

<b>Contraente:</b> 	<b>Progetto:</b> <b>MET. CERVIGNANO – MORTARA</b> <b>DN 1400 (56”), DP 75 bar E OPERE CONNESSE</b>		<b>Cliente:</b>  <b>SNAM RETE GAS</b>
	<b>N° Contratto :</b> <b>N° Commessa :</b> NR/11030		
<b>N° documento:</b> J01811-PPL-RE-100-0011	<b>Foglio</b> 1 di 20	<b>Data</b> 03-02-2012	<b>N° documento Cliente:</b>

## VERIFICA STRUTTURALE ALLO SCUOTIMENTO SISMICO

00	02-03-2012	EMISSIONE	PRIORI	FRASSINELLI	MONTONI
REV	DATA	TITOLO REVISIONE	PREPARATO	CONTROLLATO	APPROVATO

<b>MET. CERVIGNANO – MORTARA DN 1400 (56”), DP 75 bar E OPERE CONNESSE</b>				
<b>VERIFICA STRUTTURALE ALLO SCUOTIMENTO SISMICO</b>				
N° Documento: J01811-PPL-RE-100-0011	Foglio 2 di 20	Rev.:	N° Documento Cliente:	
		00		

## INDICE

<b>1</b>	<b>INTRODUZIONE .....</b>	<b>3</b>
1.1	Scopo del documento.....	3
1.2	Normativa di riferimento.....	3
1.3	Documenti di riferimento.....	3
1.4	Abbreviazioni.....	3
<b>2</b>	<b>DATI DI CALCOLO .....</b>	<b>4</b>
2.1	Dati sismici.....	4
2.2	Condizioni di progetto.....	4
2.3	Parametri meccanici .....	4
<b>3</b>	<b>VERIFICA ALLO SCUOTIMENTO SISMICO.....</b>	<b>5</b>
3.1	Premessa .....	5
3.2	Criterio di verifica.....	6
3.3	Metodologia di calcolo tratto rettilineo .....	7
3.3.1.	Massima deformazione indotta dalle onde sismiche.....	7
3.3.2.	Derivazione dei coefficienti di amplificazione della velocità di propagazione....	8
3.3.3.	Applicazione del criterio di verifica .....	9
3.4	Metodologia di calcolo tratto in curva.....	11
3.4.1.	Applicazione del criterio di verifica.....	12
3.4.2.	Parametri geotecnici .....	13
<b>4</b>	<b>SINTESI DI CALCOLO .....</b>	<b>14</b>
4.1	Verifica a Scuotimento Sismico DN 1400 (suolo categoria C) .....	16
4.1.1.	Dati di ingresso .....	16
4.1.2.	Verifica tratto rettilineo .....	17
4.1.3.	Verifica tratto in curva .....	18
<b>5</b>	<b>CONCLUSIONI.....</b>	<b>19</b>
5.1	Sintesi dei risultati .....	20

<b>MET. CERVIGNANO – MORTARA DN 1400 (56”), DP 75 bar E OPERE CONNESSE</b>				
<b>VERIFICA STRUTTURALE ALLO SCUOTIMENTO SISMICO</b>				
N° Documento: J01811-PPL-RE-100-0011	Foglio 3 di 20	Rev.:	00	N° Documento Cliente:

## 1 INTRODUZIONE

### 1.1 Scopo del documento

La presente relazione di analisi sismica si riferisce al:

- metanodotto Cervignano – Mortara DN 1400 (56”), DP 75 bar.

I calcoli e le verifiche effettuate prendono in considerazione il massimo terremoto di progetto previsto lungo il tracciato, calcolato in accordo a quanto previsto dalle nuove norme tecniche NTC (Rif.[2]). Le sollecitazioni calcolate attraverso il metodo di verifica descritto nelle “Guidelines For The Seismic Design Of Oil And Gas Pipeline Systems” (Rif.[3]), vengono confrontate con gli ammissibili previsti dalla normativa internazionale di riferimento (Rif.[1]).

### 1.2 Normativa di riferimento

- |     |                   |   |
|-----|-------------------|---|
| [1] | ASME B31.8 - 2010 | Gas Transmission and Distribution Piping Systems<br>(solo per applicazioni specifiche es. fornitura trappole bidirezionali) |
| [2] | NTC2008           | Nuove Norme Tecniche per le Costruzioni   |
| [3] | ASCE1984          | Guidelines For The Seismic Design Of Oil And Gas Pipeline Systems   |

### 1.3 Documenti di riferimento

- |     |                        |                               |
|-----|------------------------|-------------------------------|
| [4] | J01811-PPL-RE-000-013  | Relazione Sismica             |
| [5] | J01811-PPL-RE-100-0003 | Relazione Tecnica di Progetto |
| [6] | J01811-PPL-DW-100-0301 | Scavo Trincee Sezioni Tipo    |

### 1.4 Abbreviazioni

- |   |          |  |
|---|----------|--|
| - | DN       | Diametro Nominale                              |
| - | I.N.G.V. | Istituto Nazionale di Geofisica e Vulcanologia |
| - | NTC      | Nuove Norme Tecniche per le Costruzioni        |

<b>MET. CERVIGNANO – MORTARA DN 1400 (56"), DP 75 bar E OPERE CONNESSE</b>					
<b>VERIFICA STRUTTURALE ALLO SCUOTIMENTO SISMICO</b>					
N° Documento: J01811-PPL-RE-100-0011	Foglio 4	di 20	Rev.:	00	
					N° Documento Cliente:

## 2 DATI DI CALCOLO

### 2.1 Dati sismici

Per la caratterizzazione sismica si rinvia al rif.[4].

