

別冊 12

サブドレン他水処理施設に係る補足説明

I. サブドレン他水処理施設の耐震性に係る補足説明

1. タンク、ポンプ、地下水ドレン前処理装置の耐震性評価

表-1 転倒評価に関わる数値根拠

機器名称	m_1 [kg]	m_2 [kg]	m [kg]	H_1 [m]	H_2 [m]	L [m]
集水タンク	■	■	■	■	■	■
サンプルタンク	■	■	■	■	■	■
RO濃縮水処理水中継タンク	■	■	■	■	■	■

表-2 基礎ボルトの強度評価に関わる数値根拠 (タンク)

機器名称	m [kg]	H [mm]	L [mm]	L_1 [mm]	n_f [-]	n [-]	A_b [mm ²]
中継タンク	■	■	■	■	■	■	■
処理装置供給タンク (SUS316L)	■	■	■	■	■	■	■
処理装置供給タンク (SM400C)	■	■	■	■	■	■	■
地下水ドレン中継タンク	■	■	■	■	■	■	■
地下水ドレン前処理装置	■	■	■	■	■	■	■

表-3 基礎ボルトの強度評価に関わる数値根拠 (ポンプ)

機器名称	m [kg]	h [mm]	L [mm]	l_1 [mm]	n_f [-]	n [-]	A_b [mm ²]	C_p [-]
中継タンク移送ポンプ	■	■	■	■	■	■	■	■
集水タンク移送ポンプ	■	■	■	■	■	■	■	■
処理装置供給ポンプ	■	■	■	■	■	■	■	■
処理装置加圧ポンプ	■	■	■	■	■	■	■	■
浄化水移送ポンプ	■	■	■	■	■	■	■	■
攪拌ポンプ	■	■	■	■	■	■	■	■
RO濃縮水処理水移送ポンプ	■	■	■	■	■	■	■	■
集水移送加圧ポンプ	■	■	■	■	■	■	■	■

表-4 応力評価及び座屈評価に関わる数値根拠 (1/2)

機器名称	m_e [kg]	m_o [kg]	D_i [mm]	H [mm]	t [mm]	I_g [m]
集水タンク	■	■	■	■	■	■
サンプルタンク	■	■	■	■	■	■
RO 濃縮水処理水 中継タンク	■	■	■	■	■	■

表-5 応力評価及び座屈評価に関わる数値根拠 (2/2)

機器名称	ρ_s [kg/mm ³]	E [MPa]	F [MPa]	S_y [MPa]	S_u [MPa]	x [-]
集水タンク	■	■	■	■	■	■
サンプルタンク	■	■	■	■	■	■
RO 濃縮水処理水 中継タンク	■	■	■	■	■	■

2. 前処理フィルタ, 吸着塔の耐震性評価

本評価は、「付録1 スカート支持たて置円筒形容器(耐震設計上の重要度分類Bクラス)の耐震性についての計算書作成の基本方針」(以下、「基本方針」という。)に基づいて、以下の耐震性の計算を行う。

(1) 前処理フィルタ1, 2

1. 設計条件

機器名称	設置設計上の 重量分級	振付場所及び床面高さ (m)		固有周期 (s)		水平方向 加速度	鉛直方向 加速度	水平方向設計震度	鉛直方向設計震度	最高使用圧力 (MPa)	最高使用温度 (°C)	周曲震動温度 (°C)	高さ	重量
		振付場所	床面高さ	水平方向	鉛直方向									
前処理フィルタ1, 2	B	サブドレン絶縁化設置機器	T.P. 38.5*	—	—	—	—	C11= 6.36	—	1.03	40	46	—	—

注記*: 基準レベルを示す。

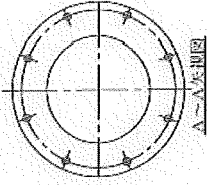
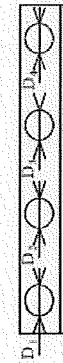
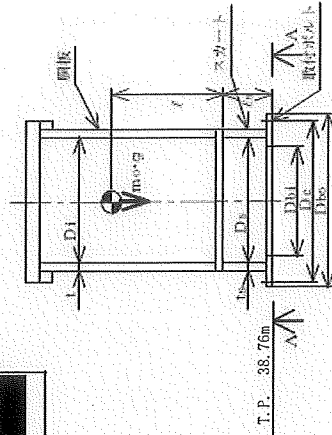
2. 機器要目

m ₀ (kg)	D ₁ (mm)	l (mm)	D _s (mm)	t _s (mm)	E (MPa)	E _s (MPa)	G (MPa)	G _s (MPa)	L (mm)	L _s (mm)
■	■	6.35	■	■	201000*1	201000*2	77300*1	77300*2	■	■

D ₁ (mm)	D ₂ (mm)	S ₀ (鋼板) (MPa)	S _y (スカート) (MPa)	H (mm)	s	n	D _{5c} (mm)	D _{5o} (mm)	D _{5t} (mm)	A ₅ (mm ²)	Y (mm)	M _s (N-mm)
■	■	■	■	—	■	■	■	■	■	■	■	■

S _y (鋼板) (MPa)	S ₀ (鋼板) (MPa)	S _y (スカート) (MPa)	S ₀ (スカート) (MPa)	F(スカート) (MPa)	S _y (取付ボルト) (MPa)	S ₀ (取付ボルト) (MPa)	F(取付ボルト) (MPa)
262*1	483*1	—	262*2	483*2	262	724*2	862*2
(管径φ4mm)							

注記*1: 最高使用温度で算出
*2: 周曲震動温度で算出



※2: 周曲震動温度で算出

3. 計算数値

3.1 順に生じる応力 (単位: MPa)

部材	側方向応力	縦方向応力	せん断応力
静水頭又は内圧による応力	$\sigma_{xx} = 74$	$\sigma_{xx} = 37$	—
静水頭又は内圧による応力 (鉛直方向地盤荷重) による引張応力	—	—	—
運転時質量による鉛直方向地盤荷重による引張応力	—	$\sigma_{xx} = 1$	—
鉛直方向地盤荷重による引張応力	—	—	—
空質質量による圧縮応力	—	$\sigma_{xx} = 3$	—
鉛直方向地盤荷重による圧縮応力	—	—	—
水平方向地盤荷重による引張応力	—	$\sigma_{xx} = 5$	$\tau = 1$
応力の和	$\sigma_{xx} = \sigma_{xx} = 74$	$\sigma_{xx} = 42$	—
	$\sigma_{xx} = -\sigma_{xx} = -74$	$\sigma_{xx} = -31$	—
組合せ応力	$\sigma_{xx} = 74$		
応力	—		

3.2 スカートに生じる応力 (単位: MPa)

部材	応力	組合せ応力
運転時質量による応力	$\sigma_{xx} = 5$	$\sigma_{xx} = 35$
鉛直方向地盤荷重による応力	—	
水平方向地盤荷重による応力	$\sigma_{xx} = 30$	
せん断	$\tau_{xy} = 4$	

3.3 覆材ボルトに生じる応力 (単位: MPa)

引張応力	$\sigma_b = 2$
せん断応力	$\tau_b = 9$

4. 総論

4.1 固形周期

(単位: s)

水平方向	$T_H =$
縦方向	$T_V =$

4.2 応力

(単位: MPa)

部材	材料	応力	側面応力	せん断応力
鋼板	ASME SA516 Gr.70	組合せ	$\sigma_b = 74$	$S_a = 262$
スカート	ASME SA516 Gr.70	組合せ	$\sigma_b = 35$	$f_{11} = 262$
		圧縮と曲げの組合せ (理論の平均)	$\frac{1}{2} \cdot (\sigma_{x1} + \sigma_{x2}) + \frac{1}{2} \cdot \frac{\sigma_{x1} - \sigma_{x2}}{0.15}$	$f_{11} = 262$
取付ボルト	ASTM A193 Gr. B7	引張り	$\sigma_b = 2$	$f_{11} = 452$
		せん断	$\tau_b = 9$	$f_{11} = 348$

* スカートの側面応力は以下である。

注: (3.2.3.3) 式より算出

(2) 前処理フィルタ 3

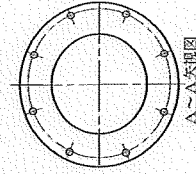
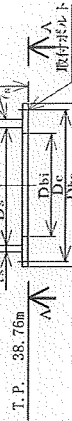
1. 設計条件												
機器名称	耐震設計上の重要度分類	据付場所及び床面高さ			固有周期		水平方向設計震度	鉛直方向設計震度	最高使用圧力 (MPa)	最高使用温度 (°C)	周囲環境温度 (°C)	比重
		据付場所	床面高さ (m)	床厚 (mm)	鉛直方向	水平方向						
前処理フィルタ 3	B	サブドレン他浄化装置機器	T.P. 38.5*	—	—	CII=0.36	—	—	1.03	40	40	—

注記*: 基礎床レベルを示す。

2. 機器要目												
m^0 (kg)	m^e (kg)	D_1 (mm)	t (mm)	D_s (mm)	t_s (mm)	E (MPa)	E_s (MPa)	G (MPa)	G_s (MPa)	l (mm)	l_s (mm)	
■	■	■	6.35	■	■	201000*1	201000*2	77300*1	77300*2	■	■	■
D_1 (mm)	D_2 (mm)	D_a (mm)	D_4 (mm)	H (mm)	s	n	D_c (mm)	D_{b1} (mm)	D_{b2} (mm)	A_b (mm ²)	Y (mm)	M_s (N-mm)
■	■	■	■	—	■	■	■	■	■	■	■	■

S_y (鋼板) (MPa)	S_u (鋼板) (MPa)	S (鋼板) (MPa)	S_y (スカーポート) (MPa)	S_u (スカーポート) (MPa)	F (スカーポート) (MPa)	S_y (取付ボルト) (MPa)	S_u (取付ボルト) (MPa)	F (取付ボルト) (MPa)
202*1	483*1	—	262*2	483*2	262	724*2 (径≦6mm)	862*2 (径≦6mm)	603

注記*: 最高使用温度で算出
*注: 周囲環境温度で算出



スカーポート開口部の形状を示す。

3. 計算数値

3.1 胴に生じる応力 (単位: MPa)

