

本資料のうち、枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

女川原子力発電所第2号機 工事計画審査資料	
資料番号	02-工-B-19-0311_改0
提出年月日	2021年7月13日

VI-2-5-4-1-1 残留熱除去系熱交換器の耐震性についての計算書

2021年7月

東北電力株式会社

目 次

1. 概要	1
2. 一般事項	1
2.1 構造計画	1
3. 固有周期	3
3.1 固有周期の計算	3
4. 構造強度評価	4
4.1 構造強度評価方法	4
4.2 荷重の組合せ及び許容応力	4
4.2.1 荷重の組合せ及び許容応力状態	4
4.2.2 許容応力	4
4.2.3 使用材料の許容応力評価条件	4
4.3 計算条件	4
4.4 疲労解析評価	11
5. 評価結果	13
5.1 設計基準対象施設としての評価結果	13
5.2 重大事故等対処設備としての評価結果	13

1. 概要

本計算書は、添付書類「VI-2-1-9 機能維持の基本方針」にて設定している構造強度の設計方針に基づき、残留熱除去系熱交換器が設計用地震力に対して十分な構造強度を有していることを説明するものである。

残留熱除去系熱交換器は、設計基準対象施設においては S クラス施設に、重大事故等対処設備においては常設耐震重要重大事故防止設備、常設重大事故緩和設備及び常設重大事故防止設備（設計基準拡張）に分類される。以下、設計基準対象施設及び重大事故等対処設備としての構造強度評価を示す。

なお、残留熱除去系熱交換器は、添付書類「VI-2-1-13 機器・配管系の計算書作成の方法」に記載の横置一胴円筒形容器と類似の構造であるため、添付書類「VI-2-1-13-2 横置一胴円筒形容器の耐震性についての計算書作成の基本方針」に基づき評価を実施する。

また、「4.4 疲労解析評価」にて示す方法にて疲労解析評価を実施する。

2. 一般事項

2.1 構造計画

残留熱除去系熱交換器の構造計画を表 2-1 に示す。

表 2-1 構造計画

計画の概要		概略構造図
基礎・支持構造	主体構造	
<p>胴を2個の脚で支持し、脚をそれぞれ基礎ボルトで基礎に据え付ける。</p>	<p>横置一胴円筒形容器 (水室側及び胴側に、鏡板を有する横置一胴円筒形容器)</p>	<p>(単位：mm)</p>

3. 固有周期

3.1 固有周期の計算

理論式により固有周期を計算する。固有周期の計算に用いる計算条件は、本計算書の【残留熱除去系熱交換器の耐震性についての計算結果】の機器要目に示す。

計算の結果、固有周期は0.05秒以下であり、剛であることを確認した。

固有周期の計算結果を表3-1に示す。

表 3-1 固有周期 (単位：s)

水平方向	
鉛直方向	

4. 構造強度評価

4.1 構造強度評価方法

残留熱除去系熱交換器の構造強度評価は、添付書類「VI-2-1-13-2 横置一胴円筒形容器の耐震性についての計算書作成の基本方針」に記載の耐震計算方法に基づき行う。

4.2 荷重の組合せ及び許容応力

4.2.1 荷重の組合せ及び許容応力状態

残留熱除去系熱交換器の荷重の組合せ及び許容応力状態のうち設計基準対象施設の評価に用いるものを表 4-1 に、重大事故等対処設備の評価に用いるものを表 4-2 に示す。

4.2.2 許容応力

残留熱除去系熱交換器の許容応力は、添付書類「VI-2-1-9 機能維持の基本方針」に基づき、表 4-3 及び表 4-4 のとおりとする。

4.2.3 使用材料の許容応力評価条件

残留熱除去系熱交換器の使用材料の許容応力評価条件のうち設計基準対象施設の評価に用いるものを表 4-5 に、重大事故等対処設備の評価に用いるものを表 4-6 に示す。

4.3 計算条件

応力計算に用いる計算条件は、本計算書の【残留熱除去系熱交換器の耐震性についての計算結果】の設計条件及び機器要目に示す。

表 4-1 荷重の組合せ及び許容応力状態（設計基準対象施設）

施設区分	機器名称	耐震重要度分類	機器等の区分	荷重の組合せ	許容応力状態
原子炉冷却 系統施設	残留熱除去系熱交換器 設備	S	クラス 3 容器* (胴体側)	$D + P_D + M_D + S_d^*$	III _{AS}
				$D + P_D + M_D + S_s$	IV _{AS}

