

一端固定他端支持パイプビーム形式水管構造計算書

1. 設計条件

L.1 形式	一端固定他端支持パイプビーム形式			
L.2 支間長	10,233 m 檻長(機台間距離) 11,600 m			
L.3 構成鋼材	SUS304-TP : 配管用ステンレス鋼管 (JIS G 3459) SUS304-TP : 配管用ステンレス鋼管 (JIS G 3459) SUS304-HP : 热間圧延ステンレス鋼板及び鋼管 (JIS G 4304)			
L.4 呼び径	250 A (OD = 267.4 mm t = 6.5 mm) 250 A (OD = 267.4 mm t = 6.5 mm)			
L.5 設計内圧	静水圧 0.7 MPa (水擣圧 0.5 MPa)			
L.6 材料の特性値	鋼材の引張・圧縮降伏強度の特性値 $\sigma_yk = 265 \text{ N/mm}^2$ SUS304-TP (JIS G 3459) 管管部 曲げ圧縮応力度の局部座屈の上限 (≤ 40) $x = 75$ 鋼材の強度特性値 せん断屈伏 115 N/mm ² $\sigma_yk' = 265 \text{ N/mm}^2$ SUS304-TP (JIS G 3459) 固定部 曲げ圧縮応力度の局部座屈の上限 (≤ 40) $x = 75$ 鋼材の強度特性値 せん断屈伏 115 N/mm ² $\sigma_yk'' = 265 \text{ N/mm}^2$ SUS304-HP (JIS G 4304) 金具 曲げ圧縮応力度の局部座屈の上限 (≤ 40) $x = 75$ 鋼材の強度特性値 せん断屈伏 115 N/mm ²			
L.7 溶接効率	工場溶接部 100 % 現場溶接部 90 %			
L.8 たわみの制限値	$L / 350$ (L : 支間長)			
L.9 風荷重	設計標準風速 40 m/s (緩衝) とする 円筒 1.5 KN/m ² 平板 3.0 KN/m ²			
L.10 設計震度	レベル1地震動の設計水平震度 K1 = 0.30 III種地盤 レベル1地震動の設計鉛直震度 Kv1 = 0.12 A2 タイプI : レベル1地震動(タイプI)[プレート境界型の大規模な地震を想定した地震動] 山梨県 レベル2地震動の設計水平震度 Kh2 (1) = 0.54 甲府 パイプビーム構合の場合 レベル2地震動の設計鉛直震度 Kv2 (1) = 0.20 設計鉛直震度は、支承部の設計にのみ考慮する。			
L.11 通行荷重	考慮しない --- KN/m ²			
L.12 歩行荷重	考慮しない --- KN/m ²			
L.13 雪荷重	考慮しない --- KN/m ²			
L.14 温度変化	一般地盤(管内空気/直射日光) 最低温度 -10 ℃ 最高温度 61 ℃ 基準温度 20 ℃			
L.15 指数表示	例 $1.235 \times 10^{-5} \rightarrow 1.235E+05$ $7.895 \times 10^{-7} \rightarrow 7.895E-07$			

⑨ 死荷重 + 地震の影響(レベル2地震動) :D+EQ2

$$M_{x1} = \left(\frac{983}{8} \times 10,233 \times 3.837 \right) / 8 = 7,238E+03 \text{ N}\cdot\text{m}$$

最大曲げモーメント水平方向 x1=3/8·L M_{x1} = (W_b·L·x1) / 8 · (3 - 4 · x1 / L)

⑩ 死荷重 + 風荷重 :D+WS

$$M_{x1} = \left(\frac{513}{8} \times 10,233 \times 3.837 \right) / 8 = 3,777E+03 \text{ N}\cdot\text{m}$$

⑪ 死荷重 + 地震の影響(レベル1地震動) :D+EQ1

$$M_{x1} = \left(\frac{295}{8} \times 10,233 \times 3.837 \right) / 8 = 2,172E+03 \text{ N}\cdot\text{m}$$

⑫ 死荷重 + 地震の影響(レベル2地震動) :D+EQ2

$$M_{x1} = \left(\frac{531}{8} \times 10,233 \times 3.837 \right) / 8 = 3,910E+03 \text{ N}\cdot\text{m}$$

現場溶接部直方向 x2 M_{x2} = (W_b·L·x2) / 8 · (3 - 4 · x2 / L)

① 死荷重:D

$$M_{x2} = \left(\frac{983}{8} \times 10,233 \times 5.117 \right) / 8 = 6,433E+03 \text{ N}\cdot\text{m}$$

② 死荷重 + 通行荷重:D+L

$$M_{x2} = \left(\frac{513}{8} \times 10,233 \times 5.117 \right) / 8 = 6,433E+03 \text{ N}\cdot\text{m}$$

③ 死荷重 + 風荷重:D+WS

$$M_{x2} = \left(\frac{983}{8} \times 10,233 \times 5.117 \right) / 8 = 6,433E+03 \text{ N}\cdot\text{m}$$