	周方向応力	軸方向応力	せん断応力
静水頭又は内圧による応力	$\sigma_{\phi 1} = 74$	$\sigma_{x1} = 37$	—
静水頭又は内圧による応力 (鉛直方向地震時)	—	—	—
運転時質量による引張応力	—	$\sigma_{x2} = 1$	—
鉛直方向地震による引張応力	—	—	—
空質による圧縮応力	—	$\sigma_{x3} = 3$	—
鉛直方向地震による圧縮応力	—	—	—
水平方向地震による応力	—	$\sigma_{x4} = 4$	$t = 2$
応力の和	$\sigma_{\phi} = \sigma_{\phi 1} = 74$	$\sigma_{x5} = 41$	—
圧縮側	$\sigma_{\phi} = -\sigma_{\phi 1} = -74$	$\sigma_{x6} = -32$	—
引張り		$\sigma_{\phi 1} = 74$	
圧縮			

3.2 スカートに生じる応力 (単位: MPa)

	応力	組合せ応力
運転時質量による応力	$\sigma_{s1} = 5$	$\sigma_{s3} = 31$
鉛直方向地震による応力	—	
水平方向地震による応力	$\sigma_{s2} = 26$	
せん断	$\tau_{s30} = 4$	

3.3 取付ボルトに生じる応力 (単位: MPa)

引張応力	$\sigma_b = 1$
せん断応力	$\tau_b = 8$

4. 結論

4.1 固有周期

(単位: s)

方向固有周期	
水平方向	$T_H =$
鉛直方向	$T_V =$

4.2 応力 (単位: MPa)

部材	材料	応力	算出応力	許容応力
胴	ASME SA516 Gr. 70	組合せ	$\sigma_0 = 74$	$S_u = 262$
スカート	ASME SA516 Gr. 70	組合せ 圧縮と曲げの組合せ (圧力の評価)	$\sigma_s = 31$ $\frac{n \cdot (\sigma_{s1} + \sigma_{s2})}{f_c} + \frac{n \cdot \sigma_{s2}}{f_b}$ 0.13 (無次元)	$f_t = 262$ $f_b \leq 1$
取付ボルト	ASTM A193 Gr. B7	引張り せん断	$\sigma_b = 1$ $\tau_b = 8$	$f_{ts} = 452$ $f_{sb} = 348$

すべて許容応力以下である。

注記*: (3.2.3.2) 式より算出

(3) 前処理フィルタ4

1. 設計条件

機器名称	前設計上の掘付場所及び床面高さ 重要度分類	掘付場所及び床面高さ (m)	固有周期 (s)	水平方向	鉛直方向	水平方向設計震度	鉛直方向設計震度	最高使用圧力 (MPa)	最高使用温度 (°C)	周囲環境温度 (°C)	比重
前処理フィルタ4	B	サブドレン他浄化設備隣接 T.P. 38.5*	—	—	—	CH=0.35	—	1.03	40	40	—

注記*: 基準レベルを示す。

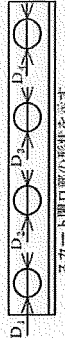
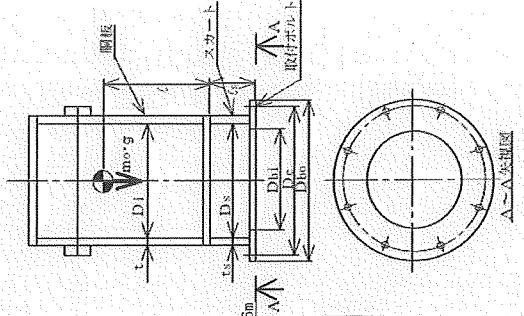
2. 機器要目

m_e (kg)	D_1 (mm)	t (mm)	D_s (mm)	t_s (mm)	E (MPa)	E_u (MPa)	G (MPa)	G_s (MPa)	L (mm)	Z_u (mm)
■■■■	■■■■	6.35	■■■■	■■■■	201000*1	201000*2	77390*1	77390*2	■■■■	■■■■

D_1 (mm)	D_2 (mm)	D_4 (mm)	H (mm)	s	n	D_{c1} (mm)	D_{b1} (mm)	A_{b1} (mm ²)	Y (mm)	M_{c1} (N·mm)
■■■■	■■■■	■■■■	—	■■■■	■■■■	■■■■	■■■■	■■■■	■■■■	■■■■

S_y (降圧) (MPa)	S_u (降圧) (MPa)	S (筒径) (MPa)	S_y (スカート) (MPa)	S_u (スカート) (MPa)	F (スカート) (MPa)	S_y (取付ポルト) (MPa)	S_u (取付ポルト) (MPa)	F (取付ポルト) (MPa)
292*1	433*1	—	292*2	433*2	292	721*2 (径56mm)	862*2	603

注記*: 1: 最高使用温度で算出
*2: 周囲環境温度で算出



スカート開口部の形状を示す。

3. 計算数値

3.1 鋼に生じる応力 (単位: MPa)

方向	鋼方向応力	軸方向応力	せん断応力
静水頭又は内圧による応力	$\sigma_{xi} = 71$	$\sigma_{xi} = 37$	—
静水頭又は内圧による応力 (鉛直方向地震時)	—	—	—
運転時算定による引張応力	—	$\sigma_{xi} = 1$	—
鉛直方向地震による引張応力	—	—	—
空質圧による圧縮応力	—	$\sigma_{xi} = 2$	—
鉛直方向地震による圧縮応力	—	—	—
水平方向地震による応力	—	$\sigma_{xi} = 2$	$\tau = 2$
応力の和	$\sigma_{\phi} = \sigma_{\phi i} = 71$	$\sigma_{xi} = 40$	—
組合せ力	$\sigma_{\phi} = \sigma_{\phi i} = -71$	$\sigma_{xi} = -34$	—
せん断力	$\sigma_{\phi i} = 71$		
圧縮	—		

3.2 スカートに生じる応力 (単位: MPa)

方向	応力	組合せ応力
運転時算定による応力	$\sigma_{xi} = 3$	$\sigma_{\phi} = 18$
鉛直方向地震による応力	—	
水平方向地震による応力	$\sigma_{xi} = 15$	
せん断	$\tau_{xy} = 2$	

3.3 取付ボルトに生じる応力 (単位: MPa)

引張応力	$\sigma_{bb} = 1$
せん断応力	$\tau_{bb} = 5$

4. 結論

4.1 固有周期

(単位: s)

方向	固有周期
水平方向	$T_{1x} = \blacksquare$
鉛直方向	$T_{1y} = \blacksquare$

4.2 応力 (単位: MPa)

部材	材料	応力	算出応力	許容応力
脚板	ASME S1516 Gr.70	組合せ	$\sigma_{\phi} = 71$	$S_{\phi} = 262$
スカート	ASME S1516 Gr.70	組合せ	$\sigma_{xi} = 18$	$f_{t1} = 262$
		圧縮と曲げの組合せ (座屈の評価)	$\frac{\sigma_{xi} + \sigma_{axi}}{f_c} + \frac{\sigma_{axi}}{f_b} \leq 1$ 0.09 (補注)	
取付ボルト	ASTM A193 Gr. B7	引張り	$\sigma_{bb} = 1$	$f_{t1} = 452$ *
		せん断	$\tau_{bb} = 5$	$f_{sb} = 348$

*すべて許容応力以下である。

注記*: (3.2.3.2) 式より算出

(4) 吸着塔 1~5

1. 設計条件

機器名称 吸着塔 1, 2, 3, 4, 5	構造設計上の 重要度分類 B	振付場所及び床面高さ (m) サブドレン絶縁化設置 I.P. 38.5*	風荷重		水平方向設計荷重 CH = 0.38	船内方向設計荷重	最高使用圧力 (MPa)	最高使用温度 (°C)	周囲環境温度 (°C)	圧縮
			水平方向	船内方向						

注記*: 基台レベルを示す。

2. 機器要目

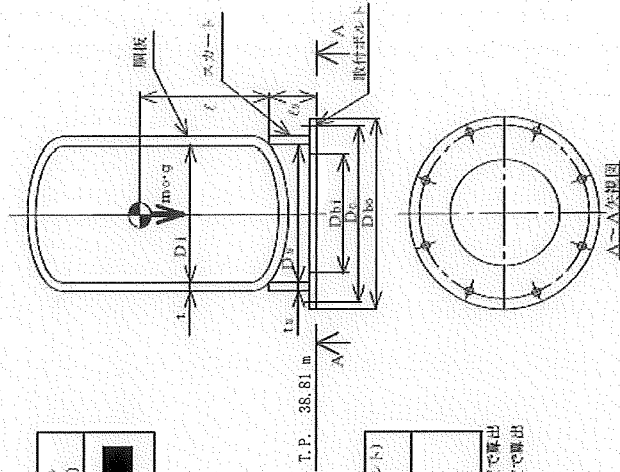
m ₀ (kg)	D ₁ (mm)	t (mm)	D _c (mm)	t _s (mm)	B ₀ (MPa)	E _c (MPa)	G ₀ (MPa)	C ₀ (MPa)	ℓ (mm)	ℓ ₀ (mm)
■	■	25.4	■	■	201000 ^{#1}	201000 ^{#2}	77500 ^{#1}	77300 ^{#2}	■	■

H (mm)	s	n	D _c (mm)	D ₁ (mm)	D ₂ (mm)	A _b (mm ²)	Y (mm)	M _c (N-mm)
—	■	■	■	■	■	■	■	■

S _y (鋼板) (MPa)	S ₀ (鋼板) (MPa)	S (鋼板) (MPa)	S _y (スカーター) (MPa)	S ₀ (スカーター) (MPa)	F (スカーター) (MPa)	S _y (取付ボルト) (MPa)	S ₀ (取付ボルト) (MPa)	F (取付ボルト) (MPa)
262 ^{#1}	483 ^{#1}	—	262 ^{#2}	483 ^{#2}	262	721 ^{#2} (許容64mm)	862 ^{#2} (許容56mm)	603

注記#1: 最高使用温度で算出

*#2: 周囲環境温度で算出



3. 計算数値

3.1 測圧室圧力 (単位: MPa)