注記*：クラス 3 容器の支持構造物を含む。

表 4-2 荷重の組合せ及び許容応力状態（重大事故等対処設備）

施設区分	機器名称	設備分類*1	機器等の区分	荷重の組合せ	許容応力状態
原子炉冷却 系統施設	残留熱除去系熱交換器 設備	常設/防止 (DB 拡張)	重大事故等 クラス 2 容器*2	$D + P_D + M_D + S_s^{*3}$	IV _{AS}
				$D + P_{SAD} + M_{SAD} + S_s$	V _{AS} (V _{AS} として IV _{AS} の許容限界 を用いる。)
原子炉冷却 系統施設	非常用炉心冷却 設備その他原子 炉注水設備 代替循環冷却系	常設/緩和	重大事故等 クラス 2 容器*2	$D + P_D + M_D + S_s^{*3}$	IV _{AS}
				$D + P_{SAD} + M_{SAD} + S_s$	V _{AS} (V _{AS} として IV _{AS} の許容限界 を用いる。)

(続き)

原子炉冷却 系統施設	非常用炉心冷却 設備その他原子 炉注水設備 残留熱除去系	残留熱除去系熱交換器	常設/防止 (DB 拡張)	重大事故等 クラス2 容器*2	$D + P_D + M_D + S_s^{*3}$	IV _{AS}
原子炉冷却 系統施設	原子炉補機 冷却設備	残留熱除去系熱交換器	常設耐震/防止 常設/緩和	重大事故等 クラス2 容器*2	$D + P_D + M_D + S_s^{*3}$	IV _{AS}
原子炉格納 施設	圧力低減設備 その他の安全設 備の原子炉格納 容器安全設備 代替循環冷却系	残留熱除去系熱交換器	常設/緩和	重大事故等 クラス2 容器*2	$D + P_D + M_D + S_s^{*3}$	IV _{AS}
					$D + P_{SAD} + M_{SAD} + S_s$	V _{AS} (V _{AS} として IV _{AS} の許容限界 を用いる。)
					$D + P_D + M_D + S_s^{*3}$	IV _{AS}
					$D + P_{SAD} + M_{SAD} + S_s$	V _{AS} (V _{AS} として IV _{AS} の許容限界 を用いる。)
					$D + P_D + M_D + S_s^{*3}$	IV _{AS}
					$D + P_{SAD} + M_{SAD} + S_s$	V _{AS} (V _{AS} として IV _{AS} の許容限界 を用いる。)

(続き)

原子炉格納施設	圧力低減設備 その他の安全設備の原子炉格納容器安全設備 残留熱除去系(格納容器スプレイ冷却モード)	残留熱除去系熱交換器	常設/防止 (DB 拡張)	重大事故等 クラス2 容器 ^{*2}	$D + P_D + M_D + S_s^{*3}$ $D + P_{SAD} + M_{SAD} + S_s$	IV_{AS} V_{AS} (V_{AS} として IV_{AS} の許容限界を用いる。)
原子炉格納施設	圧力低減設備 その他の安全設備の原子炉格納容器安全設備 残留熱除去系(サブレッションプールの水冷却モード)	残留熱除去系熱交換器	常設/防止 (DB 拡張)	重大事故等 クラス2 容器 ^{*2}	$D + P_D + M_D + S_s^{*3}$ $D + P_{SAD} + M_{SAD} + S_s$	IV_{AS} V_{AS} (V_{AS} として IV_{AS} の許容限界を用いる。)

注記*1:「常設耐震/防止」は常設耐震重要重大事故防止設備,「常設/緩和」は常設重大事故緩和設備,「常設/防止(DB拡張)」は常設重大事故防止設備,「常設耐震/防止」は常設耐震重要重大事故防止設備,「常設/緩和」は常設重大事故緩和設備,「常設/防止(DB拡張)」は常設重大事故防止設備

*2: 重大事故等クラス2容器的支持構造物を含む。

*3: $D + P_{SAD} + M_{SAD} + S_s$ の評価に包絡されるため, 評価結果の記載を省略する。

表 4-3 許容応力 (クラス 2, 3 容器及び重大事故等クラス 2 容器)

