

#### Direzione Tecnica

# STRADA STATALE 4 "VIA SALARIA" Adeguamento della piattaforma stradale e messa in sicurezza dal km 56+000 al km 64+000

Stralcio 1 da pk 0+000 a pk 1+900

#### **PROGETTO ESECUTIVO**

COD. RM 368

PROGETTAZIONE:

R.T.I.: PROGER S.p.A. (capogruppo mandataria)

PROGIN S.p.A.

S.I.N.A. S.p.A. – BRENG S.r.l.

CAPOGRUPPO MANDATARIA:



RESPONSABILE INTEGRAZIONE PRESTAZIONI SPECIALISTICHE:

Dott. Ing. Antonio GRIMALDI (Progin S.p.A.) Ordine degli Ingegneri della Provincia di Napoli n. 23799

IL GEOLOGO:

Dott. Geol. Gianluca PANDOLFI ELMI (Progin S.p.A.) Ordine dei Geologi Regione Umbria n. 467

IL COORDINATORE PER LA SICUREZZA IN FASE DI PROGETTAZIONE:

Dott. Ing. Michele CURIALE (Progin S.p.A.)

VISTO: IL RESPONSABILE DEL PROCEDIMENTO:

Dott. Ing. Paolo NARDOCCI

PROTOCOLLO DATA \_\_\_\_\_



Direttore Tecnico:
Dott. Ing. Lorenzo INFANTE





#### PROGETTO INFRASTRUTTURA - GENERALE

Relazione tecnica pavimentazione stradale

| CODIC | E PROGETTO                        | NOME FILE<br>T01PS00TRARE04_C |               |            | REVISIONE   | SCALA:     |
|-------|-----------------------------------|-------------------------------|---------------|------------|-------------|------------|
|       | D P R M 3 6 8 E 2 3               | CODICE T 0 1                  | P S 0 0 T R A | R E 0 4    | С           | -          |
|       |                                   |                               |               |            |             |            |
| С     | Emissione a seguito di validazion | ne e istruttoria ANAS         | Febbraio 2024 | R. Velotta | A. Grimaldi | L. Infante |
| В     | Emissione a seguito istr          | uttoria ANAS                  | Luglio 2023   | R. Velotta | A. Grimaldi | L. Infante |
| А     | Prima emissio                     | one                           | Dicembre 2022 | R. Velotta | A. Grimaldi | L. Infante |
| REV.  | DESCRIZION                        | IE                            | DATA          | REDATTO    | VERIFICATO  | APPROVATO  |



### Sommario

| 1 PREMESSA                                                        |                               |
|-------------------------------------------------------------------|-------------------------------|
|                                                                   |                               |
| 5.1 NUMERO DI ASSI STRANDARD SOPPORTABILE DALLA PAVIMENTAZIONE 14 |                               |
| 4 ASSE PRINCIPALE                                                 |                               |
| 4.1 NUMERO DI ASSI STRANDARD SOPPOR'                              | TABILE DALLA PAVIMENTAZIONE 6 |
|                                                                   |                               |
| 4.2.1 Traffico commerciale previsto                               | 8                             |
| 4.2.2 Traffico commerciale in assi standard                       | 10                            |
| 4.3 VERIFICA DELLA PAVIMENTAZIONE                                 | 13                            |
| 5 VIABILITA' SECONDARIA DI ACCESSO                                | PK 0+375 14                   |
| 5.1 NUMERO DI ASSI STRANDARD SOPPOR'                              | TABILE DALLA PAVIMENTAZIONE14 |
| 5.2 NUMERO DI ASSI EQUIVALENTI PREVIS<br>DELLA PAVIMENTAZIONE     |                               |
| 5.2.1 Traffico commerciale previsto                               | 16                            |
| 5.2.2 Traffico commerciale in assi standard                       | 17                            |
| 5.3 VERIFICA DELLA PAVIMENTAZIONE                                 | 21                            |



#### 1 PREMESSA

Nella presente relazione è riportata la verifica della pavimentazione stradale prevista nell'ambito Progetto Esecutivo "Strada Statale 4 "via Salaria" - Adeguamento della piattaforma stradale e messa in sicurezza dal km 56+000 al km 64+000 con riferimento al <u>1º stralcio funzionale (tra progr. 0+000 e progr. 1+900)</u>.

L'intervento complessivo previsto in progetto è finalizzato al miglioramento delle caratteristiche funzionali e di sicurezza della S.S. 4 "Salaria" esistente nel tratto compreso tra il km 56+000 ed il km 64+000 e, ai fini del Progetto Esecutivo, risulta suddiviso in 4 stralci funzionali come riportato nella tabella seguente (progressive riferite all'asse di progetto della Carreggiata Nord).

| Stralcio<br>funzionale | Progr. in.<br>[m] | Progr. fin.<br>[m] | L<br>[m] |
|------------------------|-------------------|--------------------|----------|
| 1°                     | 0                 | 1900               | 1900     |
| 2°                     | 1900              | 3450               | 1550     |
| 3°                     | 3450              | 5440               | 1990     |
| 4°                     | 5440              | 7825               | 2385     |

Per l'infrastruttura in progetto sono state adottate le seguenti configurazioni della sovrastruttura stradale.

| Pavimentazione Asse principale |                                  |    |  |  |  |
|--------------------------------|----------------------------------|----|--|--|--|
| Strato                         | Spessore<br>[cm]                 |    |  |  |  |
| usura                          | conglomerato bituminoso drenante | 4  |  |  |  |
| collegamento (binder)          | conglomerato bituminoso          | 6  |  |  |  |
| base                           | conglomerato bituminoso          | 18 |  |  |  |
| fondazione                     | misto granulare                  | 35 |  |  |  |
| -                              |                                  | 63 |  |  |  |

Pavimentazione Viabilità secondaria di accesso pk 0+375 Spessore **Strato** Materiale [cm] conglomerato bituminoso usura collegamento (binder) conglomerato bituminoso 5 base conglomerato bituminoso 12 misto granulare 15 fondazione

36

Al fine di conferire elevati standard di sicurezza all'intervento in progetto (adeguamento e messa in sicurezza), la pavimentazione stradale dell'asse principale ha previsto l'impiego di uno strato di usura di tipo drenante, caratterizzato da una maggiore macrorugosità rispetto ad usura in conglomerato bituminoso di tipo chiuso, ovvero da elevate caratteristiche di aderenza.

Per gli strati legati con bitume è previsto l'impiego di conglomerati bituminosi tipo "hard".

All'interfaccia tra lo strato di usura drenante ed il sottostante strato di collegamento (binder) è prevista, al fine di migliorare l'adesione tra gli strati, l'interposizione di mano d'attacco prevista tramite l'applicazione di bitume modificato "hard" sotto forma di emulsione bituminosa (di caratteristiche prestazionali superiori rispetto ad una mano d'attacco in bitume).



#### Strada Statale 4 "via Salaria": Adeguamento della piattaforma stradale e messa in sicurezza dal km 56+000 al km 64+000

Sulla piattaforma all'interno delle gallerie è previsto l'impiego di conglomerato bituminoso drenante fino a 50 m dagli imbocchi.

In funzione delle caratteristiche del progetto di adeguamento, ed a seguito dell'analisi e valutazione congiunta di tutti gli aspetti progettuali, la soluzione adottata per la pavimentazione stradale ha previsto la demolizione della pavimentazione stradale esistente e la realizzazione di nuova pavimentazione con impiego di materiali vergini.

Per la verifica della pavimentazione è stato utilizzato il metodo empirico-statistico dell'"AASHTO Guide for Design of Pavement Structures".

Il metodo consente di determinare il numero di assi standard (l'asse standard è l'asse singolo con ruote gemelle da 18 Kpounds = 8,2 t = 80 kN) che la pavimentazione può sopportare raggiungendo un fissato grado di ammaloramento finale (PSI<sub>f</sub>). Il numero di assi standard è confrontato con il traffico dei veicoli commerciali (massa complessiva  $\geq 3$  t), in assi standard equivalenti, che si stima passerà durante la vita utile della pavimentazione sulla corsia più carica. La verifica consiste nel controllare che il numero di assi standard che la pavimentazione può sopportare sia maggiore del numero di assi equivalenti che transitano durante la vita utile della pavimentazione.

Nel seguito, dopo aver riportato i riferimenti normativi impiegati (Cap. 2) e la descrizione del metodo di calcolo utilizzato (Cap. 3), viene riportata la verifica della pavimentazione per l'Asse principale (Cap. 4) e per la Viabilità secondaria di accesso pk 0+375 (Cap. 5).



#### 2 RIFERIMENTI NORMATIVI

Per la redazione della presente relazione sono state considerati i seguenti riferimenti normativi:

- 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";
- CNR Bollettino Ufficiale Norme Tecniche Anno XXIX N.178: "Catalogo delle pavimentazioni stradali";

Sono state considerate, inoltre, le indicazioni e prescrizioni riportate nei seguenti documenti:

- AASHTO: "Guide for Design of Pavement Structures";
- "Portanza dei sottofondi": Fondazione politecnica per il mezzogiorno d'Italia P. Giannattasio, C. Caliendo, L. Esposito, B. Festa, W. Pellecchia Napoli, Dicembre 1989.



# 3 DESCRIZIONE DEL METODO "AASHTO GUIDE FOR DESIGN OF PAVEMENT STRUCTURES"

Il metodo "AASHTO Guide for Design of Pavement Structures" è un metodo empirico-statistico, basato cioè su osservazioni sperimentali dei parametri in gioco, i quali sono opportunamente correlati da funzioni di regressione in modo che i legami funzionali siano fisicamente corretti.

