COMMITTENTE



PROGETTAZIONE:



INFRASTRUTTURE FERROVIARIE STRATEGICHE DEFINITE DALLA LEGGE OBIETTIVO N. 443/01

U.O. INFRASTRUTTURE SUD	
PROGETTO DEFINITIVO	

LINEA PESCARA - BARI
RADDOPPIO TRATTA FERROVIARIA TERMOLI - LESINA
LOTTI 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA

VIABILITA' - NV

NV13 - Variante SP44 - km 17+828

Relazione tecnica

 	 	=:=====================================	 	 		
					_	
					SCALA:	
					CCALA.	

COMMISSOR	LOTTO TAGE	LIVIL TIFO DOC.	OI LIVA/DISCII LIIVA	r NOGN.	I\L V
L I 0 2	0 2 D	7 8 R H	N V 1 3 0 0	0 0 1	Α

Rev.	Descrizione	Redatto	Data	Verificato	Data	Approvato	Data	Autorizzato Data
А	EMISSIONE ESECUTIVA	R. Velotta	Novembre 2018	G. Maurino	Novembre 2018	B.M. Bianchi	Novembre 2018	D. Tiberti Novembre 2018
				X		<u>[-</u>]		RS. P.A. Specific State (Bentya rrio Tiberti ov. di Napoli
								ITAN EST Gruppo Present Director Office Day Office De
								Ordine degil
File: LI	0202D78RHNV1300001A.dd	oc						n. Elab.:



NV13 - Variante SP44 - km 17+828

LINEA PESCARA - BARI RADDOPPIO TRATTA FERROVIARIA TERMOLI - LESINA LOTTI 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA

COMMESSA

LOTTO **02D78**

CODIFICA RH

DOCUMENTO
NV1300001

REV.

FOGLIO 2 di 37

INDICE

Relazione tecnica

1		PRE	EMESSA	4
2			DPO DEL DOCUMENTO	
3			RMATIVA DI RIFERIMENTO	
			TERI E CARATTERISTICHE PROGETTUALI	
4				
	4.1		INQUADRAMENTO NORMATIVO	
	4.2	2	CARATTERISTICHE FUNZIONALI	8
	4.3	3	TIPOLOGIA INTERVENTO DI ADEGUAMENTO	8
	4.4	ļ	SVILUPPO INTERVENTO DI ADEGUAMENTO	9
	4.5	i	VELOCITÀ DI PROGETTO	9
	4.6	5	DIAGRAMMA DI VELOCITÀ	10
	4.7	,	ANDAMENTO PLANIMETRICO	10
	4.8	3	ANDAMENTO ALTIMETRICO	11
	4.9)	DISTANZE DI VISUALE LIBERA	12
	4.1	0	TRATTI DI TRANSIZIONE	12
5		INQ	QUADRAMENTO FUNZIONALE E SEZIONE TIPO	14
6		DIA	GRAMMA DI VELOCITÀ	15
7		TRA	ATTI DI TRANSIZIONE E SVILUPPO INTERVENTO DI ADEGUAMENTO	17
8		ANI	DAMENTO PLANIMETRICO	18
	8.1		VERIFICA ANDAMENTO PLANIMETRICO	19
9		ANI	DAMENTO ALTIMETRICO	22
	9.1		VERIFICA ANDAMENTO ALTIMETRICO	22
10) .	ALI	LARGAMENTI DELLA CARREGGIATA PER ISCRIZIONE DEI VEICOLI IN CURVA	24
1	1	VEF	RIFICA DISTANZE DI VISUALE LIBERA	25
12	2	COC	ORDINAMENTO PLANO-ALTIMETRICO	27



COMMESSA

LOTTO **02D78**

CODIFICA RH

DOCUMENTO
NV1300001

REV.

FOGLIO 3 di 37

VIABILITA' - NV	
NV13 - Variante SP44 - km 17+828	
Relazione tecnica	

13	SOVRASTRUTTURA STRADALE	30
14	BARRIERE DI SICUREZZA	31
15	SEGNALETICA	32
16	INTERSEZIONI A RASO	33
1	6.1 Intersezioni lineari	33
	16.1.1 Triangoli di visibilità	33
17	ANALISI DEGLI ASPETTI CONNESSI CON LA SICUREZZA STRADALE	35

LI02



NV13 - Variante SP44 - km 17+828

LINEA PESCARA - BARI
RADDOPPIO TRATTA FERROVIARIA TERMOLI - LESINA
LOTTI 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA

COMMESSA LOTTO
LI02 02D78

CODIFICA

DOCUMENTO
NV1300001

REV.

FOGLIO 4 di 37

1 PREMESSA

Relazione tecnica

Nell'ambito del Progetto Definitivo di raddoppio della tratta ferroviaria Termoli-Lesina – Lotti 2 e 3 (raddoppio Termoli-Ripalta) della Linea Pescara-Bari, sono previsti interventi riferiti alle viabilità riguardanti:

- 1. adeguamento delle viabilità esistenti interferite dalla nuova linea ferroviaria di progetto;
- 2. realizzazione di deviazioni provvisorie;
- 3. realizzazione di nuove viabilità per il collegamento della rete stradale esistente /di progetto alle fermate della linea ferroviaria di progetto;
- 4. realizzazione di nuove viabilità per il collegamento della rete stradale esistente/di progetto con le aree di soccorso/sicurezza previste in progetto;
- 5. viabilità di ricucitura e ripristino dei collegamenti stradali esistenti.

Oggetto della presente relazione è la descrizione tecnica della Variante SP44 - km 17+828 (NV13).

L'intervento riferito alla viabilità in oggetto riguarda l'adeguamento della strada esistente "SP44", interferente con la linea ferroviaria di progetto (km 17+830 circa), e si rende necessaria al fine di mantenere i collegamenti stradali, attualmente consentiti attraverso la SP44, a seguito della realizzazione della nuova linea ferroviaria.

L'intervento prevede, in particolare, la realizzazione di un tratto di carreggiata in variante rispetto al sedime della strada esistente, con superamento dell'interferenza con la linea ferroviaria di progetto mediante attraversamento in sovrappasso di galleria artificiale ferroviaria (GA06). Il tratto stradale di progetto prevede, inoltre, un'opera di attraversamento idraulico con ponte su canale (IV04) e l'attraversamento della viabilità di progetto NV14B mediante opera in sottovia della stessa (SL06).

La viabilità in oggetto è connessa, sia lato monte sia lato mare, alla viabilità esistente della SP44 ter mediante raccordo alla stessa. E' previsto, inoltre, un tratto di connessione diretta tra il tratto di progetto e la SP44.



 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

 LI02
 02D78
 RH
 NV1300001
 A
 5 di 37

VIABILITA' – NV NV13 – Variante SP44 - km 17+828 Relazione tecnica

2 SCOPO DEL DOCUMENTO

Scopo del presente documento è la descrizione tecnica della *Variante SP44 - km 17+828* (NV13) inserita nell'ambito del Progetto Definitivo di raddoppio della tratta ferroviaria Termoli-Lesina – Lotti 2 e 3 (raddoppio Termoli-Ripalta) della Linea Pescara-Bari.

Nel seguito, dopo aver riportato le normative di riferimento adottate, si riporta:

- I criteri e caratteristiche progettuali utilizzati;
- L'inquadramento funzionale e la sezione tipo;
- La velocità di progetto;
- Le caratteristiche e la verifica dell'andamento planimetrico e dell'andamento altimetrico;
- Gli allargamenti della carreggiata per iscrizione dei veicoli in curva;
- Le verifiche delle distanze di visuale libera:
- L'analisi del coordinamento plano-altimetrico;
- La configurazione della sovrastruttura stradale;
- Le caratteristiche delle barriere di sicurezza e della segnaletica;
- Le caratteristiche e le verifiche delle intersezioni;
- L'analisi degli aspetti connessi con la sicurezza stradale.



COMMESSA LOTTO

CODIFICA RH

DOCUMENTO
NV1300001

REV.

FOGLIO 6 di 37

NV13 – Variante SP44 - km 17+828 Relazione tecnica

3 NORMATIVA DI RIFERIMENTO

Per la definizione geometrico-funzionale della viabilità sono state adottate le disposizioni legislative di seguito elencate.

- D. L.vo 30/04/1992 n. 285: "Nuovo codice della strada";
- D.P.R. 16/12/1992 n. 495: "Regolamento di esecuzione e di attuazione del nuovo Codice della Strada";
- D.M. 05/11/2001: "Norme funzionali e geometriche per la costruzione delle strade";
- D.M. 22/04/2004: "Modifica del decreto 5 novembre 2001, n. 6792, recante «Norme funzionali e geometriche per la costruzione delle strade»";
- D.M. 19/04/2006: "Norme funzionali e geometriche per la costruzione delle intersezioni stradali";
- D.M. 18/02/1992: "Regolamento recante istruzioni tecniche per la progettazione l'omologazione e l'impiego delle barriere stradali di sicurezza";
- D.M. 03/06/1998: "Istruzioni tecniche sulla progettazione, omologazione ed impiego delle barriere di sicurezza stradale";
- D.M. 21/06/2004: "Aggiornamento delle istruzioni tecniche per la progettazione, l'omologazione e l'impiego delle barriere stradali di sicurezza e le prescrizioni tecniche per le prove delle barriere di sicurezza stradale";
- Circolare Ministero delle Infrastrutture e dei Trasporti 21/07/2010: "Uniforme applicazione delle norme in materia di progettazione, omologazione e impiego dei dispositivi di ritenuta nelle costruzioni stradali";
- Direttiva Ministero LL.PP. 24.10.2000: "Direttiva sulla corretta ed uniforme applicazione delle norme del Codice della Strada in materia di segnaletica e criteri per l'installazione e la manutenzione";
- CNR Bollettino Ufficiale Norme Tecniche Anno XXIX N.178: "Catalogo delle pavimentazioni stradali".



 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

 LI02
 02D78
 RH
 NV1300001
 A
 7 di 37

NV13 – Variante SP44 - km 17+828 Relazione tecnica

4 CRITERI E CARATTERISTICHE PROGETTUALI

L'intervento riferito alla viabilità in oggetto riguarda l'adeguamento della strada esistente "SP44", interferente con la linea ferroviaria di progetto (km 17+830 circa), e si rende necessaria al fine di mantenere i collegamenti stradali, attualmente consentiti attraverso la SP44, a seguito della realizzazione della nuova linea ferroviaria.

Il tracciato è stato definito mediante un andamento plano-altimetrico compatibile sia con il raccordo alla viabilità esistente, sia con i franchi richiesti in corrispondenza dell'opera di sovrappasso in galleria artificiale ferroviaria (GA06), dell'opera di attraversamento idraulico (IV04) e dell'opera di attraversamento della viabilità di progetto NV14B, mediante opera in sottovia della stessa (SL06), utilizzando i criteri e le caratteristiche progettuali di cui ai paragrafi successivi.