		許容限界*1, *2	
許容応力状態	一次一般膜応力	一次膜応力+ 一次曲げ応力	一次+二次応力 ピーク応力
III _{AS}	S _y と0.6・S _u の小さい方。 ただし、オーステナイト系 ステンレス鋼及び高ニッケ ル合金については上記値と 1.2・Sのうち大きい方とす る。	左欄の 1.5 倍の値	弾性設計用地震動 S _d 又は基準地震動 S _s のみによる疲労解 析を行い、疲労累積係数が 1.0 以下であること。 ただし、地震動のみによる一次+二次応力の変動値が 2・S _y 以下であれば、疲労解析は不要。
IV _{AS}			
V _{AS} (V _{AS} としてIV _{AS} の 許容限界を用いる。)	0.6・S _u	左欄の 1.5 倍の値	基準地震動 S _s のみによる疲労解析を行い、疲労累積係数が 1.0以下であること。 ただし、地震動のみによる一次+二次応力の変動値が2・S _y 以 下であれば、疲労解析は不要。

注記*1：座屈による評価は、クラスMC容器の座屈に対する評価式による。

*2：当該の応力が生じない場合、規格基準で省略可能とされている場合及び他の応力で代表可能である場合は評価を省略する。

表 4-4 許容応力 (クラス 2, 3 支持構造物及び重大事故等クラス 2 支持構造物)

許容応力状態	許容限界 ^{*1, *2} (ボルト等以外)	許容限界 ^{*1, *2} (ボルト等)
		一次応力
	引張り	引張り
III _{AS}	$1.5 \cdot f_t$	$1.5 \cdot f_t$
IV _{AS}		
V _{AS} (V _{AS} としてIV _{AS} の許容限界を用いる。)	$1.5 \cdot f_t^*$	$1.5 \cdot f_t^*$
		せん断 $1.5 \cdot f_s$
		$1.5 \cdot f_s^*$

注記*1：応力の組合せが考えられる場合には，組合せ応力に対しても評価を行う。

*2：当該の応力が生じない場合，規格基準で省略可能とされている場合及び他の応力で代表可能である場合は評価を省略する。

表 4-5 使用材料の許容応力評価条件 (設計基準対象施設)

評価部材	材料	温度条件 (°C)		S (MPa)	S _y (MPa)	S _u (MPa)	S _y (R T) (MPa)
		最高使用温度	周囲環境温度				
胴板	SGV480	70	—	—	248	453	—
脚	SS400 (16mm<厚さ≦40mm)	66	—	—	225	385	—
基礎ボルト	SNB7 (径≦63mm)	66	—	—	699	803	—

表 4-6 使用材料の許容応力評価条件 (重大事故等対応設備)

評価部材	材料	温度条件 (°C)		S (MPa)	S _y (MPa)	S _u (MPa)	S _y (R T) (MPa)
		最高使用温度	周囲環境温度				
胴板	SGV480	70	—	—	248	453	—
脚	SS400 (16mm<厚さ≦40mm)	66	—	—	225	385	—
基礎ボルト	SNB7 (径≦63mm)	66	—	—	699	803	—

4.4 疲労解析評価

胴の応力評価において、一次応力と二次応力の和の変動値が設計降伏点 S_y の2倍を上回る場合には、設計・建設規格 PVB-3300に規定された簡易弾塑性評価方法に基づき、疲労解析評価を実施する。

なお、疲労解析評価に用いる基準地震動 S_s の等価繰返し回数 N_e は、 とする。

(1) 繰返しピーク応力強さ

繰返しピーク応力強さ S_σ は、次式により求める。

$$S_\sigma = K_e \cdot S_p / 2 \dots \dots \dots (4.4.1)$$

K_e : 次の計算式により計算した値

a. $S_n < 3 \cdot S_m$ の場合

$$K_e = 1$$

b. $S_n \geq 3 \cdot S_m$ の場合

(a) $K < B_0$ の場合

イ. $S_n / (3 \cdot S_m) < [(q + A_0 / K - 1)$

$$- \sqrt{\{(q + A_0 / K - 1)^2 - 4 \cdot A_0 \cdot (q - 1)\}} / (2 \cdot A_0) \text{ の場合}$$

$$K_e = K_e^* = 1 + A_0 \cdot \{S_n / (3 \cdot S_m) - 1 / K\} \dots \dots \dots (4.4.2)$$

