Committente:



AUTOCAMIONALE DELLA CISA S.P.A.

Via Camboara 26/A - Frazione Ponte Taro - 43015 NOCETO (PR)

Impresa Esecutrice:



AUTOSTRADA DELLA CISA A15
RACCORDO AUTOSTRADALE A15/A22
CORRIDOIO PLURIMODALE TIRRENO-BRENNERO
RACCORDO AUTOSTRADALE FRA L' AUTOSTRADA DELLA CISA-FONTEVIVO (PR)
E L' AUTOSTRADA DEL BRENNERO-NOGAROLE ROCCA (VR). I LOTTO.

C.U.P. G61B04000060008

C.I.G. 307068161E

	PROGETTO ESECUTIVO							
	MONALE DELLA TE TIBRE:	CISA S.p.A. II Responsabile del Pr	rocedimento:	II Pres	sidente:			
IMPRESA II Diretto	A PIZZAROTTI & re Tecnico:	A PIZZAROTT & C. S.p.A. Sporsabile di Progetto Ing. Lu ca Bo ndanelli	II Geologo:	, BEII				
PROGET	TAZIONE DI:	ZZAROTTI FONDATA NEL 1910	II Progettista Ing. Fabio Ordine degli	多/ Ing. / 2	ovincia di Pa	alermo n	ı. 3581	
A.T.I.: Coordinatore per la Sicurezza in fase di Progettazione: Ing. Giovanni Maria Cepparotti Ordine degli Ingegneri della Provincia di Viterbo n. 392								
Consulen N.A.	iza specialistica a	cura di:	Impresa P Ing. Pietro	Responsabile integrizaroni. & C.S. Mazzoli A. ngegneri della Provir	PAZAF	ROTTI	Specialistiche	
Titolo Elab	orato:					Data E	Emissione Prog	getto:
		Asse Principale				,	18/03/2014	
		e viabilità maggiori e minori			l			
	Viabilita	i interferita – Accesso Synthes Relazione tecnica sul progett				Scala:	-	
Identif. El	aborato:							
N.RO IDENT	TIFICATIVO	CODICE COMMESSA LOTTO FASE ENTE A	AMBITO CAT C	PERA N OPERA	OP TIPO	O DOC N	PROGR. DOC.	REV.
		RAAA 1 E I	AP V	A 02	G F	RE	001	С
С	09/01/2015	Rev per istruttoria A15 e lettera comune di F 49 del 05/01/2015 (" " indica le parti m l'ultima revisione)		L. TESTA	F. NIGRI	ELLI	P. MAZZO	DLI
В	02/10/2014	Istruttoria RINA prot. n° 730 del 08/09/20		L. TESTA	F. NIGRI		P. MAZZO	
A	23/06/2014	RIEMISSIONE PROGETTO ESECUTIVO DESCRIZIONE REVISIONE)	G. VINCI	F. NIGRI		P. MAZZO	
Rev.	Data	DESCRIZIONE REVISIONE		Redatto	Controll	เลเบ	Approvat	.U



REV. C FOGLIO 2 di 18

SOMMARIO

1	PREMESSA	3
2	PRESCRIZIONI	5
3	OTTIMIZZAZIONE PROGETTUALE	5
4	IL PROGETTO	6
4.1	ASPETTI NORMATIVI	6
4.2	SEZIONI TIPO	6
4.3	VELOCITA'DI PROGETTO	7
4.4	DESCRIZIONE PLANO – ALTIMETRICA DEL TRACCIATO	7
4.5	LE OPERE D'ARTE	7
4.6	ALLARGAMENTI PER L'ISCRIZIONE DEL VEICOLO IN CURVA	8
4.7	DIAGRAMMA DELLE VELOCITA' E DI VISUALE LIBERA	8
5	ANALISI DI SICUREZZA	9
6	TABULATI TRACCIAMENTO PLANIMETRICO	
7	TABULATI TRACCIAMENTO ALTIMETRICO	12
8	TABULATI VERIFICHE PLANIMETRICHE	13
9	TABULATI VERIFICHE ALTIMETRICHE	17



REV.

FOGLIO 3 di 18

1 PREMESSA

La presente relazione ha lo scopo di analizzare e descrivere nel dettaglio, nell'ambito del progetto esecutivo del Raccordo Autostrada della Cisa A15 – Autostrada del Brennero A22 presso Nogarole Rocca (VR) – 1° Lotto da Fontevivo (PR) all'autostazione "Trecasali – Terre Verdiane" e opere accessorie, tra le varianti alle viabilità maggiori e minori, la viabilità interferita 02 Strada di accesso alla società Synthesis S.p.A., ricadente nel comune di Fontevivo, provincia di Parma, prevista alla pk 0+248.99 della carreggiata nord.

Il Progetto del "Raccordo autostradale A15/A22 Corridoio plurimodale Tirreno-Brennero Raccordo autostradale tra l'Autostrada della Cisa – Fontevivo (PR) e l'Autostrada del Brennero – Nogarole Rocca (VR) – I Lotto" s'inserisce nell'ambito del progetto del Raccordo tra la A15 "Autostrada della Cisa" e la A22 "Autostrada del Brennero" della lunghezza complessiva di circa Km 85, con inizio nel Comune di Fontevivo (PR) e termine nel Comune di Nogarole Rocca (VR), e ne costituisce esattamente il primo tratto.

Con deliberazione n° 2 del 22 gennaio 2010 pubblicata sulla Gazzetta Ufficiale della Repubblica Italiana in data 8/11/2010, il C.I.P.E (Comitato Interministeriale per la Programmazione Economica) ha approvato con prescrizioni e raccomandazioni il Progetto Definitivo presentato da Autocamionale della Cisa S.p.A. del <<Raccordo Autostradale Autostrada A15 della Cisa – Autostrada A22 del Brennero Fontevivo (PR) – Nogarole Rocca (VR)>>: 1^ lotto funzionale <<Fontevivo-Trecasali/Terre Verdiane>>.

Successivamente, Autocamionale della Cisa S.p.A. ha aggiornato il Progetto (Raccordo Autostradale Autostrada della Cisa A15- Autostrada del Brennero A22 Fontevivo (PR) – Nogarole Rocca (VR). I Lotto: da Fontevivo (PR) all'autostazione "Trecasali-Terre Verdiane" ed opere accessorie; PDG1 agg. novembre 2010), recependo le prescrizioni C.I.P.E., e lo ha trasmesso al Concedente ANAS S.p.A. per la relativa approvazione.

Il Progetto così aggiornato, è stato approvato da ANAS S.p.A., con prescrizioni e raccomandazioni, con provvedimento Prot. CDG-0074756-P del 24/5/2011, avente ad oggetto il "Raccordo autostradale A15/A22. Corridoio plurimodale Tirreno-Brennero. Raccordo autostradale tra l'autostrada della Cisa – Fontevivo (PR) e l'Autostrada del Brennero – Nogarole Rocca (VR) – I Lotto. Progetto Definitivo".

I lavori oggetto del presente appalto riguardano le opere di cui al Progetto PDG1 agg. novembre 2010 approvato dalla Concedente ANAS S.p.A., escluse le seguenti opere (o tratti di opere) del Protocollo di Intesa stipulato da Autocamionale della Cisa S.p.A. con la Provincia di Parma in data 11/7/2005.