4.1 Inquadramento normativo

L'intervento in oggetto si configura come "adeguamento di strada esistente" per il quale la norma cogente di riferimento è rappresentata dal D.M. 22/04/2004 (Modifica del decreto 5 novembre 2001, n. 6792, recante «Norme funzionali e geometriche per la costruzione delle strade»). Tuttavia, è opportuno sviluppare alcune considerazioni riguardo l'attuale inquadramento normativo nel quale si collocano gli interventi di adeguamento delle strade esistenti.

L'atto di regolamentazione normativa per la costruzione delle strade, che trova le sue origini nell'art. 13 del D.Lgs. 30/04/1992 n.285, è il D.M. 05/11/2001 n. 6792 con le allegate "Norme Funzionali e Geometriche per la Costruzione delle Strade". Queste norme, inizialmente pensate, come recita l'art. 2 del citato D.M., sia per la costruzione di nuovi tronchi stradali, sia per l'adeguamento di tronchi stradali esistenti, sono state limitate, con il successivo D.M. 22/04/2004, alle sole strade di nuova costruzione, ed indicate quale riferimento per l'adeguamento di quelle esistenti, prevedendo l'emanazione di specifiche norme per gli interventi di adeguamento delle strade esistenti.

A tal fine, è stata nominata una apposita Commissione, incaricata di redigere le "Norme per gli adeguamenti delle strade esistenti". I lavori si sono protratti per circa due anni ed hanno visto l'attiva partecipazione sia di figure del mondo accademico (Università degli Studi di Firenze), sia di esponenti di organismi che le infrastrutture le progettano, le costruiscono e le gestiscono (Anas, Aiscat, ASPI).

Nonostante il D.M. 22/04/2004 prevedesse che nell'arco temporale di sei mesi venissero emanate le specifiche norme per gli interventi di adeguamento delle strade esistenti, in realtà ad oggi non è stato emanato alcun Decreto in merito.

In questa situazione continua, quindi, a valere, quale disciplina transitoria, quanto previsto dall'art. 4 del D.M. 22/04/2004, ovvero che i progetti di adeguamento delle strade esistenti devono contenere una specifica relazione dalla quale risultino analizzati gli aspetti connessi con le esigenze di sicurezza, attraverso la dimostrazione che l'intervento, nel suo complesso, è in grado di produrre, oltre che un miglioramento funzionale della circolazione, anche un innalzamento del livello di sicurezza dell'infrastruttura. Questa disposizione, avente l'obiettivo di coprire il periodo necessario per l'emanazione delle specifiche norme per le strade esistenti, pur non fornendo regole utili per il progetto degli interventi di adeguamento, resta tuttora valida.

Tuttavia, è stata predisposta, a marzo 2006, una bozza delle "Norme per gli interventi di adeguamento delle strade esistenti" (Bozza di "Norma per gli interventi delle strade esistenti", Ministero Infrastrutture e Trasporti – Ispettorato Generale per la Circolazione e la Sicurezza Stradale – 21 marzo 2006) da parte della Commissione allo scopo istituita.



 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

 LI02
 02D78
 RH
 NV1300001
 A
 8 di 37

VIABILITA' – NV NV13 – Variante SP44 - km 17+828 Relazione tecnica

In merito a questa bozza, il Consiglio Superiore dei Lavori Pubblici ha chiarito che, in assenza della formale emanazione delle "Norme per gli interventi di adeguamento delle strade esistenti", la relativa bozza del marzo 2006 può assumere unicamente valore di letteratura tecnica e pertanto, a legislazione vigente, i riferimenti normativi per gli interventi di adeguamento delle strade esistenti rimangono il D.M. 05/11/2001 e l'art. 4 del D.M. del 22/04/2004 (Consiglio Superiore dei Lavori Pubblici, parere del 7 marzo 2013).

Tuttavia, il testo della bozza, da intendersi come schema di normativa per l'adeguamento delle strade esistenti, è reso pubblico, in quanto se ne trovano riferimenti sia sui portali informatici di varie università, sia su libri di testo (p.es. "Strade e Ferrovie" Mario Servetto, Il sole 24 ore 2006), sia perché è più volte richiamato nel quaderno tecnico AIPCR 2014-Tema 3 "Sicurezza stradale" (a cura del Comitato tecnico 3.2 del Prof. Lorenzo Domenichini).

Alla luce di quanto sopra, in luogo di un "mero riferimento" al D.M. 05/11/2001 che, nella pratica, può essere inteso in maniera del tutto aleatoria, un approccio progettuale che prenda in considerazione i criteri contenuti nello schema di normativa per l'adeguamento delle strade esistenti, appare lecito al fine di ottenere una sorta di omogeneità degli approcci progettuali sul tema dell'adeguamento e potenziamento delle infrastrutture esistenti.

In particolare, stante l'assenza di regole utili per il progetto degli interventi di adeguamento, la presa a riferimento dei criteri contenuti nello schema di normativa, appare un utile approccio al fine di consentire una più agevole valutazione della coerenza e bontà delle scelte progettuali adottate riducendo, al contempo, i margini di discrezionalità.

Tuttavia, l'utilizzo del citato documento quale riferimento ai fini progettuali, appare appropriato sia alla luce del fatto che, ad oggi, continua a valere quale disciplina transitoria, quanto previsto dall'art.4 del D.M. 22/04/2004, sia in considerazione che le risultanze tecniche maturate nell'ambito dei lavori della Commissione costituiscono un utile elemento al fine di ottenere una migliore qualità progettuale.

Sulla base di quanto sopra, lo schema di normativa è stato preso come riferimento tecnico, a valenza di linee guida, per il progetto dell'intervento di adeguamento in oggetto.

4.2 Caratteristiche funzionali

L'intervento di adeguamento è stato progettato inquadrando funzionalmente l'asse stradale coerentemente alla classificazione di cui all'art.2 del "Codice della strada" (D. L.vo 285/92 e succ. mod. ed integr.) e recepita nel Cap. 3 del D.M. 05/11/2001.

I criteri compositivi della piattaforma stradale e l'organizzazione della sede stradale sono stati definiti in conformità alle prescrizioni contenute nel Cap. 3 e nel Cap. 4 del D.M. 05/11/2001.

4.3 Tipologia intervento di adeguamento

L'intervento riguarda un tratto di carreggiata realizzata completamente al di fuori del sedime della strada esistente, configurandosi, pertanto, come "tratto di carreggiata in variante".

L'intervento di adeguamento in oggetto interessa, inoltre, sia la riorganizzazione della piattaforma stradale (modifica della composizione della sezione tipo e della dimensione trasversale dei suoi elementi) che la modifica dell'andamento plano-altimetrico, collocandosi, pertanto, nell'ambito degli interventi di tipo "strutturale".



Relazione tecnica

LINEA PESCARA - BARI
RADDOPPIO TRATTA FERROVIARIA TERMOLI - LESINA
LOTTI 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA

 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

 LI02
 02D78
 RH
 NV1300001
 A
 9 di 37

4.4 Sviluppo intervento di adeguamento

In merito alla possibilità di inquadrare l'intervento nell'ambito degli adeguamenti delle strade esistenti, è stata individuata una soglia superiore dello sviluppo oltre il quale l'intervento di adeguamento non risulti più classificabile come tale, ma sia piuttosto riconducibile a nuovo intervento/nuova costruzione e debba quindi rispettare pienamente le norme allegate al D.M. 05/11/2001.

Seguendo tale approccio, il criterio seguito è stato il seguente: il tratto di carreggiata in variante è inquadrabile come intervento di adeguamento se avviene il rispetto congiunto delle seguenti condizioni:

- Il tratto in variante, esclusi i tratti di transizione (cfr. par. 4.10), abbia uno sviluppo inferiore a quello percorribile in 90 s alla massima velocità di progetto della strada (V_{Pmax} corrispondente alla categoria di strada individuata secondo il D.M. 05/11/2001);
- Il tratto in variante, compresi i tratti di transizione (cfr. par. 4.10), non superi il 70% dello sviluppo totale del tronco/arco stradale da adeguare.

4.5 Velocità di progetto

In considerazione dei vincoli e condizionamenti a cui è assoggettato l'intervento di adeguamento (congruenza con i tratti stradali esistenti a monte ed a valle, rispetto dei franchi minimi richiesti in corrispondenza dell'interferenza con la linea ferroviaria di progetto, rispetto dei franchi minimi richiesti in corrispondenza delle infrastrutture stradali esistenti e/o di progetto, compatibilità con le interferenze idrauliche, vincoli derivanti dalla salvaguardia delle preesistenze), per la definizione degli standard geometrici dell'intervento è stato scelto un valore massimo della velocità di progetto (V_{Pmax adottato}) all'interno del campo di flessibilità (V_{Pmax} – V'_{Pmax}) definito in funzione della categoria di strada come riportato nella tabella seguente.

Tipo di strada	Categoria	V _{Pmax} [km/h]	V' _{Pmax} [km/h]
A	Autostrada	140	110
В	Strada extraurbana principale	120	90
С	Strada extraurbana secondaria	100	70
D	Strada urbana di scorrimento	80	60
Е	Strada urbana di quartiere	60	40
Б	Strada locale extraurbana	100	70
Г	Strada locale urbana	60	40

Dove:

- V_{Pmax} = limite superiore dell'intervallo di velocità di progetto prescritto dal D.M. 05/11/2001 per il tipo di strada;
- V'_{Pmax} = massima riduzione del limite superiore dell'intervallo di velocità di progetto dell'intervento di adeguamento.

Sulla base di quanto sopra, il valore massimo della velocità di progetto adottato per l'intervento di adeguamento $(V_{Pmax adottato})$ è tale che:



 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

 LI02
 02D78
 RH
 NV1300001
 A
 10 di 37

VIABILITA' – NV NV13 – Variante SP44 - km 17+828 Relazione tecnica

Pertanto, indicato con V_{Pmin} il limite inferiore dell'intervallo di velocità di progetto prescritto dal D.M. 05/11/2001 per il tipo di strada, all'intervento di adeguamento è associato l'intervallo di velocità di progetto $[V_{Pmin} - V_{Pmax \ adottato}]$.

4.6 Diagramma di velocità

Il diagramma delle velocità è la rappresentazione grafica dell'andamento della velocità di progetto in funzione della progressiva dell'asse stradale, ed è stato costruito sulla base del solo tracciato planimetrico, calcolando, per ogni elemento di esso, l'andamento della velocità di progetto.

Il diagramma di velocità è stato redatto sulla base del modello di cui al par. 5.4 del D.M. 05/11/2001 e prendendo in considerazione l'intervallo di velocità di progetto [$V_{Pmin} - V_{Pmax \ adottato}$].

Lungo i tratti di approccio alle intersezioni, l'andamento della velocità è stato valutato ipotizzando che la velocità lungo l'asse stradale vari linearmente fino al valore della velocità di percorrenza dell'intersezione attraverso una variazione di velocità nel tempo (decelerazione nella direzione dall'asse stradale verso l'intersezione; accelerazione nella direzione dall'intersezione verso l'asse stradale) pari a 0,8 m/s².