項目	測圧室圧力	縦方向圧力	横方向圧力	中心部圧力
管床面又は管内圧力に上る圧力	$\sigma_{11} = 0$	$\sigma_{22} = 0$	$\sigma_{33} = 0$	$\sigma_{44} = 0$
管束端又は管内圧力に上る圧力 (鉛直方向相関係数)	$\sigma_{11} = 0$	$\sigma_{22} = 0$	$\sigma_{33} = 0$	$\sigma_{44} = 0$
管束時管束に上る圧力	$\sigma_{11} = 0$	$\sigma_{22} = 0$	$\sigma_{33} = 0$	$\sigma_{44} = 0$
鉛直方向相関係数に上る圧力	$\sigma_{11} = 0$	$\sigma_{22} = 0$	$\sigma_{33} = 0$	$\sigma_{44} = 0$
空質流量に上る圧力	$\sigma_{11} = 0$	$\sigma_{22} = 0$	$\sigma_{33} = 0$	$\sigma_{44} = 0$
鉛直方向相関係数に上る圧力	$\sigma_{11} = 0$	$\sigma_{22} = 0$	$\sigma_{33} = 0$	$\sigma_{44} = 0$
水平方向相関係数に上る圧力	$\sigma_{11} = 0$	$\sigma_{22} = 0$	$\sigma_{33} = 0$	$\sigma_{44} = 0$
管束端圧力	$\sigma_{11} = 0$	$\sigma_{22} = 0$	$\sigma_{33} = 0$	$\sigma_{44} = 0$
管束圧力	$\sigma_{11} = 0$	$\sigma_{22} = 0$	$\sigma_{33} = 0$	$\sigma_{44} = 0$
管束端圧力	$\sigma_{11} = 0$	$\sigma_{22} = 0$	$\sigma_{33} = 0$	$\sigma_{44} = 0$
管束圧力	$\sigma_{11} = 0$	$\sigma_{22} = 0$	$\sigma_{33} = 0$	$\sigma_{44} = 0$

3.3 鉛直管束圧力 (単位: MPa)

鉛直管束圧力	$\sigma_{11} = 0$	$\sigma_{22} = 0$	$\sigma_{33} = 0$	$\sigma_{44} = 0$
管束端圧力	$\sigma_{11} = 0$	$\sigma_{22} = 0$	$\sigma_{33} = 0$	$\sigma_{44} = 0$

4. 結果

4.1 固有周波数

(単位: rad)

固有周波数	$\omega_1 = 0$
固有周波数	$\omega_2 = 0$
固有周波数	$\omega_3 = 0$

(単位: MPa)

固有周波数	管束端圧力	管束圧力	管束端圧力	管束圧力
固有周波数	$\sigma_{11} = 0$	$\sigma_{22} = 0$	$\sigma_{33} = 0$	$\sigma_{44} = 0$
固有周波数	$\sigma_{11} = 0$	$\sigma_{22} = 0$	$\sigma_{33} = 0$	$\sigma_{44} = 0$
固有周波数	$\sigma_{11} = 0$	$\sigma_{22} = 0$	$\sigma_{33} = 0$	$\sigma_{44} = 0$
固有周波数	$\sigma_{11} = 0$	$\sigma_{22} = 0$	$\sigma_{33} = 0$	$\sigma_{44} = 0$

管束端圧力は、管束端に於ける。

(注: 固有周波数は、管束端に於ける)

II. サブドレン集水設備の強度に係る補足説明

1 強度評価

1.1 中継タンク

1.1.1 評価結果

(1) 側板, 底板の評価

a. 側板

部材名称	側板	
材料	JIS G 3101 SS400	
設計圧力	P (MPa)	液頭圧 (比重1.03)
設計温度	(°C)	40
寸法	(mm)	2000w×1500h 及び 4000w×1500h
許容曲げ応力	fb (MPa)	235
継手効率	η	1.0
継手の種類	側板は継手なし(コーナー部は隅肉溶接)	
放射線検査の有無	なし	
腐れ代	c (mm)	■
計算上必要な厚さ	t (mm)	3.84
呼び厚さ	t_{s0} (mm)	6.0
規格上必要な最小厚さ	t_s (mm)	4.5
評価: $t_{s0} \geq \max(t, t_s)$ よって十分である。		

b. 底板

部材名称	底板	
材料	JIS G 3101 SS400	
設計圧力	P (MPa)	液頭圧 (比重1.03)
設計温度	(°C)	40
寸法	(mm)	2000w×4000L
許容曲げ応力	fb (MPa)	235
継手効率	η	1.0
継手の種類	底板は継手なし	
放射線検査の有無	なし	
腐れ代	c (mm)	■
計算上必要な厚さ	t (mm)	4.65
呼び厚さ	t_{b0} (mm)	9.0
規格上必要な最小厚さ	t_b (mm)	6.0
評価: $t_{b0} \geq \max(t, t_b)$ よって十分である。		

(2) 管台の厚さの評価

a. 流出管

部材名称	流出管		
材料	JIS G 3454 STPG370		
設計圧力	P	(MPa)	液頭圧 (比重1.03)
設計温度		(°C)	40
管台の外径	Do	(mm)	76.3
許容引張応力	fb	(MPa)	129
継手効率	η		1.0
継手の種類	継手なし		
放射線検査の有無	なし		
腐れ代	c	(mm)	■
必要厚さ	t	(mm)	4.7
呼び厚さ	t_{n0}	(mm)	7.0
最小厚さ	t_n	(mm)	■
評価: $t_{n0} \geq \max(t, t_n)$ よって十分である。			

b. ドレン管

部材名称	ドレン管		
材料	JIS G 3454 STPG370		
設計圧力	P	(MPa)	液頭圧 (比重1.03)
設計温度		(°C)	40
管台の外径	Do	(mm)	60.5
許容引張応力	fb	(MPa)	129
継手効率	η		1.0
継手の種類	継手なし		
放射線検査の有無	なし		
腐れ代	c	(mm)	■
必要厚さ	t	(mm)	3.9
呼び厚さ	t_{n0}	(mm)	5.5
最小厚さ	t_n	(mm)	■
評価: $t_{n0} \geq \max(t, t_n)$ よって十分である。			

(3) 管台の穴の補強計算

a. 流出管口(側板部)

部材名称	流出管口		
準拠規格	JIS B 8501		
側板材料	JIS G 3101 SS400		
管台の口径	65A		
側板の厚さ (腐れ代除く)	ta	(mm)	5.0
取付部の開口径	Dp	(mm)	■
強め材の開口径	Dr	(mm)	■
穴の補強に必要な面積	Areq	(mm ²)	397
補強に有効な総面積	At	(mm ²)	555
評価 : $At \geq Areq$ よって十分である。			

b. ドレン管口(底板部)

部材名称	ドレン管口		
準拠規格	JIS B 8501		
底板材料	JIS G 3101 SS400		
管台の口径	50A		
底板の厚さ (腐れ代除く)	ta	(mm)	8.0
取付部の開口径	Dp	(mm)	■
強め材の開口径	Dr	(mm)	■
穴の補強に必要な面積	Areq	(mm ²)	512
補強に有効な総面積	At	(mm ²)	1045
評価 : $At \geq Areq$ よって十分である。			

1.2 集水タンク

1.2.1 評価結果

(1) 胴の厚さの評価

機器名称		Di [m]	H [m]	ρ	材料	S [MPa]	η	t [mm]
集水タンク	1235 m ³ 容量	11	13*1	1	SM400C	100	0.6	11.7

機器名称		評価部位	必要肉厚[mm]	最小厚さ[mm]
集水タンク	1235 m ³ 容量	タンク板厚	11.7	12.0

(2) 底板の厚さの評価

機器名称		評価部位	必要肉厚 [mm]	最小厚さ [mm]
集水タンク	1235 m ³ 容量	タンク板厚 (底板)	3	11.2

(3) 管台の厚さの評価

機器名称		管台	Di [m]	H*1 [m]	ρ	材料	S [MPa]	η	t [mm]
集水タンク	1235 m ³ 容量	100A			1	STPG370	93	1	0.1
		200A			1	STPG370	93	1	0.2
		マンホール			1	SM400C	100	0.6	0.7

機器名称		管台	評価部位	必要肉厚[mm]	最小厚さ [mm]
集水タンク	1235 m ³ 容量	100A	管台板厚	3.5	5.25
		200A	管台板厚	3.5	7.18
		マンホール	管台板厚	3.5	11.2

(4) 胴の穴の補強計算

$$A_0 = A_1 + A_2 + A_3 + A_4$$

$$A_1 = (\eta t_s - Ft_{sr})(X - d) - 2\left(1 - \frac{S_n}{S_s}\right)(\eta t_s - Ft_{sr})t_n$$

$$X = X_1 + X_2$$

$$X_1 = X_2 = 2\left(\text{Max}\left(d, \frac{d}{2} + t_s + t_n\right)\right)$$

$$A_2 = 2((t_{n1} - t_{nr})Y_1 + t_{n2}Y_2)S_n / S_s$$

$$t_{nr} = \frac{PDi}{2S_n - 1.2P}$$

$$Y_1 = \text{Min}(2.5t_s, 2.5t_{n1} + Te)$$

$$Y_2 = \text{Min}(2.5t_s, 2.5t_{n2}, h)$$

$$A_3 = L_1L_1 + L_2L_2 + L_3L_3$$

$$A_4 = (W - Wi) \times Te$$

$$W = \text{Min}(X, De)$$

$$Ar = dt_{sr}F + 2\left(1 - \frac{S_n}{S_s}\right)t_{sr}Ft_n$$

- A₀ : 補強に有効な総面積
- A₁ : 胴鏡板又は平板部分の補強に有効な面積
- A₂ : 管台部分の補強に有効な面積
- A₃ : すみ肉溶接部の補強に有効な面積
- A₄ : 強め材の補強に有効な面積
- η : PVC-3161.2 に規定する効率
- t_s : 胴の最小厚さ
- t_{sr} : 継ぎ目のない胴の計算上必要な厚さ (PVC-3122(1)において η=1 としたもの)
- t_n : 管台最小厚さ
- t_{n1} : 胴板より外側の管台最小厚さ
- t_{n2} : 胴板より内側の管台最小厚さ
- t_{nr} : 管台の計算上必要な厚さ
- P : 最高使用圧力(水頭)=9.80665×10³H ρ
- S_s : 胴板材料の最高使用温度における許容引張応力
- S_n : 管台材料の最高使用温度における許容引張応力
- Di : 管台の内径
- X : 胴面に沿った補強に有効な範囲
- X₁ : 補強に有効な範囲
- X₂ : 補強に有効な範囲
- Y₁ : 胴面に垂直な補強の有効な範囲 (胴より外側)
- Y₂ : 胴面に垂直な補強の有効な範囲 (胴より内側)
- h : 管台突出し高さ (胴より内側)
- L₁ : 溶接の脚長
- L₂ : 溶接の脚長
- L₃ : 溶接の脚長
- A_r : 補強が必要な面積
- d : 胴の断面に現れる穴の径
- F : 係数 (図 PVC-3161.2-1 から求めた値)
- Te : 強め材厚さ
- W : 強め材の有効な範囲
- Wi : 開先を含めた管台直径
- De : 強め材外径