Il metodo consente di determinare il numero di assi standard (l'asse standard è l'asse singolo con ruote gemelle da 18 Kpounds = 8,2 t = 80 kN) che la pavimentazione può sopportare raggiungendo un fissato grado di ammaloramento finale (PSIf). Tale valore è funzione di vari parametri, quali caratteristiche meccaniche dei materiali, spessori degli strati, portanza del sottofondo, grado di ammaloramento finale che, per questioni di comfort e sicurezza, la pavimentazione può raggiungere, coefficiente di sicurezza (fissato attraverso l'affidabilità, ovvero la probabilità che la pavimentazione resista al traffico che transita durante la sua vita utile).

Il numero di assi standard deve essere confrontato con il traffico dei veicoli commerciali (massa complessiva  $\geq 3$  t) che si stima passerà durante la vita utile della pavimentazione sulla corsia più carica (si dimensiona la corsia più carica, non essendo il traffico pesante equiparato tra le corsie).

Poiché il traffico commerciale che transita su strada è costituito da veicoli che si differenziano per numero di assi, carico per asse e tipologia di asse (singolo, tandem e tridem) è necessario determinare il numero di assi standard equivalenti, ovvero il numero di assi standard che determinano lo stesso danno alla pavimentazione provocato dagli assi dei veicoli reali.

Per determinare il numero di assi standard che transiteranno, è necessario stabilire preliminarmente i coefficienti di equivalenza tra ciascun asse reale e quello standard.

Tali coefficienti sono funzione di alcuni parametri, quali caratteristiche meccaniche dei materiali, spessori degli strati, grado di ammaloramento finale (per quanto riguarda la pavimentazione, carico per asse e tipologia di asse) (per quanto riguarda gli assi stessi). Noti i coefficienti di equivalenza di ciascun asse dei veicoli che compongono il traffico reale, bisogna determinare il coefficiente di equivalenza medio, che è funzione della composizione del traffico sulla strada in esame (ovvero dello spettro di traffico, cioè della frequenza relativa dei vari tipi di veicoli).

Infine, per determinare il numero di assi equivalenti che transiteranno sulla corsia più carica occorre moltiplicare il coefficiente di equivalenza medio per il numero di veicoli commerciali che si stima transiteranno durante la vita utile della pavimentazione sulla corsia più carica.

Per ottenere il numero di veicoli commerciali che transiteranno sulla corsia più carica della pavimentazione durante la vita utile, bisogna conoscere il TGM (Traffico Giornaliero Medio), la percentuale di veicoli commerciali, la suddivisione del traffico pesante tra le corsie ed il tasso di incremento annuo del traffico.

La verifica consiste nel controllare che il numero di assi standard che la pavimentazione può sopportare sia maggiore del numero di assi equivalenti che transitano durante la vita utile della pavimentazione.



#### **4 ASSE PRINCIPALE**

#### 4.1 NUMERO DI ASSI STRANDARD SOPPORTABILE DALLA PAVIMENTAZIONE

La relazione per il calcolo del traffico sopportabile in termini di assi standard equivalenti da 8,2 t delle pavimentazioni flessibili è la seguente, in cui  $\mathbf{W}_{18}$  è il numero di assi singoli equivalenti da 18 Kpounds (8,2 t o 80 KN) sopportabile dalla pavimentazione.

$$LogW_{18} = Z_{r} \cdot S_{o} + 9.36 \cdot \left( log (SN + 1) \right) - 0.20 + \frac{log \left( PSI_{in} - PSI_{fin} \right)}{4.2 - 1.5} + 2.32 \cdot log M_{r} - 8.07$$

$$\frac{log \left( PSI_{in} - PSI_{fin} \right)}{0.40 + \frac{1094}{\left( SN + 1 \right)^{5.19}}} + 2.32 \cdot log M_{r} - 8.07$$

Nel seguito è riportato il significato dei vari parametri della formula ed i relativi valori.

#### Zr (valore della variabile standardizzata legata all'affidabilità R)

 $Z_r$  è il valore della variabile standardizzata legata all'affidabilità R (che è la probabilità che il numero di ripetizioni di carico  $N_{Tmax}$  tali che PSI=PSIf sia maggiore o uguale al numero di ripetizioni di carico  $N_T$  realmente applicati alla sovrastruttura).

Per le Strade Extraurbane Principali è consigliato un valore di affidabilità pari a R=90% in corrispondenza del quale la variabile standardizzata assume il valore Zr=-1,282.

#### So (deviazione standard)

So è la deviazione standard che tiene conto dell'errore che si commette nelle previsioni dei volumi di traffico e delle prestazioni della pavimentazione.

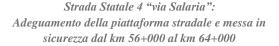
Per le pavimentazioni flessibili assume un valore compreso **tra 0,40 e 0,50** quando si tiene conto dell'errore che si commette sia sul traffico sia sulla prestazione prevista per una data pavimentazione.

#### PSI (Present Serviceability Index)

Il parametro PSI (Present Serviceability Index), definisce lo stato limite, ovvero il grado di efficienza della pavimentazione, ed esprime la misura della idoneità di questa ad assicurare la sicurezza della circolazione e le condizioni di confort per gli utenti. Il PSI assume valori numerici compresi tra 0 (strada in pessime condizioni) e 5 (strada in ottime condizioni).

Il grado di efficienza ritenuto generalmente accettabile per le strade Extraurbane Principali, prima che si rendano necessari radicali interventi sulla pavimentazione, è relativo ad un valore **PSI**<sub>r</sub>= 2,5.

Per il grado di efficienza iniziale viene assunto un valore  $PSI_i$ = 4,2 poiché si tiene conto delle inevitabili imperfezioni costruttive.





#### Mr (modulo resiliente del sottofondo)

Il modulo resiliente del sottofondo M<sub>r</sub> [psi] tiene conto della portanza del sottofondo. Il modulo resiliente è un modulo dinamico che considera il comportamento viscoelastico del materiale costituente il sottofondo. In mancanza di misure dirette, per la determinazione del modulo resiliente può essere utilizzata la seguente correlazione con l'indice CBR:

$$M_r = 1500 \ast CBR$$

L'indice CBR è correlato al modulo di deformazione  $M_d$  [MPa] derivante da prove di carico su piastra attraverso la correlazione:

$$CBR=0,2*M_d$$

È stato preso in considerazione un valore del modulo di deformazione  $M_d = 50$  MPa (pari al valore minimo prescritto dai capitolati ANAS in corrispondenza del piano di posa della fondazione della pavimentazione stradale sia in rilevato sia in trincea). Il calcolo del modulo resiliente del sottofondo  $M_r$  sulla base di tali ipotesi è riportato nella tabella seguente.

| Mr (modulo resiliente del sottofondo) |       |                          |  |  |  |
|---------------------------------------|-------|--------------------------|--|--|--|
| Md [Mpa]                              | 50    | Modulo di deformazione   |  |  |  |
| CBR [%] 10                            |       | Indice CBR               |  |  |  |
| Mr [Mpa]                              | 100   | Modulo resiliente in Mpa |  |  |  |
| Mr [psi]                              | 15000 | Modulo resiliente in psi |  |  |  |

Tuttavia, al fine di tener conto delle incertezze dovute all'applicazione del metodo proposto, come alternativa ai metodi razionali, nell'analisi svolta è stato assunto un valore della portanza del sottofondo pari a  $M_r$ =90 MPa, leggermente più cautelativo ma in linea con il valore medio proposto dal riferimento tecnico costituito dal "Catalogo delle pavimentazioni stradali" (CNR - Bollettino Ufficiale - Norme Tecniche - Anno XXIX – N.178).

Tenendo conto dei fattori di conversione (1 Mpa = 145,03773773 psi), al valore in Mpa assunto per il modulo resiliente ( $M_r$ =90 Mpa) corrisponde un valore in psi pari a  $M_r$ =13.053 psi.

|          | Mr (modulo resiliente del sottofondo) |  |  |  |  |  |  |
|----------|---------------------------------------|--|--|--|--|--|--|
| Mr [Mpa] | Mr [Mpa] 90 Modulo resiliente in Mpa  |  |  |  |  |  |  |
| Mr [psi] | Modulo resiliente in psi              |  |  |  |  |  |  |

#### SN (structural number)

Lo structural number (indice strutturale) SN [poll] tiene conto della "resistenza strutturale" della pavimentazione ed è funzione degli spessori degli strati si, della "resistenza" dei materiali impiegati rappresentata, attraverso i "coefficienti strutturali di strato" a<sub>i</sub>, e della loro sensibilità all'acqua rappresentata attraverso i "coefficienti di drenaggio" mi. L'espressione analitica dello structural number è:

$$SN = s_1 \cdot a_1 \cdot m_1 + s_2 \cdot a_2 \cdot m_2 + \ldots + s_n \cdot a_n \cdot m_n$$



Nell'espressione,  $s_1, s_2, \ldots s_n$  sono gli spessori degli strati della pavimentazione,  $a_1, a_2, \ldots a_n$  sono i coefficienti strutturali degli strati,  $m_1, m_2, \ldots m_n$  sono i coefficienti di drenaggio.