Il modello utilizzato tiene conto che l'intervento di adeguamento previsto in progetto è inserito in un contesto di rete, con connessione alla viabilità esistente tramite intersezioni e/o tratti di transizione.

In corrispondenza delle intersezioni, il modello adottato tiene conto che la presenza delle intersezioni, a monte e/o valle dell'asse stradale, introduce delle perturbazioni al regime di velocità di progetto rispetto ad una configurazione in assenza di intersezioni. In particolare, con riferimento alla singola intersezione, la perturbazione risiede nel tratto a velocità variabile individuato dalla transizione di velocità (dal valore di velocità di percorrenza dell'intersezione al valore di velocità di progetto compatibile con il regime di velocità dell'asse stradale in assenza di intersezioni). La velocità di percorrenza delle intersezioni è stata assunta pari a 30 km/h.

Sulla base di quanto sopra, il tronco stradale nell'ambito del quale ha senso prendere in considerazione le condizioni prescritte dall'esame del diagramma di velocità (par. 5.4.4 del D.M. 05/11/2001) è individuato dall'asse stradale ad esclusione dei tratti nell'ambito dei quali si sviluppano le perturbazioni indotte dalle intersezioni. Tale impostazione è in linea con i criteri contenuti nella nota 6 del par. 5.4.4 nelle norme della Regione Lombardia di cui alla D.g.r. 27 settembre 2006 – n.8/3219 ("Elementi tecnici puntuali inerenti ai criteri per la determinazione delle caratteristiche funzionali e geometriche per la costruzione dei nuovi tronchi viari e per l'ammodernamento ed il potenziamento dei tronchi viari esistenti ex art.4, r.r. 24 aprile 2006, n.7") sulla base dei quali le verifiche derivanti dall'esame del diagramma di velocità non devono essere effettuate tra gli elementi di tracciato (rettifili/curve circolari) e le intersezioni, successive o interposte, che, per natura geometrica o modalità di regolamentazione delle manovre, vincolano la velocità di percorrenza libera dei veicoli.

In corrispondenza dei tratti di transizione tra tratti di strada adeguati (tratti di carreggiata in variante) e tratti che non sono oggetto di adeguamento (strada esistente), il modello adottato tiene conto di quanto riportato nel successivo par. 4.10.

4.7 Andamento planimetrico

Sulla base dell'intervallo di velocità di progetto $[V_{Pmin} - V_{Pmax \ adottato}]$, per i parametri geometrici degli elementi planimetrici sono state ammesse deviazioni rispetto alle prescrizioni del D.M. 05/11/2001 per i seguenti aspetti (correlati prevalentemente a limitazioni finalizzate a garantire la percezione ottica degli elementi):



- Lunghezza minima e massima dei rettifili;
- Lunghezza minima dello sviluppo delle curve circolari;
- Valore minimo del parametro A delle clotoidi con riferimento al criterio ottico (criterio 3);
- Assenza di clotoidi per i seguenti raggi di curve planimetriche:
 - $R \ge 1.900 \text{ m se } V_{Pmax \text{ adottato}} \le 80 \text{ km/h};$
 - $R \ge 3.500 \text{ m se } V_{Pmax \text{ adottato}} > 80 \text{ km/h}.$

Tenendo conto che i criteri di flessibilità ammessi costituiscono una parte del contesto complessivo dei limiti e prescrizioni imposti dal D.M. 05/11/2001 per l'andamento planimetrico, i criteri progettuali impiegati per la definizione della successione planimetrica corrispondono al rispetto dei seguenti criteri di sicurezza:

FOGLIO

11 di 37

- Rispetto del raggio minimo delle curve circolari in funzione della velocità;
- Rispetto del parametro di scala delle clotoidi con riferimento al criterio per la limitazione del contraccolpo (criterio 1) ed al criterio per la limitazione della sovrapendenza delle linee di estremità della carreggiata (criterio 2).

Per quanto riguarda la pendenza trasversale, sono stati adottati valori conformi alle prescrizioni contenute nei par. 5.2.3 e 5.2.4 del D.M. 05/11/2001.

Allo scopo di consentire la sicura iscrizione dei veicoli nei tratti curvilinei del tracciato, conservando i necessari franchi fra la sagoma limite dei veicoli ed i margini delle corsie, in corrispondenza delle curve circolari sono stati previsti allargamenti della carreggiata conformi alle prescrizioni del par. 5.2.7 del D.M. 05/11/2001.

Si evidenzia che, nonostante i criteri progettuali utilizzati hanno previsto, rispetto alle prescrizioni del D.M. 05/11/2001, l'ammissione di deviazioni per alcuni criteri, l'andamento planimetrico dell'intervento di adeguamento in oggetto è pienamente conforme, sulla base del diagramma di velocità (cfr. par. 4.6), alle prescrizioni contenute nel D.M. 05/11/2001, come riportato nel par. 8.1.

4.8 Andamento altimetrico

La definizione del profilo altimetrico è avvenuta attraverso l'inserimento di livellette con valori delle pendenze contenute nel limite massimo prescritto dal D.M. 05/11/2001 per il tipo di strada.

Per il raccordo tra due livellette successive, sono stati impiegati raccordi altimetrici parabolici concavi e convessi compatibili con i valori limite prescritti dal D.M. 05/11/2001, definiti sulla base del diagramma di velocità (cfr. par. 4.6), i quali sono stabiliti sulla base dei due criteri seguenti:

- 1. Assicurare il comfort all'utenza;
- 2. Assicurare le visuali libere per la sicurezza di marcia.

Con riferimento al secondo criterio, sulla base del diagramma di velocità (cfr. par. 4.6) per i raggi dei raccordi altimetrici sono stati adottati valori tali da assicurare il rispetto della distanza di visibilità richiesta per l'arresto D_a .



LINEA PESCARA - BARI
RADDOPPIO TRATTA FERROVIARIA TERMOLI - LESINA
I OTTI 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOI I - RIPAI TA

 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

 LI02
 02D78
 RH
 NV1300001
 A
 12 di 37

VIABILITA' – NV NV13 – Variante SP44 - km 17+828 Relazione tecnica

Si evidenzia che, sulla base dei criteri progettuali adottati, l'andamento planimetrico dell'intervento di adeguamento in oggetto è pienamente conforme, sulla base del diagramma di velocità (cfr. par. 4.6), alle prescrizioni contenute nel D.M. 05/11/2001, come riportato nel par. 9.1.

4.9 Distanze di visuale libera

Sulla base del diagramma di velocità (cfr. par. 4.6) è stata verificata la sussistenza delle visuali libere richieste ai sensi del D.M. 05/11/2001 per il tipo di strada.

E' stata condotta, in particolare, una verifica con riferimento all'andamento planimetrico ed una verifica con riferimento all'andamento altimetrico.

Con riferimento all'andamento planimetrico, la verifica delle distanze di visuale libera è stata condotta con riferimento alle curve circolari, confrontando, nell'ambito di ogni curva, la distanza di visuale libera disponibile D_{ν} con la distanza di visibilità richiesta per l'arresto D_a .

A seguito di tale verifica sono stati previsti, ove necessario, ampliamenti della carreggiata lungo i tratti curvilinei. Lungo gli elementi di transizione (clotoidi) tra curve circolari e rettifili, sono stati previsti allargamenti con valori variabili linearmente dal valore massimo in curva al valore nullo in rettifilo.

Con riferimento all'andamento altimetrico, come riportato nel par. 4.8, i valori adottati per i raggi dei raccordi parabolici concavi e convessi sono tali da assicurare la distanza di visibilità richiesta per l'arresto D_a.

Fermi restando i criteri di verifica delle distanze di visuale libera sopra esposti, al fine di diagrammare, in funzione della progressiva dell'asse stradale, l'andamento delle visuali libere disponibili e delle visuali libere richieste, e confrontare, quindi, le stesse, è stato redatto il diagramma di visibilità.

Il diagramma di visibilità, sviluppato mediante software, è stato generato considerando l'andamento planoaltimetrico del tracciato attraverso un modello tridimensionale della strada. Il modello tridimensionale adottato ai fini della verifica ha tenuto conto degli ampliamenti della carreggiata, ove previsti, ed ha previsto una sezione trasversale semplificata avente come ostacolo alla visibilità un elemento verticale di altezza pari a 1,10 m in corrispondenza del limite esterno della banchina.

La verifica delle distanze di visuale libera considerando l'andamento plano-altimetrico del tracciato attraverso il modello tridimensionale utilizzato è dettagliata negli specifici elaborati grafici a cui si rimanda per i dettagli.

4.10 Tratti di transizione

L'intervento di adeguamento definisce, in corrispondenza della connessione alla viabilità esistente, tratti di transizione tra tratti di strada adeguati (tratti di carreggiata in variante) e tratti che non sono oggetto di adeguamento (strada esistente).

In corrispondenza di tali tratti, è stata considerata una variazione graduale della velocità di progetto dal valore $V_{P-adeguamento}$ (valore della velocità di progetto caratteristico del tratto adeguato) al valore $V_{P-esistente}$ (valore della velocità di progetto dell'elemento della strada esistente in corrispondenza del quale avviene il ricongiungimento).



 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

 LI02
 02D78
 RH
 NV1300001
 A
 13 di 37

VIABILITA' – NV NV13 – Variante SP44 - km 17+828 Relazione tecnica

Per $V_{P\text{-esistente}}$ è stato considerato un valore pari a $V_{P\text{-esistente}} = (V_{P\text{-adeguamento}} - \Delta V_P)$, dove ΔV_P è stato definito in conformità ai limiti di variazione di velocità prescritti dal D.M. 05/11/2001 ai fini della verifica del diagramma di velocità (funzione della V_{Pmax} corrispondente alla categoria di strada individuata secondo il D.M. 05/11/2001 come prescritto nel par. 5.4.4 dello stesso D.M. 05/11/2001).

Inoltre, è stata considerata una variazione di velocità nel tempo (decelerazione nella direzione dal tratto in adeguamento verso la strada esistente; accelerazione nella direzione dalla strada esistente verso il tratto in adeguamento) non superiore ad a_{max} =0,8 m/s².

Nell'ambito dell'intervento di adeguamento sono stati adottati tratti di transizione di sviluppo non inferiore al valore seguente:

$$L_{transizione \ min} = \left[(V_{P-adeguamento})^2 - (V_{P-adeguamento} - \Delta V_P)^2 \right] / (2 \cdot a_{max})$$

Pertanto, con riferimento al singolo tratto di transizione, indicando con L_{transizione adottato} la lunghezza adottata si ha:

 $L_{transizione \ adottato} \ge L_{transizione \ min}$

Si precisa che sono definiti, in generale, due tratti di transizione (a monte ed a valle), a meno dei casi in cui la connessione dell'intervento di adeguamento alla viabilità esistente avviene tramite intersezioni a raso.