ロ. $S_n / (3 \cdot S_m) \geq [(q + A_0 / K - 1)$

$$- \sqrt{\{(q + A_0 / K - 1)^2 - 4 \cdot A_0 \cdot (q - 1)\}} / (2 \cdot A_0) \text{ の場合}$$

$$K_e = K_e' = 1 + (q - 1) \cdot (1 - 3 \cdot S_m / S_n) \dots \dots \dots (4.4.3)$$

(b) $K \geq B_0$ の場合

イ. $S_n / (3 \cdot S_m) < [(q - 1) - \sqrt{\{A_0 \cdot (1 - 1 / K) \cdot (q - 1)\}}] / a$ の場合

$$K_e = K_e^{**} = a \cdot S_n / (3 \cdot S_m) + A_0 \cdot (1 - 1 / K) + 1 - a \dots \dots \dots (4.4.4)$$

ロ. $S_n / (3 \cdot S_m) \geq [(q - 1) - \sqrt{\{A_0 \cdot (1 - 1 / K) \cdot (q - 1)\}}] / a$ の場合

$$K_e = K_e' = 1 + (q - 1) \cdot (1 - 3 \cdot S_m / S_n) \dots \dots \dots (4.4.5)$$

O2 ② VI-2-5-4-1-1 R1

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

ここで、

$$K = S_p / S_n \dots \dots \dots (4.4.6)$$

$$a = A_0 \cdot (1 - 1/K) + (q - 1) - 2 \cdot \sqrt{\{A_0 \cdot (1 - 1/K) \cdot (q - 1)\}}$$

q, A₀, B₀ : 下表に掲げる材料の種類に応じ、それぞれの同表に掲げる値

材料の種類	q	A ₀	B ₀
低合金鋼	3.1	1.0	1.25
マルテンサイト系ステンレス鋼	3.1	1.0	1.25
炭素鋼	3.1	0.66	2.59
オーステナイト系ステンレス鋼	3.1	0.7	2.15
高ニッケル合金	3.1	0.7	2.15

S_n : 一次応力と二次応力を加えて求めた応力解析による応力強さのサイクルにおいて、その最大値と最小値の差

$$S_m : 2/3 \cdot S_y$$

K_e : 弾塑性解析に用いる繰返しピーク応力強さの補正係数

S_p : 地震荷重のみにおける一次+二次+ピーク応力の応力差範囲

S_ℓ : 繰返しピーク応力強さ

(2) 運転温度における繰返しピーク応力強さの補正

縦弾性係数比を考慮し、繰返しピーク応力強さ S_ℓ を次式により補正する。

$$S_{\ell}' = S_{\ell} \cdot E_0 / E$$

S_ℓ' : 補正繰返しピーク応力強さ

E₀ : 縦弾性係数

E : 運転温度の縦弾性係数

(3) 疲労累積係数

疲労累積係数 U_f が次式を満足することを確認する。

$$U_f = \sum (N_c / N_a) \leq 1.0$$

N_a : 地震時の許容繰返し回数

N_c : 地震時の等価繰返し回数

なお、許容繰返し回数の算出には、設計・建設規格 表 添付 4-2-1 炭素鋼、低合金鋼および高張力鋼の設計疲労線図より求めた値を用いる。

5. 評価結果

5.1 設計基準対象施設としての評価結果

残留熱除去系熱交換器の設計基準対象施設としての耐震評価結果を以下に示す。発生値は許容限界を満足しており，設計用地震力に対して十分な構造強度を有していることを確認した。

(1) 構造強度評価結果

構造強度評価の結果を次頁以降の表に示す。

5.2 重大事故等対処設備としての評価結果

残留熱除去系熱交換器の重大事故等時の状態を考慮した場合の耐震評価結果を以下に示す。発生値は許容限界を満足しており，設計用地震力に対して十分な構造強度を有していることを確認した。