Tutti i parametri delle azioni sismiche si intendono riferiti al periodo di ritorno  $T_r = 950$  anni

### 2.2 Condizioni di progetto

Di seguito si riportano la Pressione e la Temperatura di esercizio utilizzate per la verifica in concomitanza allo scuotimento sismico della condotta in oggetto:

- $\Delta T = 45 \text{ }^\circ\text{C}$
- $\Delta P = 75 \text{ bar}$

### 2.3 Parametri meccanici

DN 56" (1400):

- Diametro nominale                      1400 (56")
- Materiale                                    EN L450 MB
- Spessore in linea                        18.7 mm
- Spessore in curva                        21.8
- Raggio curva (7DN)                      9954mm

<b>MET. CERVIGNANO – MORTARA DN 1400 (56”), DP 75 bar E OPERE CONNESSE</b>			
<b>VERIFICA STRUTTURALE ALLO SCUOTIMENTO SISMICO</b>			
N° Documento: J01811-PPL-RE-100-0011	Foglio 5 di 20	Rev.: 00	N° Documento Cliente:

### 3 VERIFICA ALLO SCUOTIMENTO SISMICO

#### 3.1 Premessa

I calcoli e le verifiche degli stati tensionali, indotti dallo scuotimento sismico del terreno (shaking) sui tratti rettilinei e curvi della tubazione in occasione di un terremoto (di progetto) concomitante all'esercizio, sono stati condotti per:

- metanodotto Cervignano – Mortata DN 1400 (56”), DP 75 bar;

Lo shaking è provocato dalla propagazione delle onde sismiche nel terreno che impartisce movimenti alle particelle di suolo. La tubazione interrata pertanto tende a deformarsi così come il terreno circostante. Le tensioni indotte dalle onde sismiche sulla tubazione sono variabili sia nel tempo, che nello spazio, in funzione della direzione di propagazione del movimento sismico rispetto all'asse della condotta.

Secondo le indicazioni degli studi riportati dalla letteratura tecnica internazionale, l'azione di contenimento esercitata sulla tubazione dal terreno circostante, consente di trascurare gli effetti dinamici di amplificazione (Hindy, Novak 1979). Pertanto la condotta può considerarsi semplicemente investita da una composizione di onde sinusoidali (Rif. [3]), distinte come segue:

- onde di compressione (onde P o primarie);
- onde di taglio (onde S o secondarie);
- onde superficiali (onde R o di Rayleigh).

Nei tratti di tubazione rettilinea le onde P determinano le massime sollecitazioni assiali durante la prima parte del moto; le onde S sono responsabili delle massime sollecitazioni di flessione durante la parte centrale del moto. I fenomeni descritti non avvengono contemporaneamente. Le onde R trasferiscono al terreno componenti di movimento sia parallelamente che perpendicolarmente alla direzione di propagazione dell'onda, mentre la loro energia decade esponenzialmente con la profondità.

Poiché attualmente non è disponibile una Normativa Italiana finalizzata all'analisi sismica delle tubazioni interrate, la metodologia di verifica applicata è stata sviluppata secondo le indicazioni della Normativa sismica Americana Rif. [3].

Quest'ultima è ritenuta sufficientemente conservativa, poiché considera la simultaneità dell'azione (e quindi del relativo massimo effetto) delle onde P, S ed R, anche se trascura (nei tratti rettilinei) l'interazione trasversale tra tubo e terreno. L'interazione tubo-terreno viene invece considerata nell'analisi dei tratti di tubazione curvi.

Il metodo di verifica esclude fenomeni di carattere localizzato (frane, faglie, liquefazione, ecc).

<b>MET. CERVIGNANO – MORTARA DN 1400 (56”), DP 75 bar E OPERE CONNESSE</b>				
<b>VERIFICA STRUTTURALE ALLO SCUOTIMENTO SISMICO</b>				
N° Documento: J01811-PPL-RE-100-0011	Foglio 6 di 20	Rev.:	N° Documento Cliente:	
		00		

### 3.2 Criterio di verifica

La verifica allo scuotimento sismico è condotta operando una sostanziale distinzione fra tratto rettilineo di tubazione (cap.3.3) e tratto in curva (cap.3.4). Le tensioni indotte dal sisma sulla tubazione, in ciascuno dei suddetti scenari, sono calcolate secondo l’approccio proposto dalle ASCE 1984 (Rif.[3]).

Le “tensioni sismiche” così determinate sono quindi combinate con i carichi operativi (tipicamente dovuti a salto termico e pressione) secondo le modalità previste dalla normativa ASME B31.8 (Rif. [1]) e confrontate con i valori ammissibili definiti nella medesima normativa.

In accordo alla “good engineering practice”, una ulteriore analisi è condotta al fine di verificare l’insorgere di fenomeni di instabilità di parete, nel caso in cui risulti presente una deformazione negativa ( $\epsilon$ ) dovuta ad una tensione di compressione.

