.90 >= 1.0)

Scorrimento.

Le seguenti tabelle elencano il valore dell'angolo di resistenza al taglio, della coesione efficace, dell'attrito e dell'aderenza fondazione-terreno, e della resistenza disponibile sul piano di posa e sulle pareti laterali.

Caso	γ_{ϕ}	$\gamma_{c'}$	ϕ [°]	c' [N/mm ²]	δ [°]	a [N/mm ²]	$\gamma_{R,h}$	$\gamma_{R,e}$	R_h [kN]	R_e [kN]
1-1	1.00	1.00	33	0	24.7	0	1.10	1.00	1769.8712	726.2463
2-1	1.00	1.00	33	0	24.7	0	1.10	1.00	1614.4073	726.2463
3-1	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	666.7305	615.6847
3-2	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	666.7305	615.6847
3-3	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	666.7305	615.6847
3-4	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	666.7305	615.6847
3-5	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	666.7305	615.6847
3-6	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	666.7305	615.6847
3-7	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	666.7305	615.6847
3-8	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	666.7305	615.6847
3-9	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	666.7305	588.8156
3-10	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	666.7305	588.8156
3-11	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	666.7305	588.8156
3-12	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	666.7305	588.8156
3-13	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	666.7305	588.8156
3-14	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	666.7305	588.8156
3-15	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	666.7305	588.8156
3-16	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	666.7305	588.8156
4-1	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	655.9639	507.621
4-2	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	655.9639	507.621
4-3	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	655.9639	402.8834
4-4	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	655.9639	402.8834
4-5	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	655.9639	507.621
4-6	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	655.9639	507.621
4-7	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	655.9639	402.8834
4-8	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	655.9639	402.8834
4-9	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	655.9639	507.621
4-10	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	655.9639	507.621
4-11	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	655.9639	402.8834
4-12	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	655.9639	402.8834
4-13	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	655.9639	507.621
4-14	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	655.9639	507.621
4-15	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	655.9639	402.8834
4-16	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	655.9639	402.8834
5-1	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	682.1156	592.5313
5-2	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	682.1323	592.5313
5-3	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	682.1156	592.5313

Passage inférieur pour déviation du trafic existant - Note de calcul / Sottopasso per deviazione viabilità esistente – Relazione di calcolo

5-4	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	682.1156	592.5313
5-5	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	682.1156	592.5313
5-6	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	682.1156	592.5313
5-7	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	682.1323	592.5313
5-8	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	682.1156	592.5313
5-9	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	682.1156	617.6636
5-10	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	682.1156	617.6636
5-11	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	682.1156	617.6636
5-12	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	682.1156	617.6636
5-13	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	682.1156	617.6636
5-14	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	682.1156	617.6636
5-15	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	682.1156	617.6636
5-16	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	682.1156	617.6636
6-1	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	660.5782	586.029
6-2	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	660.5782	586.029
6-3	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	660.5782	365.2618
6-4	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	660.5782	365.2618
6-5	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	660.5782	586.029
6-6	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	660.5782	586.029
6-7	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	660.5782	365.2618
6-8	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	660.5782	365.2618
6-9	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	660.5782	586.029
6-10	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	660.5782	586.029
6-11	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	660.5782	365.2618
6-12	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	660.5782	365.2618
6-13	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	660.5782	586.029
6-14	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	660.5782	586.029
6-15	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	660.5782	365.2618
6-16	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	660.5782	365.2618
7-1	1.00	1.00	33	0	24.7	0	1.10	1.00	1786.1196	726.2463
8-1	1.00	1.00	33	0	24.7	0	1.10	1.00	1786.1196	726.2463
9-1	1.00	1.00	33	0	24.7	0	1.10	1.00	1756.942	726.2463
10-1	1.00	1.00	33	0	24.7	0	1.10	1.00	1626.5946	726.2463
11-1	1.00	1.00	33	0	24.7	0	1.10	1.00	1626.5946	726.2463
12-1	1.00	1.00	33	0	24.7	0	1.10	1.00	1604.7094	726.2463
21-1	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	657.2715	601.7458
21-2	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	657.2715	601.7458
21-3	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	657.2715	601.7458
21-4	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	657.2715	601.7458
21-5	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	657.2715	601.7458
21-6	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	657.2715	601.7458
21-7	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	657.2715	601.7458
21-8	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	657.2715	601.7458
21-9	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	657.2715	604.0244
21-10	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	657.2715	604.0244
21-11	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	657.2715	604.0244
21-12	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	657.2715	604.0244
21-13	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	657.2715	604.0244
21-14	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	657.2715	604.0244
21-15	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	657.2715	604.0244
21-16	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	657.2715	604.0244
22-1	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	653.1266	614.108
22-2	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	653.1266	614.108
22-3	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	653.1266	538.1906
22-4	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	653.1266	538.1906
22-5	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	653.1266	614.108
22-6	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	653.1266	614.108
22-7	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	653.1266	538.1906
22-8	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	653.1266	538.1906
22-9	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	653.1266	614.108
22-10	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	653.1266	614.108
22-11	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	653.1266	538.1906
22-12	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	653.1266	538.1906
22-13	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	653.1266	614.108
22-14	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	653.1266	614.108
22-15	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	653.1266	538.1906
22-16	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	653.1266	538.1906