④ 死荷重 + 地震の影響(レベル1地震動) :D+EQ1

$$M_{x2} = \left(\frac{983}{8} \times 10,233 \times 5.117 \right) / 8 = 6,433E+03 \text{ N}\cdot\text{m}$$

⑤ 死荷重 + 地震の影響(レベル2地震動) :D+EQ2

$$M_{x2} = \left(\frac{983}{8} \times 10,233 \times 5.117 \right) / 8 = 6,433E+03 \text{ N}\cdot\text{m}$$

現場溶接部水平方向 x2 M_{x2} = (W_b·L·x2) / 8 · (3 - 4 · x2 / L)

⑥ 死荷重 + 風荷重 :D+WS

$$M_{x2} = \left(\frac{513}{8} \times 10,233 \times 5.117 \right) / 8 = 3,375E+03 \text{ N}\cdot\text{m}$$

⑦ 死荷重 + 地震の影響(レベル1地震動) :D+EQ1

$$M_{x2} = \left(\frac{295}{8} \times 10,233 \times 5.117 \right) / 8 = 1,931E+03 \text{ N}\cdot\text{m}$$

5) 曲げ応力度および照査

限界状態3に対する曲げ応力度の照査を行う。

なお、限界状態3に対する曲げ応力度の照査は、曲げ圧縮応力度の制限値にて照査する。

- ・支点部(最大値①D)

$\sigma_b = \sigma_{pr} = 22.0 \text{ N/mm}^2$

- ・固定部鉛直方向: B点

鉛直方向 $a_{bb} = M_{xb}/Z$

① 死荷重:D	$a_{bb} = 1.287E+07 / 3.39E+05 = 37.9 \text{ N/mm}^2$
② 死荷重 + 通行荷重:D+L	$a_{bb} = \dots / \dots = \dots \text{ N/mm}^2$
③ 死荷重 + 風荷重:D+WS	$a_{bb} = 1.287E+07 / 3.39E+05 = 37.9 \text{ N/mm}^2$
④ 死荷重 + 地震の影響(レベル1地震動):D+EQ1	$a_{bb} = 1.287E+07 / 3.39E+05 = 37.9 \text{ N/mm}^2$
⑤ 死荷重 + 地震の影響(レベル2地震動):D+EQ2	$a_{bb} = 1.287E+07 / 3.39E+05 = 37.9 \text{ N/mm}^2$

鉛直+水平方向 $a_{bb} = \sqrt{(M_{xb}^2 + M_{hb}^2) / Z}$

① 死荷重:D $a_{bb} = \sqrt{(1.287E+07)^2 + \dots^2} / 3.39E+05 = 37.9 \text{ N/mm}^2$

② 死荷重 + 通行荷重:D+L $a_{bb} = \sqrt{(\dots)^2 + (\dots)^2} / \dots = \dots \text{ N/mm}^2$

③ 死荷重 + 風荷重:D+WS $a_{bb} = \sqrt{(1.287E+07)^2 + 6.715E+06^2} / 3.39E+05 = 42.8 \text{ N/mm}^2$

④ 死荷重 + 地震の影響(レベル1地震動):D+EQ1 $a_{bb} = \sqrt{(1.287E+07)^2 + 3.861E+06^2} / 3.39E+05 = 39.6 \text{ N/mm}^2$

⑤ 死荷重 + 地震の影響(レベル2地震動):D+EQ2 $a_{bb} = \sqrt{(1.287E+07)^2 + 6.950E+06^2} / 3.39E+05 = 45.1 \text{ N/mm}^2$

- ・最大曲げモーメント鉛直方向 x1=3/8·L

鉛直方向 $a_{bl} = M_{x1}/Z$

① 死荷重:D	$a_{bl} = 7.238E+06 / 3.39E+05 = 21.3 \text{ N/mm}^2$
② 死荷重 + 通行荷重:D+L	$a_{bl} = \dots / \dots = \dots \text{ N/mm}^2$
③ 死荷重 + 風荷重:D+WS	$a_{bl} = 7.238E+06 / 3.39E+05 = 21.3 \text{ N/mm}^2$
④ 死荷重 + 地震の影響(レベル1地震動):D+EQ1	$a_{bl} = 7.238E+06 / 3.39E+05 = 21.3 \text{ N/mm}^2$
⑤ 死荷重 + 地震の影響(レベル2地震動):D+EQ2	$a_{bl} = 7.238E+06 / 3.39E+05 = 21.3 \text{ N/mm}^2$

現場溶接部直方向 x2 M_{x2} = (W_b·L·x2) / 8 · (3 - 4 · x2 / L)

⑥ 死荷重 + 風荷重 :D+WS

$$M_{x2} = \left(\frac{513}{8} \times 10,233 \times 5.117 \right) / 8 = 3,375E+03 \text{ N}\cdot\text{m}$$

⑦ 死荷重 + 地震の影響(レベル1地震動) :D+EQ1

$$M_{x2} = \left(\frac{295}{8} \times 10,233 \times 5.117 \right) / 8 = 1,931E+03 \text{ N}\cdot\text{m}$$