- PR03:Collegamento S.P. Trecasali/Torrile S.P. Padana Occidentale;
- PR05:Collegamento S.P: Padana Occidentale Strada Nuova dei Prati;
- PR01:Raccordo S.P. 10 Autostazione Trecasali Terre Verdiane, limitatamente ai tratti non in affiancamento al Raccordo autostradale.

I lavori oggetto del presente appalto consistono sinteticamente in:

- a) Tratta autostradale compresa tra l'Autostrada della Cisa A15 in Comune di Fontevivo (PR) e l'Autostazione Trecasali-Terre Verdiane in Comune di Sissa-Trecasali (PR), della lunghezza complessiva di km 9,500 circa, di cui km 2,350 circa consistenti nel risezionamento dell'Autostrada della Cisa A15 esistente a sud dell'interconnessione con l'Autostrada del Sole A1, comprensiva degli svincoli di:
 - Interconnessione con l'Autostrada del Sole A1;
 - Svincolo di autostazione "Trecasali-Terre Verdiane";

La tratta attraversa i seguenti Comuni in Provincia di Parma: Fontevivo, Fontanellato, Parma, Sissa-Trecasali.

- b) Opere di viabilità ordinaria e locale accessorie alla tratta autostradale:
 - Variante S.P. 10 all'abitato di Viarolo in Provincia di Parma-Comuni di Parma e Sissa-Trecasali;
 - Raccordo Autostazione Trecasali-Terre Verdiane e Rotatoria S.P. 10 in Provincia di Parma-Comune di Sissa-Trecasali;
 - Opera prevista nel Protocollo di Intesa con la Provincia di Parma siglato in data 11/7/2005:
 PR01-Raccordo S.P. 10 Autostazione Trecasali-Terre Verdiane in Provincia di Parma-



REV.

FOGLIO 4 di 18

Comune di Sissa-Trecasali, limitatamente al tratto in affiancamento al Raccordo Autostradale;

- Varianti alla viabilità ordinaria (strade provinciali, strade comunali, strade poderali) interferita dal Raccordo autostradale, più specificatamente:
- Strada Comunale di Bianconese Variante sull'Autostrada A1;
- Viabilità d'accesso Synthesis S.p.A. Variante alla progr. 0+248.99;
- S.P. n° 10 di Cremona Variante alla progr. 3+380.45;
- Via Grande (Strada Roncocampocanneto) Variante alla progr. 4+162.57;
- S.C. Edugara dei Ronchi (Via Fienil Bruciato) Variante alla progr. 5+767.21;
- Asse Viario Cispadano: tratto di collegamento dal casello di Trecasali-Terre Verdiane Variante alla progr. 6+658.92;
- Viabilità della larghezza di 4,00 m (controstrade) previste a lato dell'autostrada

Le caratteristiche geometriche delle viabilità interferite risultano condizionate dalle caratteristiche antropomorfe presenti sul territorio (edifici, viabilità di servizio, corsi d'acqua, ecc.) e dalla scelta prevista nel progetto a base gara di risolvere le interferenze tra autostrada e viabilità interferita mediante cavalcavia.

In relazione ad una specifica prescrizione emessa in sede di approvazione del progetto preliminare si evidenzia che, per limitare l'impatto sul territorio delle opere di attraversamento, per la maggioranza dei casi, dove è stato possibile, si sono studiati dei tracciati che limitano al minimo lo spostamento dal sedime attuale, preservando la linearità della viabilità padana; ciò ha comportato la previsione di opere di scavalco più impegnative e consistenti sotto il profilo strutturale ed economico.

Si precisa che, come per il progetto autostradale, particolare attenzione è stata rivolta alle problematiche legate al rispetto ambientale, con specifico interessamento per la realizzazione di opere di mitigazione sia acustica che paesaggistica.

Gli interventi sulla viabilità ordinaria e interferente sono da ritenersi adeguamenti di viabilità esistenti o di varianti a sviluppo ridotto. In virtù di ciò si sottolinea che tali opere, facendo riferimento al D.M. 22/4/2004 pubblicato in G.U. n. 147 del 25/06/2004, non ricadono nell'ambito d'applicazione del D.M. 6792 5/11/2001 "Norme funzionali e geometriche per la costruzione delle strade", ma esso costituisce un riferimento non cogente.

Nell'ambito della progettazione si è fatto riferimento anche alla bozza del 21/03/2006 delle "Norme per gli interventi di adeguamento delle strade esistenti", non ancora emanata in forma ufficiale. Tali norme permettono di adottare per le diverse categorie di strade una velocità massima inferiore a quella indicata dal D.M. attualmente in vigore, presupponendo l'adozione di limiti di velocità altrimenti non consentiti.

REV. C

FOGLIO 5 di 18

2 PRESCRIZIONI

Per la descrizione degli interventi si rimanda agli elaborati seguenti:

- RAAA1EIGEXX01GRE006
- RAAA1EIGEXX01GCO002

3 OTTIMIZZAZIONE PROGETTUALE

Synthesis S.p.a. ha richiesto ad Autocamionale della Cisa S.p.a. una variante al cavalcavia P1, al fine di minimizzare il consumo di territorio, avvicinando la deviazione della viabilità al raccordo autostradale, utilizzando anche delle opere di sostegno dello stesso.

Autocamionale della Cisa S.p.a. ha comunicato con lettera prot 4445 del 10 dicembre 2013 di prendere atto della proposta di variante, che dovrà essere approvata da SVCA-MIT.

Con lettera prot. 4445 del 10/12/2012 e successiva lettera prot. 4665 del 20/12/13 Autocamionale della Cisa ha trasmesso a Pizzarotti tale richiesta.

Nell'ambito della progettazione esecutiva, per rispettare il DM 6792, sono state apportate delle minime modifiche planimetriche al tracciato stradale, aggiungendo gli elementi progettuali non previsti nel progetto a base gara, in particolare:

- inserimento delle clotoidi
- allargamento della carreggiata per l'iscrizione del veicolo in curva

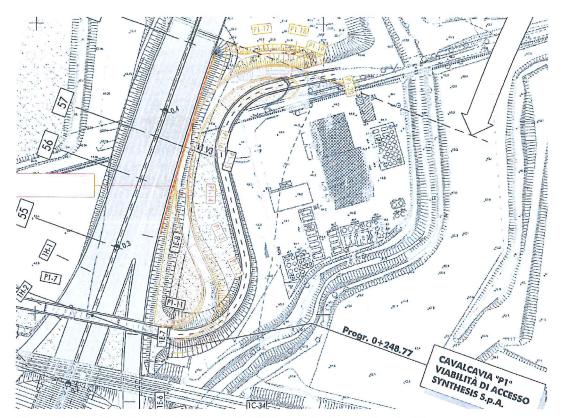


Figura 1 Estratto allegato lettera prot. 4665 – variante cavalcavia P1



REV.

FOGLIO 6 di 18

4 IL PROGETTO

La variante nasce dall'interferenza tra il tracciato attuale e il nuovo raccordo autostradale A15.

La progettazione ha tenuto conto dei seguenti vincoli:

- la necessità di dover garantire il franco libero fra l'intradosso dell'opera di scavalco e il pavimentato del tracciato autostradale di progetto e del futuro allargamento alla terza corsia;
- la necessità di garantire la potenziale deformazione delle barriere di sicurezza della futura terza corsia del raccordo autostradale;
- dalla presenza della strada comunale Bianconese alla quale il corpo stradale in esame si deve collegare e che è posta ad una distanza di circa 160 m dal ciglio occidentale dell'autostrada in progetto;
- dalla stessa localizzazione dello stabilimento della società Synthesis, che dista circa 30 m dal ciglio orientale del raccordo autostradale in progetto;
- dalla presenza della linea Alta Velocità a sud ovest .