Passage inférieur pour déviation du trafic existant - Note de calcul / Sottopasso per deviazione viabilità esistente – Relazione di calcolo

23-1	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	663.1933	583.0179
23-2	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	663.1933	583.0179
23-3	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	663.1933	583.0179
23-4	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	663.1933	583.0179
23-5	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	663.1933	583.0179
23-6	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	663.1933	583.0179
23-7	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	663.1933	583.0179
23-8	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	663.1933	583.0179
23-9	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	663.1933	513.2177
23-10	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	663.1933	513.2177
23-11	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	663.1933	513.2177
23-12	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	663.1933	513.2177
23-13	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	663.1933	513.2177
23-14	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	663.1933	513.2177
23-15	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	663.1933	513.2177
23-16	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	663.1933	513.2177
24-1	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	654.9036	619.5558
24-2	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	654.9036	619.5558
24-3	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	654.9036	596.9662
24-4	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	654.9036	596.9662
24-5	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	654.9036	619.5558
24-6	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	654.9036	619.5558
24-7	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	654.9036	596.9662
24-8	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	654.9036	596.9662
24-9	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	654.9036	619.5558
24-10	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	654.9036	619.5558
24-11	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	654.9036	596.9662
24-12	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	654.9036	596.9662
24-13	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	654.9036	619.5558
24-14	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	654.9036	619.5558
24-15	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	654.9036	596.9662
24-16	-	-	33	0	24.7	0	1.10	1.30	654.9036	596.9662

Segue il confronto fra la resistenza a scorrimento e l'azione applicata.