$$F_1 = \frac{\pi}{2} d_o L_1 S_s \eta_1$$

$$F_2 = \frac{\pi}{2} dt_n S_n \eta_3$$

$$F_3 = \frac{\pi}{2} d'_0 t_s S_s \eta_2$$

$$F_4 = \frac{\pi}{2} d_o L_2 S_s \eta_1$$

$$F_5 = \frac{\pi}{2} W_o L_3 S_s \eta_1$$

$$F_6 = \frac{\pi}{2} d_o t_s S_s \eta_2$$

F₁ : 断面(管台外側のすみ肉溶接部)におけるせん断強さ

F₂ : 断面(管台内側の管台壁)におけるせん断強さ

F₃ : 断面(突合せ溶接部)におけるせん断強さ

F₄ : 断面(管台内側のすみ肉溶接部)におけるせん断強さ

F₅ : 断面(強め材のすみ肉溶接部)におけるせん断強さ

F₆ : 断面(突合せ溶接部)におけるせん断強さ

d_o : 管台外径

d : 管台内径

d_o' : 胴の穴の径

W_o : 強め材の外径

L₁ : すみ肉溶接部の脚長 (管台取付部 (胴より外側))

L₂ : すみ肉溶接部の脚長 (管台取付部 (胴より内側))

L₃ : 溶接部の脚長 (強め材)

η₁ : 強め材の取付け強さ (すみ肉溶接部のせん断)

η₂ : 強め材の取付け強さ (突合せ溶接部の引張)

η₃ : 強め材の取付け強さ (管台壁のせん断)

※表 PVC-3169-1 の値より

F : 管台の取付角度より求まる係数

(PVC-3161.2-1 から求まる値)

tsr : 継目のない胴の計算上必要な厚さ

(PVC-3122(1)において η=1 としたもの)

X : 補強に有効な範囲

W₁ : 予想される破断箇所の強さ

W₂ : 予想される破断箇所の強さ

W₃ : 予想される破断箇所の強さ

W₄ : 予想される破断箇所の強さ

W₅ : 予想される破断箇所の強さ

W₆ : 予想される破断箇所の強さ

各破壊形式における破断箇所の強さを下記式より求める。

$$W_1 = F_1 + F_2$$

$$W_2 = F_1 + F_6 + F_4$$

$$W_3 = F_5 + F_2$$

$$W_4 = F_3 + F_5$$

$$W_5 = F_1 + F_3$$

$$W_6 = F_5 + F_6 + F_4$$

破断箇所の強さが、下記溶接部の負うべき荷重Wよりも大きければよい。

$$W = t_{sr} d'_o S - (t_s - Ft_{sr})(X - d'_o) S_s$$

機器名称	管台	管台材料	温度 [°C]	F	η	d [mm]	S_n [MPa]	S_p [MPa]	t_g [mm]	t_{sr} [mm]	t_r [mm]	X [mm]	A1 [mm ²]
集水タンク	100A	STP6370	66	1	1		93	100	12		5.25		
	200A	STP6370	66	1	1		93	100	12		7.18		
	マンホール	SM400C	66	1	0.6		100	100	12		11.2		

機器名称	管台	H [m]	ρ	P [MPa]	d [mm]	S_n [MPa]	S_p [MPa]	t_n [mm]	t_o [mm]	h [mm]	t_{nr} [mm]	t_s [mm]	Y ₁ [mm]	Y ₂ [mm]	A2 [mm ²]
集水タンク	100A	13	1	0.1275		93	100	5.25	12			12			
	200A	13	1	0.1275		93	100	7.18	12			12			
	マンホール	13	1	0.1275		100	100	11.2	12			12			

機器名称		管台	L ₁ [mm]	L ₂ [mm]	L ₃ [mm]	A3 [mm ²]
集水タンク	1235 m ³ 容量	100A				
		200A				
		マンホール				

機器名称		管台	t ₀ [mm]	W [mm]	W _i [mm]	X [mm]	De [mm]	A4 [mm ²]
集水タンク	1235 m ³ 容量	100A						
		200A						
		マンホール						

機器名称		管台	d [mm]	t _{ar} [mm]	t _n [mm]	F	S _n [MPa]	S _s [MPa]	A _r [mm ²]
集水タンク	1235 m ³ 容量	100A			5.25	1	93	100	731.8
		200A			7.18	1	93	100	1420.4
		マンホール			11.2	1	100	100	4466.0

機器名称		管台	評価部位	A _r [mm ²]	A ₀ [mm ²]
集水タンク	1235 m ³ 容量	100A	穴の補強	731.8	1622.2
		200A	穴の補強	1420.4	3141.4
		マンホール	穴の補強	4466.0	7634.8

機器名称		管台	Ss [MPa]	Sn [MPa]	Wo [mm]	do [mm]	d [mm]	do' [mm]	L1 [mm]	L2 [mm]	L3 [mm]
集水タンク	1235 m ³ 容量	100A	100	93							
		200A	100	93							
		マンホール	100	93							

機器名称		管台	η_1	η_2	η_3	ts [mm]	tn [mm]	tsr [mm]	F	X [mm]
集水タンク	1235 m ³ 容量	100A				12	5.25		1	
		200A				12	7.18		1	
		マンホール				12	11.2		1	

機器名称		管台口径	F1	F2	F3	F4	F5	F6
集水タンク	1235 m ³ 容量	100A						
		200A						
		マンホール						

機器名称		管台	W	W ₁	W ₂	W ₃	W ₄	W ₅	W ₆
集水タンク	1235 m ³ 容量	100A	35520	105278					
		200A	61220	288899					
		マンホール	163240	1160164					

なお、集水タンクの最高使用温度は 40℃であるが、評価の中で使用する材料の許容引張応力等の物性値は保守的に 66℃での値を採用した。

1.3 主配管

1.3.1 評価結果

(1) 管の厚さの評価

No.	最高使用圧力 P (MPa)	最高使用温度 (°C)	外径 D ₀ (mm)	公称厚さ (mm)	材 料	許容引張応力 S (MPa)	継手効率 η	厚さの負の 許容差	最小厚さ (mm)	必要厚さ t (mm)	必要最小厚さ (mm)
1	0.98	40	42.7	3.6	STPG370	93	1	0.5mm	3.10	0.22	1.90
2	0.98	40	42.7	3.6	SUS316LTP	111	1	0.5mm	3.10	0.18	0.18
3	0.98	40	48.6	3.7	STPG370	93	1	0.5mm	3.20	0.25	2.20
4	0.98	40	76.3	5.2	STPG370	93	1	12.5%	4.55	0.40	2.70
5	0.98	40	60.5	3.9	STPG370	93	1	0.5mm	3.40	0.31	2.40
6	0.98	40	89.1	5.5	STPG370	93	1	12.5%	4.81	0.46	3.00
7	0.98	40	216.3	6.5	SUS316LTP	115	0.7	10.0%	5.85	1.31	1.31
8	0.98	40	216.3	8.2	STPG370	93	1	12.5%	7.18	1.14	3.80
9	0.98	40	318.5	10.3	STPG370	93	1	12.5%	9.01	1.68	3.80
10	0.98	40	355.6	11.1	STPG370	93	1	12.5%	9.71	1.87	3.80
11	0.49	40	216.3	8.2	SUS316LTP	117	1	12.5%	7.18	0.46	0.46
12	0.98	40	114.3	6.0	STPG370	93	1	12.5%	5.25	0.60	3.40

最小厚さが必要最小厚さ以上であり、十分である。

(2) 伸縮継手における疲労評価

No.	最高使用圧力 P (MPa)	最高使用温度 (°C)	材	弾性係数 E (MPa)	継手部の板の厚さ t (mm)	全伸縮量 δ (mm)	継手部の板の1 の2分の1 の幅 b (mm)	継手部の板の長さ h (mm)	継手部の 波数の2倍の値 n	継手部の幅数 c	継手部応力 σ (MPa)	許容繰り返し回数 N ×10 ⁵	実際の 繰り返し回数 ×10 ⁴
E1	0.98	40	SUS316L	193000						1	1192	2.41E+03	1.00E+02
E2	0.98	40	SUS316L	193000						1	1508	1.00E+03	1.00E+02

Ⅲ. サブドレン他浄化設備の強度に係る補足説明

1. 強度評価

1.1 前処理フィルタ

1.1.1 評価結果

(1) 胴の厚さの評価

a. 前処理フィルタ 1, 2

胴板名称			胴板
材料			ASME SA516 Gr. 70
最高使用圧力	P	(MPa)	1.03
最高使用温度		(°C)	40
胴の内径	D_i	(mm)	
許容引張応力	S	(MPa)	138
継手効率	η		
継手の種類			
放射線検査の有無			
必要厚さ	t_1	(mm)	
必要厚さ	t_2	(mm)	
t_1, t_2 の大きい値	t	(mm)	4.84
呼び厚さ	t_{so}	(mm)	6.35
最小厚さ	t_s	(mm)	
評価： $t_s \geq t$ ，よって十分である。			

b. 前処理フィルタ 3, 4

胴板名称			胴板
材料			ASME SA516 Gr. 70
最高使用圧力	P	(MPa)	1.03
最高使用温度		(°C)	40
胴の内径	D_i	(mm)	
許容引張応力	S	(MPa)	138
継手効率	η		
継手の種類			
放射線検査の有無			
必要厚さ	t_1	(mm)	
必要厚さ	t_2	(mm)	
t_1, t_2 の大きい値	t	(mm)	4.84
呼び厚さ	t_{so}	(mm)	6.35
最小厚さ	t_s	(mm)	
評価： $t_s \geq t$ ，よって十分である。			