Per i coefficienti strutturali ed i coefficienti di drenaggio, i cui valori di riferimento sono desumibili dai nomogrammi dell'AASHTO, sono stati adottati i seguenti valori (corrispondenti a materiali tradizionali):

- $a_{usura\ drenante} = 0.28$
- $a_{binder} = 0.40$
- $a_{base} = 0.28$
- amisto granulare = 0,11
- mstrati legati con bitume = 1
- $m_{misto granulare} = 0.95$

Il calcolo dello structural number SN è riportato nella tabella seguente.

| SN (Structural Number) |                                  |            |        |      |                        |  |  |
|------------------------|----------------------------------|------------|--------|------|------------------------|--|--|
| strato                 | materiale                        | si<br>[cm] | i ai i |      | (si · ai · mi)<br>[cm] |  |  |
| usura                  | conglomerato bituminoso drenante | 4          | 0,28   | 1    | 1,12                   |  |  |
| collegamento (binder)  | conglomerato bituminoso          | 6          | 0,40   | 1    | 2,40                   |  |  |
| base                   | conglomerato bituminoso          | 18         | 0,28   | 1    | 5,04                   |  |  |
| fondazione             | misto cementato                  | 0          | 0,18   | 0,98 | 0,00                   |  |  |
| fondazione             | misto granulare                  | 35         | 0,11   | 0,95 | 3,66                   |  |  |

SN [cm] 12,22

Il calcolo numero di assi singoli equivalenti da 18 Kpounds (8.2 t o 80 KN) sopportabile dalla pavimentazione, determinato sulla base dei parametri di cui sopra, è riportato nella tabella seguente.

| Numero       | Numero di assi singoli equivalenti da 18 Kpounds (8.2 t o 80 KN) sopportabile dalla pavimentazione |                                                                                                                                                  |  |  |  |  |  |
|--------------|----------------------------------------------------------------------------------------------------|--------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|--|--|--|--|--|
| R            | 90%                                                                                                | Affidabilità                                                                                                                                     |  |  |  |  |  |
| Zr           | -1,282                                                                                             | Valore della variabile standardizzata legata all'affidabilità R                                                                                  |  |  |  |  |  |
| So           | 0,45                                                                                               | Deviazione standard che tiene conto dell'errore che si commette nelle previsioni dei volumi di traffico e delle prestazioni della pavimentazione |  |  |  |  |  |
| SN [pollici] | 4,81                                                                                               | Structural Number                                                                                                                                |  |  |  |  |  |
| PSI i        | 4,2                                                                                                | Grado di efficienza iniziale della pavimentazione                                                                                                |  |  |  |  |  |
| PSI f        | 2,5                                                                                                | Grado di efficienza finale della pavimentazione                                                                                                  |  |  |  |  |  |
| Mr [psi]     | 13053                                                                                              | Modulo resiliente del sottofondo                                                                                                                 |  |  |  |  |  |
| LogW8.2      | 7,47                                                                                               |                                                                                                                                                  |  |  |  |  |  |
| W8.2         | 29.284.726                                                                                         | Numero di assi singoli equivalenti da 18 Kpounds (8.2 t o 80 KN) sopportabile dalla pavimentazione                                               |  |  |  |  |  |

# 4.2 NUMERO DI ASSI EQUIVALENTI PREVISTI NELL'ARCO DELLA VITA UTILE DELLA PAVIMENTAZIONE

#### 4.2.1 Traffico commerciale previsto

Il numero di veicoli commerciali transitanti durante la vita utile della pavimentazione sulla corsia più carica è pari a:



$$Tn = (TGM Dir) \cdot (\% Pes) \cdot (N) \cdot (\% Cor pes) \cdot [((1+r)^{n-1})/r]$$

dove:

- (TGM Dir) = traffico giornaliero medio direzionale [veicoli/giorno];
- (% Pes) = percentuale di veicoli commerciali [% TGM Dir];
- (% Cor pes) = percentuale di veicoli commerciali sulla corsia di calcolo [% (%Pes)];
- n = vita utile [anni];
- r = tasso di incremento annuo del traffico [%];

veicoli leggeri e pari a circa 1.500 veicoli/giorno per i mezzi pesanti).

- N = numero di giorni per anno di transito di veicoli commerciali [giorno/anno].

I valori del traffico giornaliero medio direzionale (TGM Dir) e della percentuale di veicoli commerciali (%Pes) sono stati desunti dai risultati delle analisi effettuate per la predisposizione dello studio di impatto viabilistico e verifica di compatibilità trasportistica, di cui allo "Studio di Impatto del Traffico", sviluppato nella presente fase progettuale, inserito nell'ambito dell'elaborato "STUDIO DEL TRAFFICO-*Relazione sullo studio del traffico*" (T01SG00GENRE01). In particolare, con riferimento allo "Scenario di Progetto B", sono stati considerati i valori riportati nella Tabella 7-14 della "*Relazione sullo studio del traffico*" e di seguito riportata (TGM bidirezionale pari a circa 14.000 veicoli/giorno per i

| Calcolo TGM - Traffico Giornaliero Medio - S.S.4 Salaria km 57+893 |         |         |  |  |  |
|--------------------------------------------------------------------|---------|---------|--|--|--|
|                                                                    | Leggeri | Pesanti |  |  |  |
| Direzione Nord                                                     | 536     | 65      |  |  |  |
| TGM                                                                | 7452    | 844     |  |  |  |
| Direzione Sud                                                      | 474     | 51      |  |  |  |
| TGM                                                                | 6590    | 663     |  |  |  |
| Bidirezionale                                                      | 1010    | 116     |  |  |  |
| TGM                                                                | 14042   | 1507    |  |  |  |
| TGM Bidirezionale                                                  | 1554    | 19      |  |  |  |

Tabella 7-14 -Calcolo del TGM Futuro - Scenario di Progetto B 2030

A partire dai valori di cui sopra, è stata desunta una percentuale di veicoli pesanti pari a %Pes = 10% come riportato nella tabella successiva.

| Direzio         | ne Nord                         | Direzione Sud |                 |  |  |
|-----------------|---------------------------------|---------------|-----------------|--|--|
| Veicoli leggeri | Veicoli leggeri Veicoli pesanti |               | Veicoli pesanti |  |  |
| 7452            | 844                             | 6590          | 663             |  |  |
| 7432            | 10%                             | 0090          | 9%              |  |  |
| 82              | 296                             | 7253          |                 |  |  |
|                 | Valori bid                      | lirezionali   |                 |  |  |
| Veicoli         | leggeri                         | Veicoli       | pesanti         |  |  |
| 1.4             | 042                             | 1507          |                 |  |  |
| 14              | U4Z                             | 10%           |                 |  |  |
| 15549           |                                 |               |                 |  |  |

Sulla base delle elaborazioni svolte, i valori di TGM Dir e %Pes corrispondenti al massimo traffico giornaliero medio complessivo direzionale riferito ai veicoli commerciali lungo l'asse principale sono riferiti alla "Direzione Nord" con valori pari a:

- TGM Dir = 8.296 veicoli/giorno (traffico giornaliero medio direzionale);
- %Pes = 10% (percentuale di veicoli commerciali).



Per quanto riguarda la percentuale di veicoli commerciali sulla corsia di calcolo, tenendo conto che non tutti i veicoli definiti commerciali transitano sulla corsia di marcia (soprattutto quelli con minori carichi per asse raggiungono velocità tali da impegnare anche le altre corsie), è stato ipotizzato che il 95% di tutti i veicoli commerciali transiti sulla corsia di marcia, ovvero % Cor pes = 95%.

La vita utile della pavimentazione è stata assunta pari a n=20 anni.

Per quanto riguarda il tasso di incremento annuo del traffico, è stato considerato un tasso di crescita pari a r=3 %.

Il numero di giorni per anno di transito veicoli commerciali è stato considerato pari N=365.

Il calcolo del numero di veicoli commerciali Tn transitanti durante la vita utile della pavimentazione è riportato nella tabella seguente.

Tn (Numero di assi di veicoli commerciali nell'arco della vita utile lungo la corsia più carica)

| TGM Dir [veicoli/giorno] | 8296                                                                                                     |
|--------------------------|----------------------------------------------------------------------------------------------------------|
| %Dir                     | 100%                                                                                                     |
| %Pes                     | 10%                                                                                                      |
| %Cor pes                 | 95%                                                                                                      |
| r                        | 3%                                                                                                       |
| n [anni]                 | 20                                                                                                       |
| N [giorni / anno]        | %Pes     10%       %Cor pes     95%       r     3%       n [anni]     20       N [giorni / anno]     365 |
| Tn                       | 7.863.803                                                                                                |

Traffico giornaliero medio complessivo direzionale Ripartizione direzionale del TGM Percentuale di veicoli commerciali Percentuale di veicoli commerciali sulla corsia di calcolo Tasso di incremento annuo del traffico Numero di anni di vita utile Numero di giorni per anno di transito veicoli commerciali

#### 4.2.2 Traffico commerciale in assi standard

Noto il numero di veicoli commerciali transitanti sulla corsia di calcolo al termine della vita utile, per il calcolo del numero di assi standard equivalenti (18 Kpounds = 8.2 t = 80 kN) agli assi reali (traffico commerciale previsto), sono state prese in considerazione le tipologie di veicoli che costituiscono il parco veicolare commerciale in Italia e gli spettri di traffico prevedibili sulle strade italiane (ovvero la frequenza relativa di ciascun tipo di veicolo) desunti dal Catalogo delle pavimentazioni stradali (B.U. CNR n. 178 del 15/09/1995) e riportati nelle tabelle seguenti.

