

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_r [-]	n [-]	A_b [mm ²]
中継タンク	■	■	■	■	■	■	■
処理装置供給タンク	■	■	■	■	■	■	■
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_r [-]	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	■	■	■	■	■	■	■	■

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 前処理フィルタ1, 2	耐震設計上の 重要度分類 B	据付場所及び床面高さ (m) サブドレン他特化装置建屋 0.P. 40.0*	固有周期 (s)		水平方向設計変位 CH= 0.36	鉛直方向設計変位 —	最高使用圧力 (MPa) 1.03	最高使用温度 (°C) 40	周囲環境温度 (°C) 40	比重 —
			水平方向	鉛直方向						

注記*: 基準床レベルを示す。

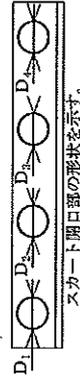
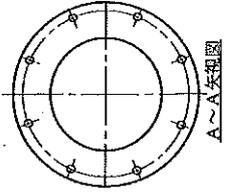
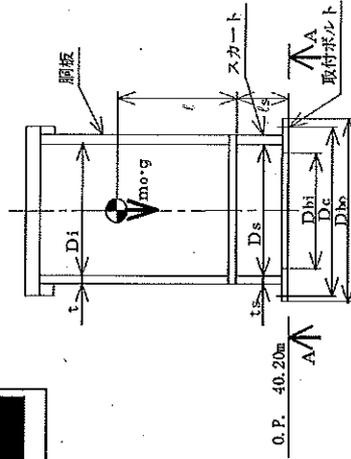
2. 機器要目

m ₀ (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 ₃ (mm)	D ₄ (mm)	H (mm)	s	n	D _c (mm)	D _{b_o} (mm)	D _{b_i} (mm)	A _b (mm ²)	Y (mm)	M _s (N・mm)
■	■	■	■	—	■	■	■	■	■	■	■	■

S _y (脚板) (MPa)	S _u (脚板) (MPa)	S (脚板) (MPa)	S _y (スカート) (MPa)	S _u (スカート) (MPa)	F (スカート) (MPa)	S _y (取付ボルト) (MPa)	S _u (取付ボルト) (MPa)	F (取付ボルト) (MPa)
262*1	483*1	—	248*2	400*2	248	724*2 (径≦64mm)	862*2 (径≦64mm)	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 胴に生じる応力

		(単位: MPa)		
発生する応力	円方向応力	軸方向応力	せん断応力	
静水頭又は内圧による応力	$\sigma_{\theta 1} = 74$	$\sigma_{x1} = 37$	—	—
静水頭又は内圧による応力 (鉛直方向地震時)	—	—	—	—
運転時震動による引張応力	—	$\sigma_{x2} = 1$	—	—
鉛直方向地震による引張応力	—	—	—	—
空荷量による圧縮応力	—	$\sigma_{x3} = 3$	—	—
鉛直方向地震による圧縮応力	—	—	—	—
水平方向地震による応力	—	$\sigma_{x4} = 5$	$\tau = 3$	—
応力の和	引張側 $\sigma_{\theta} = \sigma_{\theta 1} = 74$	$\sigma_{x1} = 42$	—	—
	圧縮側 $\sigma_{\theta} = -\sigma_{\theta 1} = -74$	$\sigma_{x3} = -31$	—	—
組合せ力	引張り $\sigma_{\theta 1} = 74$	—	—	—
	圧縮 $\sigma_{\theta 1} = -74$	—	—	—

3.2 スカートの生じる応力

		(単位: MPa)	
発生する応力	応力	力	組合せ応力
運転時震動による応力	$\sigma_{s1} = 5$	—	—
鉛直方向地震による応力	—	—	—
水平方向地震による応力	$\sigma_{s2} = 30$	—	$\sigma_s = 35$
せん断	$\tau_s = 4$	—	—

3.3 取付ボルトに生じる応力

		(単位: MPa)	
発生する応力	応力	力	組合せ応力
引張	$\sigma_b = 2$	—	—
せん断	$\tau_b = 9$	—	—

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	力
胴板	ASME SA516 Gr. 70	組合せ	$\sigma_0 = 74$	$S_n = 282$	
スカート	ASTN A36	組合せ	$\sigma_s = 35$	$f_t = 248$	
		圧縮と曲げの組合せ (履歴の寄与)	$\frac{\eta \cdot (\sigma_{s1} + \sigma_{s2})}{f_c} + \frac{\eta \cdot \sigma_{s2}}{f_b}$	≤ 1	
取付ボルト	ASTN A193 Gr. B7	引張り	$\sigma_b = 2$	$f_{ts} = 452$	*
		せん断	$\tau_b = 9$	$f_{sb} = 348$	