La progettazione è stata sviluppata secondo i seguenti passaggi, che molte volte hanno presentato tra di loro un grado di correlazione e retroattività:

- definizione normativa riferimento;
- definizione della sezione tipo;
- definizione delle velocità di progetto;
- costruzione tracciato plano altimetrico;
- realizzazione allargamento in curva per iscrizione veicoli;
- verifica del diagramma delle velocità

Per aspetti specifici di settore (ad esempio le interferenze con il reticolo idrico o le opere d'arte) si rimanda agli elaborati specifici.

Per il progetto della pavimentazione si rimanda all'elaborato RAAA1EIGEXX01GRE004.

Per i dispositivi di sicurezza passivi si rimanda all'elaborato RAAA1EIGEBS00GRE001.

Per il progetto della segnaletica si rimanda all'elaborato RAAA1EIGESE00GRE001.

4.1 ASPETTI NORMATIVI

La strada è locale a destinazione particolare e per tale tipologia di strada il DM 6792 del 5/11/2001 "Norme funzionali e geometriche per la costruzione delle strade" non è cogente, ma è stato utilizzato come riferimento alla progettazione.

4.2 SEZIONI TIPO

La sezione tipo prevede una piattaforma da 6m con due corsie da 3m e assenza di banchina.

Il solido stradale è completato dalla presenza di arginelli di ciglio di larghezza 1.00 m, con sopralzo di 10 cm rispetto alla piattaforma pavimentata, per raccogliere le acque piovane che vengono conferite ai fossi al piede del rilevato mediante embrici.

La sovrastruttura stradale, ha uno spessore complessivo di 39 cm ed è così costituita:

- strato superficiale di binder in conglomerato bituminoso tradizionale

7 cm:

- strato di base in conglomerato bituminoso tradizionale

12 cm;

- fondazione in misto stabilizzato

20 cm

I rilevati delle rampe dei cavalcavia presentano pendenza delle scarpate 2/3, inerbite superficialmente stendendo una coltre di terreno vegetale spessa 30 cm.

Il corpo del rilevato può essere realizzato nei seguenti modi alternativi:

- in terra appartenete ai gruppi A1, A2-4, A2-5, A3;
- in materiale proveniente dagli scavi stabilizzato a calce;
- in materiale proveniente da cava stabilizzato a calce.

La sezione tipo è completata dalla presenza di uno strato di scotico di 20 cm, uno strato di bonifica di spessore minimo 30 cm, prevista con stabilizzazione a calce in sito. Il piano di posa del rilevato viene riempito con



REV.

FOGLIO 7 di 18

materiale anticapillare per uno spessore di 30 cm, previa stesa sul fondo di un telo di geotessile. Nel caso in cui il rilevato venga realizzato mediante stabilizzazione a calce, lo strato anticapillare sarà completamente avvolto dal telo di geotessile.

4.3 VELOCITA'DI PROGETTO

La velocità di progetto massima adottata è pari a 30 km/h, valore congruo con il traffico previsto, trattandosi di strada di collegamento alla ditta Synthesis.

4.4 DESCRIZIONE PLANO – ALTIMETRICA DEL TRACCIATO

Il progetto prevede lo spostamento del tracciato verso sud di circa 100m rispetto all'attuale localizzazione. Il tracciato ha una lunghezza di circa 495m.

Partendo da ovest il tracciato dopo l'innesto a T sulla S.C. Bianconese prosegue con una doppia curva con raggi di 45m e si eleva con pendenza del 5.5% per poi scavalcare in rettifilo l'A15 e alcune rampe dell'interconnessione A1 – A15, in un tratto con raccordo convesso di raggio 700m.

Dopo lo scavalco la livelletta scende con pendenza del 5.5% e vi è una doppia curva con raggi di 25m e 80m per affiancarsi al raccordo autostradale; ci si connette infine alla viabilità esistente con una curva di raggio 60m ed un ampio svaso che consente agevolmente le manovre di svolta anche ai veicoli pesanti.

Nel tracciato planimetrico sono state inserite le clotoidi conformi alla velocità di progetto adottata, che permettono un maggior comfort ed una migliore visuale prospettica.

La pendenza trasversale massima adottata è pari al 3.5% a fronte del 5% adottato nel progetto a base gara: il nuovo valore è congruente con la velocità di progetto adottata.

Allegati alla presente relazione sono riportate le verifiche plano – altimetriche che, a meno di poche discordanze planimetriche puntuali, sono congruenti con la velocità di progetto adottata. Si rammenta che tali verifiche non hanno valenza di cogenza.

La realizzazione della variante avverrà senza la necessità di deviare provvisoriamente la viabilità esistente.

Valori caratteristici adottati

Velocità di Progetto (VP): 30 km/h;Raggio planimetrico minimo: 25.00 m

- Raggio planimetrico massimo: 80.00 m

Pendenza massima livelletta: 5.50%Raccordo minimo concavo: 500 m

- Raccordo minimo convesso: 500 m

4.5 LE OPERE D'ARTE

Le opere d'arte in progetto sono costituite dal cavalcavia autostradale e da alcune opere minori di scavalco dei fossi di guardia, che garantiscono la ricucitura del reticolo idraulico.

La struttura di scavalco dell'autostrada ha una lunghezza complessiva di 113 m (a fronte dei 112.2 m del progetto a base gara), con 3 campate di luci 31 – 51 – 31 m, con struttura in cemento armato e travi in c.a.p.. La larghezza della piattaforma in corrispondenza dell'impalcato è di 6.50 m. La sua configurazione è compatibile con la deformazione delle barriere della futura terza corsia della A15. Il franco verticale rispetto all'A15 e alle rampe d'interconnessione con la A1, è superiore ai 5 m prescritti dal DM 6792 e precisamente raggiunge il valore minimo di 5.48m sulla rampa E dell'interconnessione.

Le opere d'arte minori sono rappresentate da n°3 cavalcafossi, realizzati mediante la posa di tubi prefabbricati in c.a.v. e muretti d'imbocco in c.a. gettato in opera, che si localizzano intorno alle seguenti distanze progressive: Km 0+020, Km 0+316 e Km 0+434.



REV. C FOGLIO 8 di 18

4.6 ALLARGAMENTI PER L'ISCRIZIONE DEL VEICOLO IN CURVA

Come previsto dal DM 6792, allo scopo di consentire la sicura iscrizione dei veicoli nei tratti curvilinei del tracciato, sono previsti allargamenti E per ciascuna corsia pari a:

E=K/R

Con K=45m

R=raggio esterno (in m) della corsia, che nel nostro caso è assumibile pari a quello della carreggiata.

I valori degli allargamenti previsti sono quindi i seguenti:

R=45m

E=1.00m

• R=25m

E=1.80m

R=80m

E=0.56m

R=60m

E=0.75m

Tali allargamenti erano già previsti nel progetto a base gara.

4.7 DIAGRAMMA DELLE VELOCITA' E DI VISUALE LIBERA

Il diagramma delle velocità è riportato nello specifico elaborato RAAA1EIAPVA06KDV001, al quale si rimanda. Esso viene redatto in funzione dell'intervallo delle velocità di progetto e delle caratteristiche planimetriche del tracciato, conformemente al DM 6792.