INQUADRAMENTO FUNZIONALE E SEZIONE TIPO

L'infrastruttura stradale è inquadrata funzionalmente come "Strada Locale in Ambito Extraurbano" (Cat. F Extr.).

Per la sezione trasversale è stata adottata una configurazione con piattaforma pavimentata di larghezza pari a 9,00 m, composta da una corsia per verso di marcia pari 3,50 m e banchine laterali pari a 1,00 m (soluzione base a 2 corsie di marcia tipo F1).

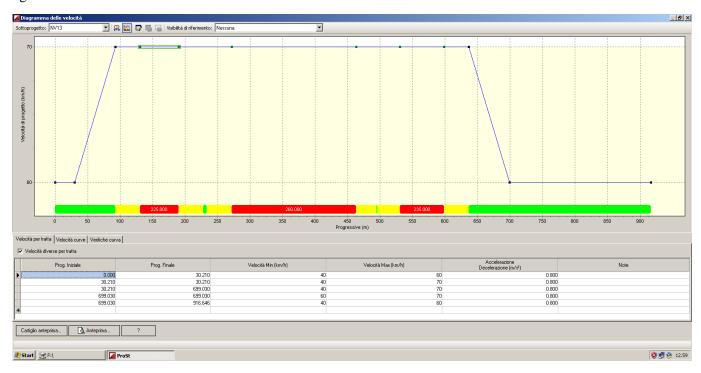
14 di 37



6 DIAGRAMMA DI VELOCITÀ

Per la definizione degli standard geometrici dell'intervento è stato considerato un valore massimo della velocità di progetto pari a $V_{Pmax \ adottato} = 70 \ km/h$.

Il diagramma di velocità, redatto sulla base dei criteri progettuali di cui ai par. 4.6 e 4.10, è riportato nella figura seguente.



Il diagramma di velocità è esplicitato, con riferimento ai diversi tratti ed ai corrispondenti valori di velocità, nella tabella seguente.

NV13
Diagramma delle velocità

Tratto	Progr. in. [m]	Progr. fin. [m]	L [m]	Note
Tratto di careggiata in sede alla strada esistente			Vp=60 km/h tra progr. 0,00 e progr. 92,93 (L=92,93 m). Vp variabile linearmente da 60 km/h a Vpmax adottato=70 km/h tra progr. 30,24 e progr. 92,93 (L=62,69 m).	
Tratto di careggiata in variante	92,93	2,93 636,34 543,41		Tratto nell'ambito del quale ha senso prendere in considerazione le condizioni prescritte dall'esame del diagramma di velocità coincidente con il tratto di carreggiata in variante.
Tratto di careggiata in				Vp=60 km/h tra progr. 699,03 e progr. 916,65 (L=217,62 m).
sede alla strada esistente	636,34	916,65	280,31	Vp variabile linearmente da Vpmax adottato=70 km/h a Vp=60 km/h tra progr. 636,34 e progr. 699,03 (L=62,69 m).



COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV. FOGLIO
LI02 02D78 RH NV1300001 A 16 di 37

VIABILITA' – NV NV13 – Variante SP44 - km 17+828 Relazione tecnica

Dopo aver ottenuto il diagramma di velocità, con riferimento al tratto di carreggiata in variante nell'ambito del quale ha senso prendere in considerazione le condizioni prescritte dall'esame del diagramma di velocità (tratto compreso tra progr. 92,93 e progr. 636,34) è stato controllato che siano rispettate le condizioni prescritte nell'ambito del par. 5.4.4 del D.M. 05/11/2001 per il tipo di strada in oggetto (condizioni riferite alla massima velocità di progetto della strada corrispondente alla categoria di strada individuata secondo il D.M. 05/11/2001), tenendo conto che per l'intervento di adeguamento è stato considerato un valore massimo della velocità di progetto pari a $V_{Pmax adottato} = 70 \text{ km/h}$:

- a) nel passaggio da tratti caratterizzati dal $V_{Pmax\ adottato}$ a curve a velocità inferiore, la differenza di velocità di progetto non sia superiore a $10\ km/h$;
- b) fra due curve successive la differenza di velocità, in decelerazione, non sia mai superiore a 20 km/h (tollerando differenze di velocità al massimo pari a 15 km/h).

In seguito a tale verifica, come riportato nella tabella successiva, il tracciato è completamente rispondente alle condizioni di cui sopra.

NV13 Verifica diagramma di velocità

Elemento	n	Progr. in. [m]	Progr. fin. [m]	R [m] V _p [km/h] (V _{pmax adottato} – V _p) [km/h]		$\Delta V_p = I V_{pn} - V_{pn+1}I$ [km/h]	
Curva	1	130,52	190,16	225	70	0	-
Curva	2	271,63	463,28	260	70	0	0
Curva	3	530,71	598,74	235	70	0	0

La notazione utilizzata nella tabella, con riferimento a ciascuna curva, è le seguente:

- n = numero d'ordine progressivo;
- Progr. in. = progressiva iniziale;
- Progr. fin. = progressiva finale;
- R = raggio di curvatura;
- V_p = velocità di progetto;
- $(V_{pmax \ adottato} V_p)$ = differenza di velocità tra tratti caratterizzati da $V_{Pmax \ adottato}$ a curve a velocità inferiore:
- $\Delta V_p = |V_{pn} V_{pn+1}| = differenza di velocità tra due curve successive.$



NV13 - Variante SP44 - km 17+828

Relazione tecnica

LINEA PESCARA - BARI RADDOPPIO TRATTA FERROVIARIA TERMOLI - LESINA LOTTI 2 e 3 - RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA

COMMESSA LOTTO LI02

02D78

CODIFICA RH

DOCUMENTO NV1300001

REV.

FOGLIO 17 di 37

TRATTI DI TRANSIZIONE E SVILUPPO INTERVENTO DI ADEGUAMENTO

Sulla base dei criteri di cui al par. 4.4, il tratto di carreggiata in variante è inquadrabile come intervento di adeguamento. La verifica delle condizioni riferite a tali criteri, unitamente alla determinazione dello sviluppo dei tratti di transizione (cfr. par. 4.6), è riportata nelle tabelle seguenti.

NV13 Tratti di transizione

Transizione		V _{P-adeguamento} [km/h]	ΔV _P [km/h]	V _{P-esistente} [km/h]	a _{max} [m/s²]	L _{transizione min} [m]	Ltransizione adottato [m]	a [m/s²]
Transizione n.1 (monte)	L_1	70	10	60	0,8	62,69	65,00	0,77
Transizione n.2 (valle)	L_2	70	10	60	0,8	62,69	65,00	0,77

- Transizione = numero transizione;
- V_{P-adeguamento} = valore della velocità di progetto caratteristico del tratto adeguato;
- ∆VP = variazione di velocità prescritti dal D.M. 05/11/2001 ai fini della verifica del diagramma di velocità;
- V_{P-esistente} = valore della velocità di progetto dell'elemento della strada esistente in corrispondenza del quale avviene il ricongiungimento = $(V_{P-adeguamento} - \Delta V_P);$
- a_{max} = massima variazione di velocità nel tempo considerata;
- L_{transizione min} = lunghezza minima del tratto di transizione = [(V_{P-adeguamento})² (V_{P-esistente})²] / (2 a_{max});
- L_{transizione adottato} = lunghezza adottata per il tratto di transizione;
- a = variazione di velocità nel tempo corrispondente a L_{transizione adottato} = [(V_{P-adequamento})² (V_{P-esistente})²] / (2 L_{transizione adottato}).

NV13 Soglia superiore dello sviluppo dell'intervento

L _{tot}	L ₁	L ₂	L	V_{Pmax}	t	Lv	0,7 • Lt
[m]	[m]	[m]	[m]	[km/h]	[s]	[m]	[m]
673,41	65	65	543,41	100	90	2500	> L _{tot}

- L_{tot} = lunghezza totale del tratto in variante compresi i tratti di transizione;
- L₁ = lunghezza della transizione n. 1;
- L₂ = lunghezza della transizione n. 2;
- L = lunghezza del tratto in variante esclusi i tratti di transizione = (Ltot L1 L2)
- V_{Pmax} = massima velocità di progetto della strada corrispondente alla categoria di strada individuata secondo il D.M. 05/11/2001
- -t = 90 s:
- Lv = sviluppo percorribile in 90 s alla velocità V_{Pmax} = (V_{Pmax}/3,6) 90;
- 0,7 Lt = 70% dello sviluppo totale del tronco/arco stradale da adeguare.



 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

 LI02
 02D78
 RH
 NV1300001
 A
 18 di 37

8 ANDAMENTO PLANIMETRICO

L'andamento altimetrico è composto dalla successione degli elementi riportati nella tabella seguente.

NV13 Elementi planimetrici

Num.	Elem.	Progressiva	Raggio In.	Parametro A		COORI	DINATE	Azimuth	Deviazione
		Lunghezza	Raggio Fn.	Scostamento		E	N		
1	Rett.	0+000.00	-	-		2533310.974	4640524.981	188.61c	0.00c
		92.90	-	-	F	2533327.509	4640433.568	188.61c	
2	Clot.	0+092.90	-	92.000		2533327.509	4640433.568	188.61c	5.32c
		37.62	225.00	0.26	F	2533333.169	4640396.390	193.93c	
3	Curva	0+130.52	225.00	-		2533333.169	4640396.390	193.93c	16.88c
		59.64	225.00	-	F	2533330.958	4640336.961	210.81c	
					С	2533109.191	4640374.968		
					V	2533336.025	4640366.528		
4	Clot.	0+190.16	225.00	92.000	ı	2533330.958	4640336.961	210.81c	5.32c
		37.62	-	0.26	F	2533322.551	4640300.307	216.13c	
5	Rett.	0+227.78	-	-	ı	2533322.551	4640300.307	216.13c	0.00c
		5.39	-	-	F	2533321.201	4640295.091	216.13c	
6	Clot.	0+233.17	-	100.000		2533321.201	4640295.091	216.13c	-4.71c
		38.46	-260.00	0.24	F	2533312.484	4640257.639	211.42c	
7	Curva	0+271.63	-260.00	-		2533312.484	4640257.639	211.42c	-46.93c
		191.65	-260.00	-	F	2533347.718	4640073.639	164.49c	
					С	2533568.313	4640211.255		
					V	2533294.570	4640158.835		
8	Clot.	0+463.28	-260.00	90.500	-	2533347.718	4640073.639	164.49c	-3.86c
		31.50	-	0.16	F	2533365.454	4640047.612	160.64c	
9	Rett.	0+494.78	-	-	1	2533365.454	4640047.612	160.64c	0.00c
		1.08	-	-	F	2533366.079	4640046.733	160.64c	
10	Clot.	0+495.86	-	90.500	ı	2533366.079	4640046.733	160.64c	4.72c
		34.85	235.00	0.22	F	2533385.570	4640017.850	165.36c	
11	Curva	0+530.71	235.00	-		2533385.570	4640017.850	165.36c	18.43c
		68.03	235.00	-	F	2533411.935	4639955.394	183.79c	
					С	2533184.516	4639896.185		
					V	2533403.304	4639988.544		
12	Clot.	0+598.74	235.00	94.000	-	2533411.935	4639955.394	183.79c	5.09c
		37.60	-	0.25	F	2533419.453	4639918.564	188.88c	
13	Rett.	0+636.34	-	-	I	2533419.453	4639918.564	188.88c	0.00c
		280.30	-	-	F	2533468.172	4639642.527	188.88c	
		0+916.65							

Lungo i tratti in rettifilo, la piattaforma stradale è a due falde, inclinate verso l'esterno, con pendenza trasversale pari a q=2,5%.