(1) 構造強度評価結果

構造強度評価の結果を次頁以降の表に示す。

【残留熱除去系熱交換器の耐震性についての計算結果】

1. 設計基準対象施設

1.1 設計条件

機器名称	耐震重要度分類	据付場所及び床面高さ (m)	固有周期 (s)		弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度		基準地震動 S _s		最高使用圧力 (MPa)	最高使用温度 (°C)	周囲環境温度 (°C)
			水平方向	鉛直方向	水平方向設計震度	鉛直方向設計震度	水平方向設計震度	鉛直方向設計震度			
残留熱除去系熱交換器	S	原子炉建屋 O.P. 15.00* (O.P. 16.40)			C _H =1.00	C _V =0.82	C _H =2.00	C _V =1.41	1.18	70	66

注記*：基準床レベルを示す。

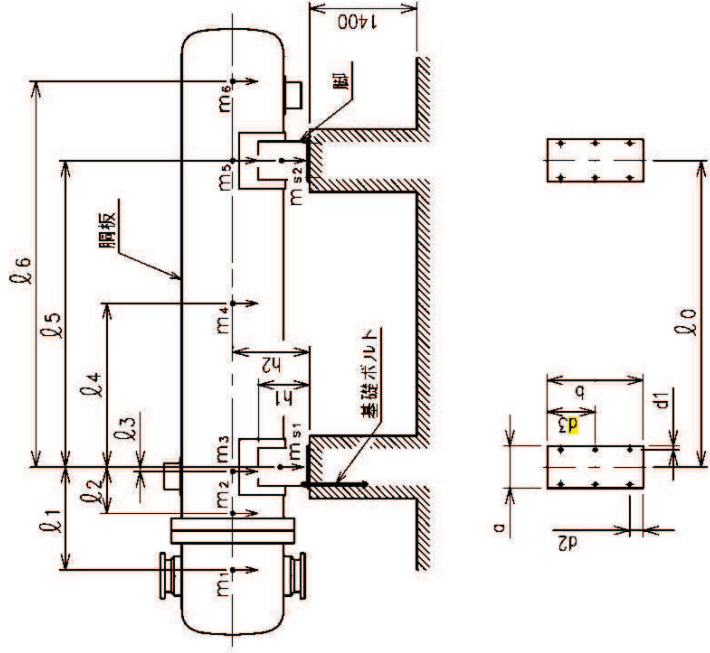
1.2 機器要目

m ₁ (kg)	m ₂ (kg)	m ₃ (kg)	m ₄ (kg)	m ₅ (kg)	m ₆ (kg)	m ₇ (kg)

θ ₁ (mm)	θ ₂ (mm)	θ ₃ (mm)	θ ₄ (mm)	θ ₅ (mm)	θ ₆ (mm)	θ ₇ (mm)	M ₁ (N・mm)	M ₂ (N・mm)	R ₁ (N)	R ₂ (N)
-1384		0	2000	4000	4941	—	8.079×10 ⁷	2.686×10 ⁷	1.481×10 ⁵	7.449×10 ⁴

m ₀ (kg)	m _{s1} (kg)	m _{s2} (kg)	D _i (mm)	t (mm)	t _e (mm)	θ _o (mm)	h ₁ (mm)	h ₂ (mm)	θ _w (rad)	θ _{wv} (mm)
			1300	15.0	30.0* ¹	4000	680	1000	0.350	230

C ₁ (mm)	C ₂ (mm)	I _{sx} (mm ⁴)	I _{sy} (mm ⁴)	Z _{sx} (mm ³)	Z _{sy} (mm ³)	θ _o (rad)	θ (rad)
600	250	1.222×10 ¹⁰	9.177×10 ⁸	2.037×10 ⁷	3.671×10 ⁶	2.061	1.424



枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

A_s (mm^2)	E_s (MPa)	G_s (MPa)	A_{s1} (mm^2)	A_{s2} (mm^2)	A_{s3} (mm^2)	A_{s4} (mm^2)
6.846×10^4	200000*4	77100*4	3.977×10^4	2.557×10^4	2.942×10^4	2.038×10^4

K_{11} *2	K_{12} *2	K_{21} *2	K_{22} *2	$K_{\theta 1}$	$K_{\theta 2}$	K_{c1}	K_{c2}	$C_{\theta 1}$	$C_{\theta 2}$	C_{c1}	C_{c2}

s	n	n_1	n_2	a (mm)	b (mm)	d (mm)	A_b (mm^2)	d_1 (mm)	d_2 (mm)	d_3 (mm)
15	6	3	2	550	1250	30 (M30)	706.9	50	175	625