Per una tubazione a parete sottile, fenomeni di instabilità possono verificarsi per un accorciamento percentuale superiore a  $\epsilon_{cr}$ , dato dalla seguente espressione (Rif.[3]):

$$\epsilon_{cr} = 0,35 \frac{t}{D - t}$$

<b>MET. CERVIGNANO – MORTARA DN 1400 (56”), DP 75 bar E OPERE CONNESSE</b>				
<b>VERIFICA STRUTTURALE ALLO SCUOTIMENTO SISMICO</b>				
N° Documento: J01811-PPL-RE-100-0011	Foglio 7 di 20	Rev.:	00	N° Documento Cliente:

### 3.3 Metodologia di calcolo tratto rettilineo

I criteri di verifica proposti dalle ASCE 1984 (Rif.[3]) prevedono di trascurare l'interazione tubo-terreno nei tratti di tubazione rettilinei. Tale assunzione fornisce valori conservativi per quanto concerne lo stato tensionale indotto sulla tubazione. L'ipotesi che la tubazione rettilinea si deformi così come il suolo circostante si deforma a seguito del passaggio dell'onda sismica, rende le tensioni indotte pressoché indipendenti dallo spessore della tubazione.

A causa dell'effetto del terreno intorno al tubo, che attutisce sensibilmente le vibrazioni del tubo, e della rigidità torsionale elevata della sezione circolare, viene effettuata un'analisi statica degli effetti del sisma, trascurando l'amplificazione elastica.

#### 3.3.1. Massima deformazione indotta dalle onde sismiche

La formula generale per la massima deformazione assiale prodotta dalle differenti onde sismiche, nell'ipotesi di assenza di scorrimenti fra tubazione e terreno, è di seguito riportata (rif.[3] – par. 6.1):

$$\varepsilon_g = \frac{v}{\alpha_\varepsilon c}$$

dove:

- $v$  massima velocità del terreno;
- $c$  velocità di propagazione dell'onda sismica;
- $\alpha_\varepsilon$  coefficiente di deformazione, dipendente dal tipo di onda e dall'angolo di incidenza formato da essa con l'asse longitudinale della condotta.

La massima curvatura della condotta è espressa dalla formula seguente (rif.[3] – par. 6.1):

$$k_g = \frac{a}{(\alpha_k c)^2}$$

dove:

- $a$  massima accelerazione del terreno;
- $c$  velocità di propagazione dell'onda;
- $\alpha_k$  coefficiente di curvatura, dipendente dal tipo di onda e dall'angolo di incidenza formato da essa con l'asse longitudinale della condotta.

<b>MET. CERVIGNANO – MORTARA DN 1400 (56"), DP 75 bar</b>				
<b>E OPERE CONNESSE</b>				
<b>VERIFICA STRUTTURALE ALLO SCUOTIMENTO SISMICO</b>				
N° Documento: J01811-PPL-RE-100-0011	Foglio 8 di 20	Rev.:	N° Documento Cliente:	
		00		

Per il calcolo delle deformazioni prodotte da ciascun tipo di onda si riporta di seguito la tabella tratta dall'Appendice B del Rif.[3], con i relativi coefficienti di amplificazione della velocità di propagazione ( $\alpha_\varepsilon$ ,  $\alpha_k$ ), derivati massimizzando l'effetto dell'angolo di incidenza  $\vartheta$ .

Tipo Onda	Massima Deformazione	Fattori
S	$\varepsilon_g = -\frac{v}{2c}$	$\alpha_\varepsilon = 2.0$
	$k_g = \frac{a}{c^2}$	$\alpha_k = 1.0$
P	$\varepsilon_g = -\frac{v}{c}$	$\alpha_\varepsilon = 1.0$
	$k_g = \frac{a}{2.6c^2}$	$\alpha_k = 1.6$
R	$\varepsilon_g = -\frac{v}{c}$	$\alpha_\varepsilon = 1.0$
	$k_g = \frac{a}{c^2}$	$\alpha_k = 1.0$

Tab. 3.A - Massima deformazione sismica

### 3.3.2. Derivazione dei coefficienti di amplificazione della velocità di propagazione

Detto  $\vartheta$  l'angolo di incidenza tra l'asse della tubazione e la direzione di propagazione del movimento sismico, le tensioni assiali e di flessione indotte dalle onde di taglio S, obliquamente incidenti l'asse della condotta, sono rispettivamente:

$$\sigma_{\varepsilon \text{ SISMA}}^S = \pm E \frac{V}{C} \sin \vartheta \cos \vartheta$$

$$\sigma_{k \text{ SISMA}}^S = \pm E \frac{D}{2} \frac{a_g}{C^2} \cos^3 \vartheta$$

Massimizzando questi valori rispetto all'angolo di incidenza  $\vartheta$ , i valori massimi delle tensioni  $\sigma_\varepsilon$  e  $\sigma_k$  si ottengono, rispettivamente, per  $\vartheta = 45^\circ$  e  $\vartheta = 0^\circ$ :

$$\sigma_{\varepsilon \text{ SISMA}}^S = \pm E \frac{V}{2C}$$

$$\sigma_{k \text{ SISMA}}^S = \pm E \frac{D}{2} \frac{a_g}{C^2}$$

<b>MET. CERVIGNANO – MORTARA DN 1400 (56"), DP 75 bar</b>					
<b>E OPERE CONNESSE</b>					
<b>VERIFICA STRUTTURALE ALLO SCUOTIMENTO SISMICO</b>					
N° Documento:	Foglio	Rev.:			N° Documento Cliente:
J01811-PPL-RE-100-0011	9 di 20	00			