*すべて許容応力以下である。

注: (3.2.3.2) 式より算出

(2) 前処理フィルタ 3

1. 設計条件

機器名称	前置設計上の	前置場所及び床面積	前置距離 (s)		最高使用圧力 (MPa)	前置使用温度 (°C)	前置環境温度 (°C)	比重
	重要度分類		水平方向	垂直方向				
前処理フィルタ 3	B	サブドレン他浄化装置建屋	—	—	1.03	40	40	—

O.P. 40.0*

注記*: 基準レベルを示す。

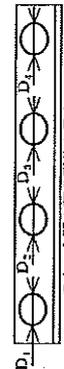
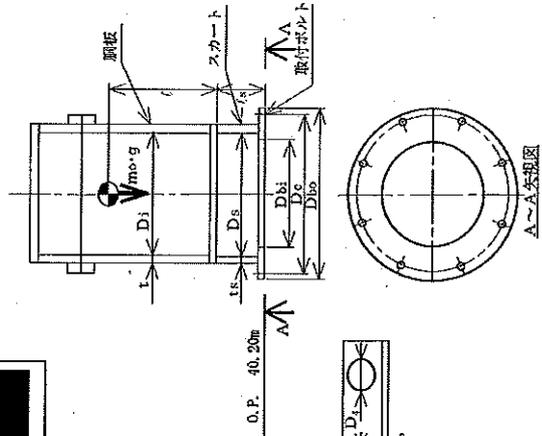
2. 機器要目

m_o (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	77500*1	77500*2	■	■

D_2 (mm)	D_3 (mm)	D_4 (mm)	H (mm)	s	r	D_c (mm)	D_{s_o} (mm)	D_{s_i} (mm)	A_b (mm ²)	Y (mm)	M_s (N·mm)
■	■	■	—	■	■	■	■	■	■	■	■

S_y (MPa)	S_u (MPa)	S (MPa)	S_y (MPa)	S_u (MPa)	F (MPa)	S_y (MPa)	S_u (MPa)	F (MPa)	F (MPa)
282*1	483*1	—	282*2	483*2	282	724*2 (径56mm)	862*2 (径56mm)	693	693

注記*: 最高使用温度で算出
*2: 周囲雰囲気温度で算出



3. 計算数値

3.1 胴に生じる応力

	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	$\sigma_{\theta 1} = 74$	$\sigma_{x 1} = 37$	—
静水頭又は内圧による応力 (鉛直方向地震時)	—	—	—
運転時発生による応力	—	$\sigma_{x 2} = 1$	—
鉛直方向地震による引張応力	—	—	—
空圧による引張応力	—	$\sigma_{x 3} = 3$	—
鉛直方向地震による圧縮応力	—	—	—
水平方向地震による応力	—	$\sigma_{x 4} = 4$	$\tau = 2$
応力の和	$\sigma_{\theta} = \sigma_{\theta 1} = 74$	$\sigma_{x 1} = 41$	—
圧縮側	$\sigma_{\theta} = -\sigma_{\theta 1} = -74$	$\sigma_{x c} = -32$	—
引張側	—	$\sigma_{\theta t} = 74$	—
組合せ応力	—	—	—

3.2 スカートに生じる応力

	応力	組合せ応力
運転時発生による応力	$\sigma_{s 1} = 5$	$\sigma_s = 31$
鉛直方向地震による応力	—	
水平方向地震による応力	$\sigma_{s 2} = 26$	
せん断	$\tau_s = 4$	

3.3 取付ボルトに生じる応力

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

4. 結論

4.1 固有周期

方向	固有周期
水平方向	$T_H =$
鉛直方向	$T_V =$

4.2 応力

部材	材料	応力	許容応力
胴板	ASME SA516 Gr.70	$\sigma_{\theta} = 74$	$S_n = 262$
スカート	ASME SA516 Gr.70	組合せ	$f_t = 262$
		圧縮と曲げの組合せ (座屈の評価)	$\frac{\sigma_s}{f_c} + \frac{\tau \cdot \sigma_{s 2}}{f_b} \leq 1$
取付ボルト	ASTM A193 Gr. B7	引張り	$f_{t s} = 452$ *
		せん断	$f_{s b} = 348$