Tipi di veicoli commerciali, numero di assi e distribuzione dei carichi per asse

| Tipo Veicolo                   |   | ° Ass | si | Distribuzione dei carichi per asse o set di assi |                        |                                    | sat di assi  |
|--------------------------------|---|-------|----|--------------------------------------------------|------------------------|------------------------------------|--------------|
|                                |   | T     | Td | אט                                               | stribuzione dei carici | ii pei asse o                      | Set ui assi  |
| 1) AUTOCARRI LEGGERI           | 2 |       |    | <b>↓</b> 10                                      | <b>↓</b> 20            |                                    |              |
| 2) AUTOCARRI LEGGERI           | 2 |       |    | <b>↓</b> 15                                      | <b>↓</b> 30            |                                    |              |
| 3) AUTOCARRI MEDI E PESANTI    | 2 |       |    | <b>↓</b> 40                                      | ↓80                    |                                    |              |
| 4) AUTOCARRI MEDI E PESANTI    | 2 |       |    | <b>↓</b> 50                                      | ↓110                   |                                    |              |
| 5) AUTOCARRI PESANTI           | 1 | 2     |    | <b>↓</b> 40                                      | ↓↓80÷80                |                                    |              |
| 6) AUTOCARRI PESANTI           | 1 | 2     |    | <b>↓</b> 60                                      | ↓↓100÷100              |                                    |              |
| 7) AUTOTRENI E AUTOARTICOLATI  | 4 |       |    | <b>↓</b> 40                                      | <b>↓</b> 90            | <b>↓</b> 80                        | ↓80          |
| 8) AUTOTRENI E AUTOARTICOLATI  | 4 |       |    | <b>↓</b> 60                                      | ↓100                   | <b>↓100</b>                        | <b>↓</b> 100 |
| 9) AUTOTRENI E AUTOARTICOLATI  | 1 | 2     |    | <b>↓</b> 40                                      | ↓↓80÷80                | 1                                  | √\$0÷80      |
| 10) AUTOTRENI E AUTOARTICOLATI | 1 | 2     |    | <b>↓</b> 60                                      | ↓↓90÷90                | <u> </u>                           | 100÷100      |
| 11) AUTOTRENI E AUTOARTICOLATI | 2 |       | 1  | <b>↓</b> 40                                      | ↓100                   | $\downarrow \downarrow \downarrow$ | ↓80÷80÷80    |
| 12) AUTOTRENI E AUTOARTICOLATI | 2 |       | 1  | <b>↓</b> 60                                      | <b>↓</b> 110           | <b>\</b>                           | ↓90÷90÷90    |
| 13) MEZZI D'OPERA              | 2 |       | 1  | <b>↓</b> 50                                      | <b>↓</b> 120           | ↓↓↓1                               | 30÷130÷130   |
| 14) AUTOBUS                    | 2 |       |    | <b>↓</b> 40                                      | <b>↓</b> 80            |                                    |              |



| Tipo Veicolo      | N° Assi |   |    | Distribuzione dai seriahi ner seco e set di seci |  |  |  |
|-------------------|---------|---|----|--------------------------------------------------|--|--|--|
| Tipo veicolo      | S       | T | Td | Distribuzione dei carichi per asse o set di assi |  |  |  |
| 15) AUTOBUS       | 2       |   |    | ↓60 ↓100                                         |  |  |  |
| 16) AUTOBUS       | 2       |   |    | ↓50 ↓80                                          |  |  |  |
|                   |         |   |    |                                                  |  |  |  |
| S = asse standard |         |   |    |                                                  |  |  |  |
| T = asse tandem   |         |   |    |                                                  |  |  |  |
| Td = asse tridem  |         |   |    |                                                  |  |  |  |

#### Tipici spettri di traffico di veicoli commerciali per ciascun tipo di strada

|    |                                                                |      |      |      |      |     |      | Ti  | po di | veicol | 0   |     |     |      |      |      |      |
|----|----------------------------------------------------------------|------|------|------|------|-----|------|-----|-------|--------|-----|-----|-----|------|------|------|------|
|    | Tipo di strada                                                 | 1    | 2    | 3    | 4    | 5   | 6    | 7   | 8     | 9      | 10  | 11  | 12  | 13   | 14   | 15   | 16   |
| 1) | Autostrada<br>extraurbana                                      | 12,2 |      | 24,4 | 14,6 | 2,4 | 12,2 | 2,4 | 4,9   | 2,4    | 4,9 | 2,4 | 4,9 | 0,1  |      |      | 12,2 |
| 2) | Autostrada urbana                                              | 18,2 | 18,2 | 16,5 |      |     |      |     |       |        |     |     |     | 1,8  | 18,2 | 27,3 |      |
| 3) | Strade extr.<br>principali e<br>secondarie a forte<br>traffico |      | 13,1 | 39,5 | 10,5 | 7,9 | 2,6  | 2,6 | 2,5   | 2,6    | 2,5 | 2,6 | 2,6 | 0,5  | -    |      | 10,5 |
| 4) | Strade extr. secondarie ordinarie                              |      |      | 58,8 | 29,4 |     | 5,9  |     | 2,8   |        |     |     |     | 0,2  |      |      | 2,9  |
| 5) | Strade extr. secondarie turistiche                             | 24,5 |      | 40,8 | 16,3 |     | 4,15 |     | 2     |        |     |     |     | 0,05 |      |      | 12,2 |
| 6) | Strade urbane di scorrimento                                   | 18,2 | 18,2 | 16,5 |      |     |      |     |       |        |     |     |     | 1,6  | 18,2 | 27,3 |      |
| 7) | Strade urbane di quartiere e locali                            | 80   | 1    | 1    |      |     |      |     |       |        |     |     | 1   |      | 20   |      |      |
| 8) | Corsie Preferenziali                                           |      | -    | -    |      |     |      |     |       | -      |     |     | -   |      | 47   | 53   |      |

Utilizzando il criterio definito dall'AASHTO, il numero di veicoli commerciali transitanti durante la vita utile può essere convertito in assi standard attraverso la relazione:

$$N_{8,2} = Tn \cdot C_{SN}$$

dove:

- $N_{8,2}$  = numero di veicoli commerciali transitanti durante la vita utile espressi in assi standard da 8,2 t;
- Tn = numero di veicoli commerciali transitanti durante la vita utile della pavimentazione;
- C<sub>SN</sub> = coefficiente di equivalenza dello spettro di traffico.

Il coefficiente di equivalenza tra il generico asse reale i-esimo, caratterizzato da un peso Pie da una tipologia Tiè dato da:

$$C_{SNi} = C_{SN} \left( P_i, T_i, PSI_f \right) = 10^{-\left\{4,79 \cdot \left[ \log(18+1) - \log(0,225 \cdot P_i + T_i) \right] + 4,33 \cdot \log T_i + \frac{G}{Bi} - \frac{G}{B*} \right\}}$$

dove:

$$G = \log \frac{PSIi - PSI_f}{2.7} \qquad Bi = 0.40 + \frac{0.081 \cdot (0.225 \cdot P_i + T_i)^{3.23}}{\left(\frac{SN}{2.54} + 1\right)^{5.19} \cdot T_i^{3.23}}$$

- C<sub>SN</sub> (P<sub>i</sub>,T<sub>i</sub>,PSI<sub>f</sub>) = coefficiente di equivalenza tra l'asse i-esimo e l'asse singolo standard da 8,2 t = 80 KN;



- P<sub>i</sub> = peso complessivo dell'asse o set di assi (singolo, tandem o tridem) [kN];
- T<sub>i</sub> = tipologia dell'asse e assume il valore 1 per assi singoli, 2 per assi tandem e 3 per assi tridem;
- $B^*$  = valore che assume  $B_i$  per l'asse singolo da 8,2 t = 80 kN;
- SN = indice strutturale =  $\sum_i s_i \cdot a_i \cdot m_i$  [cm].

Pertanto, detta  $n_i$  la percentuale, in termini assoluti, relativa del veicolo i-esimo nello spettro considerato, il coefficiente di equivalenza  $C_{SN}$  dello spettro di traffico è dato da:

$$C_{SN} = \sum_{i} (C_{SNi} \cdot n_i / 100)$$

Adottando lo spettro di traffico corrispondente alle Strade extraurbane principali (tipo di strada 3), si ottiene un coefficiente di equivalenza pari a C<sub>NS</sub>=2,04. Il dettaglio del calcolo è riportato nella tabella seguente.

Determinazione del coefficiente di equivalenza tra assi reali ed assi da 18 Kpounds (8.2 t o 80 KN) sulla base dello spettro di traffico relativo alle Strade Extraurbane Principali riportato nel "Catalogo delle pavimentazioni stradali - BU CNR N.78 del 15/09/1995"