Le tensioni assiali e di flessione indotte dalle onde di compressione P, sono rispettivamente:

$$\sigma_{\varepsilon \text{ SISMA}}^P = \pm E \frac{V}{C} \cos^2 \vartheta$$

$$\sigma_k^P \text{ SISMA} = \pm E \frac{D a_g}{2 C^2} \sin \vartheta \cos^2 \vartheta$$

Massimizzando questi valori rispetto all'angolo di incidenza  $\vartheta$ , i valori massimi delle tensioni  $\sigma_{\varepsilon}$  e  $\sigma_k$  si ottengono, rispettivamente, per  $\vartheta = 0^\circ$  e  $\vartheta = 35^\circ 16'$ :

$$\sigma_{\varepsilon \text{ SISMA}}^P = \pm E \frac{V}{C}$$

$$\sigma_k^P \text{ SISMA} = \pm 0.385 E \frac{D a_g}{2 C^2}$$

Le massime tensioni assiali e di flessione indotte dalle onde superficiali di Rayleigh R, sono rispettivamente:

$$\sigma_{\varepsilon \text{ SISMA}}^R = \pm E \frac{V}{C}$$

$$\sigma_k^R \text{ SISMA} = \pm E \frac{D a_g}{2 C^2}$$

### 3.3.3. Applicazione del criterio di verifica

Una stima conservativa delle tensioni massime assiali e di flessione si ottiene col metodo della radice quadrata della somma dei quadrati (SRSS method: Square Route Square Sum).

$$\sigma_{\varepsilon \text{ SISMA}} = \sqrt{(\sigma_{\varepsilon \text{ SISMA}}^S)^2 + (\sigma_{\varepsilon \text{ SISMA}}^P)^2 + (\sigma_{\varepsilon \text{ SISMA}}^R)^2}$$

$$\sigma_k \text{ SISMA} = \sqrt{(\sigma_k \text{ SISMA}}^S)^2 + (\sigma_k \text{ SISMA}}^P)^2 + (\sigma_k \text{ SISMA}}^R)^2}$$

La massima tensione dovuta all'evento sismico risulta quindi:

$$\sigma_{\text{SISMA}} = \sigma_{\varepsilon \text{ SISMA}} + \sigma_k \text{ SISMA}$$

Ai sensi delle ASME B31.8 (para 833) vengono condotte le verifiche di controllo delle tensioni secondo due distinte ipotesi:

- "unrestrained pipeline"
- "restrained pipeline"

<b>MET. CERVIGNANO – MORTARA DN 1400 (56”), DP 75 bar E OPERE CONNESSE</b>					
<b>VERIFICA STRUTTURALE ALLO SCUOTIMENTO SISMICO</b>					
N° Documento: J01811-PPL-RE-100-0011		Foglio 10 di 20		Rev.: 00	
N° Documento Cliente:					

*“Unrestrained Pipeline”*

La normativa ASME B31.8 (para 833.6) prescrive di verificare che la tensione longitudinale sia compresa entro un valore ammissibile pari al 75% della tensione di snervamento:

$$\sigma_{LO} \leq 0.75\sigma_y$$

con:  $\sigma_{LO} = 0.5\sigma_H + \sigma_{SISMA}$

dove:  $\sigma_H = \frac{PD}{2t}$

*“Restrained Pipeline”*

La normativa ASME B31.8 (para 833.3) prescrive di verificare che la tensione longitudinale sia compresa entro un valore ammissibile pari al 90% della tensione di snervamento:

$$\sigma_{LT} \leq 0.90\sigma_y$$

con:  $\sigma_{LT} = -v \cdot \sigma_H + \sigma_{\Delta T} + \sigma_{SISMA}$

dove:  $\sigma_H = \frac{PD}{2t}$  e  $\sigma_{\Delta T} = \alpha \Delta T E$

La normativa ASME B31.8 (para 833.4) prescrive di verificare che la tensione equivalente calcolata secondo “Von Mises” sia compresa entro un valore ammissibile pari al 100% (carichi occasionali – di breve durata) della tensione di snervamento:

$$\sigma_{VM} \leq \sigma_y$$

con:  $\sigma_{VM} = \sqrt{\sigma_{LT}^2 + \sigma_H^2 - \sigma_{LT} \cdot \sigma_H}$

<b>MET. CERVIGNANO – MORTARA DN 1400 (56"), DP 75 bar E OPERE CONNESSE</b>				
<b>VERIFICA STRUTTURALE ALLO SCUOTIMENTO SISMICO</b>				
N° Documento: J01811-PPL-RE-100-0011	Foglio 11 di 20	Rev.:	N° Documento Cliente:	
		00		

### 3.4 Metodologia di calcolo tratto in curva

Nell'analisi dello stato tensionale causato dal terremoto sugli elementi curvi della condotta, l'interazione tra tubo e terreno va tenuta in debita considerazione. Assumendo il movimento dell'onda sismica parallelo ad uno dei tratti rettilinei della curva, si calcola la lunghezza di scorrimento ( $L'$ ) della tubazione nel terreno su cui agisce la forza di attrito  $t_u$  (Rif.[3]) secondo la formula seguente:

$$L' = \frac{4A_p E \lambda}{3k_o} \left[ \sqrt{1 + \frac{3\varepsilon_{MAX} k_o}{2t_u \lambda}} - 1 \right]$$

$$t_u = \frac{\pi D}{2} \gamma_t H (1 + K_o) \operatorname{tg} \delta + W_p \operatorname{tg} \delta$$

dove:

$$\lambda = \left( \frac{k_o}{4EI} \right)^{\frac{1}{4}}$$

$$I = \frac{D^4 - (D - 2t)^4}{64}$$

$$\varepsilon_{MAX} = \frac{V}{C}$$

con:  $k_o$  modulo di reazione del suolo  
 $K_o$  coefficiente di spinta a riposo