注記*: (3.2.1.2) 式より算出

すべて許容応力以下である。

(3) 前処理フィルタ 4

1. 設計条件

機器名称 前処理フィルタ 4	B	耐設計上の 重量区分	器付帯断及び床面高さ (m)	固有周期 (s)		水平方向設計変位	鉛直方向設計変位	最高使用圧力 (MPa)	最高使用温度 (°C)	周囲環境温度 (°C)	比重
				水平方向	鉛直方向						
			サブドレン他内化装置建設 0.P. 40.0*			C _H = 0.36		1.00	40	40	—

注記*: 基準床レベルを示す。

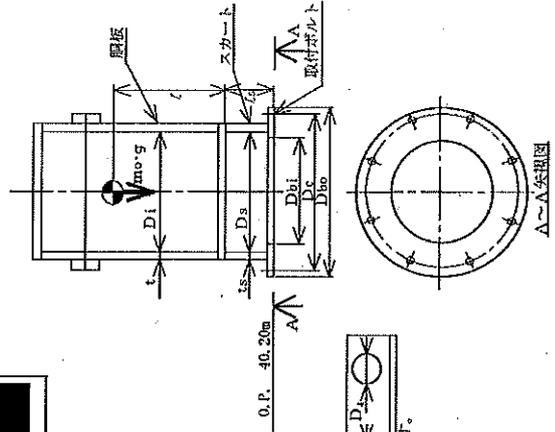
2. 機器要目

m ₀ (kg)	m _c (kg)	D _i (mm)	t (mm)	D _e (mm)	t _v (mm)	E (MPa)	E _s (MPa)	G (MPa)	G _c (MPa)	ℓ (mm)	ℓ _s (mm)
			6.35			201000*1	201000*2	77300*1	77300*2		

D ₁ (mm)	D ₂ (mm)	D ₃ (mm)	D ₄ (mm)	H (mm)	s	n	D _e (mm)	D _{b_c} (mm)	D _{b_i} (mm)	A _b (mm ²)	Y (mm)	M _s (N・mm)

S _r (鋼板) (MPa)	S _u (鋼板) (MPa)	S (鋼板) (MPa)	S _r (スカート) (MPa)	S _u (スカート) (MPa)	F (スカート) (MPa)	S _r (取付ボルト) (MPa)	S _u (取付ボルト) (MPa)	F (取付ボルト) (MPa)
362*1	483*1	—	262*2	483*2	262	721*2 (径S64mm)	862*2 (径S64mm)	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 胴に生じる応力

		(単位: MPa)		
	胴方向応力	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)	—	—	—	—
運転時風による応力	—	$\sigma_{x2} = 1$	—	—
鉛直方向地震による応力	—	—	—	—
鉛直方向地震による引張応力	—	—	—	—
鉛直方向地震による圧縮応力	—	$\sigma_{x3} = 2$	—	—
鉛直方向地震による圧縮応力	—	—	—	—
水平方向地震による応力	—	$\sigma_{x4} = 2$	$\tau = 2$	—
応力の和	$\sigma_{\phi} = \sigma_{\phi 1} = 74$	$\sigma_{xt} = 40$	—	—
	$\sigma_{\phi n} - \sigma_{\phi 1} = -74$	$\sigma_{xc} = -34$	—	—
組合せ力	引張り	$\sigma_{\phi t} = 74$	—	—
	圧縮	—	—	—

4. 結論

4.1 胴有周胴

		(単位: g)	
方向	固有周波		
水平方向	$T_H =$		
鉛直方向	$T_V =$		

3.2 スカートに生じる応力

		(単位: MPa)	
	応力	力	組合せ応力
運転時風による応力	$\sigma_{s1} = 3$	—	$\sigma_s = 18$
鉛直方向地震による応力	—	—	
水平方向地震による応力	$\sigma_{s2} = 15$	$\tau_{s3} = 2$	