| SN [cm]                    | PSI in | PSI fin |         |    |       |        |       |        |        |                 |
|----------------------------|--------|---------|---------|----|-------|--------|-------|--------|--------|-----------------|
| 12,22                      | 4,2    | 2,5     |         |    |       |        |       |        |        |                 |
| Tipo Veicolo               |        | ni      | Pi (kN) | Ti | Bi    | G      | B*    | Α      | CSNi   | CSNi * (ni/100) |
|                            | 1      | 0       | 10      | 1  | 0,400 | -0,201 | 0,520 | 3,558  | 0,0003 | 0,000           |
| Autocarri leggeri          | 1      | 0       | 20      | 1  | 0,402 | -0,201 | 0,520 | 2,466  | 0,0034 | 0,000           |
| Adiocam leggen             | 2      | 13,1    | 15      | 1  | 0,401 | -0,201 | 0,520 | 2,940  | 0,0011 | 0,000           |
|                            | 2      | 13,1    | 30      | 1  | 0,407 | -0,201 | 0,520 | 1,758  | 0,0175 | 0,002           |
|                            | 3      | 39,5    | 40      | 1  | 0,415 | -0,201 | 0,520 | 1,237  | 0,0579 | 0,023           |
| Autocarri medi e pesanti   | 3      | 39,5    | 80      | 1  | 0,518 | -0,201 | 0,520 | -0,001 | 1,0032 | 0,396           |
| Autocam medi e pesanti     | 4      | 10,5    | 50      | 1  | 0,429 | -0,201 | 0,520 | 0,831  | 0,1477 | 0,016           |
|                            | 4      | 10,5    | 110     | 1  | 0,716 | -0,201 | 0,520 | -0,527 | 3,3640 | 0,353           |
|                            | 5      | 7,9     | 40      | 1  | 0,415 | -0,201 | 0,520 | 1,237  | 0,0579 | 0,005           |
| Autocarri pesanti          | 5      | 7,9     | 160     | 2  | 0,518 | -0,201 | 0,520 | -0,140 | 1,3800 | 0,109           |
| Autocam pesanti            | 6      | 2,6     | 60      | 1  | 0,449 | -0,201 | 0,520 | 0,501  | 0,3152 | 0,008           |
|                            | 6      | 2,6     | 200     | 2  | 0,635 | -0,201 | 0,520 | -0,511 | 3,2420 | 0,084           |
|                            | 7      | 2,6     | 40      | 1  | 0,415 | -0,201 | 0,520 | 1,237  | 0,0579 | 0,002           |
|                            | 7      | 2,6     | 90      | 1  | 0,570 | -0,201 | 0,520 | -0,199 | 1,5819 | 0,041           |
|                            | 7      | 2,6     | 80      | 1  | 0,518 | -0,201 | 0,520 | -0,001 | 1,0032 | 0,026           |
|                            | 7      | 2,6     | 80      | 1  | 0,518 | -0,201 | 0,520 | -0,001 | 1,0032 | 0,026           |
|                            | 8      | 2,5     | 60      | 1  | 0,449 | -0,201 | 0,520 | 0,501  | 0,3152 | 0,008           |
|                            | 8      | 2,5     | 100     | 1  | 0,635 | -0,201 | 0,520 | -0,372 | 2,3569 | 0,059           |
|                            | 8      | 2,5     | 100     | 1  | 0,635 | -0,201 | 0,520 | -0,372 | 2,3569 | 0,059           |
|                            | 8      | 2,5     | 100     | 1  | 0,635 | -0,201 | 0,520 | -0,372 | 2,3569 | 0,059           |
|                            | 8      | 2,5     | 100     | 1  | 0,635 | -0,201 | 0,520 | -0,372 | 2,3569 | 0,059           |
| Autotreni e autoarticolati | 8      | 2,5     | 100     | 1  | 0,635 | -0,201 | 0,520 | -0,372 | 2,3569 | 0,059           |
| Autotrem e autoarticolati  | 9      | 2,6     | 160     | 2  | 0,518 | -0,201 | 0,520 | -0,140 | 1,3800 | 0,036           |
|                            | 10     | 2,5     | 60      | 1  | 0,449 | -0,201 | 0,520 | 0,501  | 0,3152 | 0,008           |
|                            | 10     | 2,5     | 180     | 2  | 0,570 | -0,201 | 0,520 | -0,338 | 2,1760 | 0,054           |
|                            | 10     | 2,5     | 200     | 2  | 0,635 | -0,201 | 0,520 | -0,511 | 3,2420 | 0,081           |
|                            | 11     | 2,6     | 40      | 1  | 0,415 | -0,201 | 0,520 | 1,237  | 0,0579 | 0,002           |
|                            | 11     | 2,6     | 100     | 1  | 0,635 | -0,201 | 0,520 | -0,372 | 2,3569 | 0,061           |
|                            | 11     | 2,6     | 240     | 3  | 0,518 | -0,201 | 0,520 | -0,221 | 1,6630 | 0,043           |
|                            | 12     | 2,6     | 60      | 1  | 0,449 | -0,201 | 0,520 | 0,501  | 0,3152 | 0,008           |
|                            | 12     | 2,6     | 110     | 1  | 0,716 | -0,201 | 0,520 | -0,527 | 3,3640 | 0,087           |
|                            | 12     | 2,6     | 270     | 3  | 0,570 | -0,201 | 0,520 | -0,419 | 2,6222 | 0,068           |
| Mozzi d'onoro              | 13     | 0,5     | 50      | 1  | 0,429 | -0,201 | 0,520 | 0,831  | 0,1477 | 0,001           |
| Mezzi d'opera              | 13     | 0,5     | 120     | 1  | 0,814 | -0,201 | 0,520 | -0,667 | 4,6482 | 0,023           |



Determinazione del coefficiente di equivalenza tra assi reali ed assi da 18 Kpounds (8.2 t o 80 KN) sulla base dello spettro di traffico relativo alle Strade Extraurbane Principali riportato nel "Catalogo delle pavimentazioni stradali - BU CNR N.78 del 15/09/1995"

| SN [cm]<br>12,22 | <b>PSI</b> in 4,2 | PSI fin 2,5 |     | _ |       |        |       |        |         |       |
|------------------|-------------------|-------------|-----|---|-------|--------|-------|--------|---------|-------|
|                  | 13                | 0,5         | 390 | 3 | 0,931 | -0,201 | 0,520 | -1,016 | 10,3856 | 0,052 |
|                  | 14                | 0           | 40  | 1 | 0,415 | -0,201 | 0,520 | 1,237  | 0,0579  | 0,000 |
|                  | 14                | 0           | 80  | 1 | 0,518 | -0,201 | 0,520 | -0,001 | 1,0032  | 0,000 |
| Autobus          | 15                | 0           | 60  | 1 | 0,449 | -0,201 | 0,520 | 0,501  | 0,3152  | 0,000 |
| Autobus          | 15                | 0           | 100 | 1 | 0,635 | -0,201 | 0,520 | -0,372 | 2,3569  | 0,000 |
|                  | 16                | 10,5        | 50  | 1 | 0,429 | -0,201 | 0,520 | 0,831  | 0,1477  | 0,016 |
|                  | 16                | 10,5        | 80  | 1 | 0,518 | -0,201 | 0,520 | -0,001 | 1,0032  | 0,105 |
|                  |                   |             |     |   |       |        |       |        |         | 2.04  |

Il calcolo numero di veicoli commerciali in assi standard da 8,2 t transitanti durante la vita utile  $(N_{8,2} = Tn \cdot C_{SN})$  è riportato nella tabella seguente.

### Numero di assi di veicoli commerciali nell'arco della vita utile lungo la corsia più carica in assi equivalenti da 18 Kpounds (8.2 t o 80 KN)

| CSN  | 2,04       |
|------|------------|
| Tn   | 7.863.803  |
| N8.2 | 16.038.396 |

Coefficiente di equivalenza tra assi reali ed assi singoli equivalenti da 18 Kpounds (8.2 t o 80 KN)

Numero di assi di veicoli commerciali nell'arco della vita utile lungo la corsia più carica Numero di assi di veicoli commerciali nell'arco della vita utile lungo la corsia più carica in assi equivalenti da 18 Kpounds (8.2 t o 80 KN)

#### 4.3 VERIFICA DELLA PAVIMENTAZIONE

La verifica della pavimentazione consiste nel verificare che il numero di assi standard transitanti durante la vita utile della pavimentazione  $(N_{8,2})$  risulti inferiore al numero di assi standard sopportabili dalla pavimentazione  $(W_{8,2})$ .

Dalla tabella riportata di seguito si evince che, essendo  $N_{8,2} < W_{8,2}$  la verifica della pavimentazione è soddisfatta.

| N8.2           | 16.038.396           |
|----------------|----------------------|
| W8.2           | 29.284.726           |
| Esito verifica | verifica soddisfatta |
| W8.2 / N8.2    | 1,83                 |

#### Verifica della pavimentazione

Numero di assi di veicoli commerciali nell'arco della vita utile lungo la corsia più carica in assi equivalenti da 18 Kpounds (8.2 t o 80 KN)

Numero di assi singoli equivalenti da 18 Kpounds (8.2 t o 80 KN) sopportabile dalla pavimentazione



#### 5 VIABILITA' SECONDARIA DI ACCESSO PK 0+375

#### 5.1 NUMERO DI ASSI STRANDARD SOPPORTABILE DALLA PAVIMENTAZIONE

La relazione per il calcolo del traffico sopportabile in termini di assi standard equivalenti da 8,2 t delle pavimentazioni flessibili è la seguente, in cui  $\mathbf{W_{18}}$  è il numero di assi singoli equivalenti da 18 Kpounds (8,2 t o 80 KN) sopportabile dalla pavimentazione.

$$LogW_{18} = Z_{r} \cdot S_{o} + 9.36 \cdot \left( log (SN + 1) \right) - 0.20 + \frac{\frac{log \left( PSI_{in} - PSI_{fin} \right)}{4.2 - 1.5}}{0.40 + \frac{1094}{\left( SN + 1 \right)^{5.19}}} + 2.32 \cdot log M_{r} - 8.07$$

Nel seguito è riportato il significato dei vari parametri della formula ed i relativi valori.

#### Zr (valore della variabile standardizzata legata all'affidabilità R)

 $Z_r$  è il valore della variabile standardizzata legata all'affidabilità R (che è la probabilità che il numero di ripetizioni di carico  $N_{Tmax}$  tali che PSI=PSIf sia maggiore o uguale al numero di ripetizioni di carico  $N_T$  realmente applicati alla sovrastruttura).

Per le Strade Extraurbane Principali è consigliato un valore di affidabilità pari a R=90% in corrispondenza del quale la variabile standardizzata assume il valore Zr=-1,282.

#### So (deviazione standard)

So è la deviazione standard che tiene conto dell'errore che si commette nelle previsioni dei volumi di traffico e delle prestazioni della pavimentazione.