Per la tubazione in acciaio (flessibile) lo spostamento sulla curva dovuto allo scorrimento della stessa nel terreno è:

$$\Delta = \frac{\varepsilon_{MAX} L' - \frac{t_u L'^2}{2A_p E}}{1 + \frac{k_o L'}{2\lambda A_p E} + 2 \frac{\lambda^2 L' I}{\pi A_p r_o}}$$

La forza assiale sul tratto rettilineo longitudinale (parallelo alla direzione del movimento sismico) è:

$$s = \Delta \left( \frac{k_o}{2\lambda} + \frac{2\lambda^2 K^* E I}{r_o \pi} \right)$$

con:

<b>MET. CERVIGNANO – MORTARA DN 1400 (56"), DP 75 bar</b>				
<b>E OPERE CONNESSE</b>				
<b>VERIFICA STRUTTURALE ALLO SCUOTIMENTO SISMICO</b>				
N° Documento: J01811-PPL-RE-100-0011	Foglio 12 di 20	Rev.:	N° Documento Cliente:	
		00		

$$K^* = 1 - \frac{9}{10 + 12(t_w r_o / R^2)^2}$$

Il momento flettente sulla curva è:

$$M = \Delta \frac{2 \lambda K^* E I}{r_o \pi}$$

$K_1$  è il fattore di intensificazione dello stress:

$$K_1 = \frac{2}{3 K^*} \left\{ 3 \left[ \frac{6}{5 + 6(t_w r_o / R^2)^2} \right] \right\}^{-1/2}$$

La tensione assiale sulla curva dovuta alla forza  $s$ , si calcola con la seguente formula:

$$\sigma^s_{SISMA} = \frac{s}{A_p}$$

La tensione di flessione sulla curva dovuta al momento flettente  $M$ , vale:

$$\sigma^M_{SISMA} = K_1 \frac{M D}{2 I}$$

### 3.4.1. Applicazione del criterio di verifica

La tensione totale sulla curva per effetto del sima si ottiene per semplice somma:

$$\sigma^{TOT}_{SISMA} = \sigma^s_{SISMA} + \sigma^M_{SISMA}$$

Ai sensi delle ASME B31.8 (para 833) vengono condotte le verifiche di controllo delle tensioni secondo due distinte ipotesi:

- “unrestrained pipeline”
- “restrained pipeline”

<b>MET. CERVIGNANO – MORTARA DN 1400 (56”), DP 75 bar E OPERE CONNESSE</b>						
<b>VERIFICA STRUTTURALE ALLO SCUOTIMENTO SISMICO</b>						
N° Documento: J01811-PPL-RE-100-0011		Foglio 13 di 20		Rev.:		N° Documento Cliente:
				00		

### “Unrestrained Pipeline”

La normativa ASME B31.8 (para 833.6) prescrive di verificare che la tensione longitudinale sia compresa entro un valore ammissibile pari al 75% della tensione di snervamento:

$$\sigma_{LO} \leq 0.75\sigma_y$$

con:  $\sigma_{LO} = 0.5\sigma_H + \sigma_{SISMA}$

dove:  $\sigma_H = \frac{PD}{2t}$

### “Restrained Pipeline”

La normativa ASME B31.8 (para 833.3) prescrive di verificare che la tensione longitudinale sia compresa entro un valore ammissibile pari al 90% della tensione di snervamento:

$$\sigma_{LT} \leq 0.90\sigma_y$$

con:  $\sigma_{LT} = -\nu \cdot \sigma_H + \sigma_{\Delta T} + \sigma_{SISMA}$

dove:  $\sigma_H = \frac{PD}{2t}$  e  $\sigma_{\Delta T} = \alpha \Delta T E$

Si sottolinea che per la verifica del tratto in curva non si esegue il controllo delle tensioni combinate, in quanto la normativa ASME B31.8, al paragrafo 833.4 - capoverso (f), prescrive tale verifica esclusivamente per porzioni di tubazione rettilinee.

### 3.4.2. Parametri geotecnici

Per il calcolo dell'interazione tubo-terreno relativo ai tratti di tubazione in curva per il diametro in oggetto (DN 1400) si sono utilizzati i seguenti valori riferiti alla categoria di sottosuolo analizzata:

Categoria	angolo di attrito	peso di volume
C	30°	18 kN/m <sup>3</sup>

Tab. 3.4.2 - parametri geotecnici

Per la stima del modulo di reazione del suolo  $k_o$  è stato fatto riferimento alla tabella elaborata per le “Iowa Formula”.