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	$\tau_{bb} = 5$	

4.2 応力

部材	材料	応力	突出応力	許容応力
胴板	ASME SA516 Gr.70	組合せ $\sigma_0 = 74$	$\sigma_0 = 74$	$S_0 = 262$
スカート	ASME SA516 Gr.70	組合せ 圧縮と曲げの組合せ (座席の評価)	$\sigma_{s1} = 18$ $\frac{\eta \cdot (\sigma_{s1} + \sigma_{s2})}{f_c} + \frac{2 \cdot \sigma_{s3}}{f_b} \leq 1$ 0.08 (無次元)	$f_{ts} = 262$
取付ボルト	ASTM A193 Gr.B7	引張り $\sigma_{bb} = 1$	$\sigma_{bb} = 1$	$f_{ts} = 452$ *
		せん断 $\tau_{bb} = 5$	$\tau_{bb} = 5$	$f_{sb} = 348$

*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	耐震設計上の重要部分	据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
吸着塔 1, 2, 3, 4, 5	B	サブドレン他浄化装置設置面 0.P. 40.0*	—	■	—	C _H = 0.36	—	1.55	40	40	—

注記*: 基準レベルを示す。

2. 機器要目

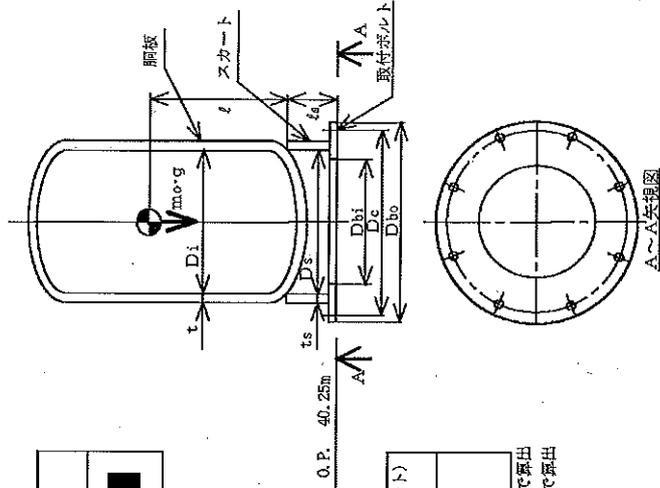
m _o (kg)	m _o (kg)	D _i (mm)	t (mm)	D _s (mm)	t _s (mm)	E (MPa)	E _s (MPa)	G (MPa)	G _s (MPa)	L (mm)	L _s (mm)
■	■	■	25.4	■	■	201000*1	201000*2	77300*1	77300*2	■	■

H (mm)	s	n	D _o (mm)	D _{b_o} (mm)	D _{b_i} (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 (スカート) (MPa)	S _u (スカート) (MPa)	F (スカート) (MPa)	S _y (取付ボルト) (MPa)	S _u (取付ボルト) (MPa)	F (取付ボルト) (MPa)
260*1	463*1	—	246*2	400*2	248	724*2 (径 ≤ 64mm)	862*2 (径 ≤ 64mm)	600

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 胴に生じる応力

		(単位: MPa)		
	筒方向応力	軸方向応力	せん断応力	
静水頭又は内圧による応力	$\sigma_{\theta 1} = 42$	$\sigma_{x1} = 21$	—	—
静水頭又は内圧による応力 (船直方向地震時)	—	—	—	—
運転時荷重による引張応力	—	$\sigma_{x2} = 1$	—	—
船直方向地震による引張応力	—	—	—	—
空圧縮による応力	—	$\sigma_{x3} = 1$	—	—
船直方向地震による圧縮応力	—	—	—	—
水方向の応力	—	$\sigma_{x4} = 2$	$\tau = 1$	—
応力の和	引張側 $\sigma_{\theta} = \sigma_{\theta 1} = 42$	$\sigma_{xt} = 24$	—	—
	圧縮側 $\sigma_{\phi} = -\sigma_{\theta 1} = -42$	$\sigma_{xc} = -19$	—	—
	引張り	$\sigma_{\theta t} = 42$	—	—
組合せ応力	筒	—	—	—