Caso	R_d [kN]	E_d [kN]	Verifica
1-1	2496.117	431.25	SI (2496.117/431.25 = 5.79 >= 1.0)
2-1	2340.654	74.838	SI (2340.654/74.838 = 31.28 >= 1.0)
3-1	1282.415	270.373	SI (1282.415/270.373 = 4.74 >= 1.0)
3-2	1282.415	270.373	SI (1282.415/270.373 = 4.74 >= 1.0)
3-3	1282.415	270.373	SI (1282.415/270.373 = 4.74 >= 1.0)
3-4	1282.415	270.373	SI (1282.415/270.373 = 4.74 >= 1.0)
3-5	1282.415	270.373	SI (1282.415/270.373 = 4.74 >= 1.0)
3-6	1282.415	270.373	SI (1282.415/270.373 = 4.74 >= 1.0)
3-7	1282.415	270.373	SI (1282.415/270.373 = 4.74 >= 1.0)
3-8	1282.415	270.373	SI (1282.415/270.373 = 4.74 >= 1.0)
3-9	1255.546	1106.044	SI (1255.546/1106.044 = 1.14 >= 1.0)
3-10	1255.546	1106.044	SI (1255.546/1106.044 = 1.14 >= 1.0)
3-11	1255.546	1106.044	SI (1255.546/1106.044 = 1.14 >= 1.0)
3-12	1255.546	1106.044	SI (1255.546/1106.044 = 1.14 >= 1.0)
3-13	1255.546	1106.044	SI (1255.546/1106.044 = 1.14 >= 1.0)
3-14	1255.546	1106.044	SI (1255.546/1106.044 = 1.14 >= 1.0)
3-15	1255.546	1106.044	SI (1255.546/1106.044 = 1.14 >= 1.0)
3-16	1255.546	1106.044	SI (1255.546/1106.044 = 1.14 >= 1.0)
4-1	1163.585	550.648	SI (1163.585/550.648 = 2.11 >= 1.0)
4-2	1163.585	550.648	SI (1163.585/550.648 = 2.11 >= 1.0)
4-3	1058.847	496.672	SI (1058.847/496.672 = 2.13 >= 1.0)
4-4	1058.847	496.672	SI (1058.847/496.672 = 2.13 >= 1.0)
4-5	1163.585	550.648	SI (1163.585/550.648 = 2.11 >= 1.0)
4-6	1163.585	550.648	SI (1163.585/550.648 = 2.11 >= 1.0)
4-7	1058.847	496.672	SI (1058.847/496.672 = 2.13 >= 1.0)
4-8	1058.847	496.672	SI (1058.847/496.672 = 2.13 >= 1.0)
4-9	1163.585	550.648	SI (1163.585/550.648 = 2.11 >= 1.0)
4-10	1163.585	550.648	SI (1163.585/550.648 = 2.11 >= 1.0)
4-11	1058.847	496.672	SI (1058.847/496.672 = 2.13 >= 1.0)
4-12	1058.847	496.672	SI (1058.847/496.672 = 2.13 >= 1.0)
4-13	1163.585	550.648	SI (1163.585/550.648 = 2.11 >= 1.0)
4-14	1163.585	550.648	SI (1163.585/550.648 = 2.11 >= 1.0)

Passage inférieur pour déviation du trafic existant - Note de calcul / Sottopasso per deviazione viabilità esistente – Relazione di calcolo