<b>MET. CERVIGNANO – MORTARA DN 1400 (56"), DP 75 bar</b>				
<b>E OPERE CONNESSE</b>				
<b>VERIFICA STRUTTURALE ALLO SCUOTIMENTO SISMICO</b>				
N° Documento:	Foglio	Rev.:		N° Documento Cliente:
J01811-PPL-RE-100-0011	14 di 20	00		

## 4 SINTESI DI CALCOLO

$a_g$	accelerazione massima su suolo di riferimento rigido
$T_c^*$	periodo di inizio del tratto a velocità costante dello spettro in accelerazione orizzontale
$F_0$	valore massimo del fattore di amplificazione dello spettro in accelerazione orizzontale
$D_e$	diametro esterno
$t$	spessore tratto rettilineo
$E$	modulo di elasticità
$\nu$	coefficiente di Poisson
$\sigma_y$	tensione di snervamento
$\alpha$	coefficiente di dilatazione termica
$\gamma_p$	densità acciaio
$c$	velocità apparente di propagazione dell'onda sismica
$\Delta T$	salto termico
$P$	pressione interna
$t_c$	spessore curva
$k_0$	modulo di reazione del suolo
$\phi$	angolo di attrito
$H$	interramento minimo
$r_0$	raggio di curvatura dell'elemento curvo
$\gamma_t$	peso di volume del suolo
$S_T$	coefficiente di amplificazione topografica
$S_S$	coefficiente di amplificazione stratigrafica
$C_C$	coefficiente funzione della categoria di sottosuolo
$S$	coefficiente relativo alla categoria topografica e del sottosuolo
$T_C$	periodo corrispondente all'inizio del tratto a velocità costante dello spettro
$a_{max}$	accelerazione massima attesa al sito
$v_g$	velocità orizzontale massima del terreno
$\epsilon_{SISMA}^S$	deformazione assiale del suolo dovuta al passaggio delle onde di taglio
$\epsilon_{SISMA}^P$	deformazione assiale del suolo dovuta al passaggio delle onde di compressione
$\epsilon_{SISMA}^R$	deformazione assiale del suolo dovuta al passaggio delle onde di Rayleigh
$K_{SISMA}^S$	curvatura del suolo dovuta al passaggio delle onde di taglio
$K_{SISMA}^P$	curvatura del suolo dovuta al passaggio delle onde di compressione
$K_{SISMA}^R$	curvatura del suolo dovuta al passaggio delle onde di Rayleigh
$\sigma_{E\,SISMA}^S$	tensione dovuta alla deformazione orizzontale del suolo per il passaggio delle onde di taglio
$\sigma_{E\,SISMA}^P$	tensione dovuta alla deformazione orizzontale del suolo per il passaggio delle onde di compressione
$\sigma_{E\,SISMA}^R$	tensione dovuta alla deformazione orizzontale del suolo per il passaggio delle onde di Rayleigh
$\sigma_{k\,SISMA}^S$	tensione dovuta alla curvatura del suolo per il passaggio delle onde di taglio

**MET. CERVIGNANO – MORTARA DN 1400 (56"), DP 75 bar  
E OPERE CONNESSE**

**VERIFICA STRUTTURALE ALLO SCUOTIMENTO SISMICO**

N° Documento: J01811-PPL-RE-100-0011	Foglio 15 di 20	Rev.:					N° Documento Cliente:
		00					

$\sigma_{k \text{ SISMA}}^P$	tensione dovuta alla curvatura del suolo per il passaggio delle onde di compressione
$\sigma_{k \text{ SISMA}}^R$	tensione dovuta alla curvatura del suolo per il passaggio delle onde di Rayleigh
$\sigma_e \text{ SISMA}$	tensione totale dovuta alla deformazione assiale (tratto rettilineo)
$\sigma_k \text{ SISMA}$	tensione totale per sisma, dovuta alla curvatura (tratto rettilineo)
$\sigma_{\text{SISMA}}$	tensione totale sismica (tratto rettilineo)
$\sigma_{\Delta T}$	tensione dovuta al salto termico (tratto rettilineo)
$\sigma_H$	tensione circonferenziale (tratto rettilineo)
$\sigma_{LO}$	combinazione tensioni longitudinali UNRESTRAINED (tratto rettilineo)
$\sigma_{LT}$	combinazione tensioni longitudinali RESTRAINED (tratto rettilineo)
$\sigma_{\text{COMB}}$	combinazione delle tensioni secondo Von Mises (tratto rettilineo)
$F_{LO}$	rapporto tra tensione di progetto long. e tensione massima ammissibile UNRESTRAINED (tratto rettilineo)
$F_{LT}$	rapporto tra tensione di progetto long. e tensione massima ammissibile RESTRAINED (tratto rettilineo)
$F_{\text{COMBO}}$	rapporto tra tensioni di progetto combinate e tensione massima ammissibile RESTRAINED (tratto rettilineo)
$\epsilon$	Rapporto fra deformazione di progetto e massima deformazione ammissibile
$\delta$	angolo di attrito tubo-terreno
$K_0$	coefficiente di spinta del suolo a riposo
$H_t$	quota asse tubo
$\epsilon_{\text{MAX}}$	deformazione assiale massima del suolo dovuta al sisma
$I$	momento d'inerzia della sezione trasversale del tubo
$A_p$	area della sezione trasversale del tubo
$\lambda$	parametro per le travi su fondazione elastica
$W_p$	peso lineare del tubo
$t_u$	forza di attrito lineare sul tubo
$K^*$	coefficiente adimensionale utilizzato nel calcolo delle curve flessibili
$K_1$	fattore di intensificazione dello stress
$L'$	lunghezza di scorrimento del tubo nel terreno su cui agisce la forza di attrito $t_u$
$\Delta$	spostamento dovuto allo scorrimento del tubo nel terreno
$s$	forza assiale sul tratto rettilineo longitudinale parallelo all'onda sismica
$M$	momento flettente sulla curva
$\sigma_{\text{SISMA}}^S$	tensione assiale sulla curva dovuta alla forza $s$
$\sigma_{\text{SISMA}}^M$	tensione di flessione sulla curva dovuta al momento flettente $M$
$\sigma_{\text{SISMA}}^{\text{TOT}}$	tensione totale sismica (tratto in curva)
$\sigma_{\Delta T}^B$	tensione dovuta al salto termico (tratto in curva)
$\sigma_H^B$	tensione circonferenziale (tratto in curva)
$\sigma_{LO}^B$	combinazione tensioni longitudinali UNRESTRAINED (tratto in curva)
$\sigma_{LT}^B$	combinazione tensioni longitudinali RESTRAINED (tratto in curva)
$F_{LO}^B$	rapporto tra tensione di progetto long. e tensione massima ammissibile UNRESTRAINED (tratto in curva)
$F_{LT}^B$	rapporto tra tensione di progetto long. e tensione massima ammissibile RESTRAINED (tratto in curva)