3.2 スカートの生じる応力

		(単位: MPa)		
	筒方向の応力	筒力	組合せ応力	
運転時荷重による応力	$\sigma_{s1} = 1$	—	—	—
船直方向の応力	—	—	—	—
水平方向地震による応力	曲げ	$\sigma_{s2} = 2$	—	$\sigma_{s3} = 4$
	せん断	$\tau_{s3} = 1$	—	—

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	$\tau_b = 40$		

4. 結論

4.1 固有周期

		(単位: s)	
方向	固有周期	T_H	T_V
水平方向			
筒直方向			

4.2 応力

		(単位: MPa)			
部材	材料	応力	算出応力	許容応力	
胴板	ASME SA516 Gr. 70	組合せ	$\sigma_0 = 42$	$S_a = 252$	
スカート	ASTM A36	組合せ	$\sigma_s = 4$	$f_s = 248$	
		圧縮と曲げの組合せ (座席の評価)	$\frac{\eta \cdot (\sigma_{s1} + \sigma_{s3})}{f_e} + \frac{\eta \cdot \sigma_{s2}}{f_b} \leq 1$ 0.02 (無次元)		
取付ボルト	ASTM A193 Gr. B7	引張り	$\sigma_b = 1$	$f_{ts} = 432$	*
		せん断	$\tau_b = 40$	$f_{ts} = 348$	

*すべて許容応力以下である。

注記*: (B.2.3.2) 式より算出

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	f _b (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} ≥ 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	f _b (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} ≥ 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

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

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

$$X = X_1 + X_2$$

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

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

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

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

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

$$A_3 = L_1L_1 + L_2L_2 + L_3L_3$$

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

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

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

- 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
- Ar : 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

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

$$F_2 = \frac{\pi}{2} d t_n S_n \eta_3$$

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

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

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

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

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)

t_{sr} : 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	γ	d [mm]	S ₁ [MPa]	S ₂ [MPa]	t ₂ [mm]	t ₁₂ [mm]	t ₁ [mm]	X [mm]	A1 [mm ²]
集水タンク	100A	STPG370	66	1	1	[REDACTED]	93	100	12	[REDACTED]	5.25	[REDACTED]	[REDACTED]
	200A	STPG370	66	1	1		93	100	12	[REDACTED]	7.18	[REDACTED]	[REDACTED]
	マンホール	SM400C	66	1	0.6		100	100	12	[REDACTED]	11.2	[REDACTED]	[REDACTED]

機器名称	管台	H [m]	ρ	P [MPa]	d [mm]	S ₂ [MPa]	S ₁ [MPa]	t ₁ [mm]	t ₂ [mm]	h [mm]	t ₁₂ [mm]	t ₁ [mm]	Y ₁ [mm]	Y ₂ [mm]	A2 [mm ²]
集水タンク	100A	13	1	0.1275	[REDACTED]	93	100	5.25	12	[REDACTED]	[REDACTED]	12	[REDACTED]	[REDACTED]	[REDACTED]
	200A	13	1	0.1275	[REDACTED]	93	100	7.18	12	[REDACTED]	[REDACTED]	12	[REDACTED]	[REDACTED]	[REDACTED]
	マンホール	13	1	0.1275	[REDACTED]	100	100	11.2	12	[REDACTED]	[REDACTED]	12	[REDACTED]	[REDACTED]	[REDACTED]

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]	W1 [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 _{cr} [mm]	t _n [mm]	F	S _a [MPa]	S _s [MPa]	A _s [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	Ar [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 Do (mm)	公称厚さ (mm)	材 料	S (MPa)	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	1.00	0.5mm	3.10	0.22	1.90
2	0.98	40	42.7	3.6	SUS316LTP	111	1.00	0.5mm	3.10	0.18	0.18
3	0.98	40	48.6	3.7	STPG370	93	1.00	0.5mm	3.20	0.25	2.20
4	0.98	40	76.3	5.2	STPG370	93	1.00	12.5%	4.55	0.40	2.70
5	0.98	40	60.5	3.9	STPG370	93	1.00	0.5mm	3.40	0.31	2.40
6	0.98	40	89.1	5.5	STPG370	93	1.00	12.5%	4.81	0.46	3.00
7	0.98	40	216.3	6.5	SUS316LTP	115	0.70	10.0%	5.85	1.31	1.31