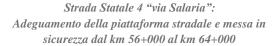
Per le pavimentazioni flessibili assume un valore compreso **tra 0,40 e 0,50** quando si tiene conto dell'errore che si commette sia sul traffico sia sulla prestazione prevista per una data pavimentazione.

#### PSI (Present Serviceability Index)

Il parametro PSI (Present Serviceability Index), definisce lo stato limite, ovvero il grado di efficienza della pavimentazione, ed esprime la misura della idoneità di questa ad assicurare la sicurezza della circolazione e le condizioni di confort per gli utenti. Il PSI assume valori numerici compresi tra 0 (strada in pessime condizioni) e 5 (strada in ottime condizioni).

Il grado di efficienza ritenuto generalmente accettabile per le strade Extraurbane Principali, prima che si rendano necessari radicali interventi sulla pavimentazione, è relativo ad un valore  $PSI_f = 2,5$ .

Per il grado di efficienza iniziale viene assunto un valore **PSI**<sub>i</sub>= **4,2** poiché si tiene conto delle inevitabili imperfezioni costruttive.





#### Mr (modulo resiliente del sottofondo)

Il modulo resiliente del sottofondo  $M_r$  [psi] tiene conto della portanza del sottofondo. Il modulo resiliente è un modulo dinamico che considera il comportamento viscoelastico del materiale costituente il sottofondo. In mancanza di misure dirette, per la determinazione del modulo resiliente può essere utilizzata la seguente correlazione con l'indice CBR:

$$M_r = 1500 \ast CBR$$

L'indice CBR è correlato al modulo di deformazione  $M_d$  [MPa] derivante da prove di carico su piastra attraverso la correlazione:

$$CBR=0,2*M_d$$

È stato adottato un valore del modulo di deformazione  $M_d = 50$  MPa (pari al valore minimo prescritto dai capitolati ANAS in corrispondenza del piano di posa della fondazione della pavimentazione stradale sia in rilevato sia in trincea). Il calcolo del modulo resiliente del sottofondo  $M_r$  è riportato nella tabella seguente.

| Mr (modulo resiliente del sottofondo) |       |                          |  |  |  |  |
|---------------------------------------|-------|--------------------------|--|--|--|--|
| Md [Mpa] 50 Modulo di deformazione    |       | Modulo di deformazione   |  |  |  |  |
| CBR [%]                               | 10    | Indice CBR               |  |  |  |  |
| Mr [Mpa]                              | 100   | Modulo resiliente in Mpa |  |  |  |  |
| Mr [psi]                              | 15000 | Modulo resiliente in psi |  |  |  |  |

Tuttavia, al fine di tener conto delle incertezze dovute all'applicazione del metodo proposto, come alternativa ai metodi razionali, nell'analisi svolta è stato assunto un valore della portanza del sottofondo pari a  $M_r$ =90 MPa, leggermente più cautelativo ma in linea con il valore medio proposto dal riferimento tecnico costituito dal "Catalogo delle pavimentazioni stradali" (CNR - Bollettino Ufficiale - Norme Tecniche - Anno XXIX – N.178).

Tenendo conto dei fattori di conversione (1 Mpa = 145,03773773 psi), al valore in Mpa assunto per il modulo resiliente ( $M_r$ =90 Mpa) corrisponde un valore in psi pari a  $M_r$ =13.053 psi.

| Mr (modulo resiliente del sottofondo) |       |                          |  |  |  |
|---------------------------------------|-------|--------------------------|--|--|--|
| Mr [Mpa]                              | 90    | Modulo resiliente in Mpa |  |  |  |
| Mr [psi]                              | 13053 | Modulo resiliente in psi |  |  |  |

#### SN (structural number)

Lo structural number (indice strutturale) SN [poll] tiene conto della "resistenza strutturale" della pavimentazione ed è funzione degli spessori degli strati si, della "resistenza" dei materiali impiegati rappresentata, attraverso i "coefficienti strutturali di strato" a<sub>i</sub>, e della loro sensibilità all'acqua rappresentata attraverso i "coefficienti di drenaggio" mi. L'espressione analitica dello structural number è:

$$SN = s_1 \cdot a_1 \cdot m_1 + s_2 \cdot a_2 \cdot m_2 + ... + s_n \cdot a_n \cdot m_n$$



Nell'espressione,  $s_1, s_2, \ldots s_n$  sono gli spessori degli strati della pavimentazione,  $a_1, a_2, \ldots a_n$  sono i coefficienti strutturali degli strati,  $m_1, m_2, \ldots m_n$  sono i coefficienti di drenaggio.

Per i coefficienti strutturali ed i coefficienti di drenaggio, i cui valori di riferimento sono desumibili dai nomogrammi dell'AASHTO, sono stati adottati i seguenti valori (corrispondenti a materiali tradizionali):

- $a_{usura} = 0.43$
- $a_{binder} = 0.40$
- $a_{base} = 0.28$
- $a_{misto granulare} = 0.11$
- mstrati legati con bitume = 1
- $m_{misto granulare} = 0.95$

Il calcolo dello structural number SN è riportato nella tabella seguente.

|                          | SN (Structural Number)  |            |      |      |                        |  |  |
|--------------------------|-------------------------|------------|------|------|------------------------|--|--|
| strato                   | materiale               | si<br>[cm] | ai   | mi   | (si · ai · mi)<br>[cm] |  |  |
| usura                    | conglomerato bituminoso | 4          | 0,43 | 1    | 1,72                   |  |  |
| collegamento<br>(binder) | conglomerato bituminoso | 5          | 0,40 | 1    | 2,00                   |  |  |
| base                     | conglomerato bituminoso | 12         | 0,28 | 1    | 3,36                   |  |  |
| fondazione               | misto granulare         | 15         | 0,11 | 0,95 | 1,57                   |  |  |

36

| SN [cm] | 8,65 |
|---------|------|

Il calcolo numero di assi singoli equivalenti da 18 Kpounds (8.2 t o 80 KN) sopportabile dalla pavimentazione, determinato sulla base dei parametri di cui sopra, è riportato nella tabella seguente.

| Numero di a  | Numero di assi singoli equivalenti da 18 Kpounds (8.2 t o 80 KN) sopportabile dalla pavimentazione |                                                                                                                                                  |  |  |  |  |  |
|--------------|----------------------------------------------------------------------------------------------------|--------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------|--|--|--|--|--|
| R            | 90%                                                                                                | Affidabilità                                                                                                                                     |  |  |  |  |  |
| Zr           | -1,282                                                                                             | Valore della variabile standardizzata legata all'affidabilità R                                                                                  |  |  |  |  |  |
| So           | 0,45                                                                                               | Deviazione standard che tiene conto dell'errore che si commette nelle previsioni dei volumi di traffico e delle prestazioni della pavimentazione |  |  |  |  |  |
| SN [pollici] | 3,40                                                                                               | Structural Number                                                                                                                                |  |  |  |  |  |
| PSI i        | 4,2                                                                                                | Grado di efficienza iniziale della pavimentazione                                                                                                |  |  |  |  |  |
| PSI f        | 2,5                                                                                                | Grado di efficienza finale della pavimentazione                                                                                                  |  |  |  |  |  |
| Mr [psi]     | 13053                                                                                              | Modulo resiliente del sottofondo                                                                                                                 |  |  |  |  |  |
| LogW8.2      | 6,50                                                                                               |                                                                                                                                                  |  |  |  |  |  |
| W8.2         | 3.196.879                                                                                          | Numero di assi singoli equivalenti da 18 Kpounds (8.2 t o 80 KN) sopportabile dalla pavimentazione                                               |  |  |  |  |  |

# 5.2 NUMERO DI ASSI EQUIVALENTI PREVISTI NELL'ARCO DELLA VITA UTILE DELLA PAVIMENTAZIONE

#### 5.2.1 Traffico commerciale previsto

Il numero di veicoli commerciali transitanti durante la vita utile della pavimentazione sulla corsia più carica è pari a:



$$Tn = (TGM Dir) \cdot (\% Pes) \cdot (N) \cdot (\% Cor pes) \cdot [((1+r)^{n-1})/r]$$

dove:

- (TGM Dir) = traffico giornaliero medio direzionale [veicoli/giorno];
- (% Pes) = percentuale di veicoli commerciali [% TGM Dir];
- (% Cor pes) = percentuale di veicoli commerciali sulla corsia di calcolo [% (%Pes)];
- n = vita utile [anni];
- r = tasso di incremento annuo del traffico [%];
- N = numero di giorni per anno di transito di veicoli commerciali [giorno/anno].

Per il traffico giornaliero medio direzionale (TGM Dir) e della percentuale di veicoli commerciali (%Pes) sono stati considerati cautelativamente i seguenti valori:

- TGM Dir = 830 veicoli/giorno (traffico giornaliero medio direzionale) pari al 10% del TGM Dir riferito all'asse principale (8296 veicoli/giorno);
- %Pes = 10% (Percentuale di veicoli commerciali) coincidente con il valore %Pes riferito all'asse principale.

Per quanto riguarda la percentuale di veicoli commerciali sulla corsia di calcolo, tenendo conto che non tutti i veicoli definiti commerciali transitano sulla corsia di marcia (soprattutto quelli con minori carichi per asse raggiungono velocità tali da impegnare anche le altre corsie), è stato ipotizzato che il 95% di tutti i veicoli commerciali transiti sulla corsia di marcia, ovvero % Cor pes = 95%.

La vita utile della pavimentazione è stata assunta pari a n=20 anni.

Per quanto riguarda il tasso di incremento annuo del traffico, è stato considerato un tasso di crescita pari a r=3 %.

Il numero di giorni per anno di transito veicoli commerciali è stato considerate pari N=365.