<b>MET. CERVIGNANO – MORTARA DN 1400 (56"), DP 75 bar E OPERE CONNESSE</b>				
<b>VERIFICA STRUTTURALE ALLO SCUOTIMENTO SISMICO</b>				
N° Documento: J01811-PPL-RE-100-0011	Foglio 16 di 20	Rev.:		N° Documento Cliente:
		00		

## 4.1 Verifica a Scuotimento Sismico DN 1400 (suolo categoria C)

### 4.1.1. Dati di ingresso

Longitudine	=	9.440034 deg
Latitudine	=	45.368200 deg
$a_g$	=	0.806382 m/s <sup>2</sup>
$T_c^*$	=	0.298 s
$F_0$	=	2.627 -
suolo	=	C -
topografia	=	T1 -
$D_e$	=	1422 mm
t	=	18.7 mm
E	=	205000 N/mm <sup>2</sup>
v	=	0.3 -
$\sigma_y$	=	450 N/mm <sup>2</sup>
$\alpha$	=	0.000012 1/°C
$\gamma_p$	=	78.5 kN/m <sup>3</sup>
c	=	915 m/s
$\Delta T$	=	45 °C
P	=	75 bar
$t_c$	=	21.8 mm
$k_0$	=	20.41 N/mm <sup>2</sup>
$\phi$	=	30 deg
rivestimento	=	polyethylene -
H	=	1.5 m
$r_0$	=	9954 mm
$\gamma_t$	=	18 kN/m <sup>3</sup>

<b>MET. CERVIGNANO – MORTARA DN 1400 (56”), DP 75 bar E OPERE CONNESSE</b>					
<b>VERIFICA STRUTTURALE ALLO SCUOTIMENTO SISMICO</b>					
N° Documento: J01811-PPL-RE-100-0011		Foglio 17 di 20		Rev.: 00	
N° Documento Cliente:					

#### 4.1.2. Verifica tratto rettilineo

##### CALCOLO DELLE AZIONI SISMICHE SECONDO LE NTC 2008

$S_T$	=	1.00	-
$S_S$	=	1.500	-
$C_C$	=	1.566	-
$S$	=	1.500	-
$T_C$	=	0.467	s
$a_{max}$	=	1.20957	m/s <sup>2</sup>
$v_g$	=	0.0903	m/s

##### CALCOLO DELLE DEFORMAZIONI INDOTTE DAL SISMA SUL TRATTO RETTILINEO

$\epsilon_{SISMA}^S$	=	0.000049342	-
$\epsilon_{SISMA}^P$	=	0.000098684	-
$\epsilon_{SISMA}^R$	=	0.000098684	-
$K_{SISMA}^S$	=	0.000001445	m <sup>-1</sup>
$K_{SISMA}^P$	=	0.000000556	m <sup>-1</sup>
$K_{SISMA}^R$	=	0.000001445	m <sup>-1</sup>

##### CALCOLO DELLE TENSIONI INDOTTE DAL SISMA SUL TRATTO RETTILINEO

$\sigma_{\epsilon_{SISMA}}^S$	=	10.12	N/mm <sup>2</sup>
$\sigma_{\epsilon_{SISMA}}^P$	=	20.23	N/mm <sup>2</sup>
$\sigma_{\epsilon_{SISMA}}^R$	=	20.23	N/mm <sup>2</sup>
$\sigma_{k_{SISMA}}^S$	=	0.21	N/mm <sup>2</sup>
$\sigma_{k_{SISMA}}^P$	=	0.08	N/mm <sup>2</sup>
$\sigma_{k_{SISMA}}^R$	=	0.21	N/mm <sup>2</sup>
$\sigma_{\epsilon_{SISMA}}$	=	30.35	N/mm <sup>2</sup>
$\sigma_{k_{SISMA}}$	=	0.31	N/mm <sup>2</sup>
$\sigma_{SISMA}$	=	30.65	N/mm <sup>2</sup>

##### CALCOLO DELLE TENSIONI TOTALI SUL TRATTO RETTILINEO SECONDO LE B31.8

$\sigma_{\Delta T}$	=	110.70	N/mm <sup>2</sup>
$\sigma_H$	=	285.16	N/mm <sup>2</sup>
$\sigma_{LO}$	=	173.23	N/mm <sup>2</sup> “UNRESTRAINED PIPELINE”
$\sigma_{LT}$	=	55.81	N/mm <sup>2</sup> “RESTRAINED PIPELINE”
$\sigma_{COMB}$	=	261.76	N/mm <sup>2</sup> “RESTRAINED PIPELINE”