Per il tracciato in oggetto la velocità max di progetto è pari a 30 km/h, mentre la velocità min di progetto, pari a circa 25 km/h, la si ritrova in corrispondenza dei tratti iniziale e finale, dove la strada fa spazio alle aree d'intersezione con le viabilità esistenti.

Il diagramma delle visuali libere, trattandosi di una strada locale a destinazione particolare (per la quale il DM 6792 del 5.11.2001 non risulta cogente), con velocità di progetto max pari a 30 km/h, non è stato redatto.



REV.

FOGLIO 9 di 18

5 ANALISI DI SICUREZZA

La necessità di redigere "specifiche analisi di sicurezza" è stata sancita e resa obbligatoria dall'art. 3 del DM 6792 del 5.11.2001 "Norme funzionali e geometriche per la costruzione delle strade" per tutti quei casi in cui particolari condizioni locali, ambientali, paesaggistiche, archeologiche ed economiche non consentano il pieno rispetto di quanto prescritto dal D.M.. Il documento di "analisi di sicurezza" deve accompagnare la richiesta di parere al Consiglio Superiore dei LL.PP. sulla possibilità di concedere le deroghe.

Il DM 22 aprile 2004, nel ribadire la validità di quanto sopra detto per il caso del progetto di strade di nuova costruzione, e nel rendere, invece, non necessario il parere del Consiglio Superiore dei LL.PP. nel caso di progetti di adeguamento di strade esistenti, in attesa delle specifiche norme per l'adeguamento di queste ultime, conferma la necessità di redigere una specifica relazione finalizzata ad analizzare le condizioni di sicurezza di situazioni progettuali difformi dal dettato del DM 6792, che rimane sempre la norma di riferimento.

Tali norme non sono ancora state emanate in maniera ufficiale. Esiste una bozza di "norma per gli interventi di adeguamento delle strade esistenti", presa come riferimento nell'ambito della progettazione. Nel capitolo 8 si fa esplicito riferimento all'analisi di sicurezza come elaborato progettuale necessario per dimostrare gli obiettivi prestazionali di sicurezza in esercizio.

L'intervento in oggetto si classifica come una "strada locale a destinazione particolare", per cui il DM 6792 non è applicabile per quanto riguarda le caratteristiche compositive fornite dalla tabella 3.4.a e caratterizzate dal parametro "velocità di progetto". Comunque l'andamento planimetrico dell'asse, l'andamento altimetrico dell'asse e il diagramma delle velocità sono stati redatti, per le velocità di progetto assunte, applicando integralmente i dettami del DM 6792.

Considerata quindi la destinazione particolare della strada, il rispetto del DM 6792 per quanto sopra citato e la segnaletica prevista nel progetto, si ritiene che l'intervento nel suo complesso sia in grado di migliorare la sicurezza nel tratto risezionato.



6 TABULATI TRACCIAMENTO PLANIMETRICO

ELE	MENTI PLANIMETRICI					Rif.to Dis.:				Pagina Nr.
	RETTIFILO	Azimut;	5.0360c	Deviazione:	0.0000c	Lunghezza:	5 710	Progres	ee .	0.0
	ESTREMI	E1	301702.628		104468.659		301708.321			104469.1
	VERTICE	E1	301702.628		104468.659		301708.321			104469.1
	RACCORDO CIRC. n. 1	Azimut:	5.0360c	Deviazione:	-52.8113c	Lunghezza:	7.051	Progres	ss.:	5.7
	Raggio: 8.5	00 Tang.:	3.743	Ang.:	52.8113c				-	
	Corda: 6.8		-0.721	Biset.:	0.788					
	ESTREMI	E1	301708.321		104469.110	E2	301714.789	N2		104466.8
	VERTICE CENTRO	E	301712.052 301708.993		104469.406 104460.637					
	RACCORDO CIRC. n. 2	Azimut:	352.2246c			Lunghezza:	16.396	Progre	ss.:	12.7
	Raggio: 45.0 Corda: 16.3		8.290 -0.745	Ang.:	23.1960c					
	ESTREMI	E1	301714.789	N1	0.757 104466.853	E2	301724.503	NO		104453.7
	VERTICE	E	301720.853		104461.200	C2	301724.303	192		104433.7
	CENTRO	E	301684.101	N	104433.941	<u></u>		L		
_	CLOTOIDE	Azimut:	329.0286c	Deviazione:	-6.4407c	Lunghezza:	9.105	Progres	ss :	29.1
	Par.A: 20.2	,		Scost.:	0.077	Tau:	6.4407c			20.1
	Tan.L: 6.0		3.038	GCOSI	0.077	lau.	0.44070			
	ESTREMI	E1	301724.503	N1	104453.757	E2	301727.951	N2		104445.3
	CLOTOIDE	Azimut:	322.5879c	Deviazione:	6.4407c	Lunghezza:	9 105	Progres	98 .	38.2
		12 Fattore Forma:		Scost.:	0.077		6.4407c	rrogro	JJ	00.2
	Tan.L: 6.0		3.038	SCOSI	0.077	lau.	0.44070			
	ESTREMI	E1	301727.951	N1	104445.334	E2	301731.399	N2		104436.9
_	RACCORDO CIRC. n. 3	Azimut:	329 0286c	Deviazione:	52.2891c	Lunghezza:	36.961	Progres	cc ·	47.3
	Raggio: -45.0	0.0000000000000000000000000000000000000	19.595	Ang.:	52.2891c	Lungnezza.	30.901	riogie	33	47.0
	Corda: 35.9	-	3.742		4.081					
	ESTREMI	E1	301731.399		104436.911	E2	301758.784	N2		104413.6
	VERTICE	E	301740.027		104419.319					
	CENTRO	E	301771.801	N	104456.727	1				***************************************
	CLOTOIDE	Azimut:	381.3177c	Deviazione:	6.2863c	Lunghezza:	8.887	Progre	SS.:	84.3
	Par.A: 19.9	98 Fattore Forma:	1.00	Scost.:	0.073		6.2863c			
	Tan.L: 5.9 ESTREMI	28 Tan.K.: E1	2.965 301758.784		104413.650		301767.438	N2		104411.6
	LOTIVLIMI	1-1	301730.704	181	104413.030	L-2	301707.430	142		104411.0
	RETTIFILO	Azimut:	387.6040c	Deviazione:	0.0000c	Lunghezza:	121.565	Progre	ss.:	93.2
	ESTREMI	E1	301767.438		104411.646		301886.706			104388.1
	VERTICE	E1	301767.438	N1	104411.646	E2	301886.706	N2		104388.1
	CLOTOIDE	Azimut:	387.6040c	Deviazione:	22.8574c	Lunghezza:	17.952	Progre	ss.:	214.7
	Par.A: 21.1	35 Fattore Forma:	1.00	Scost.:	0.535	-	22.8574c			0,000
	Tan.L: 12.0 ESTREMI	50 Tan.K.: E1	6.059 301886.706		104388.125		301904.505	NO		104386.7
	LOTIVLIMI	1-1	301000.700	INI	104300.123	L.2	301904.303	INZ		104300.7
0	RACCORDO CIRC. n. 4	Azimut:	10.4615c	Deviazione:	94.4446c	Lunghezza:	37.088	Progre	ss.:	232.7
		00 Tang.:	22.908	Ang.:	94.4446c					
	Corda: 33.7 ESTREMI	BO Freccia:	301904.505	Biset.:	8.909 104386.784					
	VERTICE	E	301927.105		104300.704	E2	301925.341	N2		104413.3
	CENTRO	E	301900.415		104411.447					
1	CLOTOIDE	Azimut	104 90615	Deviazione:	20 4220-	Lunghezza;	23.658	Drages	. ·	269.8
1	Water Control of the	Azimut: 20 Fattore Forma:						ri ogre:	35	∠69.8
		31 Tan.K.:	8.058	Scost.:	0.925	Tau:	30.1229c			
	ESTREMI	E1	301925.341	N1	104413.372	E2	301916.375	N2		104435.0
2	CLOTOIDE	Azimut.	135 02900	Deviazione:	4 2202-	Lungherre	40 CE 4	Dress		202.4
2	CLOTOIDE Par.A: 29.1	Azimut: 95 Fattore Forma:	100.02000	Deviazione:		Lunghezza:	10.654	Progres	55.:	293.4
		95 Fattore Forma: 95 Tan.K.:	3.553	Scost.:	0.059	Tau:	4.2392c			
	ESTREMI	E1	301916.375	NId	104435.012	152	301911.008	110		104444.2