S_y (胴板) (MPa)	S_u (胴板) (MPa)	S (胴板) (MPa)	S_y (脚) (MPa)	S_u (脚) (MPa)	F (脚) (MPa)	F^* (脚) (MPa)	S_y (基礎ボルト) (MPa)	S_u (基礎ボルト) (MPa)	F (基礎ボルト) (MPa)	F^* (基礎ボルト) (MPa)
248*3	453*3	—	225^{*4} (16mm < 厚 ≤ 40mm)	385*4	225	270	699^{*4} (径 ≤ 63mm)	803*4	562	562

注記*1：本計算においては当板を有効とした。

*2：表中で上段は一次応力，下段は二次応力の係数とする。

*3：最高使用温度で算出

*4：周囲環境温度で算出

1.3 計算数値

1.3.1 胴に生じる応力

(1) 一次一般膜応力

(単位：MPa)

	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度						基準地震動 S _s							
	長手方向			横方向			長手方向			横方向				
	周方向応力	軸方向応力	軸方向応力	周方向応力	軸方向応力	軸方向応力	周方向応力	軸方向応力	軸方向応力	周方向応力	軸方向応力	周方向応力	軸方向応力	
内圧による応力	$\sigma_{\phi 1} = 52$	$\sigma_{x 1} = 26$	$\sigma_{\phi 1} = 52$	$\sigma_{x 1} = 26$	$\sigma_{\phi 1} = 52$	$\sigma_{x 1} = 26$	$\sigma_{\phi 1} = 52$	$\sigma_{x 1} = 26$	$\sigma_{\phi 1} = 52$	$\sigma_{x 1} = 26$	$\sigma_{\phi 1} = 52$	$\sigma_{x 1} = 26$	$\sigma_{\phi 2} = 0$	—
内圧による応力 (鉛直方向地震時)	$\sigma_{\phi 2} = 0$	—	$\sigma_{\phi 2} = 0$	—	$\sigma_{\phi 2} = 0$	—	$\sigma_{\phi 2} = 0$	—	$\sigma_{\phi 2} = 0$	—	$\sigma_{\phi 2} = 0$	—	—	—
運転時質量による長手方向曲げモーメントにより生じる応力	—	$\sigma_{x 2} = 18$	—	$\sigma_{x 2} = 18$	—	$\sigma_{x 2} = 18$	—	$\sigma_{x 2} = 18$	—	$\sigma_{x 2} = 18$	—	$\sigma_{x 2} = 18$	—	$\sigma_{x 2} = 18$
鉛直方向地震による長手方向曲げモーメントにより生じる応力	—	$\sigma_{x 6} = 14$	—	$\sigma_{x 6} = 14$	—	$\sigma_{x 6} = 14$	—	$\sigma_{x 6} = 25$	—	$\sigma_{x 6} = 25$	—	$\sigma_{x 6} = 25$	—	$\sigma_{x 6} = 25$
長手方向地震により胴軸断面全面に生じる引張応力	—	$\sigma_{x 413} = 4$	—	—	—	—	—	$\sigma_{x 413} = 8$	—	—	—	—	—	—
組合せ応力	$\sigma_{00} = 61$	—	$\sigma_{0c} = 58$	—	$\sigma_{00} = 75$	—	$\sigma_{0c} = 68$	—	—	—	—	—	—	—

(2) 一次応力

(単位：MPa)