Lungo le curve circolari, di raggio R=225 m, R=260 m e R=235 m, la piattaforma stradale è ad unica falda, inclinata verso il centro della curva, con pendenza trasversale pari a q=7%.

GRUPPO FERROVIE DELLO STATO ITALIANE		O TRATTA		A TERMOLI - LESI I - RIPALTA	INA	
VIABILITA' – NV NV13 – Variante SP44 - km 17+828 Relazione tecnica	COMMESSA LI02	LOTTO 02D78	CODIFICA RH	DOCUMENTO NV1300001	REV.	FOGLIO 19 di 37

8.1 Verifica andamento planimetrico

La verifica dell'andamento planimetrico è riportata nella tabella seguente.

NV13 Verifica andamento planimetrico

	idamento planim					
Dati generali	Minimo	Massimo				
Normativa: Min. LLPP 2002 - Italia						
Asse: NV13						
Tipo di strada: F1 - Locali Extraurbane						
Larghezza semicarreggiata (m)	3.50					
Velocità progetto (Km/h)	40	70				
Rettifilo n°1 - Lunghezza (m):92.90	Lung. Min	Lung. Max				Parametri
Progressiva	J	•				0.00
Lunghezza minima (m)	65.00					
Lunghezza massima (m)		1540.00				
Valori minimi/massimi da normativa	65.00	1540.00				
Rettifilo in normativa	92.90					
Clotoide n°1 - Parametro A:92.000 - Lunghezza (m):37.62	A Min	A Max	Lung. Min	Dannorto	CC	Parametri
• • • • • • • • • • • • • • • • • • • •	A WIIII	A WIAX	Lung. Will	Napporto		92.90
Progressiva						
Velocità utilizzata per la verifica (km/h)					1 000	70
Fattore di forma	00.000				1.000	
Criterio dinamico: limitazione del contraccolpo	90.239					
Criterio cigli: limitazione della pendenza longitudinale dei cigli	86.081					
Criterio ottico	75.000					
Criterio ottico		225.000				
Clotoide rettifilo-raccordo. 2/3<=A1/A2<=3/2. A1/A2 in tolleranza				1.000		
Valori minimi/massimi da normativa	90.239	225.000				
Clotoide in normativa	92.000		37.62		1.000	
Raccordo n°1 - Raggio (m):225.00 - Lunghezza (m):59.64	Raggio Min	Raggio Max	Lung. Min			Parametri
Progressiva						130.52
Velocità utilizzata per la verifica (km/h)						70
Raggio minimo in funzione della velocità	44.99					
Raggio minimo calcolato rispetto al rettifilo successivo	5.39					
Lunghezza minima del raccordo per una corretta percezione			48.61			
Valori minimi/massimi da normativa	44.99		48.61			
Raccordo in normativa	225.00		59.64			
Clotoide n°2 - Parametro A:92.000 - Lunghezza (m):37.62	A Min	A Max		Rapporto	CC	Parametri
Progressiva	A WIIII	A WIGA	Lung. Will	ιταρμοιτο		190.16
Velocità utilizzata per la verifica (km/h)					1 000	70
Fattore di forma	00 000				1.000	
Criterio dinamico: limitazione del contraccolpo Criterio cigli: limitazione della pendenza longitudinale dei cigli	90.239					
r Chieno Ciali. Ilmitazione della bendenza lovaltrializate del ciali	06 004					
	86.081					
Criterio ottico	86.081 75.000	225 000				
Criterio ottico Criterio ottico		225.000		4.000		
Criterio ottico Criterio ottico Clotoide rettifilo-raccordo. 2/3<=A1/A2<=3/2. A1/A2 in tolleranza	75.000			1.000		
Criterio ottico Criterio ottico Clotoide rettifilo-raccordo. 2/3<=A1/A2<=3/2. A1/A2 in tolleranza Valori minimi/massimi da normativa	75.000 90.239	225.000 225.000		1.000		
Criterio ottico Criterio ottico Clotoide rettifilo-raccordo. 2/3<=A1/A2<=3/2. A1/A2 in tolleranza	75.000		37.62	1.000	1.000	
Criterio ottico Criterio ottico Clotoide rettifilo-raccordo. 2/3<=A1/A2<=3/2. A1/A2 in tolleranza Valori minimi/massimi da normativa	75.000 90.239		37.62	1.000	1.000	Parametri
Criterio ottico Criterio ottico Clotoide rettifilo-raccordo. 2/3<=A1/A2<=3/2. A1/A2 in tolleranza Valori minimi/massimi da normativa Clotoide in normativa	75.000 90.239 92.000	225.000	37.62	1.000	1.000	Parametri 227.78
Criterio ottico Criterio ottico Clotoide rettifilo-raccordo. 2/3<=A1/A2<=3/2. A1/A2 in tolleranza Valori minimi/massimi da normativa Clotoide in normativa Rettifilo n°2 - Lunghezza (m):5.39	75.000 90.239 92.000	225.000	37.62	1.000	1.000	



NV13

	144.10	
Verifica	andamento planimetrico	

Valori minimi/massimi da normativa Rettifilo in normativa	0.00 5.39	15.36				
Clotoide n°3 - Parametro A:100.000 - Lunghezza (m):38.46	A Min	A Max	Lung. Min	Rapporto	FF	Parameti
Progressiva						233.17
Velocità utilizzata per la verifica (km/h)						70
Fattore di forma					1.000	
Criterio dinamico: limitazione del contraccolpo	90.469					
Criterio cigli: limitazione della pendenza longitudinale dei cigli	89.608					
Criterio ottico	86.667					
Criterio ottico		260.000				
Clotoide rettifilo-raccordo. 2/3<=A1/A2<=3/2. A1/A2 in tolleranza				1.105		
Valori minimi/massimi da normativa	90.469	260.000				
Clotoide in normativa	100.000		38.46		1.000	
Raccordo n°2 - Raggio (m):260.00 - Lunghezza (m):191.65	Raggio Min	Raggio Max	Lung. Min			Paramet
Progressiva						271.63
Velocità utilizzata per la verifica (km/h)						70
Raggio minimo in funzione della velocità	44.99					
Lunghezza minima del raccordo per una corretta percezione			48.61			
Valori minimi/massimi da normativa	44.99		48.61			
Raccordo in normativa	260.00		191.65			
Clotoide n°4 - Parametro A:90.500 - Lunghezza (m):31.50	A Min	A Max	Lung. Min	Rapporto	FF	Paramet
Progressiva						463.28
Velocità utilizzata per la verifica (km/h)						70
Fattore di forma					1.000	
Criterio dinamico: limitazione del contraccolpo	90.469					
Criterio cigli: limitazione della pendenza longitudinale dei cigli	89.608					
Criterio ottico	86.667					
Criterio ottico		260.000				
Clotoide rettifilo-raccordo. 2/3<=A1/A2<=3/2. A1/A2 in tolleranza				0.905		
Valori minimi/massimi da normativa	90.469	260.000				
Clotoide in normativa	90.500		31.50		1.000	
Rettifilo n°3 - Lunghezza (m):1.08	Lung. Min	Lung. Max				Paramet
Progressiva						494.78
Lunghezza massima (m)		14.48				
Valori minimi/massimi da normativa	0.00	14.48				
Rettifilo in normativa	1.08					
Clotoide n°5 - Parametro A:90.500 - Lunghezza (m):34.85	A Min	A Max	Lung. Min	Rapporto	FF	Paramet
Progressiva						495.86
Velocità utilizzata per la verifica (km/h)						70
Fattore di forma					1.000	
Criterio dinamico: limitazione del contraccolpo	90.294					
Criterio cigli: limitazione della pendenza longitudinale dei cigli	87.119					
Criterio ottico	78.333					
Criterio ottico		235.000				
Clotoide rettifilo-raccordo. 2/3<=A1/A2<=3/2. A1/A2 in tolleranza				0.963		
Valori minimi/massimi da normativa	90.294	235.000				
Clotoide in normativa	90.500		34.85		1.000	
Raccordo n°3 - Raggio (m):235.00 - Lunghezza (m):68.03 Progressiva	Raggio Min	Raggio Max	Lung. Min			Paramet 530.71



NV13 Verifica andamento planimetrico

Velocità utilizzata per la verifica (km/h)	damento pianin					70
Raggio minimo in funzione della velocità	44.99					
Raggio minimo calcolato rispetto al rettifilo successivo	1.08					
Lunghezza minima del raccordo per una corretta percezione			48.61			
Valori minimi/massimi da normativa	44.99		48.61			
Raccordo in normativa	235.00		68.03			
Clotoide n°6 - Parametro A:94.000 - Lunghezza (m):37.60	A Min	A Max	Lung. Min	Rapporto	FF	Parametri
Progressiva						598.74
Velocità utilizzata per la verifica (km/h)						70
Fattore di forma					1.000	
Criterio dinamico: limitazione del contraccolpo	90.294					
Criterio cigli: limitazione della pendenza longitudinale dei cigli	87.119					
Criterio ottico	78.333					
Criterio ottico		235.000				
Clotoide rettifilo-raccordo. 2/3<=A1/A2<=3/2. A1/A2 in tolleranza						
Valori minimi/massimi da normativa	90.294	235.000				
Clotoide in normativa	94.000			37.60	1.000	
Rettifilo n°4 - Lunghezza (m):280.30	Lung. Min	Lung. Max			Parametri	
Progressiva					636.34	
Lunghezza minima (m)	65.00					
Lunghezza massima (m)		1540.00				
Valori minimi/massimi da normativa	65.00	1540.00				
Rettifilo in normativa	280.30					



9 ANDAMENTO ALTIMETRICO

L'andamento altimetrico è composto dalla successione di elementi riportati nella tabella seguente.