##### VERIFICA DELLE TENSIONI E DELLA DEFORMAZIONE SUL TRATTO RETTILINEO SECONDO LE B31.8

$F_{LO}$	=	0.38	< 0.75	VERIFICATO
$F_{LT}$	=	0.12	< 0.90	VERIFICATO
$F_{COMBO}$	=	0.58	< 1.00	VERIFICATO
$\epsilon$	=	0.15	< 1.00	VERIFICATO

<b>MET. CERVIGNANO – MORTARA DN 1400 (56”), DP 75 bar E OPERE CONNESSE</b>					
<b>VERIFICA STRUTTURALE ALLO SCUOTIMENTO SISMICO</b>					
N° Documento: J01811-PPL-RE-100-0011		Foglio 18 di 20		Rev.: 00	
N° Documento Cliente:					

#### 4.1.3. Verifica tratto in curva

##### CALCOLO DELLE AZIONI SISMICHE SULLE CURVE SECONDO LE ASCE 1984

$\delta$	=	18 deg
$\phi$	=	0.523598776 rad
$\delta$	=	0.314159265 rad
$K_o$	=	0.5 -
$H_t$	=	2.211 m
$\epsilon_{MAX}$	=	0.000098684 -
$I$	=	23506710543 mm <sup>4</sup>
$A_p$	=	95895.10513 mm <sup>2</sup>
$\lambda$	=	0.000180389 mm <sup>-1</sup>
$W_p$	=	7.527765753 kN/m
$t_u$	=	45.77186183 kN/m
$K^*$	=	0.262966498 -
$K_1$	=	1.476504273 -
$L'$	=	39086.18608 mm
$\Delta$	=	1.835557412 mm
$s$	=	108.6824477 kN
$M$	=	26835.2673 kN*mm

##### CALCOLO DELLE TENSIONI INDOTTE DAL SISMA SUL TRATTO CURVILINEO

$\sigma_{SISMA}^S$	=	1.133347187 N/mm <sup>2</sup>
$\sigma_{SISMA}^M$	=	1.198445737 N/mm <sup>2</sup>
$\sigma_{SISMA}^{TOT}$	=	2.331792924 N/mm <sup>2</sup>

##### CALCOLO DELLE TENSIONI TOTALI SUL TRATTO CURVILINEO SECONDO LE B31.8

$\sigma_{LT}^B$	=	110.70 N/mm <sup>2</sup>
$\sigma_H^B$	=	244.61 N/mm <sup>2</sup>
$\sigma_{LO}^B$	=	124.64 N/mm <sup>2</sup> "UNRESTRAINED PIPELINE"
$\sigma_{LT}^B$	=	39.65 N/mm <sup>2</sup> "RESTRAINED PIPELINE"

##### VERIFICA DELLE TENSIONI SUL TRATTO CURVILINEO SECONDO LE B31.8

$F_{LO}^B$	=	0.28 < 0.75	VERIFICATO
$F_{LT}^B$	=	0.09 < 0.90	VERIFICATO

<b>MET. CERVIGNANO – MORTARA DN 1400 (56”), DP 75 bar E OPERE CONNESSE</b>					
<b>VERIFICA STRUTTURALE ALLO SCUOTIMENTO SISMICO</b>					
N° Documento: J01811-PPL-RE-100-0011	Foglio 19 di 20	Rev.: 00			N° Documento Cliente:

## 5 CONCLUSIONI

La tubazione DN 1400 (56”), per il metanodotto Cervignano - Mortara risulta positivamente verificata a scuotimento sismico lungo tutto il tracciato. Lo spessore del tubo nei tratti rettilinei ed in curva è idoneo ad assorbire le sollecitazioni trasmesse dal sisma in oggetto.

<b>MET. CERVIGNANO – MORTARA DN 1400 (56”), DP 75 bar E OPERE CONNESSE</b>						
<b>VERIFICA STRUTTURALE ALLO SCUOTIMENTO SISMICO</b>						
N° Documento: J01811-PPL-RE-100-0011		Foglio 20 di 20		Rev.:		N° Documento Cliente:

## 5.1 Sintesi dei risultati

Di seguito si riporta tabella riassuntiva dei risultati ottenuti dalla verifica a scuotimento sismico:

tratto rettilineo - categoria C - DN 1400						
spessore [mm]	$\sigma_{LO}$ [N/mm <sup>2</sup> ]	$F_{LO}$ [-]	$\sigma_{LT}$ [N/mm <sup>2</sup> ]	$F_{LT}$ [-]	$\sigma_{COMB}$ [N/mm <sup>2</sup> ]	$F_{COMB}$ [-]
18.7	173.23	0.38 ≤ 0.75	55.81	0.12 ≤ 0.90	261.76	0.58 ≤ 1.00

Tab. 5.A – Tabella riassuntiva per il tratto rettilineo

tratto in curva - categoria C - DN 1400				
spessore [mm]	$\sigma^B_{LO}$ [N/mm <sup>2</sup> ]	$F^B_{LO}$ [-]	$\sigma^B_{LT}$ [N/mm <sup>2</sup> ]	$F^B_{LT}$ [-]
21.8	124.64	0.28 ≤ 0.75	39.65	0.09 ≤ 0.90

Tab. 5.B – Tabella riassuntiva per il tratto in curva