	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度						基準地震動 S _s							
	長手方向			横方向			長手方向			横方向				
	周方向応力	軸方向応力	軸方向応力	周方向応力	軸方向応力	軸方向応力	周方向応力	軸方向応力	軸方向応力	周方向応力	軸方向応力	周方向応力	軸方向応力	
内圧による応力	$\sigma_{\phi 1} = 52$	$\sigma_{x 1} = 26$	$\sigma_{\phi 1} = 52$	$\sigma_{x 1} = 26$	$\sigma_{\phi 1} = 52$	$\sigma_{x 1} = 26$	$\sigma_{\phi 1} = 52$	$\sigma_{x 1} = 26$	$\sigma_{\phi 1} = 52$	$\sigma_{x 1} = 26$	$\sigma_{\phi 1} = 52$	$\sigma_{x 1} = 26$	$\sigma_{\phi 2} = 0$	—
内圧による応力 (鉛直方向地震時)	$\sigma_{\phi 2} = 0$	—	$\sigma_{\phi 2} = 0$	—	$\sigma_{\phi 2} = 0$	—	$\sigma_{\phi 2} = 0$	—	$\sigma_{\phi 2} = 0$	—	$\sigma_{\phi 2} = 0$	—	—	—
運転時質量による長手方向曲げモーメントにより生じる応力	—	$\sigma_{x 2} = 18$	—	$\sigma_{x 2} = 18$	—	$\sigma_{x 2} = 18$	—	$\sigma_{x 2} = 18$	—	$\sigma_{x 2} = 18$	—	$\sigma_{x 2} = 18$	—	$\sigma_{x 2} = 18$
鉛直方向地震による長手方向曲げモーメントにより生じる応力	—	$\sigma_{x 6} = 14$	—	$\sigma_{x 6} = 14$	—	$\sigma_{x 6} = 14$	—	$\sigma_{x 6} = 25$	—	$\sigma_{x 6} = 25$	—	$\sigma_{x 6} = 25$	—	$\sigma_{x 6} = 25$
運転時質量による脚反力により生じる応力	$\sigma_{\phi 3} = 15$	$\sigma_{x 3} = 15$	$\sigma_{\phi 3} = 15$	$\sigma_{x 3} = 15$	$\sigma_{\phi 3} = 15$	$\sigma_{x 3} = 15$	$\sigma_{\phi 3} = 15$	$\sigma_{x 3} = 15$	$\sigma_{\phi 3} = 15$	$\sigma_{x 3} = 15$	$\sigma_{\phi 3} = 15$	$\sigma_{x 3} = 15$	$\sigma_{\phi 3} = 15$	$\sigma_{x 3} = 15$
鉛直方向地震による脚反力により生じる応力	$\sigma_{\phi 71} = 13$	$\sigma_{x 71} = 13$	$\sigma_{\phi 71} = 13$	$\sigma_{x 71} = 13$	$\sigma_{\phi 71} = 13$	$\sigma_{x 71} = 13$	$\sigma_{\phi 71} = 21$	$\sigma_{x 71} = 21$	$\sigma_{\phi 71} = 21$	$\sigma_{x 71} = 21$	$\sigma_{\phi 71} = 21$	$\sigma_{x 71} = 21$	$\sigma_{\phi 71} = 21$	$\sigma_{x 71} = 21$
水平方向地震による応力	$\sigma_{\phi 411} = 13$	$\sigma_{x 411} = 5$	$\sigma_{\phi 411} = 13$	$\sigma_{x 411} = 5$	$\sigma_{\phi 411} = 13$	$\sigma_{x 411} = 5$	$\sigma_{\phi 411} = 25$	$\sigma_{x 411} = 10$	$\sigma_{\phi 411} = 25$	$\sigma_{x 411} = 10$	$\sigma_{\phi 411} = 25$	$\sigma_{x 411} = 10$	$\sigma_{\phi 412} = 4$	$\sigma_{x 412} = 8$
	$\sigma_{\phi 412} = 4$	$\sigma_{x 412} = 4$	$\sigma_{\phi 412} = 4$	$\sigma_{x 412} = 4$	$\sigma_{\phi 412} = 4$	$\sigma_{x 412} = 4$	$\sigma_{\phi 412} = 8$	$\sigma_{x 412} = 8$	$\sigma_{\phi 412} = 8$	$\sigma_{x 412} = 8$	$\sigma_{\phi 412} = 8$	$\sigma_{x 412} = 8$	$\sigma_{\phi 413} = 4$	$\sigma_{x 413} = 4$
	$\sigma_{\phi 413} = 4$	$\sigma_{x 413} = 4$	$\sigma_{\phi 413} = 4$	$\sigma_{x 413} = 4$	$\sigma_{\phi 413} = 4$	$\sigma_{x 413} = 4$	$\sigma_{\phi 413} = 8$	$\sigma_{x 413} = 8$	$\sigma_{\phi 413} = 8$	$\sigma_{x 413} = 8$	$\sigma_{\phi 413} = 8$	$\sigma_{x 413} = 8$	$\sigma_{\phi 414} = 12$	$\sigma_{x 414} = 12$
せん断	$\tau_{\theta} = 15$	—	$\tau_{\theta} = 5$	—	$\tau_{\theta} = 5$	—	$\tau_{\theta} = 31$	—	$\tau_{\theta} = 31$	—	$\tau_{\theta} = 9$	—	—	—
組合せ応力	$\sigma_{10} = 111$	—	$\sigma_{1c} = 128$	—	$\sigma_{10} = 154$	—	$\sigma_{1c} = 191$	—	$\sigma_{10} = 154$	—	$\sigma_{1c} = 191$	—	—	—