NV13 Elementi altimetrici

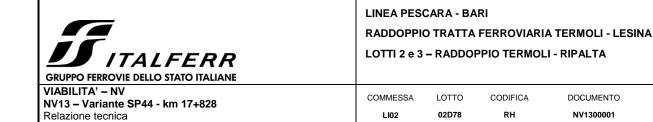
1	LIVELLETTA		Distanza:	88.30	Sviluppo:	88.30	Diff.Qt.:	0.86	Pendenza (h/b):	0.970643
	ESTREMI LIVELLETTE		Prog.1	0-0-0.02	Quota 1	4.21	Prog.2	0+040.17	Quota 2	4.60
	VERTICI LIVELLETTE		Prog.1	0-0-0.02	Quota 1	4.21	Prog.2	0+088.28	Quota 2	5.06
2	PARABOLA		Distanza:	96.22	Sviluppo:	96.28				
	Raggio:	2100.000	Lunghezza	96.22	A:	4.582				
	ESTREMI		Prog.1	0+040.17	Quota 1	4.60	Prog.2	0+136.39	Quota 2	7.74
	VERTICE		Prog	0+088.28	Quota	5.06				
3	LIVELLETTA		Distanza:	318.04	Sviluppo:	318.53	Diff.Qt.:	17.66	Pendenza (h/b):	5.552473
	ESTREMI LIVELLETTE		Prog.1	0+136.39	Quota 1	7.74	Prog.2	0+341.66	Quota 2	19.13
	VERTICI LIVELLETTE		Prog.1	0+088.28	Quota 1	5.06	Prog.2	0+406.31	Quota 2	22.72
4	PARABOLA		Distanza:	129.30	Sviluppo:	129.37				
	Raggio:	2340.000	Lunghezza	129.30	A:	5.526				
	ESTREMI		Prog.1	0+341.66	Quota 1	19.13	Prog.2	0+470.96	Quota 2	22.74
	VERTICE		Prog	0+406.31	Quota	22.72				
5	LIVELLETTA		Distanza:	251.42	Sviluppo:	251.42	Diff.Qt.:	0.07	Pendenza (h/b):	0.026785
	ESTREMI LIVELLETTE		Prog.1	0+470.96	Quota 1	22.74	Prog.2	0+645.57	Quota 2	22.79
	VERTICI LIVELLETTE		Prog.1	0+406.31	Quota 1	22.72	Prog.2	0+657.74	Quota 2	22.79
6	PARABOLA		Distanza:	24.32	Sviluppo:	24.33				
	Raggio:	920.000	Lunghezza	24.32	A:	2.644				
1	ESTREMI		Prog.1	0+645.57	Quota 1	22.79	Prog.2	0+669.90	Quota 2	23.12
	VERTICE		Prog	0+657.74	Quota	22.79				
7	LIVELLETTA		Distanza:	12.97	Sviluppo:	12.98	Diff.Qt.:	0.35	Pendenza (h/b):	2.670781
	ESTREMI LIVELLETTE		Prog.1	0+669.90	Quota 1	23.12	Prog.2	0+670.71	Quota 2	23.14
	VERTICI LIVELLETTE		Prog.1	0+657.74	Quota 1	22.79	Prog.2	0+670.71	Quota 2	23.14

9.1 Verifica andamento altimetrico

La verifica dell'andamento altimetrico è riportata nella tabella seguente.

NV13 Verifica andamento altimetrico

Torriod disdirection			
Dati generali	Minimo	Massimo	
Tipo di strada:F1 - Locali Extraurbane			
Larghezza semicarreggiata (m)	3.50		
Velocità progetto (Km/h)	40	70	
Livelletta n°1 - Pendenza (h/b):0.971%	Pend. Max		Parametri
Progressiva			-0.02
Pendenza massima (+/- h/b):	10.000%		
Livelletta in normativa	0.971%		



NV13 Verifica andamento altimetrico

REV.

FOGLIO

23 di 37

Parabola n°1 - Raggio (m):2100.00 - Lunghezza (m):96.218 - K:21.000 (Concavo)	Raggio Min	Lung. Min	Parametri
Progressiva			40.17
Distanza utilizzata			94.03
Velocità utilizzata per la verifica (km/h)			70
Raggio minimo da visibilità	2064.83		
Raggio minimo comfort accelerazione verticale	630.14		
Parabola in normativa	2100.00		
Livelletta n°2 - Pendenza (h/b):5.552%	Pend. Max		Parametri
Progressiva			136.39
Pendenza massima (+/- h/b):	10.000%		
Livelletta in normativa	5.552%		
Parabola n°2 - Raggio (m):2340.00 - Lunghezza (m):129.301 - K:23.400 (Convesso)	Raggio Min	Lung. Min	Parametri
Progressiva		_	341.66
Distanza utilizzata			93.34
Velocità utilizzata per la verifica (km/h)			70
Raggio minimo da visibilità	2337.82		
Raggio minimo comfort accelerazione verticale	630.14		
Parabola in normativa	2340.00		
Livelletta n°3 - Pendenza (h/b):0.027%	Pend. Max		Parametri
Progressiva			470.96
Pendenza massima (+/- h/b):	10.000%		
Livelletta in normativa	0.027%		
Parabola n°3 - Raggio (m):920.00 - Lunghezza (m):24.325 - K:9.200 (Concavo)	Raggio Min	Lung. Min	Parametri
Progressiva		•	645.57
Distanza utilizzata			88.24
Velocità utilizzata per la verifica (km/h)			69
Raggio minimo da visibilità	838.37		
Raggio minimo comfort accelerazione verticale	603.90		
Parabola in normativa	920.00		
Livelletta n°4 - Pendenza (h/b):2.671%	Pend. Max		Parametri
Progressiva			669.90
Pendenza massima (+/- h/b):	10.000%		
Livelletta in normativa	2.671%		



Relazione tecnica

LINEA PESCARA - BARI
RADDOPPIO TRATTA FERROVIARIA TERMOLI - LESINA
I OTTI 2 & 3 - RADDOPPIO TERMOLL- RIPALTA

COMMESSA	LOTTO	CODIFICA	DOCUMENTO	REV.	FOGLIO
LI02	02D78	RH	NV1300001	Α	24 di 37

10 ALLARGAMENTI DELLA CARREGGIATA PER ISCRIZIONE DEI VEICOLI IN CURVA

Nei tratti in curva, il valore dell'allargamento delle corsie prescritto per consentire l'iscrizione dei veicoli è pari a:

E = 45/R

dove R [m] è il raggio esterno della corsia (per R > 40 m si può assumere, nel caso di strade ad unica carreggiata a due corsie, il valore del raggio uguale a quello dell'asse della carreggiata). Se il valore E=45/R è inferiore a 20 cm, le corsie conservano le larghezze che hanno in rettifilo avendosi un allargamento effettivo $E_{effettivo}=0$, se il valore E=45/R è maggiore o uguale a 20 cm, l'allargamento effettivo è $E_{effettivo}=E$.

Il valore così determinato potrà essere opportunamente ridotto, al massimo fino alla metà, qualora si ritenga poco probabile l'incrocio in curva di due veicoli appartenenti ai seguenti tipi : autobus ed autocarri di grosse dimensioni, autotreni ed autoarticolati

Nella tabella seguente, per ciascuna curva sono riportati i valori E=45/R, con i valori effettivi corrispondenti (E_{effettivo}) ed i valori adottati (E_{adottato}) degli allargamenti per iscrizione.

NV13 Allargamenti iscrizione in curva

R	E = 45/R	E effettivo	E adottato
[m]	[m]	[m]	[m]
225	0,20	0,20	0,20
260	0,17	0,00	0,00
235	0,19	0,00	0,00



11 VERIFICA DISTANZE DI VISUALE LIBERA

Con riferimento all'andamento altimetrico, la verifica delle distanze di visuale libera è riportata al par. 9.1.

Con riferimento all'andamento planimetrico, la verifica delle distanze di visuale libera è stata condotta verificando che lungo le curve circolari destrorse sia garantita la distanza di visuale libera richiesta per l'arresto. Tale verifica è di seguito riportata.

NV13 Verifica distanze di visuale libera Verifica distanza di arresto

Progr. in.	Progr. fin.	R	٧	i	Da	В	b	R'	Δ	Dv	δ_{min}	E _{adottato}	Dv (E _{adottato})	$\delta_{\text{min}} - Eadottato$	δ_{visib}	Dv (δ _{visib})	Esito
[m]	[m]	[m]	[km/h]	[u.a.]	[m]	[m]	[m]	[m]	[m]	[m]	[m]	[m]	[m]	[m]	[m]	[m]	verifica
130,52	190,16	225	70	0,05552	83,23	3,50	1,00	223,25	2,750	70,15	1,12	0,20	72,67	0,92	1,00	84,12	soddisfatta
271,63	463,28	260	70	-0,05552	96,88	3,50	1,00	258,25	2,750	75,44	1,78	0,00	75,44	1,78	1,80	97,10	soddisfatta
530,71	598,74	235	70	0,00027	89,08	3,50	1,00	233,25	2,750	70,20	1,49	0,00	71,71	1,49	1,50	89,19	soddisfatta

La notazione utilizzata nella tabella, con riferimento a ciascuna curva, è le seguente:

- Progr. in. = progressiva iniziale;
- Progr. fin. = progressiva finale;
- R = raggio di curvatura in asse alla carreggiata;
- V = velocità;
- i = pendenza longitudinale;
- D_a = distanza di visuale libera richiesta per l'arresto;
- B = larghezza della corsia (corsia interna);
- B = larghezza della banchina;
- R' = raggio della curva in asse alla corsia;
- Δ = distanza tra l'asse della corsia ed il margine esterno della banchina;
- D_v = distanza di visuale libera disponibile lungo la curva;
- δ_{min} = allargamento minimo necessario per visibilità;
- E_{adottato} = allargamento adottato per iscrizione (allargamento disponibile per visibilità);
- D_V (E_{adottato}) = distanza di visuale libera corrispondente a E_{adottato};
- $\delta_{min} E_{adottato} =$ differenza tra allargamento minimo necessario per visibilità ed allargamento adottato per iscrizione;
- δ_{visib} = allargamento adottato per visibilità (supplemento al valore $E_{adottato}$);



 COMMESSA
 LOTTO
 CODIFICA
 DOCUMENTO
 REV.
 FOGLIO

 LI02
 02D78
 RH
 NV1300001
 A
 26 di 37

- VIABILITA' NV NV13 – Variante SP44 - km 17+828 Relazione tecnica
 - $D_V(\delta_{visib})$ = distanza di visuale libera corrispondente a δ_{visib} ;
 - Esito verifica = esito della verifica.

Dalla tabella si evince che, essendo $D_V(\delta_{visib}) > D_a$ (equivalentemente $\delta_{visib} > \delta_{min} - E_{adottato}$), la verifica è soddisfatta.

Per quanto riguarda la verifica relativa alle distanze di visuale libera richieste per il sorpasso D_s , non esplicitata, si rileva che lungo le curve planimetriche e lungo i raccordi altimetrici parabolici è assicurata una visuale libera disponibile D_v tale che $D_v < D_s$. Pertanto, al fine di garantire adeguate condizioni di sicurezza, si ritiene di intervenire, attraverso l'interdizione della manovra di sorpasso, mediante opportuna segnaletica verticale di prescrizione.