4-15	1058.847	496.672	SI (1058.847/496.672 = 2.13 >= 1.0)
4-16	1058.847	496.672	SI (1058.847/496.672 = 2.13 >= 1.0)
5-1	1274.647	961.084	SI (1274.647/961.084 = 1.33 >= 1.0)
5-2	1274.664	961.084	SI (1274.664/961.084 = 1.33 >= 1.0)
5-3	1274.647	961.084	SI (1274.647/961.084 = 1.33 >= 1.0)
5-4	1274.647	961.084	SI (1274.647/961.084 = 1.33 >= 1.0)
5-5	1274.647	961.084	SI (1274.647/961.084 = 1.33 >= 1.0)
5-6	1274.647	961.084	SI (1274.647/961.084 = 1.33 >= 1.0)
5-7	1274.664	961.084	SI (1274.664/961.084 = 1.33 >= 1.0)
5-8	1274.647	961.084	SI (1274.647/961.084 = 1.33 >= 1.0)
5-9	1299.779	401.915	SI (1299.779/401.915 = 3.23 >= 1.0)
5-10	1299.779	401.915	SI (1299.779/401.915 = 3.23 >= 1.0)
5-11	1299.779	401.915	SI (1299.779/401.915 = 3.23 >= 1.0)
5-12	1299.779	401.915	SI (1299.779/401.915 = 3.23 >= 1.0)
5-13	1299.779	401.915	SI (1299.779/401.915 = 3.23 >= 1.0)
5-14	1299.779	401.915	SI (1299.779/401.915 = 3.23 >= 1.0)
5-15	1299.779	401.915	SI (1299.779/401.915 = 3.23 >= 1.0)
5-16	1299.779	401.915	SI (1299.779/401.915 = 3.23 >= 1.0)
6-1	1246.607	683.282	SI (1246.607/683.282 = 1.82 >= 1.0)
6-2	1246.607	683.282	SI (1246.607/683.282 = 1.82 >= 1.0)
6-3	1025.84	488.088	SI (1025.84/488.088 = 2.10 >= 1.0)
6-4	1025.84	488.088	SI (1025.84/488.088 = 2.10 >= 1.0)
6-5	1246.607	683.282	SI (1246.607/683.282 = 1.82 >= 1.0)
6-6	1246.607	683.282	SI (1246.607/683.282 = 1.82 >= 1.0)
6-7	1025.84	488.088	SI (1025.84/488.088 = 2.10 >= 1.0)
6-8	1025.84	488.088	SI (1025.84/488.088 = 2.10 >= 1.0)
6-9	1246.607	683.282	SI (1246.607/683.282 = 1.82 >= 1.0)
6-10	1246.607	683.282	SI (1246.607/683.282 = 1.82 >= 1.0)
6-11	1025.84	488.088	SI (1025.84/488.088 = 2.10 >= 1.0)
6-12	1025.84	488.088	SI (1025.84/488.088 = 2.10 >= 1.0)
6-13	1246.607	683.282	SI (1246.607/683.282 = 1.82 >= 1.0)
6-14	1246.607	683.282	SI (1246.607/683.282 = 1.82 >= 1.0)
6-15	1025.84	488.088	SI (1025.84/488.088 = 2.10 >= 1.0)
6-16	1025.84	488.088	SI (1025.84/488.088 = 2.10 >= 1.0)
7-1	2512.366	431.25	SI (2512.366/431.25 = 5.83 >= 1.0)
8-1	2512.366	431.25	SI (2512.366/431.25 = 5.83 >= 1.0)
9-1	2483.188	1066.999	SI (2483.188/1066.999 = 2.33 >= 1.0)
10-1	2352.841	74.838	SI (2352.841/74.838 = 31.44 >= 1.0)
11-1	2352.841	74.838	SI (2352.841/74.838 = 31.44 >= 1.0)
12-1	2330.956	401.973	SI (2330.956/401.973 = 5.80 >= 1.0)
21-1	1259.017	270.654	SI (1259.017/270.654 = 4.65 >= 1.0)
21-2	1259.017	270.654	SI (1259.017/270.654 = 4.65 >= 1.0)
21-3	1259.017	270.654	SI (1259.017/270.654 = 4.65 >= 1.0)
21-4	1259.017	270.654	SI (1259.017/270.654 = 4.65 >= 1.0)
21-5	1259.017	270.654	SI (1259.017/270.654 = 4.65 >= 1.0)
21-6	1259.017	270.654	SI (1259.017/270.654 = 4.65 >= 1.0)
21-7	1259.017	270.654	SI (1259.017/270.654 = 4.65 >= 1.0)
21-8	1259.017	270.654	SI (1259.017/270.654 = 4.65 >= 1.0)
21-9	1261.296	251.574	SI (1261.296/251.574 = 5.01 >= 1.0)
21-10	1261.296	251.574	SI (1261.296/251.574 = 5.01 >= 1.0)
21-11	1261.296	251.574	SI (1261.296/251.574 = 5.01 >= 1.0)
21-12	1261.296	251.574	SI (1261.296/251.574 = 5.01 >= 1.0)
21-13	1261.296	251.574	SI (1261.296/251.574 = 5.01 >= 1.0)
21-14	1261.296	251.574	SI (1261.296/251.574 = 5.01 >= 1.0)
21-15	1261.296	251.574	SI (1261.296/251.574 = 5.01 >= 1.0)
21-16	1261.296	251.574	SI (1261.296/251.574 = 5.01 >= 1.0)
22-1	1267.235	336.084	SI (1267.235/336.084 = 3.77 >= 1.0)
22-2	1267.235	336.084	SI (1267.235/336.084 = 3.77 >= 1.0)
22-3	1191.317	224.58	SI (1191.317/224.58 = 5.30 >= 1.0)
22-4	1191.317	224.58	SI (1191.317/224.58 = 5.30 >= 1.0)
22-5	1267.235	336.084	SI (1267.235/336.084 = 3.77 >= 1.0)
22-6	1267.235	336.084	SI (1267.235/336.084 = 3.77 >= 1.0)
22-7	1191.317	224.58	SI (1191.317/224.58 = 5.30 >= 1.0)
22-8	1191.317	224.58	SI (1191.317/224.58 = 5.30 >= 1.0)
22-9	1267.235	336.084	SI (1267.235/336.084 = 3.77 >= 1.0)
22-10	1267.235	336.084	SI (1267.235/336.084 = 3.77 >= 1.0)
22-11	1191.317	224.58	SI (1191.317/224.58 = 5.30 >= 1.0)