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)	継手部の厚さ t (mm)	全幅幅員 δ (mm)	継手部の長さの2分の1 の2分の1 b (mm)	継手部の長さ h (mm)	継手部の 長さの2倍の値 a	継手部の厚さ c	継手部応力 σ (MPa)	許容繰り返し回数 N ×10 ³	実際の 繰り返し回数 ×10 ³
E1	0.98	40	SUS316L	193000						1	1192	2.41E+03	1.00E+02
E2	0.98	40	SUS316L	193000						1	1508	1.06E+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 ≥ 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 ≥ 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 ≥ 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。			

(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)	[Redacted]	
平板の最小厚さ	t _p (mm)	[Redacted]	
平板の計算上必要な厚さ	t _{pr} (mm)	[Redacted]	
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)	[Redacted]	
補強の有効範囲	X ₂ (mm)	[Redacted]	
補強の有効範囲	X (mm)	[Redacted]	
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 ₀ (mm ²)	2.219×10 ³	
評価: A ₀ > 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)	[Redacted]	
平板の最小厚さ	t _p (mm)	[Redacted]	
平板の計算上必要な厚さ	t _{pr} (mm)	[Redacted]	
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)	[Redacted]	
補強の有効範囲	X ₂ (mm)	[Redacted]	
補強の有効範囲	X (mm)	[Redacted]	
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 ₀ (mm ²)	2.219×10 ³	
評価: A ₀ > 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 ₁ (mm ²)		2.219×10 ³
補強に有効な総面積	A ₀ (mm ²)		2.219×10 ³
評価：A ₀ > 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 ₁ (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 ₁ (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		
$D \cdot t_c$	(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)	
管台が取り付け穴の径	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 _{e b p1} (N)	1.969×10 ⁶
予想される破断箇所の強さ	W _{e b p2} (N)	1.715×10 ⁶
評価: W _{e b p1} ≥ W, W _{e b p2} ≥ 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

胴板名称			胴板
材料			SUS316L
水頭	H	(m)	
最高使用温度			40
胴の内径	D _i	(m)	
液体の比重	ρ		1.00
許容引張応力	S	(MPa)	111
継手効率	η		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	(mm)	1.50
呼び厚さ	t _{s o}	(mm)	9.00
最小厚さ	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

底板名称			底板
材料			SUS316L
必要厚さ	t	(mm)	3.00
呼び厚さ	t _{b o}	(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

管台名称			排水出口
材料			SUS316LTP-S
水頭	H	(m)	
最高使用温度			40
管台の内径			0.1023
液体の比重			1.00
許容引張応力			111
継手効率			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			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			40
管台の内径			0.1510
液体の比重			1.00
許容引張応力			111
継手効率			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			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。		

(4) 胴の穴の補強計算

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 _{sr}	(mm)	0.66
管台の計算上必要な厚さ	t _{nr}	(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 _{on}	(mm)	114.30
溶接寸法	L ₁	(mm)	6.00
溶接寸法	L ₄	(mm)	6.00
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: $d \leq d_j$, 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)	1.493×10^4
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)	0.06
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)	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)	0.66
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)	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_{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)	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: $d \leq d_j$, 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)	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。		

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 t _s (mm)	必要厚さ t (mm)	必要最小厚さ t _r (mm)
1	静水頭	40	114.30	6.00	STPT410	—	—	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)	—	—	12.5%	2.67	—	—
6	静水頭	40	88.90	5.49	UNS S32750 (ASME SA 790)	—	—	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	—	—	12.5%	7.18	—	—
16	静水頭	40	114.30	6.00	STPG370	—	—	12.5%	5.25	—	—

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.	14 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)	r	c	継手部応力 σ (MPa)	N $\times 10^3$	実験の繰り返し 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. 強度評価の方針