REV.

FOGLIO 11 di 18

ELE	EMENTI PLANIMETRI	CI					Rif.to Dis.:			Pagina Nr.	_ ;
13	RACCORDO CIRC.	n. 5	Azimut:	130.7898c	Deviazione:	-44.7739c	Lunghezza:	56.265	Progress.:	304.	13
	Raggio:	80.000	Tang.:	29.352	Ana.:	44.7739c					
		55.112	1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	-4.896	Biset.:	5.215					
	ESTREMI		E1	301911.008	N1	104444.213	E2	301903.754	N2	104498.	84
	VERTICE		E	301897.359	N	104470.199					
	CENTRO		E	301981.832	N	104481.414				-	_
14	CLOTOIDE		Azimut:	86.0158c	Deviazione:	-7.9534c	Lunghezza:	19.989	Progress.:	360.3	30
1 1		39.989	Fattore Forma:	1.00					r rogicas	500,	50
		13.337	Tan.K.:	6.673	Scost.:	0.208	Tau:	7.9534c			
	ESTREMI	10.001	E1	301903.754	N1	104498.846	E2	301909.714	N2	104517.	91
15	RETTIFILO		Azimut:	78.0625c	Deviazione:	0.0000c	Lunghezza:	3.513	Progress.:	380.3	38
	ESTREMI	17 17 17 17 17 17 17 17 17 17 17 17 17 1	E1	301909.714		104517.911	E2	301910.901	N2	104521.2	21
	VERTICE		E1	301909.714	N1	104517.911	E2	301910.901	N2	104521.2	21
16	CLOTOIDE		Azimut:	78.0625c	Deviazione:	-6.9981c	Lunghezza:	13.191	Progress.:	383.9	90
		28.133	Fattore Forma:	1.00	Scost.:	0.121	Tau:	6.9981c	r regress	000.0	_
	Tan.L:	8.800	Tan.K.:	4.402	Scosi	0.121	Tau.	6.99610			
	ESTREMI		1.20.711.20	301910.901	N1	104521.217	E2	301915.806	N2	104533.4	45
-	DAGGODDO GIDO			71.0644c		70 7000			_		
7	RACCORDO CIRC.		Azimut:		Deviazione:	-73.7020c	Lunghezza:	69.463	Progress.:	397.0)9
		60.000	Tang.:	39.212	Ang.:	73.7020c					
	Corda: ESTREMI	65.648	Freccia:	-9.775 301915.806	Biset:	11.677					_
	VERTICE			301915.806		104533.455 104568.686	E2	301972.199	N2	104567.0)6
	CENTRO			301933.021	1	104507.113					
								- =	=	=	
8	CLOTOIDE		Azimut:	397.3627c	Deviazione:	-28.2942c	Lunghezza:	13.333	Progress.:	466.5	55
	2 (200.00) 12	20.000	Fattore Forma:	1.00	Scost.:	0.826	Tau:	28.2942c			
	Tan.L:	7.887	Tan.K.:	5.659							_
	ESTREMI		E1	301972.199	N1	104567.062	E2	301985.084	N2	104564.0)9
									Progress.:	479.8	0.0
									riogiess	4/9.0	υC



7 TABULATI TRACCIAMENTO ALTIMETRICO

	MENTI ALTIMETRICI					Rif.to Dis.:		Pa	gina Nr. 1
	LIVELLETTA	Distanza: 15	5.433	Sviluppo:	15.433	Diff.Qt.:	0.057	Pendenza (h/b)	0.369683
	ESTREMI LIVELLETTE		0.000	Quota 1	44.320	Prog.2	2.607	Quota 2	44.330
	VERTICI LIVELLETTE	Prog.1 0	0.000	Quota 1	44.320	Prog.2	15.433	Quota 2	44.37
	PARABOLA	Distanza: 25	5.652	Sviluppo:	25.665				***************************************
	Raggio: 500.000			A:	5.130				
	ESTREMI VERTICE			Quota 1 Quota	44.330 44.377	Prog.2	28.259	Quota 2	45.083
	VERTICE	Plog	0.433	Quota	44.377				
	LIVELLETTA	Distanza: 154	1.633	Sviluppo:	154.866	Diff.Qt.:	8.505	Pendenza (h/b)	5.500000
	ESTREMI LIVELLETTE			Quota 1	45.083		10.000.000.000.000	Quota 2	50.76
	VERTICI LIVELLETTE	Prog.1 15	5.433	Quota 1	44.377	Prog.2	170.066	Quota 2	52.882
	PARABOLA	Distanza: 77	7.002	Sviluppo:	77.041	1			
	Raggio: 700.000			A:	11.000				
	ESTREMI		0.000.000.000	Quota 1	50.765	Prog.2	208.567	Quota 2	50.765
	VERTICE	Prog 170	0.066	Quota	52.882				
i	LIVELLETTA	Distanza: 155	5.074	Sviluppo:	155.308	Diff.Qt.:	-8.530	Pendenza (h/b)	-5.500311
	ESTREMI LIVELLETTE		3.567	Quota 1	50.765	Prog.2	298.637	Quota 2	45.810
	VERTICI LIVELLETTE		0.066	Quota 1	52.882	Prog.2	325.140	Quota 2	44.353
	DADADOLA	D: 4 53	3.005	0.11	70.000			Г	
i	PARABOLA Raggio: ·1000.000			Sviluppo: A:	53.033 5.300				
	Raggio: 1000.000 ESTREMI			Quota 1		Prog.2	351.642	Quota 2	44.300
	VERTICE			Quota	44.353		0011012		
	LIVELLETTA	D'-4 90	9.685	0.1	22.225	D:# 01	0.470		2 / 2222
	LIVELLETTA ESTREMI LIVELLETTE		1.642	Sviluppo: Quota 1	89.685 44.300	Diff.Qt.: Prog.2	-0.179 404.808	Pendenza (h/b): Quota 2	-0.199829 44.194
	VERTICI LIVELLETTE			Quota 1			414.825	Quota 2	44.174
	7								
1	PARABOLA		0.034	Sviluppo:	20.034				
	Raggio: 5000.000 ESTREMI			A: Quota 1	0.401 44.194	D 2	424.842	Quota 2	44.194
	VERTICE			Quota	44.194	Prog.2	424.042	Quota 2	44.194
	L D /FLI FTTA	D: 4 E2	2.834	0."	50.004	Trum or			
)	LIVELLETTA ESTREMI LIVELLETTE			Sviluppo: Quota 1	52.834 44.194	Diff.Qt.:	0.106 462.466	Pendenza (h/b): Quota 2	0.200853
	VERTICI LIVELLETTE			Quota 1	44.174		467.659	Quota 2	44.280
				_					
0	PARABOLA			Sviluppo:	10.386				
	Raggio: 500.000 ESTREMI			A: Quota 1	2.077 44.269	Prog.2	472.851	Quota 2	44.398
	VERTICE			Quota	44.280	FTOG.2	472.031	Quota 2	44.550
	T								
	LIVELLETTA	Distanza: 16		Sviluppo:	16.030	Diff.Qt.:	0.365	Pendenza (h/b):	
1		D 4 470		Quota 1 Quota 1	44.398 44.280	Prog.2	476.660	Quota 2 Quota 2	44.485 44.645
1	ESTREMI LIVELLETTE	Prog.1 472 Prog.1 467			11.200	1109.2	483 685	GGOTH Z	
1							483.685		
	ESTREMI LIVELLETTE VERTICI LIVELLETTE PARABOLA	Prog.1 467 Distanza: 14		Sviluppo:	14.050		483.685		
	ESTREMI LIVELLETTE VERTICI LIVELLETTE PARABOLA Raggio: 500.000	Prog.1 467 Distanza: 14 Lunghezza 14	.049	A:	2.810				
2	ESTREMI LIVELLETTE VERTICI LIVELLETTE PARABOLA Raggio: 500.000 ESTREMI	Prog.1 467 Distanza: 14 Lunghezza 14 Prog.1 476	1.049 3.660	A: Quota 1	2.810 44.485	Prog.2	490.709	Quota 2	44.607
	ESTREMI LIVELLETTE VERTICI LIVELLETTE PARABOLA Raggio: 500.000	Prog.1 467 Distanza: 14 Lunghezza 14 Prog.1 476 Prog 483	3.660 3.685	A: Quota 1 Quota	2.810	Prog.2		Quota 2	44.607
	ESTREMI LIVELLETTE VERTICI LIVELLETTE PARABOLA Raggio: 500.000 ESTREMI	Prog.1 467 Distanza: 14 Lunghezza 14 Prog.1 476 Prog 483 Distanza: 12	3.660 3.685 2.352	A: Quota 1	2.810 44.485 44.645		490.709	Quota 2 Pendenza (h/b): Quota 2	V. 2000.0.0400