Passage inférieur pour déviation du trafic existant - Note de calcul / Sottopasso per deviazione viabilità esistente – Relazione di calcolo

22-12	1191.317	224.58	SI (1191.317/224.58 = 5.30 >= 1.0)
22-13	1267.235	336.084	SI (1267.235/336.084 = 3.77 >= 1.0)
22-14	1267.235	336.084	SI (1267.235/336.084 = 3.77 >= 1.0)
22-15	1191.317	224.58	SI (1191.317/224.58 = 5.30 >= 1.0)
22-16	1191.317	224.58	SI (1191.317/224.58 = 5.30 >= 1.0)
23-1	1246.211	545.478	SI (1246.211/545.478 = 2.28 >= 1.0)
23-2	1246.211	545.478	SI (1246.211/545.478 = 2.28 >= 1.0)
23-3	1246.211	545.478	SI (1246.211/545.478 = 2.28 >= 1.0)
23-4	1246.211	545.478	SI (1246.211/545.478 = 2.28 >= 1.0)
23-5	1246.211	545.478	SI (1246.211/545.478 = 2.28 >= 1.0)
23-6	1246.211	545.478	SI (1246.211/545.478 = 2.28 >= 1.0)
23-7	1246.211	545.478	SI (1246.211/545.478 = 2.28 >= 1.0)
23-8	1246.211	545.478	SI (1246.211/545.478 = 2.28 >= 1.0)
23-9	1176.411	64.183	SI (1176.411/64.183 = 18.33 >= 1.0)
23-10	1176.411	64.183	SI (1176.411/64.183 = 18.33 >= 1.0)
23-11	1176.411	64.183	SI (1176.411/64.183 = 18.33 >= 1.0)
23-12	1176.411	64.183	SI (1176.411/64.183 = 18.33 >= 1.0)
23-13	1176.411	64.183	SI (1176.411/64.183 = 18.33 >= 1.0)
23-14	1176.411	64.183	SI (1176.411/64.183 = 18.33 >= 1.0)
23-15	1176.411	64.183	SI (1176.411/64.183 = 18.33 >= 1.0)
23-16	1176.411	64.183	SI (1176.411/64.183 = 18.33 >= 1.0)
24-1	1274.459	408.259	SI (1274.459/408.259 = 3.12 >= 1.0)
24-2	1274.459	408.259	SI (1274.459/408.259 = 3.12 >= 1.0)
24-3	1251.87	280.442	SI (1251.87/280.442 = 4.46 >= 1.0)
24-4	1251.87	280.442	SI (1251.87/280.442 = 4.46 >= 1.0)
24-5	1274.459	408.259	SI (1274.459/408.259 = 3.12 >= 1.0)
24-6	1274.459	408.259	SI (1274.459/408.259 = 3.12 >= 1.0)
24-7	1251.87	280.442	SI (1251.87/280.442 = 4.46 >= 1.0)
24-8	1251.87	280.442	SI (1251.87/280.442 = 4.46 >= 1.0)
24-9	1274.459	408.259	SI (1274.459/408.259 = 3.12 >= 1.0)
24-10	1274.459	408.259	SI (1274.459/408.259 = 3.12 >= 1.0)
24-11	1251.87	280.442	SI (1251.87/280.442 = 4.46 >= 1.0)
24-12	1251.87	280.442	SI (1251.87/280.442 = 4.46 >= 1.0)
24-13	1274.459	408.259	SI (1274.459/408.259 = 3.12 >= 1.0)
24-14	1274.459	408.259	SI (1274.459/408.259 = 3.12 >= 1.0)
24-15	1251.87	280.442	SI (1251.87/280.442 = 4.46 >= 1.0)
24-16	1251.87	280.442	SI (1251.87/280.442 = 4.46 >= 1.0)

9.6.2 VERIFICA CEDIMENTI

Descrizione del metodo di calcolo.

Viene valutato il cedimento di una fondazione nastriforme su suolo sabbioso, utilizzando il metodo di seguito descritto. Il metodo di Burland e Burbidge (1985), utilizza i dati raccolti con una prova SPT. Il valore medio di N_{spt} , entro la profondità di influenza al di sotto della base della fondazione, viene utilizzato per valutare un indice di compressibilità, che con il sovraccarico applicato e le dimensioni della fondazione concorre a valutare il cedimento totale.