Fermi restando i criteri di verifica delle distanze di visuale libera sopra esposti, al fine di diagrammare, in funzione della progressiva dell'asse stradale, l'andamento delle visuali libere disponibili e delle visuali libere richieste, e confrontare, quindi, le stesse, è stato redatto il diagramma di visibilità (cfr. par. 4.9).

Il diagramma di visibilità è riportato negli specifici elaborati grafici a cui si rimanda per i dettagli.



12 COORDINAMENTO PLANO-ALTIMETRICO

A corredo delle valutazioni, analisi e verifiche sviluppate nei capitoli precedenti, è stata svolta una analisi finalizzata a valutare il coordinamento dell'andamento planimetrico della linea d'asse con il profilo longitudinale.

Tale analisi è stata condotta prendendo a riferimento i criteri contenuti nel par. 5.5 del D.M. 05/11/2001. Nell'ambito di tali criteri sono individuate, in particolare, alcune condizioni correlate al conseguimento di una percezione chiara delle caratteristiche del tracciato stradale.

Si precisa che, poiché l'intervento in oggetto si configura come "adeguamento di strada esistente", i criteri presi in considerazione per lo svolgimento dell'analisi (par. 5.5 del D.M. 05/11/2001) sono "di riferimento", ovvero non assumono carattere di cogenza ma definiscono indicazioni verso cui orientare la progettazione.

In tal senso, in funzione dei vincoli progettuali a cui è stato assoggettato l'intervento di adeguamento, sono state ritenute ammissibili eventuali deviazioni dei criteri contenuti nel par. 5.5 del D.M. 05/11/2001.

Si segnala, a tal proposito, che l'andamento plano-altimetrico della linea d'asse è stato condizionato da diversi vincoli progettuali per i quali le limitazioni principali sono derivate sia dal rispetto della congruenza con i tratti stradali esistenti e/o di progetto a monte ed a valle, sia dalle interferenze con infrastrutture esistenti e/o di progetto.

I risultati dell'analisi svolta sono riportati nella tabella seguente.

Nella tabella, per ciascuna delle condizioni prese come riferimento per l'analisi è riportata la corrispondente configurazione del tracciato di progetto, nonché il riscontro dello stesso in termini di rispetto delle condizioni.

NV13
Analisi coordinamento plano-altimetrico

	Condizioni par. 5.5	Tracciato di propetto	Riscontro tracciato di progetto
1	Occorre evitare che il punto di inizio di una curva planimetrica coincida o sia prossimo con la sommità di un	La curva n.1, di raggio R=225 m, è compresa tra le seguenti progressive: - progr. 130,52: corrispondente a raccordo concavo (R=2100 m); - progr. 190,16: corrispondente a livelletta (i=5,55%). La curva n.2, di raggio R=260 m, è compresa tra le seguenti progressive: - progr. 271,63: corrispondente a livelletta (i=5,55%); - progr. 463,28: corrispondente al raccordo altimetrico convesso (R=2340 m) con sommità a progr. 470,96 m.	Riscontro tracciato di progetto rispetto alle condizioni par. 5.5 D.M. 05/11/2001 L'estremo della curva circolare planimetrica n.2 (R=260 m) corrispondente a progr. 463,28 è distante circa 8 m dalla sommità, a progr. 470,96, del raccordo altimetrico convesso (R=2340 m). Tale condizione è vincolata sia dal rispetto dei franchi minimi imposti dalle opere di attraversamento (IV04, GA06, SL06), sia dal rispetto della congruenza plano-altimetrica con la strada esistente in corrispondenza del cavalcavia
	raccordo verticale convesso	La curva circolare n.3, di raggio R=235 m, è compresa tra le seguenti progressive: - progr. 530,71: corrispondente a livelletta (i=0,03%); - progr. 598,74: corrispondente a livelletta (i=0,03%).	esistente di attraversamento dell' Autostrada A14. Gli estremi delle curve circolari planimetriche n. 2 e n. 3 non coincidono, nè sono prossimi alle sommità dei raccordi verticali convessi.



NV13 - Variante SP44 - km 17+828

Relazione tecnica

LINEA PESCARA - BARI
RADDOPPIO TRATTA FERROVIARIA TERMOLI - LESINA
LOTTI 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA

COMMESSA

LOTTO CODIFICA

02D78 RH

DOCUMENTO NV1300001

REV.

FOGLIO 28 di 37

NV13
Analisi coordinamento plano-altimetrico

Condizioni par. 5.5 D.M. 05/11/2001	Tracciato di progetto	Riscontro tracciato di progetto rispetto alle condizioni par. 5.5 D.M. 05/11/2001
	La curva n.1, di raggio R=225 m, è compresa tra le seguenti progressive: - progr. 130,52: corrispondente a raccordo concavo (R=2100 m), compreso tra progr. 40,17 e progr. 136,39; - progr. 190,16: corrispondente a livelletta (i=5,55%) compresa tra progr. 136,39 e progr. 341,66.	
Occorre evitare che un raccordo planimetrico inizi immediatamente dopo un raccordo concavo	La curva n.2, di raggio R=260 m, è compresa tra le seguenti progressive: - progr. 271,63: corrispondente a livelletta (i=5,55%) compresa tra progr. 136,39 e progr. 341,66; - progr. 463,28: corrispondente al raccordo altimetrico convesso (R=2340 m) compreso tra progr. 341,66 e progr. 470,96.	Gli estremi di inizio dei raccordi planimetrici sono distanti dagli estremi di fine dei raccordi concavi.
	La curva circolare n.3, di raggio R=235 m, è compresa tra le seguenti progressive: - progr. 530,71: corrispondente a livelletta (i=0,03%) compresa tra progr. 470,96 e progr. 645,57; - progr. 598,74: corrispondente a livelletta (i=0,03%) compresa tra progr. 470,96 e progr. 645,57.	
Occorre evitare l'inserimento di raccordi verticali concavi di piccolo sviluppo all'interno di curve planimetriche di	Il raccordo concavo n.1, di raggio R=2000 m e sviluppo L=96,22 m (tra progr. 40,17 e progr. 136,39) è compreso in parte nel rettifilo n.1, di lunghezza L=92,90 m (tra progr. 0,00 e progr. 92,90) ed in parte nella curva circolare n. 2, di raggio R=225 m e sviluppo L=59,64 m (tra progr. 130,52 e progr. 190,16). Il raccordo concavo n.2, di raggio R=920 m e sviluppo L=24,32 m (tra progr. 645,57 e progr. 669,90) è compreso nel rettifilo n. 4, di lunghezza L=280,30 m	Non sono presenti raccordi verticali concavi di piccolo sviluppo all'interno di curve planimetriche di grande sviluppo.
grande sviluppo Occorre evitare il posizionamento di un raccordo concavo immediatamente dopo la fine di una curva planimetrica	(tra progr. 636,34 e progr. 916,65). Il raccordo concavo n.1, di raggio R=2000 m e sviluppo L=96,22 m (tra progr. 40,17 e progr. 136,39) è compreso in parte nel rettifilo n.1, di lunghezza L=92,90 m (tra progr. 0,00 e progr. 92,90) ed in parte nella curva circolare n. 2, di raggio R=225 m e sviluppo L=59,64 m (tra progr. 130,52 e progr. 190,16). Il raccordo concavo n.2, di raggio R=920 m e sviluppo L=24,32 m (tra progr. 645,57 e progr. 669,90) è compreso nel rettifilo n. 4, di lunghezza L=280,30 m (tra progr. 636,34 e progr. 916,65).	Gli estremi di inizio dei raccordi concavi sono distanti dagli estremi di fine delle curve planimetriche.
Occorre evitare che il vertice di un raccordo concavo coincida o sia prossimo ad un punto di flesso della linea planimetrica	Il raccordo concavo n.1, di raggio R=2000 m e sviluppo L=96,22 m (tra progr. 40,17 e progr. 136,39) ha vertice a progr. 88,28 ricadente nell'ambito nel rettifilo n.1, di lunghezza L=92,90 m (tra progr. 0,00 e progr. 92,90). Il raccordo concavo n.2, di raggio R=920 m e sviluppo L=24,32 m (tra progr. 645,57 e progr. 669,90), ha vertice a progr. 657,74 ricadente nell'ambito del rettifilo n. 4, di lunghezza L=280,30 m (tra progr. 636,34 e progr. 916,65).	I vertici dei raccordi concavi non coincidono, nè sono prossimi ai punti di flesso dell'andamento planimetrico.



NV13 - Variante SP44 - km 17+828

Relazione tecnica

LINEA PESCARA - BARI
RADDOPPIO TRATTA FERROVIARIA TERMOLI - LESINA
LOTTI 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA

COMMESSA

LOTTO CODIFICA

02D78 RH

DOCUMENTO NV1300001

REV.

FOGLIO 29 di 37

Dalla tabella precedente, si evince che, a meno della condizione n.1, che risulta parzialmente verificata per effetto di condizionamenti e limitazioni imposti da vincoli progettuali ineliminabili, il tracciato di progetto soddisfa tutte le condizioni finalizzate ad ottenere un corretto coordinamento plano-altimetrico.



13 SOVRASTRUTTURA STRADALE

Per entrambi i tratti della viabilità in oggetto è stata adottata una configurazione della sovrastruttura stradale composta dai seguenti strati.

NV13 Pavimentazione stradale

Strato	Materiale	Spessore [cm]
Usura	conglomerato bituminoso	4
Collegamento (binder)	conglomerato bituminoso	5
Base	conglomerato bituminoso	12
Fondazione	misto granulare stabilizzato	15

36



14 BARRIERE DI SICUREZZA

Per la protezione dei margini sono state previste, ove necessario, barriere di sicurezza.

Per il posizionamento planimetrico, la classe e l'estensione delle barriere di sicurezza previste in progetto, si rimanda all'elaborato "Planimetria segnaletica e barriere di sicurezza".



NV13 - Variante SP44 - km 17+828

LINEA PESCARA - BARI RADDOPPIO TRATTA FERROVIARIA TERMOLI - LESINA LOTTI 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA

COMMESSA

CODIFICA RH

LOTTO

02D78

DOCUMENTO
NV1300001

REV.

FOGLIO

15 SEGNALETICA

Relazione tecnica

Allo scopo di consentire una buona leggibilità del tracciato in tutte le condizioni climatiche e di visibilità e garantire informazioni utili per l'attività di guida, si prevede la realizzazione di una segnaletica stradale orizzontale conforme alle prescrizioni contenute nel Nuovo Codice della Strada e succ. mod. e int..

La segnaletica verticale prevede segnali di precedenza, divieto ed obbligo conforme alla Normativa di riferimento e comunque con criteri che, in relazione alla condizione locale, garantiscano la chiarezza di percettibilità ed inducano l'utenza ad un comportamento consono all'ambiente stradale.

Le tipologie di segnali, la posizione e le dimensioni sono conformi al D.P.R. 16/12/1992 n°495 – Regolamento di esecuzione e attuazione del nuovo codice della strada.

La segnaletica riportata negli elaborati è indicativa e rappresenta un requisito minimo da garantire.