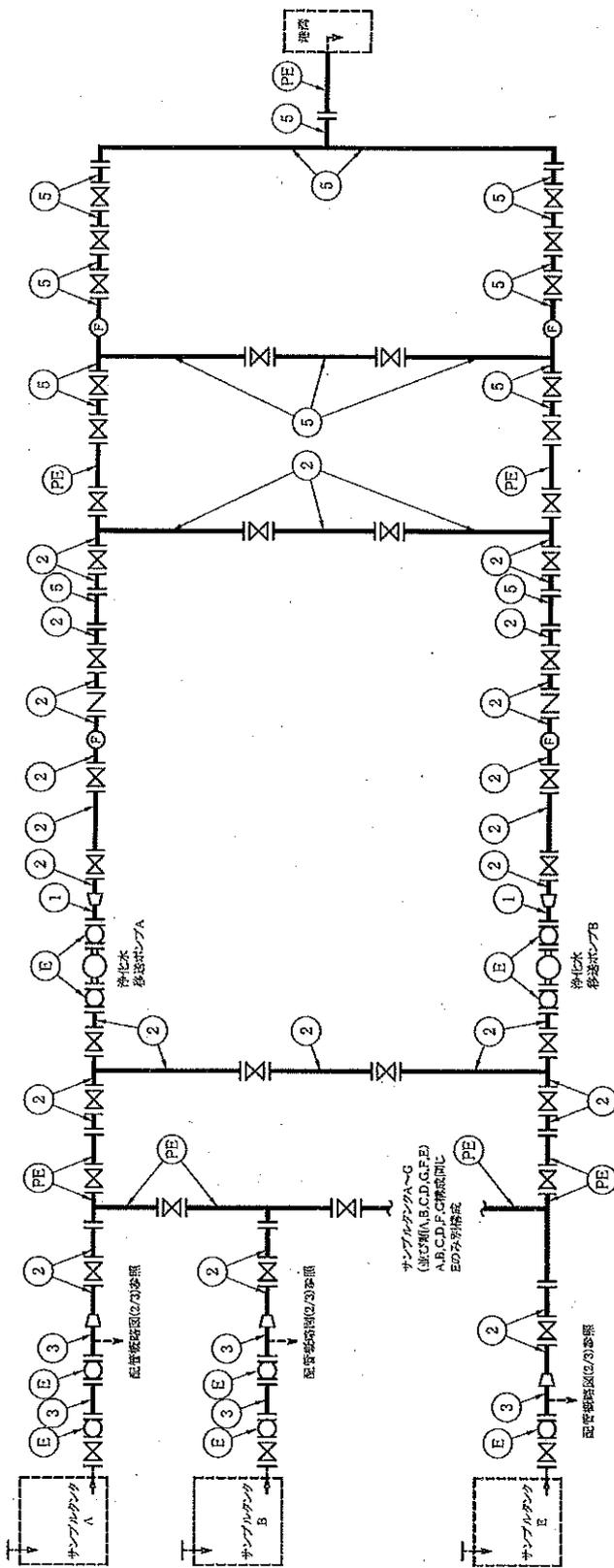
サブドレン他移送設備を構成する主配管（鋼管）は、強度評価においては、「JSME S NC-1 発電用原子力設備規格 設計・建設規格」（以下、「設計・建設規格」という。）のクラス3配管に準じた評価を行う。