Si verifica che il cedimento immediato sia minore di 40 [mm], e che il cedimento a lungo termine sia minore di 50 [mm].

Descrizione della fondazione.

Fondazione.

La fondazione ha forma rettangolare, con base $B = 5500$ [mm] e lunghezza $L = 11500$ [mm]. Il piano di posa è approfondito di 4500 [mm].

Terreno.

La stratigrafia è omogenea, presenta un solo strato						
n.	nome	z_i [mm]	z_f [mm]	γ_d [kN/m ³]	γ_t [kN/m ³]	OCR
1	Sabbia	0	-10000	20	20	1.00
La stratigrafia contiene una falda						
n.		z_i [mm]	z_f [mm]	γ_w [kN/m ³]		
1		-2500	-10000	9.8		

Prove penetrometriche.

Segue la tabella di valori di una ipotetica prova penetrometrica dinamica utilizzati nei calcoli, desunti cautelativamente sulla base dei terreni presenti.

z [mm]	$N (N_2+N_3)$
0 [mm]	0
-1000 [mm]	10
-2500 [mm]	15
-5000 [mm]	15
-7500 [mm]	30
-10000 [mm]	30
-15000 [mm]	30

Risultati.

Sollecitazioni.

Il calcolo è stato eseguito considerando le seguenti condizioni di carico, costituite da una sollecitazione di sforzo normale, applicata alla fondazione in corrispondenza del centro della base.

Numero	Nome	N [kN]
1	Caso 12-1	3867.12
2	Caso 13-1	3592.34
3	Caso 41-1	3895.84
4	Caso 42-1	3895.84
5	Caso 43-1	3844.27
6	Caso 44-1	3613.88
7	Caso 45-1	3613.88
8	Caso 46-1	3613.88
9	Caso 18-1	2768

Cedimenti.

Segue l'elenco dei cedimenti corrispondenti a ciascuna condizione di carico. I cedimenti differiti sono calcolati per un tempo di 30.0 anni.

Cond. di carico	Ced. immediato [mm]	Ver.	Ced. differito [mm]	Ver.
1) Caso 12-1 (Bur.&Bur.)	1.8	SI	2.7	-
2) Caso 13-1 (Bur.&Bur.)	1.7	SI	2.5	-

3) Caso 41-1 (Bur.&Bur.)	1.8	SI	2.8	-
4) Caso 42-1 (Bur.&Bur.)	1.8	SI	2.8	-
5) Caso 43-1 (Bur.&Bur.)	1.8	SI	2.7	-
6) Caso 44-1 (Bur.&Bur.)	1.7	SI	2.6	-
7) Caso 45-1 (Bur.&Bur.)	1.7	SI	2.6	-
8) Caso 46-1 (Bur.&Bur.)	1.7	SI	2.6	-
9) Caso 18-1 (Bur.&Bur.)	1.3	-	2	SI

La tabella successiva riassume i risultati del calcolo col metodo di Burland e Burbidge per la condizione di carico 3, a cui corrisponde il cedimento immediato maggiore.

$$w = q'B^{0.7}I_c/3$$

Il cedimento w viene moltiplicato per $f_s f_t$.

Simbolo	Valore	Descrizione
Z_{fon}	-4500 [mm]	Quota di base della fondazione
B	5500 [mm]	Larghezza della base della fondazione
Z_i	3689.1 [mm]	Profondità di influenza
q'	0.062 [N/mm ²]	Carico unitario applicato
σ'_{v0}	0.07 [N/mm ²]	Tensione verticale geostatica alla quota della base
σ'_{vp}	0.071 [N/mm ²]	Tensione verticale di preconsolidazione alla quota della base
N	22.5	Valore medio di N_{spt} nella profondità di influenza
I_c	0.022	Indice di compressibilità
f_s	1.25	Coefficiente per la forma della fondazione
f_t	1.50	Coefficiente per il cedimento differito (30.0 anni)

Il cedimento immediato è pari a 1.8 [mm] (Verificato).

Il cedimento differito a 30.0 anni, nel caso di carichi statici, vale 2.8 [mm].