REV. C FOGLIO 13 di 18

8 TABULATI VERIFICHE PLANIMETRICHE

CONTROLLO NORMATIVA					Pag	ina Nr.
pati generali	Minimo	Massimo	T	r		
3)						
) sse: VA.02 - Viabilità interferita - Accesso Synthesis						
🌓 ipo di strada: F - Locali Urbane						
narghezza semicarreggiata (m)	3.000					
1)/elocità progetto (Km/h)	25	30				
Rettifilo n°1 - Lunghezza (m):5.710	Lung. Min	Lung. Max	T	1		Parame
m +28						0.0
unghezza minima (m)	30.000					
unghezza massima (m)	2 2 22 22 22	660.000				
alori minimi/massimi da normativa	30.000	660.000				
!\tettifilo fuori normativa	5.710					
Raccordo n°1 - Raggio (m):8.500 - Lunghezza (m):7.051	Raggio Min	Raggio Max	Lung. Min	T		Parame
m <u>2</u> 3	-					5.7
/elocità utilizzata per la verifica (km/h)						
ু taggio minimo in funzione della velocità	19.299					
unghezza minima del raccordo per una corretta percezione			11.806			
🍞 alori minimi/massimi da normativa	19.299		11.806			
laccordo fuori normativa	8.500		7.051			
Raccordo n°2 - Raggio (m):45.000 - Lunghezza (m):16.396	Raggio Min	Raggio Max	Lung. Min	10		Parame
m - <u>2</u> 3						12.7
yelocità utilizzata per la verifica (km/h)						
🌓 taggio minimo in funzione della velocità	19.299					
nunghezza minima del raccordo per una corretta percezione			16.829			
🍞 alori minimi/massimi da normativa	19.299		16.829			
taccordo fuori normativa	45.000		16.396			
Clotoide n°1 - Parametro A:20.242 - Lunghezza (m):9.105	A Min	A Max	Lung. Min	Rapporto	FF	Parame
m 23						29.1
elocità utilizzata per la verifica (km/h)						
iattore di forma					1.000	
riterio dinamico: limitazione del contraccolpo	16.761					
riterio cigli: limitazione della pendenza longitudinale dei cigli	13.288					
riterio ottico	15.000					
Notoide di flesso simmetrica (R2 <r1). a="">=R1/3</r1).>	15.000					
riterio ottico		45.000				
Notoide di flesso simmetrica (R2 <r1). a<="R2</td"><td></td><td>45.000</td><td></td><td></td><td></td><td></td></r1).>		45.000				
alori minimi/massimi da normativa	16.761	45.000				
//lotoide in normativa	20.242		9.105		1.000	
Clotoide n°2 - Parametro A:20.242 - Lunghezza (m):9.105	A Min	A Max	Lung. Min	Rapporto	FF	Parame
m						38.2
⊋3 Ayelocità utilizzata per la verifica (km/h)						
iattore di forma					1.000	
riterio dinamico: limitazione del contraccolpo	18.900					
riterio cigli: limitazione della pendenza longitudinale dei cigli	13.941					
Priterio ottico	15.000					
Notoide di flesso simmetrica (R2 <r1). a="">=R1/3</r1).>	15.000					
	15.000	45 000			(4)	
i iriterio ottico		45.000				
totoide di flesso simmetrica (R2 <r1). a<="R2</td"><td></td><td>45.000</td><td></td><td>1</td><td></td><td></td></r1).>		45.000		1		
灰 alori minimi/massimi da normativa	18.900	45.000	I	l l		