(2) 平板の厚さの評価

a. 前処理フィルタ 1, 2

平板名称		上部平板
材料		ASME SA516 Gr. 70
最高使用圧力	P (MPa)	1.03
最高使用温度	(°C)	40
許容引張応力	S (MPa)	138
取付け方法による係数	K	0.17
平板の径	d (mm)	
必要厚さ	t (mm)	54.71
呼び厚さ	t _{po} (mm)	63.50
最小厚さ	t _p (mm)	
評価: t _p ≥ t, よって十分である。		

平板名称		下部平板
材料		ASME SA516 Gr. 70
最高使用圧力	P (MPa)	1.03
最高使用温度	(°C)	40
許容引張応力	S (MPa)	138
取付け方法による係数	K	0.33
平板の径	d (mm)	
必要厚さ	t (mm)	44.75
呼び厚さ	t _{po} (mm)	63.50
最小厚さ	t _p (mm)	
評価: t _p ≥ t, よって十分である。		

b. 前処理フィルタ 3,4

平板名称	上部平板		
材料	ASME SA516 Gr. 70		
最高使用圧力	P	(MPa)	1.03
最高使用温度		(°C)	40
許容引張応力	S	(MPa)	138
取付け方法による係数	K		0.33
平板の径	d	(mm)	
必要厚さ	t	(mm)	44.75
呼び厚さ	t _{po}	(mm)	63.50
最小厚さ	t _p	(mm)	
評価: $t_p \geq t$, よって十分である。			

平板名称	下部平板		
材料	ASME SA516 Gr. 70		
最高使用圧力	P	(MPa)	1.03
最高使用温度		(°C)	40
許容引張応力	S	(MPa)	138
取付け方法による係数	K		0.33
平板の径	d	(mm)	
必要厚さ	t	(mm)	44.75
呼び厚さ	t _{po}	(mm)	63.50
最小厚さ	t _p	(mm)	
評価: $t_p \geq t$, よって十分である。			

(3) 管台の厚さの評価

a. 前処理フィルタ 1, 2

管台名称		出口		
材料		ASME SA516 Gr. 70		
最高使用圧力	P (MPa)	1.03		
最高使用温度	(°C)	40		
管台の外径	D _o (mm)			
許容引張応力	S (MPa)			
継手効率	η			
継手の種類				
放射線検査の有無				
必要厚さ	t ₁ (mm)			
必要厚さ	t ₂ (mm)			
t ₁ , t ₂ の大きい値	t (mm)			3.80
呼び厚さ	t _{no} (mm)			57.15
最小厚さ	t _n (mm)			
評価: t _n ≥ t, よって十分である。				

b. 前処理フィルタ 3, 4

管台名称		出口		
材料		ASME SA516 Gr. 70		
最高使用圧力	P (MPa)	1.03		
最高使用温度	(°C)	40		
管台の外径	D _o (mm)			
許容引張応力	S (MPa)			
継手効率	η			
継手の種類				
放射線検査の有無				
必要厚さ	t ₁ (mm)			
必要厚さ	t ₂ (mm)			
t ₁ , t ₂ の大きい値	t (mm)			3.80
呼び厚さ	t _{no} (mm)			50.80
最小厚さ	t _n (mm)			
評価: t _n ≥ t, よって十分である。				

(4) 胴の補強を要しない穴の最大径の評価

a. 前処理フィルタ 1, 2

胴板名称	胴板	
材料	ASME SA516 Gr. 70	
最高使用圧力	P (MPa)	1.03
最高使用温度	(°C)	40
胴の外径	D (mm)	
許容引張応力	S (MPa)	138
胴板の最小厚さ	t_s (mm)	
継手効率	η	
継手の種類		
放射線検査の有無		
$d_{r1} = (D - 2 \cdot t_s) / 4$	(mm)	
61, d_{r1} の小さい値	(mm)	61.00
K		
$D \cdot t_s$	(mm ²)	
200, d_{r2} の小さい値	(mm)	99.93
補強を要しない穴の最大径	(mm)	99.93
評価: 補強の計算を要する穴の名称		無し

b. 前処理フィルタ 3, 4

胴板名称	胴板	
材料	ASME SA516 Gr. 70	
最高使用圧力	P (MPa)	1.03
最高使用温度	(°C)	40
胴の外径	D (mm)	
許容引張応力	S (MPa)	138
胴板の最小厚さ	t_s (mm)	
継手効率	η	
継手の種類		
放射線検査の有無		
$d_{r1} = (D - 2 \cdot t_s) / 4$	(mm)	
61, d_{r1} の小さい値	(mm)	61.00
K		
$D \cdot t_s$	(mm ²)	
200, d_{r2} の小さい値	(mm)	99.93
補強を要しない穴の最大径	(mm)	99.93
評価: 補強の計算を要する穴の名称		無し

(5) 平板の穴の補強計算

a. 前処理フィルタ 1, 2

部材名称		入口	
平板材料		ASME SA516 Gr. 70	
最高使用圧力	P (MPa)	1.03	
最高使用温度	(°C)	40	
平板の許容引張応力	S _p (MPa)	138	
穴の径	d _h (mm)		
平板の最小厚さ	t _p (mm)		
平板の計算上必要な厚さ	t _{pr} (mm)		
穴の補強に必要な面積	A _r (mm ²)	3.705×10 ³	
穴の補強に必要な面積の2分の1	A _r /2 (mm ²)	1.853×10 ³	
補強の有効範囲	X ₁ (mm)		
補強の有効範囲	X ₂ (mm)		
補強の有効範囲	X (mm)		
平板の有効補強面積	A ₁ (mm ²)	2.219×10 ³	
補強に有効な総面積	A _o (mm ²)	2.219×10 ³	
評価: A _o > A _r /2, よって十分である。			

b. 前処理フィルタ 3, 4

部材名称		入口	
平板材料		ASME SA516 Gr. 70	
最高使用圧力	P (MPa)	1.03	
最高使用温度	(°C)	40	
平板の許容引張応力	S _p (MPa)	138	
穴の径	d _h (mm)		
平板の最小厚さ	t _p (mm)		
平板の計算上必要な厚さ	t _{pr} (mm)		
穴の補強に必要な面積	A _r (mm ²)	3.705×10 ³	
穴の補強に必要な面積の2分の1	A _r /2 (mm ²)	1.853×10 ³	
補強の有効範囲	X ₁ (mm)		
補強の有効範囲	X ₂ (mm)		
補強の有効範囲	X (mm)		
平板の有効補強面積	A ₁ (mm ²)	2.219×10 ³	
補強に有効な総面積	A _o (mm ²)	2.219×10 ³	
評価: A _o > A _r /2, よって十分である。			

部材名称		ベント	
平板材料		ASME SA516 Gr. 70	
最高使用圧力	P (MPa)	1.03	
最高使用温度	(°C)	40	
平板の許容引張応力	S _p (MPa)	138	
穴の径	d _h (mm)		
平板の最小厚さ	t _p (mm)		
平板の計算上必要な厚さ	t _{pr} (mm)		
穴の補強に必要な面積	A _r (mm ²)	1.495×10 ³	
穴の補強に必要な面積の2分の1	A _r /2 (mm ²)	747.33	
補強の有効範囲	X ₁ (mm)		
補強の有効範囲	X ₂ (mm)		
補強の有効範囲	X (mm)		
平板の有効補強面積		A _i (mm ²)	2.219×10 ³
補強に有効な総面積		A _o (mm ²)	2.219×10 ³
評価：A _o >A _r /2, よって十分である。			

1.2 吸着塔

1.2.1 評価結果

(1) 胴の厚さの評価

胴板名称		胴板	
材料		ASME SA516 Gr. 70	
最高使用圧力	P (MPa)	1.55	
最高使用温度	(°C)	40	
胴の内径	D _i (mm)	[Redacted]	
許容引張応力	S (MPa)	138	
継手効率	η	[Redacted]	
継手の種類		[Redacted]	
放射線検査の有無		[Redacted]	
必要厚さ	t ₁ (mm)	[Redacted]	
必要厚さ	t ₂ (mm)	[Redacted]	
t ₁ , t ₂ の大きい値	t (mm)	10.91	
呼び厚さ	t _{so} (mm)	25.40	
最小厚さ	t _s (mm)	[Redacted]	
評価: t _s ≥ t, よって十分である。			

(2) 鏡板の厚さの評価

鏡板名称		鏡板	
鏡板の外径	D _{oc} (mm)	[Redacted]	
鏡板の中央部における内面の半径	R (mm)	[Redacted]	
鏡板のすみの丸みの内半径	r (mm)	[Redacted]	
3・t _{co}	(mm)	[Redacted]	
0.06・D _{oc}	(mm)	[Redacted]	
評価: D _{oc} ≥ R, r ≥ 3・t _{co} , r ≥ 0.06・D _{oc} , よってさら形鏡板である。			

鏡板名称		鏡板	
材料		ASME SA516 Gr. 70	
最高使用圧力	P (MPa)	1.55	
最高使用温度	(°C)	40	
胴の内径	D _i (mm)	[Redacted]	
さら形鏡板の形状による係数	W	[Redacted]	
許容引張応力	S (MPa)	138	
継手効率	η	[Redacted]	
継手の種類		[Redacted]	
放射線検査の有無		[Redacted]	
必要厚さ	t ₁ (mm)	[Redacted]	
必要厚さ	t ₂ (mm)	[Redacted]	
t ₁ , t ₂ の大きい値	t (mm)	13.91	
呼び厚さ	t _{co} (mm)	25.40	
最小厚さ	t _c (mm)	[Redacted]	
評価: t _c ≥ t, よって十分である。			

(3) 管台の厚さの評価

管台名称		入口	
材料		ASME SA53 Gr. B	
最高使用圧力	P (MPa)	1.55	
最高使用温度	(°C)	40	
管台の外径	D _o (mm)		
許容引張応力	S (MPa)		
継手効率	η		
継手の種類			
放射線検査の有無			
必要厚さ	t ₁ (mm)		
必要厚さ	t ₂ (mm)		
t ₁ , t ₂ の大きい値	t (mm)		3.00
呼び厚さ	t _{no} (mm)		5.49
最小厚さ	t _n (mm)		
評価: t _n ≥ t, よって十分である。			