Per i dettagli si rimanda all'elaborato "Planimetria segnaletica e barriere di sicurezza".

L'Ente proprietario della strada, cha ha il compito di apporre e manutenere idonea segnaletica atta a garantire la sicurezza e la fluidità della circolazione (D.L. 30 Aprile 1992, n.285 - art.14 §1 – art.37 §1), dovrà far propria la segnaletica di cui al presente progetto, verificandola preventivamente ed apportando le integrazioni che dovesse ritenere opportuno.



16 INTERSEZIONI A RASO

16.1 Intersezioni lineari

Lungo la viabilità di progetto è prevista la seguente intersezione a raso:

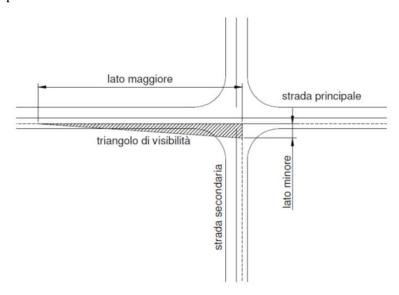
1. Intersezione a progr. 0+046,46 lato sx.

Per quanto riguarda la gerarchizzazione delle manovre, i flussi veicolari provenienti dalla viabilità interferente, in immissione/attraversamento nella viabilità di progetto, sono regolamentati attraverso segnaletica di "STOP". La viabilità interferente costituisce, quindi, "strada secondaria" rispetto alla viabilità di progetto che assume, pertanto, i caratteri di "strada principale".

16.1.1 Triangoli di visibilità

Per il corretto e sicuro funzionamento delle intersezioni, è necessario che i veicoli che giungono all'incrocio e che si apprestano a compiere le manovre di attraversamento o di immissione possano reciprocamente vedersi onde adeguare la loro condotta di guida nei modi di regolazione dell'incrocio stesso.

A tal fine, come prescritto dal D.M. 19/04/2006, per le intersezioni previste in progetto sono state individuate le zone, denominate triangoli di visibilità (di cui nel seguito si riporta uno schema), che debbono essere libere da qualsiasi ostacolo che impedirebbe ai veicoli di vedersi.



Nel caso di regolazione con STOP, indicando con L e D, rispettivamente, il lato minore ed il lato maggiore del triangolo di visibilità, si ha:

- L = 3 m;
- $D = v \cdot t$; dove:



COMMESSA LOTTO CODIFICA DOCUMENTO REV.
LI02 02D78 RH NV1300001 A

FOGLIO

34 di 37

VIABILITA' – NV NV13 – Variante SP44 - km 17+828 Relazione tecnica

- v = velocità di riferimento [m/s], pari alla velocità di progetto della strada principale, oppure, in presenza di limiti di velocità, la massima velocità consentita;
- t = tempo di manovra = 6 s (tale tempo deve essere aumentato di 1 s per ogni punto percentuale in più della pendenza del ramo secondario, quando la stessa supera il 2%).

All'interno del triangolo di visibilità non devono esistere ostacoli alla continua e diretta visione reciproca dei veicoli afferenti al punto di intersezione considerato.

Si considerano ostacoli per la visibilità oggetti isolati aventi la massima dimensione planimetrica superiore a 0,8 m.

La determinazione analitica dei triangoli di visibilità è riportata nella tabella seguente.

La determinazione grafica dei triangoli di visibilità è riportata negli elaborati "Planimetria con verifiche di visibilità intersezioni" a cui si rimanda.

NV13									
Intersezione a progr. 0+046,46 lato sx - <u>Triangoli di visibilità</u>									
V	V	regolazione	L	t	i	Δt	teff	D	
[km/h]	[m/s]	manovra	[m]	[s]	[%]	[s]	[s]	[m]	1
70	19	STOP	3	6	<2	0	6	116,67	ì

V = velocità di riferimento della strada principale in km/h

v = velocità di riferimento della strada principale in m/s = V/3,6

regolazione manovra = tipo di regolamentazione manovra non prioritaria

L = lato minore del triangolo di visibilità

t = tempo di manovra

i = pendenza longitudinale del ramo secondario

 Δt = incremento del tempo di manovra

teff = tempo di manovra effettivo = t+∆t

D = lato maggiore del triangolo di visibilità = v·teff



17 ANALISI DEGLI ASPETTI CONNESSI CON LA SICUREZZA STRADALE

Nel presente capitolo sono analizzati gli aspetti connessi alla sicurezza stradale secondo quanto previsto dal D.M. del 22/04/2004, modifica del D.M. 05/11/2001 ("Norme funzionali e geometriche per la costruzione delle strade"), relativamente al progetto di adeguamento della viabilità in oggetto.

Come riportato nel par. 4.1, il D.M. del 22/04/2004 prescrive che le norme del D.M. 05/11/2001 siano applicate a "strade di nuova costruzione" (art. 2), prevedendo la predisposizione di nuove norme per gli interventi di adeguamento delle strade esistenti, restando inteso che i criteri del D.M. n.6792/2001 siano di riferimento anche per gli interventi di adeguamento (art. 3). Inoltre, il D.M. del 22/04/2004 prevede che, fino all'emanazione delle suddette norme, i progetti di adeguamento debbano fornire l'analisi degli aspetti connessi con la sicurezza, con la dimostrazione che l'intervento, nel suo complesso, apporti un miglioramento in termini di sicurezza e di circolazione (art. 4).

In tale sede, l'analisi non può che essere condotta con un criterio comparativo, ovvero associando alcuni degli interventi previsti in progetto ad indicatori, qualitativi o quantitativi, assunti come rappresentativi del livello di sicurezza.

Per l'individuazione degli indicatori, si è ritenuto appropriato fare riferimento alle "Linee Guida di Attuazione del Piano Nazionale della Sicurezza Stradale" (documento "Piani della Sicurezza Stradale Urbana-Linee Guida per la redazione"), sebbene riferite a strade urbane, emanate dal Ministero dei Lavori Pubblici - Ispettorato Generale per la Circolazione e la Sicurezza Stradale, con riferimento a quanto suggerito, nell'ambito della Tab. 2.1 – Classificazione degli interventi per la sicurezza stradale, per gli interventi di "Ingegneria delle Infrastrutture".

Nel seguito si riporta la tabella, estrapolata dalle suddette Linee Guida, ed opportunamente compilata.

NV13
Analisi degli aspetti connessi con la sicurezza stradale

SOTTOCLASSI DI INTERVENTO	INTERVENTI	STATO DI FATTO	PROGETTO	INCREMENTO LIVELLO DI SICUREZZA
Adeguamento caratteristiche geometriche e funzionali dei tronchi stradali e dei relativi impianti	Adeguamento geometria	Viabilità in rettifilo. Corpo stradale prevalentemente in rilevato e con quote della piattaforma pressochè coincidenti con le quote del piano campagna. Il tronco stradale attraversa l'Autostrada A14 mediante cavalcavia e si connette alla SS 16 Adriatica mediante intersezione a T. E' presente, inoltre, un'opera di attraversamento idraulico.	Tratto di carreggiata in variante plano-altimetrica con attraversamento della linea ferroviaria di progetto mediante opera di scavalco in galleria artificiale ferroviaria.	SI



NV13 - Variante SP44 - km 17+828

Relazione tecnica

LINEA PESCARA - BARI RADDOPPIO TRATTA FERROVIARIA TERMOLI - LESINA LOTTI 2 e 3 – RADDOPPIO TERMOLI - RIPALTA

COMMESSA

LOTTO CODIFICA

02D78 RH

DOCUMENTO NV1300001

REV.

FOGLIO 36 di 37

NV13
Analisi degli aspetti connessi con la sicurezza stradale

SOTTOCLASSI DI INTERVENTO	INTERVENTI	STATO DI FATTO	PROGETTO	INCREMENTO LIVELLO DI SICUREZZA
	Sistemazione delle fasce di pertinenza stradale	Banchine di dimensione molto ridotta o assenti. Strisce di margine poco leggibile o assenti. Barriere di sicurezza presenti in corrispondenza delle opere di attraversamento (cavalcavia di attraversamento dell'A14, opera di attraversamento idraulico) e lungo i tratti di approccio alle stesse.	Arginelli e banchine conformi al D.M. 05/11/2001. Banchine delimitate con strisce di margine della carreggiata di larghezza conforme alle prescrizioni normative. Barriere di sicurezza secondo D.M. 18/02/1992, D.M. 03/06/1998 e D.M. 21/6/2004. Scarpate con inclinazione 2/3 rispetto all'orizzontale.	SI
	Miglioramento della visibilità e/o Illuminazione	-	Andamento geometrico con visuali libere superiori alle distanze di visuale libera richieste per l'arresto.	SI
	Miglioramento dell'impianto segnaletico	Segnaletica orizzontale deteriorata e poco visibile, talvolta assente. Segnaletica verticale scarsa.	Predisposizione di segnaletica orizzontale e verticale conforme al Nuovo Codice della Strada (D.L. 30 Aprile 1992, n.285 e succ. mod. e int) ed al relativo Regolamento di esecuzione e attuazione (D.P.R. 16/12/1992 n. 495e succ. mod. e int.).	SI
	Manutenz. evolutiva o conservativa della sovrastruttura stradale	Sede stradale con pavimentazione talvolta ammalorata.	Realizzazione di nuova sovrastruttura stradale.	SI
Adeguamento delle	Cambiamento del tipo di intersezione	-	Connessione alla viabilità esistente mediante tratti di transizione e intersezioni a raso a T.	Ø
caratteristiche geometriche e funzionali delle intersezioni e dei relativi impianti	Adeguamento caratteristiche geometriche delle intersezioni	Lungo il tratto esistente corrispondente all'intervento in progetto sono presenti intersezioni ed accessi.	Ripristino accessi. Definizione geometrico- funzionale intersezioni conformità alle "Norme funzionali e geometriche per la costruzione delle intersezioni stradali" di cui al D.M. 19/04/2006.	SI



NV13 Analisi degli aspetti connessi con la sicurezza stradale

SOTTOCLASSI DI INTERVENTO	INTERVENTI	STATO DI FATTO	PROGETTO	INCREMENTO LIVELLO DI SICUREZZA
	Miglioramento dell'impianto segnaletico	-	Predisposizione di segnaletica orizzontale e verticale conforme al Nuovo Codice della Strada (D.L. 30 Aprile 1992, n.285 e succ. mod. e int) ed al relativo Regolamento di esecuzione e attuazione (D.P.R. 16/12/1992 n. 495e succ. mod. e int.).	Ø
	Miglioramento della visibilità e/o Illuminazione	-	Condizioni di visibilità delle intersezioni conformi alle prescrizioni del D.M. 19/04/2006	SI
Gestione delle	Installazione di elementi di moderazione del traffico	-	-	-
velocità	Adeguamento segnaletica ed ambiente stradale	-	Realizzazione di nuova segnaletica stradale con opportune limitazioni alla massima velocità consentita.	SI