REV. C FOGLIO 14 di 18

CONTROLLO NORMATIVA	,				Pag	ina Nr.
/	20.242		9.105		1.000	
Raccordo n°3 - Raggio (m):45.000 - Lunghezza (m):36.961	Raggio Min	Raggio Max	Lung. Min			Param
m 123		raggio max	Lung. IIIII	1		47.3
23 Yelocità utilizzata per la verifica (km/h)						77.
	40,000					
Raggio minimo in funzione della velocità	19.299					
junghezza minima del raccordo per una corretta percezione			20.833			
/alori minimi/massimi da normativa	19.299		20.833			
Accordo in normativa	45.000		36.961			
Clotoide n°3 - Parametro A:19.998 - Lunghezza (m):8.887	A Min	A Max	Lung. Min	Rapporto	FF	Param
n <u>2</u> 3						84.3
elocità utilizzata per la verifica (km/h)						
attore di forma					1.000	
riterio dinamico: limitazione del contraccolpo	18.900					
riterio cigli: limitazione della pendenza longitudinale dei cigli	19.541					
iriterio ottico	100 500-03000					
	15.000					
Criterio ottico		45.000				
Vlotoide rettifilo-raccordo. 2/3<=A1/A2<=3/2. A1/A2 in tolleranza				0.988		
valori minimi/massimi da normativa	19.541	45.000				
>:lotoide in normativa	19.998		8.887		1.000	
Rettifilo n°2 - Lunghezza (m):121.565	Lung. Min	Lung. Max				Param
1 23		_		Ī		93.
unghezza minima (m)	30.000					50.
junghezza massima (m)	00.000	660.000				
palori minimi/massimi da normativa	30.000	660.000		1		
Acttifilo in normativa	121.565					
Clotoide n°4 - Parametro A:21.185 - Lunghezza (m):17.952	A Min	A Max	Lung. Min	Rapporto	FF	Param
n 23						214.
elocità utilizzata per la verifica (km/h)						
rattore di forma					1.000	
riterio dinamico: limitazione del contraccolpo	18.900					
riterio cigli: limitazione della pendenza longitudinale dei cigli	15.811					
Priterio ottico	8.333					
	0.555	05 000				
Criterio ottico		25.000				
Vlotoide rettifilo-raccordo. 2/3<=A1/A2<=3/2. A1/A2 in tolleranza				0.871		
yalori minimi/massimi da normativa	18.900	25.000				
>lotoide in normativa	21.185		17.952		1.000	
Raccordo n°4 - Raggio (m):25.000 - Lunghezza (m):37.088	Raggio Min	Raggio Max	Lung. Min			Param
n <u>2</u> 3			1			232.7
elocità utilizzata per la verifica (km/h)	1					
kaggio minimo in funzione della velocità	19.299	L				
Raggio minimo calcolato rispetto al rettifilo precedente	121.565					
lunghezza minima del raccordo per una corretta percezione	121.000		10 444			
	404 =0-		19.444		1	
alori minimi/massimi da normativa	121.565		19.444			
\\ \taccordo fuori normativa	25.000		37.088			
Clotoide n°5 - Parametro A:24.320 - Lunghezza (m):23.658	A Min	A Max	Lung. Min	Rapporto	FF	Param
n I	A WIII	A Wax	Lung. Will	Λαρμοιτο	FF	269.8
23			1	1		
Yelocità utilizzata per la verifica (km/h)				I		
yelocità utilizzata per la verifica (km/h) iattore di forma					1.000	



REV. C FOGLIO 15 di 18

ONTROLLO NORMATIVA					Pag	ina Nr.
	18,900					
riterio cigli: limitazione della pendenza longitudinale dei cigli	12.076					
riterio ottico	8.333				1	
Notoide di flesso asimmetrica (R2 <r1). a="">=R2/3</r1).>	8.333					
priterio ottico		25.000				
ilotoide di flesso asimmetrica (R2 <r1). a<="R2</td"><td></td><td>25.000</td><td></td><td></td><td></td><td></td></r1).>		25.000				
Notoide di flesso. 2/3<=A1/A2<=3/2. A1/A2 in tolleranza		20,000		1.200		
valori minimi/massimi da normativa	18.900	25.000		1.200		
∕`lotoide in normativa	24.320	25.000	23.658		1.000	
lotoide in normativa	24.320		23.030		1.000	
Clotoide n°6 - Parametro A:29.195 - Lunghezza (m):10.654	A Min	A Max	Lung. Min	Rapporto	FF	Param
m 28			<u> </u>	-	20 10	293.4
18 ▲ (elocità utilizzata per la verifica (km/h)						
attore di forma					1.000	
	18,900				1.000	
Viterio dinamico: limitazione della pondanza langitudinale dei sigli						
riterio cigli: limitazione della pendenza longitudinale dei cigli	18.257					
Priterio ottico	26.667					
Notoide di flesso asimmetrica (R2 <r1). a="">=R1/3</r1).>	26.667					
priterio ottico		80.000				
) lotoide di flesso asimmetrica (R2 <r1). a<="R1</td"><td></td><td>80.000</td><td></td><td></td><td></td><td></td></r1).>		80.000				
ilotoide di flesso. 2/3<=A1/A2<=3/2. A1/A2 in tolleranza	= = =			1.200		
Valori minimi/massimi da normativa	26.667	80.000				
/>:lotoide in normativa	29.195		10.654		1.000	
Raccordo n°5 - Raggio (m):80.000 - Lunghezza (m):56.265	Raggio Min	Raggio Max	Lung. Min	1		Param
n <u>2</u> 3						304.
gelocità utilizzata per la verifica (km/h)				1		
Raggio minimo in funzione della velocità	19.299					
unghezza minima del raccordo per una corretta percezione			20.833			
alori minimi/massimi da normativa	19.299		20.833			
∕ laccordo in normativa	80.000		56.265			
Clotoide n°7 - Parametro A:39.989 - Lunghezza (m):19.989	A Min	A Max	Lung. Min	Rapporto 	FF	Param
n 23						360.
gelocità utilizzata per la verifica (km/h)						
rattore di forma					1.000	
riterio dinamico: limitazione del contraccolpo	18.900			W.		
riterio cigli: limitazione della pendenza longitudinale dei cigli	25.820					
criterio ottico	26.667					
riterio ottico		80.000				
				1.370		
ilotoide rettifilo-raccordo. 2/3<=A1/A2<=3/2. A1/A2 in tolleranza	26.667	80.000			1	
Notoide rettifilo-raccordo. 2/3<=A1/A2<=3/2. A1/A2 in tolleranza Valori minimi/massimi da normativa	26.667 39.989	80.000	19.989		1.000	
Notoide rettifilo-raccordo. 2/3<=A1/A2<=3/2. A1/A2 in tolleranza Valori minimi/massimi da normativa		80.000	19.989		1.000	
Notoide rettifilo-raccordo. 2/3<=A1/A2<=3/2. A1/A2 in tolleranza valori minimi/massimi da normativa Notoide in normativa Rettifilo n°3 - Lunghezza (m):3.513		80.000 Lung. Max	19.989		1.000	
Notoide rettifilo-raccordo. 2/3<=A1/A2<=3/2. A1/A2 in tolleranza valori minimi/massimi da normativa Notoide in normativa Rettifilo n°3 - Lunghezza (m):3.513	39.989		19.989		1.000	
Notoide rettifilo-raccordo. 2/3<=A1/A2<=3/2. A1/A2 in tolleranza Valori minimi/massimi da normativa Notoide in normativa Rettifilo n°3 - Lunghezza (m):3.513	39.989		19.989		1.000	Param 380.
ilotoide rettifilo-raccordo. 2/3<=A1/A2<=3/2. A1/A2 in tolleranza valori minimi/massimi da normativa valotoide in normativa Rettifilo n°3 - Lunghezza (m):3.513	39.989 Lung. Min		19.989		1.000	
ilotoide rettifilo-raccordo. 2/3<=A1/A2<=3/2. A1/A2 in tolleranza in alori minimi/massimi da normativa ilotoide in normativa Rettifilo n°3 - Lunghezza (m):3.513 Rettifilo n°3 - Lunghezza (m):0.513	39.989 Lung. Min	Lung. Max	19.989		1.000	
ilotoide rettifilo-raccordo. 2/3<=A1/A2<=3/2. A1/A2 in tolleranza valori minimi/massimi da normativa ilotoide in normativa Rettifilo n°3 - Lunghezza (m):3.513 unghezza minima (m) unghezza massima (m)	39.989 Lung. Min 30.000	Lung. Max 660.000	19.989		1.000	
Ilotoide rettifilo-raccordo. 2/3<=A1/A2<=3/2. A1/A2 in tolleranza valori minimi/massimi da normativa Ilotoide in normativa Rettifilo n°3 - Lunghezza (m):3.513 Junghezza minima (m) Junghezza massima (m) Valori minimi/massimi da normativa lettifilo fuori normativa	39.989 Lung. Min 30.000 30.000 3.513	Lung. Max 660.000 660.000				380.
ilotoide rettifilo-raccordo. 2/3<=A1/A2<=3/2. A1/A2 in tolleranza valori minimi/massimi da normativa valori e in normativa Rettifilo n°3 - Lunghezza (m):3.513 unghezza minima (m) unghezza massima (m) valori minimi/massimi da normativa	39.989 Lung. Min 30.000 30.000	Lung. Max 660.000	19.989	Rapporto	1.000	