管台名称		出口	
材料		ASME SA53 Gr. B	
最高使用圧力	P (MPa)	1.55	
最高使用温度	(°C)	40	
管台の外径	D _o (mm)		
許容引張応力	S (MPa)		
継手効率	η		
継手の種類			
放射線検査の有無			
必要厚さ	t ₁ (mm)		
必要厚さ	t ₂ (mm)		
t ₁ , t ₂ の大きい値	t (mm)		3.00
呼び厚さ	t _{no} (mm)		5.49
最小厚さ	t _n (mm)		
評価: t _n ≥ t, よって十分である。			

管台名称	ベント		
材料	ASME SA53 Gr. B		
最高使用圧力	P	(MPa)	1.55
最高使用温度		(°C)	40
管台の外径	D _o	(mm)	
許容引張応力	S	(MPa)	
継手効率	η		
継手の種類			
放射線検査の有無			
必要厚さ	t ₁	(mm)	
必要厚さ	t ₂	(mm)	
t ₁ , t ₂ の大きい値	t	(mm)	2.40
呼び厚さ	t _{no}	(mm)	3.91
最小厚さ	t _n	(mm)	
評価: t _n ≥ t, よって十分である。			

管台名称	マンホール		
材料	ASME SA53 Gr. B		
最高使用圧力	P	(MPa)	1.55
最高使用温度		(°C)	40
管台の外径	D _o	(mm)	
許容引張応力	S	(MPa)	
継手効率	η		
継手の種類			
放射線検査の有無			
必要厚さ	t ₁	(mm)	
必要厚さ	t ₂	(mm)	
t ₁ , t ₂ の大きい値	t	(mm)	3.80
呼び厚さ	t _{no}	(mm)	14.27
最小厚さ	t _n	(mm)	
評価: t _n ≥ t, よって十分である。			

(4) 鏡板の補強を要しない穴の最大径の評価

鏡板名称	鏡板	
材料	ASME SA516 Gr. 70	
最高使用圧力	P (MPa)	1.55
最高使用温度	(°C)	40
鏡板のフランジ部の外径	D (mm)	
許容引張応力	S (MPa)	138
鏡板の最小厚さ	t _c (mm)	
継手効率	η	
継手の種類		
放射線検査の有無		
$d_{r1} = (D - 2 \cdot t_c) / 4$	(mm)	
61, d _{r1} の小さい値	(mm)	61.00
K		
D · t _c	(mm ²)	
200, d _{r2} の小さい値	(mm)	200.00
補強を要しない穴の最大径	(mm)	200.00
評価：補強の計算を要する穴の名称		マンホール

(5) 鏡板の穴の補強計算

部材名称		マンホール
鏡板材料		ASME SA516 Gr.70
管台材料		ASME SA53 Gr.B
最高使用圧力	P (MPa)	1.55
最高使用温度	(°C)	40
鏡板の許容引張応力	S _c (MPa)	138
管台の許容引張応力	S _n (MPa)	118
穴の径	d (mm)	
管台が取り付く穴の径	d _w (mm)	
鏡板の最小厚さ	t _c (mm)	
管台の最小厚さ	t _n (mm)	
鏡板の継手効率	η	1.00
係数	F	1.00
鏡板の中央部における内半径	R (mm)	
鏡板の計算上必要な厚さ	t _{c r} (mm)	
管台の計算上必要な厚さ	t _{n r} (mm)	
穴の補強に必要な面積	A _r (mm ²)	3.516×10 ³
補強の有効範囲	X ₁ (mm)	
補強の有効範囲	X ₂ (mm)	
補強の有効範囲	X (mm)	
補強の有効範囲	Y ₁ (mm)	
補強の有効範囲	Y ₂ (mm)	
管台の外径	D _{o n} (mm)	
溶接寸法	L ₁ (mm)	
溶接寸法	L ₃ (mm)	
鏡板の有効補強面積	A ₁ (mm ²)	
管台の有効補強面積	A ₂ (mm ²)	
すみ肉溶接部の有効補強面積	A ₃ (mm ²)	
補強に有効な総面積	A ₀ (mm ²)	5.252×10 ³
評価：A ₀ >A _r 、よって十分である。		

注記*：X₁、X₂、Y₂は構造上取り得る範囲とした。

部材名称		マンホール
大きい穴の補強		
補強を要する穴の限界径	d _j (mm)	500.00
評価：d ≤ d _j 、よって大きい穴の補強計算は必要ない。		
溶接部にかかる荷重	W ₁ (N)	
溶接部にかかる荷重	W ₂ (N)	
溶接部の負うべき荷重	W (N)	5.476×10 ⁴
すみ肉溶接の許容せん断応力	S _{w1} (MPa)	
管台壁の許容せん断応力	S _{w4} (MPa)	
応力除去の有無		無し
すみ肉溶接の許容せん断応力係数	F ₁	0.46
管台壁の許容せん断応力係数	F ₄	0.70
すみ肉溶接部のせん断力	W _{e1} (N)	
すみ肉溶接部のせん断力	W _{e2} (N)	
管台のせん断力	W _{e10} (N)	
予想される破断箇所の強さ	W _{ebp1} (N)	1.969×10 ⁶
予想される破断箇所の強さ	W _{ebp2} (N)	1.715×10 ⁶
評価：W _{ebp1} ≥ W, W _{ebp2} ≥ W、以上より十分である。		

1.3 処理装置供給タンク

1.3.1 評価結果

(1) 胴の厚さの評価

a. 処理装置供給タンク (SUS316L)

胴板名称			胴板
材料			SUS316L
水頭	H	(m)	
最高使用温度			40
最高使用温度			(°C)
胴の内径	D ₁	(m)	
液体の比重			1.00
許容引張応力			111
許容引張応力			(MPa)
継手効率			0.70
継手の種類			突合せ両側溶接
放射線検査の有無			無し
必要厚さ	t ₁	(mm)	1.50
必要厚さ	t ₂	(mm)	0.95
必要厚さ	t ₃	(mm)	—
t ₁ , t ₂ , t ₃ の大きい値			t
t			(mm)
呼び厚さ			t _{so}
t _{so}			(mm)
最小厚さ			t _s
t _s			(mm)
評価: t _s ≥ t, よって十分である。			

b. 処理装置供給タンク (SM400C)

胴板名称			胴板
材料			SM400C
水頭	H	(m)	
最高使用温度			40
最高使用温度			(°C)
胴の内径	D ₁	(m)	
液体の比重			1.00
許容引張応力			100
許容引張応力			(MPa)
継手効率			0.70
継手の種類			突合せ両側溶接
放射線検査の有無			無し
必要厚さ	t ₁	(mm)	3.00
必要厚さ	t ₂	(mm)	1.05
必要厚さ	t ₃	(mm)	—
t ₁ , t ₂ , t ₃ の大きい値			t
t			(mm)
呼び厚さ			t _{so}
t _{so}			(mm)
最小厚さ			t _s
t _s			(mm)
評価: t _s ≥ t, よって十分である。			

(2) 底板の厚さの評価

a. 処理装置供給タンク (SUS316L)

底板名称		底板
材料		SUS316L
必要厚さ	t (mm)	3.00
呼び厚さ	t _{bo} (mm)	12.00
最小厚さ	t _b (mm)	
評価: t _b ≥ t, よって十分である。		

b. 処理装置供給タンク (SM400C)

底板名称		底板
材料		SM400C
必要厚さ	t (mm)	3.00
呼び厚さ	t _{bo} (mm)	12.00
最小厚さ	t _b (mm)	
評価: t _b ≥ t, よって十分である。		

(3) 管台の厚さの評価

a. 処理装置供給タンク (SUS316L)

管台名称			排水出口
材料			SUS316LTP-S
水頭	H	(m)	
最高使用温度		(°C)	40
管台の内径	D_i	(m)	0.1023
液体の比重	ρ		1.00
許容引張応力	S	(MPa)	111
継手効率	η		1.00
継手の種類			継手無し
放射線検査の有無			—
必要厚さ	t_1	(mm)	0.03
必要厚さ	t_2	(mm)	3.50
t_1, t_2 の大きい値	t	(mm)	3.50
呼び厚さ	t_{no}	(mm)	6.00
最小厚さ	t_n	(mm)	
評価： $t_n \geq t$ ，よって十分である。			

管台名称			オーバーフロー
材料			SUS316LTP-S
水頭	H	(m)	
最高使用温度		(°C)	40
管台の内径	D_i	(m)	0.1510
液体の比重	ρ		1.00
許容引張応力	S	(MPa)	111
継手効率	η		1.00
継手の種類			継手無し
放射線検査の有無			—
必要厚さ	t_1	(mm)	0.04
必要厚さ	t_2	(mm)	3.50
t_1, t_2 の大きい値	t	(mm)	3.50
呼び厚さ	t_{no}	(mm)	7.10
最小厚さ	t_n	(mm)	
評価： $t_n \geq t$ ，よって十分である。			

管台名称			予備
材料			SUS316LTP-S
水頭	H	(m)	
最高使用温度		(°C)	40
管台の内径	D _i	(m)	0.1023
液体の比重	ρ		1.00
許容引張応力	S	(MPa)	111
継手効率	η		1.00
継手の種類			継手無し
放射線検査の有無			—
必要厚さ	t ₁	(mm)	0.03
必要厚さ	t ₂	(mm)	3.50
t ₁ , t ₂ の大きい値	t	(mm)	3.50
呼び厚さ	t _{no}	(mm)	6.00
最小厚さ	t _n	(mm)	
評価: t _n ≥ t, よって十分である。			

b. 処理装置供給タンク (SM400C)

管台名称			排水出口
材料			STPT410-S
水頭	H	(m)	4.9820
最高使用温度		(°C)	
管台の内径	D _i	(m)	0.1023
液体の比重	ρ		1.00
許容引張応力	S	(MPa)	103
継手効率	η		1.00
継手の種類			継手無し
放射線検査の有無			—
必要厚さ	t ₁	(mm)	0.03
必要厚さ	t ₂	(mm)	3.50
t ₁ , t ₂ の大きい値	t	(mm)	3.50
呼び厚さ	t _{no}	(mm)	6.00
最小厚さ	t _n	(mm)	
評価: t _n ≥ t, よって十分である。			