Il calcolo del numero di veicoli commerciali Tn transitanti durante la vita utile della pavimentazione è riportato nella tabella seguente.

Tn (Numero di assi di veicoli commerciali nell'arco della vita utile lungo la corsia più carica)

| TGM Dir [veicoli/giorno] | 830     |
|--------------------------|---------|
| %Dir                     | 100%    |
| %Pes                     | 10%     |
| %Cor pes                 | 95%     |
| r                        | 3%      |
| n [anni]                 | 20      |
| N [giorni / anno]        | 365     |
| Tn                       | 786.380 |

Ripartizione direzionale del TGM
Percentuale di veicoli commerciali
Percentuale di veicoli commerciali sulla corsia di calcolo
Tasso di incremento annuo del traffico

Traffico giornaliero medio complessivo direzionale

Numero di anni di vita utile

Numero di giorni per anno di transito veicoli commerciali

#### 5.2.2 Traffico commerciale in assi standard

Noto il numero di veicoli commerciali transitanti sulla corsia di calcolo al termine della vita utile, per il calcolo del numero di assi standard equivalenti (18 Kpounds = 8.2 t = 80 kN) agli assi reali (traffico commerciale previsto), sono state prese in considerazione le tipologie di veicoli che costituiscono il parco veicolare commerciale in Italia e gli spettri di traffico



prevedibili sulle strade italiane (ovvero la frequenza relativa di ciascun tipo di veicolo) desunti dal Catalogo delle pavimentazioni stradali (B.U. CNR n. 178 del 15/09/1995) e riportati nelle tabelle seguenti.

Tipi di veicoli commerciali, numero di assi e distribuzione dei carichi per asse

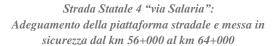
| Tipo Veicolo                   |   | ° Ass | i  | Distribuzione dei carichi per asse o set di assi |                      |                                              |             |  |  |  |
|--------------------------------|---|-------|----|--------------------------------------------------|----------------------|----------------------------------------------|-------------|--|--|--|
| Tipo veicolo                   | S | T     | Td | פוע                                              | tribuzione dei caric | ili per asse o                               | set ui assi |  |  |  |
| 17) AUTOCARRI LEGGERI          | 2 |       |    | <b>↓</b> 10                                      | <b>↓</b> 20          |                                              |             |  |  |  |
| 18) AUTOCARRI LEGGERI          | 2 |       |    | <b>↓</b> 15                                      | <b>↓</b> 30          |                                              |             |  |  |  |
| 19) AUTOCARRI MEDI E PESANTI   | 2 |       |    | <b>↓</b> 40                                      | ↓80                  |                                              |             |  |  |  |
| 20) AUTOCARRI MEDI E PESANTI   | 2 |       |    | <b>↓</b> 50                                      | <b>↓110</b>          |                                              |             |  |  |  |
| 21) AUTOCARRI PESANTI          | 1 | 2     |    | <b>↓</b> 40                                      | ↓↓80÷80              |                                              |             |  |  |  |
| 22) AUTOCARRI PESANTI          | 1 | 2     |    | <b>↓</b> 60                                      | ↓↓100÷100            |                                              |             |  |  |  |
| 23) AUTOTRENI E AUTOARTICOLATI | 4 |       |    | <b>↓</b> 40                                      | <b>↓</b> 90          | <b>↓</b> 80                                  | <b>↓</b> 80 |  |  |  |
| 24) AUTOTRENI E AUTOARTICOLATI | 4 |       |    | <b>↓</b> 60                                      | <b>↓100</b>          | <b>↓</b> 100                                 | ↓100        |  |  |  |
| 25) AUTOTRENI E AUTOARTICOLATI | 1 | 2     |    | <b>↓</b> 40                                      | ↓↓80÷80              | <b>\</b>                                     | √\$0÷80     |  |  |  |
| 26) AUTOTRENI E AUTOARTICOLATI | 1 | 2     |    | <b>↓</b> 60                                      | ↓↓90÷90              | <b>↓</b> √                                   | 100÷100     |  |  |  |
| 27) AUTOTRENI E AUTOARTICOLATI | 2 |       | 1  | <b>↓</b> 40                                      | ↓100                 | $\downarrow\downarrow\downarrow$             | 80÷80÷80    |  |  |  |
| 28) AUTOTRENI E AUTOARTICOLATI | 2 |       | 1  | <b>↓</b> 60                                      | <b>↓110</b>          | $\downarrow\downarrow\downarrow$             | 90÷90÷90    |  |  |  |
| 29) MEZZI D'OPERA              | 2 |       | 1  | <b>↓</b> 50                                      | ↓120                 | $\downarrow\downarrow\downarrow\downarrow$ 1 | 30÷130÷130  |  |  |  |
| 30) AUTOBUS                    | 2 |       |    | <b>↓</b> 40                                      | ↓80                  |                                              |             |  |  |  |
| 31) AUTOBUS                    | 2 |       |    | <b>↓</b> 60                                      | ↓100                 |                                              |             |  |  |  |
| 32) AUTOBUS                    | 2 |       |    | <b>↓</b> 50                                      | ↓80                  |                                              |             |  |  |  |
|                                | • |       |    |                                                  |                      |                                              |             |  |  |  |
| S = asse standard              |   |       |    |                                                  |                      |                                              |             |  |  |  |
| T = asse tandem                |   |       |    |                                                  |                      |                                              |             |  |  |  |
| Td = asse tridem               |   |       |    |                                                  |                      |                                              |             |  |  |  |

Tipici spettri di traffico di veicoli commerciali per ciascun tipo di strada

|     | Time di atmeda                                                 | Tipo di veicolo |      |      |      |     |      |     |     |     |     |     |     |      |      |      |      |
|-----|----------------------------------------------------------------|-----------------|------|------|------|-----|------|-----|-----|-----|-----|-----|-----|------|------|------|------|
|     | Tipo di strada                                                 | 1               | 2    | 3    | 4    | 5   | 6    | 7   | 8   | 9   | 10  | 11  | 12  | 13   | 14   | 15   | 16   |
| 9)  | Autostrada extraurbana                                         | 12,2            |      | 24,4 | 14,6 | 2,4 | 12,2 | 2,4 | 4,9 | 2,4 | 4,9 | 2,4 | 4,9 | 0,1  |      |      | 12,2 |
| 10) | Autostrada urbana                                              | 18,2            | 18,2 | 16,5 |      |     |      |     |     |     |     |     |     | 1,8  | 18,2 | 27,3 |      |
| 11) | Strade extr.<br>principali e<br>secondarie a forte<br>traffico |                 | 13,1 | 39,5 | 10,5 | 7,9 | 2,6  | 2,6 | 2,5 | 2,6 | 2,5 | 2,6 | 2,6 | 0,5  | 1    | 1    | 10,5 |
| 12) | Strade extr. secondarie ordinarie                              |                 |      | 58,8 | 29,4 |     | 5,9  |     | 2,8 |     |     |     |     | 0,2  |      |      | 2,9  |
| 13) | Strade extr. secondarie turistiche                             | 24,5            |      | 40,8 | 16,3 |     | 4,15 |     | 2   |     |     |     |     | 0,05 |      |      | 12,2 |
| 14) | Strade urbane di scorrimento                                   | 18,2            | 18,2 | 16,5 |      |     |      |     |     |     |     |     |     | 1,6  | 18,2 | 27,3 | 1    |
| 15) | Strade urbane di quartiere e locali                            | 80              | 1    | -    | 1    | ı   |      | 1   |     | 1   | 1   | ı   | ı   |      | 20   | 1    | 1    |
| 16) | Corsie Preferenziali                                           |                 |      | -    | -    | -   |      | -   |     |     | -   | -   | -   |      | 47   | 53   |      |

Utilizzando il criterio definito dall'AASHTO, il numero di veicoli commerciali transitanti durante la vita utile può essere convertito in assi standard attraverso la relazione:

$$N_{8,2}\!=Tn$$
 .  $C_{SN}$ 





dove:

- $N_{8,2}$  = numero di veicoli commerciali transitanti durante la vita utile espressi in assi standard da 8,2 t;
- Tn = numero di veicoli commerciali transitanti durante la vita utile della pavimentazione;
- C<sub>SN</sub> = coefficiente di equivalenza dello spettro di traffico.

Il coefficiente di equivalenza tra il generico asse reale i-esimo, caratterizzato da un peso Pie da una tipologia Tiè dato da:

$$C_{SNi} = C_{SN} \left( P_i, T_i, PSI_f \right) = 10^{-\left\{ 4,79 \cdot \left[ \log(18+1) - \log(0,225 \cdot P_i + T_i) \right] + 4,33 \cdot \log T_i + \frac{G}{Bi} - \frac{G}{B*} \right\}}$$

dove:

$$G = \log \frac{PSIi - PSI_f}{2.7} \qquad Bi = 0.40 + \frac{0.081 \cdot (0.225 \cdot P_i + T_i)^{3.23}}{\left(\frac{SN}{2.54} + 1\right)^{5.19} \cdot T_i^{3.23}}$$

- $C_{SN}$  ( $P_i, T_i, PSI_f$ ) = coefficiente di equivalenza tra l'asse i-esimo e l'asse singolo standard da 8,2 t = 80 KN;
- P<sub>i</sub> = peso complessivo dell'asse o set di assi (singolo, tandem o tridem) [kN];
- T<sub>i</sub> = tipologia dell'asse e assume il valore 1 per assi singoli, 2 per assi tandem e 3 per assi tridem;
- $B^*$  = valore che assume  $B_i$  per l'asse singolo da 8,2 t = 80 kN;
- SN = indice strutturale =  $\sum_i s_i \cdot a_i \cdot m_i$  [cm].