REV. C FOGLIO 16 di 18

CONTROLLO NORMATIVA					Pag	ina Nr.
(i)					1.000	
riterio dinamico: limitazione del contraccolpo	18.900					
riterio cigli: limitazione della pendenza longitudinale dei cigli	22.361					
nterio ottico	20.000					
ntiterio ottico		60.000				
🥟 alori minimi/massimi da normativa	22.361	60.000				
√/lotoide in normativa	28.133		13.191		1.000	
√Raccordo n°6 - Raggio (m):60.000 - Lunghezza (m):69.463 Ičm	Raggio Min	Raggio Max	Lung. Min	i		Paramet
1+23						397.09
elocità utilizzata per la verifica (km/h)					1	3
(1) kaggio minimo in funzione della velocità	19.299					
naggio minimo calcolato rispetto al rettifilo precedente	3.513					
unghezza minima del raccordo per una corretta percezione	1		20.833			
🎻 alori minimi/massimi da normativa	19.299		20.833			
Accordo in normativa	60.000		69.463			
Clotoide n°9 - Parametro A:20.000 - Lunghezza (m):13.333	A Min	A Max	Luna Mia	D	FF	Paramet
ICM	1 A WIII	A Wax	Lung. Min	Rapporto		466.55
I+23 ☑️elocità utilizzata per la verifica (km/h)						466.55
iattore di forma					1.000	
riterio dinamico: limitazione del contraccolpo	18,900				1.000	
riterio cigli: limitazione della pendenza longitudinale dei cigli	7.071					
riterio ottico	20.000					
	20.000					
riterio ottico	20.000	60.000				
		20.000				
alori minimi/massimi da normativa	20.000	20.000				
iotoide in normativa	20.000	20.000	13.333		1.000	
, notoldo in normativa	20.000		10,000		1.000	

REV. C FOGLIO 17 di 18

9 TABULATI VERIFICHE ALTIMETRICHE

✓ Livelletta n°1 - Pendenza (h/b):0.370%	Pend. Max		Parametri
Em Progressiva			0.000
iii Pendenza massima (+/- h/b):	10.000%		
Livelletta in normativa	0.370%		
	Dangia Min	Lung. Min	Parametri
	Raggio Min	Lung, wiin	2,607
Progressiva			22.099
Distanza utilizzata			22.099
② Velocità utilizzata per la verifica (km/h)	275 000	1	24
Raggio minimo da visibilità	275,699	1	
Raggio minimo comfort accelerazione verticale	73.110		
✓ Parabola in normativa	500.000		
✓ Livelletta n°2 - Pendenza (h/b):5.500%	Pend, Max		Parametri
Em 1-20 Progressiva			28.259
Pendenza massima (+/- h/b):	10.000%		
✓ Livelletta in normativa	5,500%		
Parahala n°2 Parais (m).700 000 Lungharra (m).77 002 K.7 000 (Conucasa)	Deggie Min	Lung Min	Daramatri
✓ Parabola n°2 - Raggio (m):700.000 - Lunghezza (m):77.002 - K:7.000 (Convesso)	Raggio Min	Lung. Min	Parametri 131,565
35			
① Distanza utilizzata			28.593
Velocità utilizzata per la verifica (km/h)	846 888		30
Raggio mínimo da visibilità	219.382		
Raggio mínimo comfort accelerazione verticale	115.741	1	
Parabola in normativa	700.000		
✓ Livelletta n°3 - Pendenza (h/b):-5.500%	Pend. Max		Parametri
Em Progressiva			208.567
Pendenza massima (+/- h/b):	10.000%	1	
✓ Livelletta in normativa	-5,500%		
✓ Parabola n°3 - Raggio (m):1000.000 - Lunghezza (m):53.005 - K:10.000 (Concavo)	Raggio Min	Lung. Min	Parametri
Em 1-25 Progressiva	0.0		298.637
Distanza utilizzata			29.109
Velocità utilizzata per la verifica (km/h)			30
ii) Raggio minimo da visibilità	420,285		
Raggio minimo comfort accelerazione verticale	115.741		
✓ Parabola in normativa	1000.000		
Livelletta n°4 - Pendenza (h/b):-0.200%	Pend. Max		Parametri
Em (1-2) Progressiva			351.642
Pendenza massima (+/- h/b):	10.000%		
Livelletta in normativa	-0.200%		
✓ Parabola n°4 - Raggio (m):5000.000 - Lunghezza (m):20.034 - K:50.000 (Concavo)	Raggio Min	Lung. Min	Parametri
Em Progressiva			404.808
i Distanza utilizzata			28.593
Velocità utilizzata per la verifica (km/h)			30
in Raggio minimo da visibilità	0.000		
Raggio minimo comfort accelerazione verticale	115.741		
✓ Parabola in normativa	5000.000		
✓ Live/letta n°5 - Pendenza (h/b):0.201%	Pend. Max		Parametri



REV. C FOGLIO 18 di 18

Em Progressiva			424.842
Pendenza massima (+/- h/b):	10.000%		
✓ Livelletta in normativa	0.201%		
✓ Parabola n°5 - Raggio (m):500.000 - Lunghezza (m):10.385 - K:5.000 (Concavo)	Raggio Min	Lung. Min	Parametri
Em Progressiva			462,466
🚺 Distanza utilizzata			28.809
🕜 Velocità utilizzata per la verifica (km/h)			30
🧓 Raggio minimo da visibilità	0.000		
Raggio minimo comfort accelerazione verticale	115.741		
✓ Parabola în normativa	500.000		
✓ Livelletta n°6 - Pendenza (h/b):2.278%	Pend. Max	1	Parametri
I ^{tim} Progressiva			472.851
Pendenza massima (+/- h/b):	10.000%		
✓ Livelletta in normativa	2.278%		
✓ Parabola n°6 - Raggio (m):500.000 - Lunghezza (m):14.049 - K:5.000 (Convesso)	Raggio Min	Lung. Min	Parametri
Em Progressiva			476,660
🧓 Distanza utilizzata			28.744
🕜 Velocità utilizzata per la verifica (km/h)			30
🧓 Raggio minimo da visibilità	0.000		
 Raggio minimo comfort accelerazione verticale 	115.741		
Parabola in normativa	500.000		
✓ Livelletta n°7 - Pendenza (h/b):-0.532%	Pend. Max	T	Parametri
Em Progressiva			490.709
Pendenza massima (+/- h/b):	10.000%		
✓ Livelletta in normativa	-0.532%		