2. 強度評価

2.1 主配管

2.1.1 評価箇所

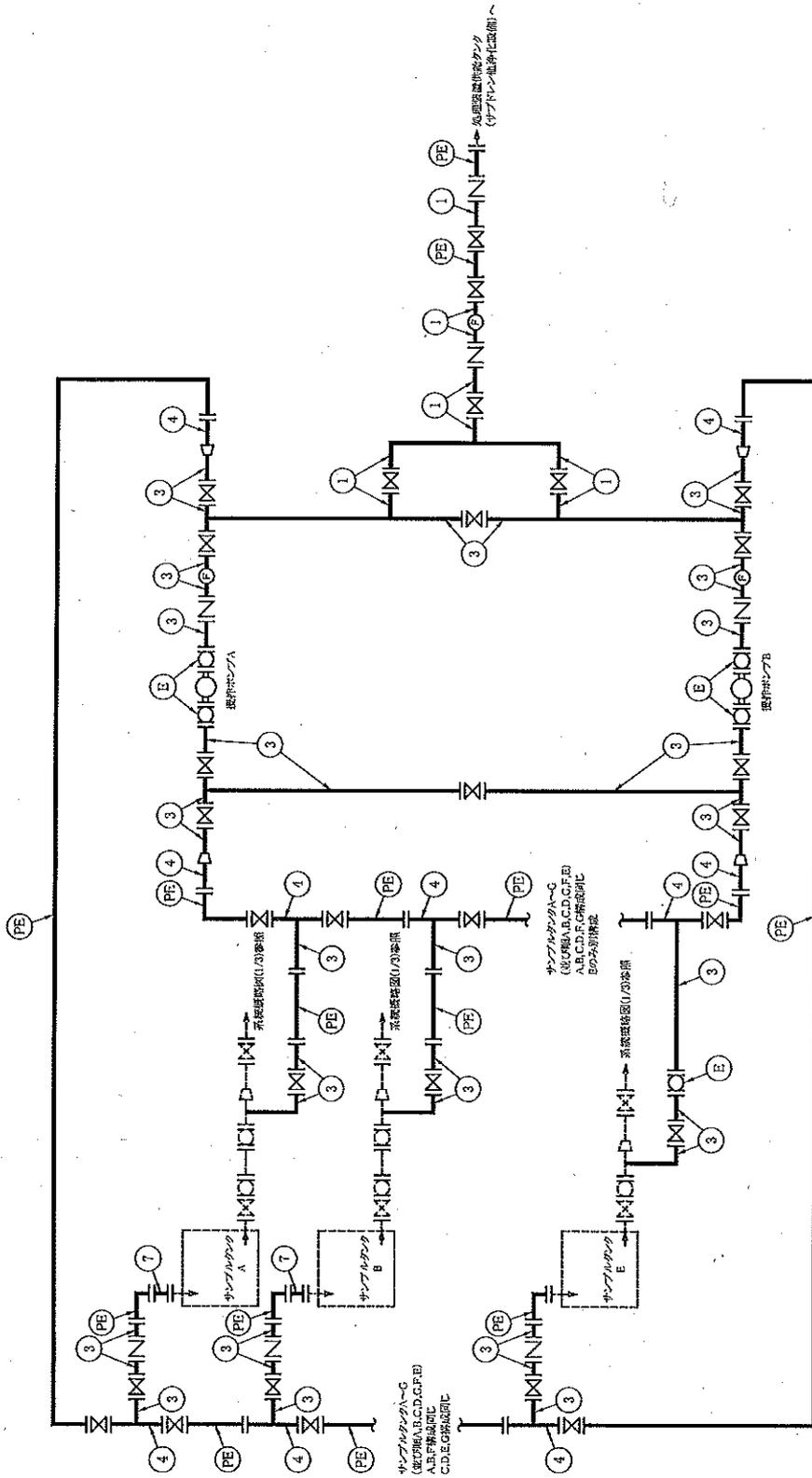
強度評価箇所を図－1に示す。



記号凡例
 PE: ポリエチレン管
 E: 伸縮継手
 F: 流量計

図中の番号は、2.1.2の番号に対応する。

図-1 配管概略図 (1/3)



記号凡例

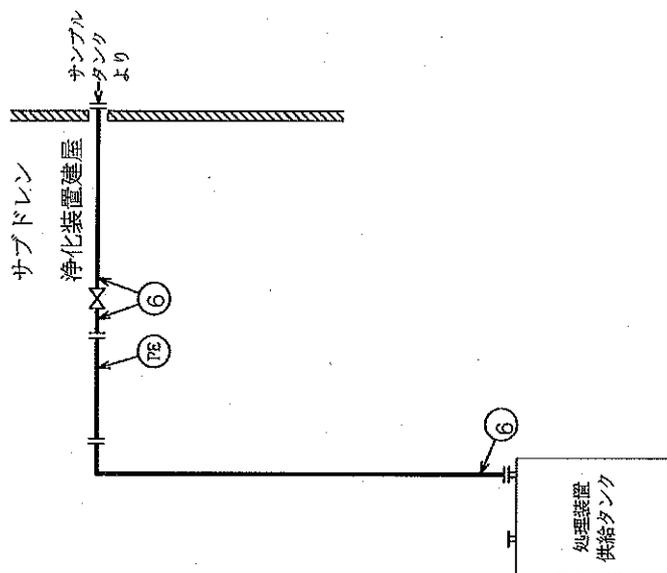
PE: ポリエチレン管

E: 伸縮継手

F: 流量計

図中の番号は、2.1.2の番号に対応する。

図-1 配管概略図 (2/3)



記号凡例

PE:ポリエチレン管

図中の番号は、2.1.2の番号に対応する。

図一-1 配管概略図 (3/3)

2.1.2 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	Di	(mm)	50
管台の外径	Do	(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

最小厚さが必要最小厚さ以上であり、十分である。