Pertanto, detta  $n_i$  la percentuale, in termini assoluti, relativa del veicolo i-esimo nello spettro considerato, il coefficiente di equivalenza  $C_{SN}$  dello spettro di traffico è dato da:

$$C_{SN} = \sum_{i} (C_{SNi} \cdot n_i / 100)$$

Adottando lo spettro di traffico corrispondente alle Strade extraurbane principali (tipo di strada 3), si ottiene un coefficiente di equivalenza pari a C<sub>NS</sub>=2,05. Il dettaglio del calcolo è riportato nella tabella seguente.



Determinazione del coefficiente di equivalenza tra assi reali ed assi da 18 Kpounds (8.2 t o 80 KN) sulla base dello spettro di traffico relativo alle Strade Extraurbane Principali riportato nel "Catalogo delle pavimentazioni stradali - BU CNR N.78 del 15/09/1995"

| SN [cm]<br>8,65            | PSI in 4,2 | PSI fin 2,5 |         | 0,00 | /1995 |        |       |        |         |                 |
|----------------------------|------------|-------------|---------|------|-------|--------|-------|--------|---------|-----------------|
| Tipo Veicolo               |            | ni          | Pi (kN) | Ti   | Bi    | G      | B*    | Α      | CSNi    | CSNi * (ni/100) |
|                            | 1          | 0           | 10      | 1    | 0,402 | -0,201 | 0,906 | 3,395  | 0,0004  | 0,000           |
| Autoporri loggori          | 1          | 0           | 20      | 1    | 0,409 | -0,201 | 0,906 | 2,310  | 0,0049  | 0,000           |
| Autocarri leggeri          | 2          | 13,1        | 15      | 1    | 0,404 | -0,201 | 0,906 | 2,780  | 0,0017  | 0,000           |
|                            | 2          | 13,1        | 30      | 1    | 0,427 | -0,201 | 0,906 | 1,617  | 0,0241  | 0,003           |
|                            | 3          | 39,5        | 40      | 1    | 0,463 | -0,201 | 0,906 | 1,123  | 0,0754  | 0,030           |
| Autoparri modi a poponti   | 3          | 39,5        | 80      | 1    | 0,898 | -0,201 | 0,906 | -0,002 | 1,0045  | 0,397           |
| Autocarri medi e pesanti   | 4          | 10,5        | 50      | 1    | 0,521 | -0,201 | 0,906 | 0,749  | 0,1783  | 0,019           |
|                            | 4          | 10,5        | 110     | 1    | 1,729 | -0,201 | 0,906 | -0,527 | 3,3634  | 0,353           |
|                            | 5          | 7,9         | 40      | 1    | 0,463 | -0,201 | 0,906 | 1,123  | 0,0754  | 0,006           |
| Autocomi necesti           | 5          | 7,9         | 160     | 2    | 0,898 | -0,201 | 0,906 | -0,140 | 1,3818  | 0,109           |
| Autocarri pesanti          | 6          | 2,6         | 60      | 1    | 0,608 | -0,201 | 0,906 | 0,454  | 0,3519  | 0,009           |
|                            | 6          | 2,6         | 200     | 2    | 1,389 | -0,201 | 0,906 | -0,503 | 3,1877  | 0,083           |
|                            | 7          | 2,6         | 40      | 1    | 0,463 | -0,201 | 0,906 | 1,123  | 0,0754  | 0,002           |
|                            | 7          | 2,6         | 90      | 1    | 1,115 | -0,201 | 0,906 | -0,191 | 1,5533  | 0,040           |
|                            | 7          | 2,6         | 80      | 1    | 0,898 | -0,201 | 0,906 | -0,002 | 1,0045  | 0,026           |
|                            | 7          | 2,6         | 80      | 1    | 0,898 | -0,201 | 0,906 | -0,002 | 1,0045  | 0,026           |
|                            | 8          | 2,5         | 60      | 1    | 0,608 | -0,201 | 0,906 | 0,454  | 0,3519  | 0,009           |
|                            | 8          | 2,5         | 100     | 1    | 1,389 | -0,201 | 0,906 | -0,365 | 2,3174  | 0,058           |
|                            | 8          | 2,5         | 100     | 1    | 1,389 | -0,201 | 0,906 | -0,365 | 2,3174  | 0,058           |
|                            | 8          | 2,5         | 100     | 1    | 1,389 | -0,201 | 0,906 | -0,365 | 2,3174  | 0,058           |
|                            | 8          | 2,5         | 100     | 1    | 1,389 | -0,201 | 0,906 | -0,365 | 2,3174  | 0,058           |
|                            | 8          | 2,5         | 100     | 1    | 1,389 | -0,201 | 0,906 | -0,365 | 2,3174  | 0,058           |
| Autotreni e autoarticolati | 9          | 2,6         | 160     | 2    | 0,898 | -0,201 | 0,906 | -0,140 | 1,3818  | 0,036           |
|                            | 10         | 2,5         | 60      | 1    | 0,608 | -0,201 | 0,906 | 0,454  | 0,3519  | 0,009           |
|                            | 10         | 2,5         | 180     | 2    | 1,115 | -0,201 | 0,906 | -0,330 | 2,1366  | 0,053           |
|                            | 10         | 2,5         | 200     | 2    | 1,389 | -0,201 | 0,906 | -0,503 | 3,1877  | 0,080           |
|                            | 11         | 2,6         | 40      | 1    | 0,463 | -0,201 | 0,906 | 1,123  | 0,0754  | 0,002           |
|                            | 11         | 2,6         | 100     | 1    | 1,389 | -0,201 | 0,906 | -0,365 | 2,3174  | 0,060           |
|                            | 11         | 2,6         | 240     | 3    | 0,898 | -0,201 | 0,906 | -0,221 | 1,6651  | 0,043           |
|                            | 12         | 2,6         | 60      | 1    | 0,608 | -0,201 | 0,906 | 0,454  | 0,3519  | 0,009           |
|                            | 12         | 2,6         | 110     | 1    | 1,729 | -0,201 | 0,906 | -0,527 | 3,3634  | 0,087           |
|                            | 12         | 2,6         | 270     | 3    | 1,115 | -0,201 | 0,906 | -0,411 | 2,5747  | 0,067           |
|                            | 13         | 0,5         | 50      | 1    | 0,521 | -0,201 | 0,906 | 0,749  | 0,1783  | 0,001           |
| Mezzi d'opera              | 13         | 0,5         | 120     | 1    | 2,142 | -0,201 | 0,906 | -0,679 | 4,7713  | 0,024           |
|                            | 13         | 0,5         | 390     | 3    | 2,636 | -0,201 | 0,906 | -1,041 | 10,9981 | 0,055           |
|                            | 14         | 0           | 40      | 1    | 0,463 | -0,201 | 0,906 | 1,123  | 0,0754  | 0,000           |
|                            | 14         | 0           | 80      | 1    | 0,898 | -0,201 | 0,906 | -0,002 | 1,0045  | 0,000           |
|                            | 15         | 0           | 60      | 1    | 0,608 | -0,201 | 0,906 | 0,454  | 0,3519  | 0,000           |
| Autobus                    | 15         | 0           | 100     | 1    | 1,389 | -0,201 | 0,906 | -0,365 | 2,3174  | 0,000           |
|                            | 16         | 10,5        | 50      | 1    | 0,521 | -0,201 | 0,906 | 0,749  | 0,1783  | 0,019           |
|                            | 16         | 10,5        | 80      | 1    | 0,898 | -0,201 | 0,906 | -0,002 | 1,0045  | 0,105           |
|                            |            |             |         |      | 0,000 | 0,201  | 0,000 | 5,502  | .,0010  | 2,05            |

Il calcolo numero di veicoli commerciali in assi standard da 8,2 t transitanti durante la vita utile  $(N_{8,2} = Tn \cdot C_{SN})$  è riportato nella tabella seguente.



### Numero di assi di veicoli commerciali nell'arco della vita utile lungo la corsia più carica in assi equivalenti da 18 Kpounds (8.2 t o 80 KN)

| CSN  | 2,05      |
|------|-----------|
| Tn   | 786.380   |
| N8.2 | 1.614.288 |

Coefficiente di equivalenza tra assi reali ed assi singoli equivalenti da 18 Kpounds (8.2 t o 80 KN)

Numero di assi di veicoli commerciali nell'arco della vita utile lungo la corsia più carica Numero di assi di veicoli commerciali nell'arco della vita utile lungo la corsia più carica in assi equivalenti da 18 Kpounds (8.2 t o 80 KN)

#### 5.3 VERIFICA DELLA PAVIMENTAZIONE

La verifica della pavimentazione consiste nel verificare che il numero di assi standard transitanti durante la vita utile della pavimentazione  $(N_{8,2})$  risulti inferiore al numero di assi standard sopportabili dalla pavimentazione  $(W_{8,2})$ .

Dalla tabella riportata di seguito si evince che, essendo N<sub>8,2</sub><W<sub>8,2</sub> la verifica della pavimentazione è soddisfatta.

| N8.2           | 1.614.288            |
|----------------|----------------------|
| W8.2           | 3.196.879            |
| Esito verifica | verifica soddisfatta |
| W8.2 / N8.2    | 1,98                 |

#### Verifica della pavimentazione

Numero di assi di veicoli commerciali nell'arco della vita utile lungo la corsia più carica in assi equivalenti da 18 Kpounds (8.2 t o 80 KN)

Numero di assi singoli equivalenti da 18 Kpounds (8.2 t o 80 KN) sopportabile dalla pavimentazione