管台名称			オーバーフロー
材料			STPT410-S
水頭	H	(m)	
最高使用温度			40
管台の内径	D _i	(m)	0.1510
液体の比重	ρ		1.00
許容引張応力	S	(MPa)	103
継手効率	η		1.00
継手の種類			継手無し
放射線検査の有無			—
必要厚さ	t ₁	(mm)	0.04
必要厚さ	t ₂	(mm)	3.50
t ₁ , t ₂ の大きい値	t	(mm)	3.50
呼び厚さ	t _{n o}	(mm)	7.10
最小厚さ	t _n	(mm)	
評価: t _n ≥ t, よって十分である。			

管台名称			予備
材料			STPT410-S
水頭	H	(m)	
最高使用温度			40
管台の内径	D _i	(m)	0.1023
液体の比重	ρ		1.00
許容引張応力	S	(MPa)	103
継手効率	η		1.00
継手の種類			継手無し
放射線検査の有無			—
必要厚さ	t ₁	(mm)	0.03
必要厚さ	t ₂	(mm)	3.50
t ₁ , t ₂ の大きい値	t	(mm)	3.50
呼び厚さ	t _{n o}	(mm)	6.00
最小厚さ	t _n	(mm)	
評価: t _n ≥ t, よって十分である。			

(4) 胴の穴の補強計算

a. 処理装置供給タンク (SUS316L)

部材名称		排水出口, 予備
胴板材料		SUS316L
管台材料		SUS316LTP-S
最高使用圧力	P (MPa)	0.05
最高使用温度	(°C)	40
胴板の許容引張応力	S _s (MPa)	111
管台の許容引張応力	S _n (MPa)	111
穴の径	d (mm)	
管台が取り付く穴の径	d _w (mm)	114.30
胴板の最小厚さ	t _s (mm)	
管台の最小厚さ	t _n (mm)	
胴板の継手効率	η	1.00
係数	F	1.00
胴の内径	D _i (mm)	
胴板の計算上必要な厚さ	t _{s r} (mm)	0.66
管台の計算上必要な厚さ	t _{n r} (mm)	0.03
穴の補強に必要な面積	A _r (mm ²)	69.61
補強の有効範囲	X ₁ (mm)	105.40
補強の有効範囲	X ₂ (mm)	105.40
補強の有効範囲	X (mm)	210.80
補強の有効範囲	Y ₁ (mm)	11.13
管台の外径	D _{o n} (mm)	114.30
溶接寸法	L ₁ (mm)	6.00
溶接寸法	L ₄ (mm)	5.00
胴板の有効補強面積	A ₁ (mm ²)	623.2
管台の有効補強面積	A ₂ (mm ²)	98.50
すみ肉溶接部の有効補強面積	A ₃ (mm ²)	36.00
補強に有効な総面積	A ₀ (mm ²)	757.7
評価: A ₀ > A _r , よって十分である。		

部材名称		排水出口, 予備
大きい穴の補強		
補強を要する穴の限界径	d _j (mm)	1000.00
評価: d ≤ d _j , よって大きい穴の補強計算は必要ない。		
溶接部にかかる荷重	W ₁ (N)	1.493 × 10 ⁴
溶接部にかかる荷重	W ₂ (N)	-6.080 × 10 ⁴
溶接部の負うべき荷重	W (N)	-6.080 × 10 ⁴
評価: W < 0, よって溶接部の強度計算は必要ない。 以上より十分である。		

部材名称			オーバーフロー
胴板材料			SUS316L
管台材料			SUS316LTP-S
最高使用圧力	P	(MPa)	0.05
最高使用温度		(°C)	40
胴板の許容引張応力	S _s	(MPa)	111
管台の許容引張応力	S _n	(MPa)	111
穴の径	d	(mm)	
管台が取り付け穴の径	d _w	(mm)	165.20
胴板の最小厚さ	t _s	(mm)	
管台の最小厚さ	t _n	(mm)	
胴板の継手効率	η		1.00
係数	F		1.00
胴の内径	D _i	(mm)	
胴板の計算上必要な厚さ	t _{s r}	(mm)	0.66
管台の計算上必要な厚さ	t _{n r}	(mm)	0.04
穴の補強に必要な面積	A _r	(mm ²)	101.9
補強の有効範囲	X ₁	(mm)	154.38
補強の有効範囲	X ₂	(mm)	154.38
補強の有効範囲	X	(mm)	308.75
補強の有効範囲	Y ₁	(mm)	13.53
管台の外径	D _{o n}	(mm)	165.20
溶接寸法	L ₁	(mm)	8.00
溶接寸法	L ₄	(mm)	5.00
胴板の有効補強面積	A ₁	(mm ²)	912.8
管台の有効補強面積	A ₂	(mm ²)	145.6
すみ肉溶接部の有効補強面積	A ₃	(mm ²)	64.00
補強に有効な総面積	A ₀	(mm ²)	1.122×10 ³
評価：A ₀ >A _r ，よって十分である。			

部材名称			オーバーフロー
大きい穴の補強			
補強を要する穴の限界径	d _j	(mm)	1000.00
評価：d ≤ d _j ，よって大きい穴の補強計算は必要ない。			
溶接部にかかる荷重	W ₁	(N)	2.326×10 ⁴
溶接部にかかる荷重	W ₂	(N)	-8.921×10 ⁴
溶接部の負うべき荷重	W	(N)	-8.921×10 ⁴
評価：W < 0，よって溶接部の強度計算は必要ない。 以上より十分である。			

b. 処理装置供給タンク (SM400C)

部材名称			排水出口, 予備
胴板材料			SM400C
管台材料			STPT410-S
最高使用圧力	P	(MPa)	0.05
最高使用温度		(°C)	40
胴板の許容引張応力	S _s	(MPa)	100
管台の許容引張応力	S _n	(MPa)	103
穴の径	d	(mm)	
管台が取り付く穴の径	d _w	(mm)	114.30
胴板の最小厚さ	t _s	(mm)	
管台の最小厚さ	t _n	(mm)	
胴板の継手効率	η		1.00
係数	F		1.00
胴の内径	D _i	(mm)	
胴板の計算上必要な厚さ	t _{s r}	(mm)	0.74
管台の計算上必要な厚さ	t _{n r}	(mm)	0.03
穴の補強に必要な面積	A _r	(mm ²)	77.56
補強の有効範囲	X ₁	(mm)	105.80
補強の有効範囲	X ₂	(mm)	105.80
補強の有効範囲	X	(mm)	211.60
補強の有効範囲	Y ₁	(mm)	10.63
管台の外径	D _{o n}	(mm)	114.30
溶接寸法	L ₁	(mm)	6.00
溶接寸法	L ₄	(mm)	5.00
胴板の有効補強面積	A ₁	(mm ²)	617.9
管台の有効補強面積	A ₂	(mm ²)	89.78
すみ肉溶接部の有効補強面積	A ₃	(mm ²)	36.00
補強に有効な総面積	A ₀	(mm ²)	743.7
評価: A ₀ > A _r , よって十分である。			

部材名称			排水出口, 予備
大きい穴の補強			
補強を要する穴の限界径	d _j	(mm)	1000.00
評価: d ≤ d _j , よって大きい穴の補強計算は必要ない。			
溶接部にかかる荷重	W ₁	(N)	1.258 × 10 ⁴
溶接部にかかる荷重	W ₂	(N)	-5.341 × 10 ⁴
溶接部の負うべき荷重	W	(N)	-5.341 × 10 ⁴
評価: W < 0, よって溶接部の強度計算は必要ない。 以上より十分である。			

部材名称	オーバーフロー		
胴板材料	SM400C		
管台材料	STPT410-S		
最高使用圧力	P	(MPa)	0.05
最高使用温度		(°C)	40
胴板の許容引張応力	S_s	(MPa)	100
管台の許容引張応力	S_n	(MPa)	103
穴の径	d	(mm)	
管台が取り付く穴の径	d_w	(mm)	165.20
胴板の最小厚さ	t_s	(mm)	
管台の最小厚さ	t_n	(mm)	
胴板の継手効率	η		1.00
係数	F		1.00
胴の内径	D_i	(mm)	
胴板の計算上必要な厚さ	t_{sr}	(mm)	0.74
管台の計算上必要な厚さ	t_{nr}	(mm)	0.04
穴の補強に必要な面積	A_r	(mm ²)	114.2
補強の有効範囲	X_1	(mm)	155.78
補強の有効範囲	X_2	(mm)	155.78
補強の有効範囲	X	(mm)	311.55
補強の有効範囲	Y_1	(mm)	11.78
管台の外径	D_{on}	(mm)	165.20
溶接寸法	L_1	(mm)	8.00
溶接寸法	L_4	(mm)	5.00
胴板の有効補強面積	A_1	(mm ²)	909.7
管台の有効補強面積	A_2	(mm ²)	110.2
すみ肉溶接部の有効補強面積	A_3	(mm ²)	64.00
補強に有効な総面積	A_0	(mm ²)	1.084×10^3
評価： $A_0 > A_r$ ，よって十分である。			

部材名称	オーバーフロー		
大きい穴の補強			
補強を要する穴の限界径	d_j	(mm)	1000.00
評価： $d \leq d_j$ ，よって大きい穴の補強計算は必要ない。			
溶接部にかかる荷重	W_1	(N)	1.742×10^4
溶接部にかかる荷重	W_2	(N)	-7.886×10^4
溶接部の負うべき荷重	W	(N)	-7.886×10^4
評価： $W < 0$ ，よって溶接部の強度計算は必要ない。 以上より十分である。			

1.4 サンプルタンク，RO 濃縮水処理水中継タンク

サンプルタンク，RO 濃縮水処理水中継タンクは，強度評価に関わる仕様が集水タンクと同じであるため，強度評価は「II. サブドレン集水設備の強度に係る補足説明」の「2.2 集水タンク」を参照すること。

1.5 主配管

1.5.1 評価結果

(1) 管の厚さの評価

NO.	最高使用圧力 P (MPa)	最高使用 温度 (°C)	外 径 D _o (mm)	公称厚さ (mm)	材 料	許容引張応力 S (MPa)	継手効率 η	厚さの負の 許容差	最小厚さ (mm)	必要厚さ t (mm)	必要最小厚さ (mm)
1	静水頭	40	114.30	6.00	STPT410	103	1.00	12.5%	5.25	—	—
2	0.98	40	60.50	5.50	STPT410	103	1.00	12.5%	4.81	0.29	2.40
3	0.98	40	114.30	6.00	STPT410	103	1.00	12.5%	5.25	0.55	3.40
4	0.98	40	165.20	7.10	STPT410	103	1.00	12.5%	6.21	0.79	3.80
5	静水頭	40	114.30	3.05	UNS S32750 (ASME SA. 790)	228	1.00	12.5%	2.67	—	—
6	静水頭	40	88.90	5.49	UNS S32750 (ASME SA. 790)	228	1.00	12.5%	4.80	—	—
7	1.03	40	60.33	3.91	UNS S32750 (ASME SA. 790)	228	1.00	12.5%	3.42	0.14	0.14
8	1.03	40	88.90	3.05	UNS S32750 (ASME SA. 790)	228	1.00	12.5%	2.67	0.20	0.20
9	1.03	40	88.90	5.49	UNS S32750 (ASME SA. 790)	228	1.00	12.5%	4.80	0.20	0.20
10	1.55	40	60.33	3.91	UNS S32750 (ASME SA. 790)	228	1.00	12.5%	3.42	0.21	0.21
11	1.55	40	88.90	3.05	UNS S32750 (ASME SA. 790)	228	1.00	12.5%	2.67	0.31	0.31
12	0.98	40	88.90	3.05	UNS S32750 (ASME SA. 790)	228	1.00	12.5%	2.67	0.19	0.19
13	0.98	40	114.30	3.05	UNS S32750 (ASME SA. 790)	228	1.00	12.5%	2.67	0.25	0.25
14	0.98	40	114.30	6.00	STPG370	93	1.00	12.5%	5.25	0.60	3.40
15	静水頭	40	216.30	8.20	STPG370	93	1.00	12.5%	7.18	—	—
16	静水頭	40	114.30	6.00	STPG370	93	1.00	12.5%	5.25	—	—
17	1.03	40	89.10	5.50	STPT410	103	1.00	12.5%	4.81	0.45	3.00
18	1.55	40	89.10	5.50	STPT410	103	1.00	12.5%	4.81	0.67	3.00
19	0.98	40	89.10	5.50	STPT410	103	1.00	12.5%	4.81	0.43	3.00

最小厚さが必要最小厚さ以上であり、十分である。

(2) 伸縮継手における疲労評価

NO.	最高使用圧力 P (MPa)	最高使用温度 (°C)	材 料	弾性係数 E (MPa)	t (mm)	全伸縮量 δ (mm)	b (mm)	h (mm)	n	c	継手部応力 σ (MPa)	N $\times 10^3$	試験の繰り 返し回数 $\times 10^3$
E1	1.55	40	UNS N04400 (ASME SB 127 / ASTM B 127)	178200						1	905	6.3	0.1

IV. サブドレン他移送設備の強度に係る補足説明

1. 強度評価

1.1 主配管

1.1.1 評価結果
 (1) 管の厚さの評価

No.	最高使用圧力 P (MPa)	最高使用温度 (°C)	外径 D _o (mm)	公称厚さ (mm)	材質	許容引張応力 S (MPa)	継手効率 η	厚さの負の許容差	最小厚さ (mm)	必要厚さ t (mm)	必要最小厚さ (mm)
1	0.98	40	114.3	6.0	STPG370	93	1.00	12.5%	5.25	0.6	3.4
2	0.98	40	165.2	7.1	STPG370	93	1.00	12.5%	6.21	0.87	3.8
3	0.98	40	216.3	8.2	STPG370	93	1.00	12.5%	7.17	1.14	3.8
4	0.98	40	267.4	9.3	STPG370	93	1.00	12.5%	8.13	1.41	3.8
5	0.98	40	165.2	7.1	SUS316LTP	111	1.00	12.5%	6.21	0.73	0.73
6	0.98	40	114.3	6.0	STPT410	103	1.00	12.5%	5.25	0.55	3.4

※配管仕様毎に最も高い圧力にて評価

最小厚さが必要最小厚さ以上であり、十分である。

V. 地下水ドレン集水設備の強度に係る補足説明

1. 強度評価

1.1 地下水ドレン中継タンク

1.1.1 評価結果

(1) 側板, 底板の評価

a. 側板

部材名称	側板	
材料	JIS G 3101 SS400	
設計圧力	P (MPa)	液頭圧 (比重1.03)
設計温度	(°C)	40
寸法	(mm)	2000w×1500h 及び 4000w×1500h
許容曲げ応力	fb (MPa)	235
継手効率	η	1.0
継手の種類	側板は継手なし(コーナー部は隅肉溶接)	
放射線検査の有無	なし	
腐れ代	c (mm)	
計算上必要な厚さ	t (mm)	3.84
呼び厚さ	t_{s0} (mm)	6.0
規格上必要な最小厚さ	t_s (mm)	4.5
評価: $t_{s0} \geq \max(t, t_s)$ よって十分である。		

b. 底板

部材名称	底板	
材料	JIS G 3101 SS400	
設計圧力	P (MPa)	液頭圧 (比重1.03)
設計温度	(°C)	40
寸法	(mm)	2000w×4000L
許容曲げ応力	fb (MPa)	235
継手効率	η	1.0
継手の種類	底板は継手なし	
放射線検査の有無	なし	
腐れ代	c (mm)	
計算上必要な厚さ	t (mm)	4.65
呼び厚さ	t_{b0} (mm)	9.0
規格上必要な最小厚さ	t_b (mm)	6.0
評価: $t_{b0} \geq \max(t, t_b)$ よって十分である。		

(2) 管台の厚さの評価

a. 流出管・ドレン管

部材名称	ドレン管		
材料	JIS G 3454 STPG370		
設計圧力	P	(MPa)	液頭圧 (比重1.03)
管台の内径	D_i	(mm)	50
管台の外径	D_o	(mm)	60.5
許容引張応力	S	(MPa)	129
継手効率	η		1.0
継手の種類	継手なし		
放射線検査の有無	なし		
腐れ代	c	(mm)	
必要厚さ	t	(mm)	3.9
呼び厚さ	t_{n0}	(mm)	5.5
最小厚さ	t_n	(mm)	
評価： $t_{n0} \geq \max(t, t_n)$ よって十分である。			

(3) 管台の穴の補強計算

a. 流出管口(側板部)

部材名称	流出管口		
準拠規格	JIS B 8501		
側板材料	JIS G 3101 SS400		
管台の口径	50A		
側板の厚さ(腐れ代除く)	t_a	(mm)	5.0
取付部の開口径	D_p	(mm)	
強め材の開口径	D_r	(mm)	
穴の補強に必要な面積	A_{req}	(mm ²)	320
補強に有効な総面積	A_t	(mm ²)	372
評価： $A_t \geq A_{req}$ よって十分である。			

b. ドレン管口(底板部)

部材名称	ドレン管口		
準拠規格	JIS B 8501		
底板材料	JIS G 3101 SS400		
管台の口径	50A		
底板の厚さ(腐れ代除く)	t_a	(mm)	8.0
取付部の開口径	D_p	(mm)	
強め材の開口径	D_r	(mm)	
穴の補強に必要な面積	A_{req}	(mm ²)	512
補強に有効な総面積	A_t	(mm ²)	981
評価： $A_t \geq A_{req}$ よって十分である。			

1.2 主配管
1.2.1 評価結果
(1) 管の厚さの評価

No.	外径 D _o (mm)	公称厚さ (mm)	材質	最高使用圧力 P (MPa)	最高使用温度 (°C)	許容引張応力 S (MPa)	継手効率 η	厚さの負の 許容差	最小厚さ (mm)	必要厚さ t (mm)	必要最小厚さ (mm)
1	60.5	3.9	SUS316LTP	0.49	40	111	1	12.5%	3.40	0.13	0.13
2	89.1	5.5	SUS316LTP	0.98	40	111	1	12.5%	4.90	0.40	0.40
3	165.2	7.1	SUS316LTP	0.98	40	111	1	12.5%	6.20	0.73	0.73
4	216.3	8.2	SUS316LTP	0.98	40	111	1	12.5%	7.20	0.95	0.95
5	89.1	4.0	SUS316LTP	0.5	40	111	1	12.5%	3.50	0.20	0.20
6	76.3	3.5	SUS316LTP	0.5	40	111	1	0.5mm	3.00	0.18	0.18
7	60.5	3.5	SUS316LTP	0.5	40	111	1	0.5mm	3.00	0.14	0.14
8	76.3	3.5	SUS316LTP	1.5	40	111	1	0.5mm	3.00	0.52	0.52
9	76.3	7.0	SUS316LTP	1.5	40	111	1	12.5%	6.13	0.52	0.52
10	60.5	5.5	SUS316LTP	1.5	40	111	1	12.5%	4.82	0.41	0.41
11	48.6	5.1	SUS304TP	0.5	40	129	1	12.5%	4.47	0.10	0.10
12	60.5	5.5	SUS304TP	0.5	40	129	1	12.5%	4.82	0.12	0.12
13	60.5	3.5	SUS304TP	0.5	40	129	1	0.5mm	3.00	0.12	0.12
14	60.5	3.9	SUS304TP	0.5	40	129	1	0.5mm	3.40	0.12	0.12
15	89.1	4.0	SUS304TP	0.5	40	129	1	12.5%	3.50	0.18	0.18
16	89.1	4.0	SUS316LTP	0.98	40	111	1	12.5%	3.50	0.40	0.40
17	76.3	3.5	SUS316LTP	0.98	40	111	1	0.5mm	3.00	0.34	0.34
18	165.2	7.1	STPG370	0.98	40	93	1	12.5%	6.22	0.87	3.80
19	165.2	7.1	SUS316LTP	0.49	40	117	1	12.5%	6.22	0.35	0.35
20	216.3	8.2	SUS316LTP	0.49	40	117	1	12.5%	7.18	0.46	0.46

最小厚さが必要最小厚さ以上であり、十分である。