(3) 地震動のみによる一次応力と二次応力の和の変動値

(単位：MPa)

地震の種類	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度		基準地震動 S _s	
	長手方向	横方向	長手方向	横方向
内圧による応力 (鉛直方向地震時)	σ _{φ2} = 0	—	σ _{φ2} = 0	—
鉛直方向地震による長手方向 曲げモーメントにより生じる応力	—	σ _{x6} = 14	—	σ _{x6} = 25
鉛直方向地震による脚反力 により生じる応力	σ _{φ71} = 13	σ _{φ71} = 13	σ _{φ71} = 21	σ _{x71} = 21
	σ _{φ72} = 44	σ _{φ72} = 44	σ _{φ72} = 76	σ _{x72} = 44
	σ _{φ41} = 16	σ _{x41} = 12	σ _{φ41} = 32	σ _{x41} = 25
	σ _{φ421} = 18	σ _{x421} = 34	σ _{φ421} = 35	σ _{x421} = 68
水平方向地震 による応力	σ _{φ422} = 14	σ _{x422} = 8	σ _{φ422} = 27	σ _{x422} = 16
	σ _{φ42} = 31	σ _{x42} = 42	σ _{φ42} = 62	σ _{x42} = 83
	τ _θ = 15	τ _c = 5	τ _θ = 31	τ _c = 9
組合せ応力	σ _{2θ} = 238	σ _{2c} = 407	σ _{2θ} = 446	σ _{2c} = 783

1.3.2 脚に生じる応力

(単位：MPa)

地震の種類	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度		基準地震動 S _s	
	長手方向	横方向	長手方向	横方向
運転時質量による応力	σ _{S1} = 3	σ _{S1} = 3	σ _{S1} = 3	σ _{S1} = 3
鉛直方向地震による応力	σ _{S4} = 2	σ _{S4} = 2	σ _{S4} = 4	σ _{S4} = 4
水平方向地震による応力	σ _{S2} = 22	σ _{S3} = 8	σ _{S2} = 44	σ _{S3} = 15
	τ _{S2} = 8	τ _{S3} = 8	τ _{S2} = 16	τ _{S3} = 15
組合せ応力	σ _{Sθ} = 30	σ _{S_c} = 18	σ _{Sθ} = 56	σ _{S_c} = 33

1.3.3 基礎ボルトに生じる応力

(単位：MPa)

地震の種類	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度		基準地震動 S _s	
	長手方向	横方向	長手方向	横方向
鉛直方向地震及び 水平方向地震による応力	σ _{b1} = 84	σ _{b2} = 82	σ _{b1} = 193	σ _{b2} = 196
水平方向地震による応力	τ _{b1} = 55	τ _{b2} = 36	τ _{b1} = 109	τ _{b2} = 72

1.4 結論

1.4.1 固有周期 (単位: s)

方向	固有周期
長手方向	
横方向	
鉛直方向	

1.4.2 応力 (単位: MPa)

部材	材料	応力	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度		基準地震動 S _s	
			算出応力	許容応力	算出応力	許容応力
胴板	SGV480	一次一般膜	$\sigma_0 = 61$	$S_a = 248$	$\sigma_0 = 75$	$S_a = 272$
		一次	$\sigma_1 = 128$	$S_a = 373$	$\sigma_1 = 191$	$S_a = 408$
		一次+二次	$\sigma_2 = 407$	$S_a = 497$	$\sigma_2 = 783^{*2}$	$S_a = 497$
脚	SS400	組合せ	$\sigma_s = 30$	$f_t = 225$	$\sigma_s = 56$	$f_t = 270$
		引張り	$\sigma_b = 84$	$f_{t,s} = 421^{*1}$	$\sigma_b = 196$	$f_{t,s} = 416^{*1}$
基礎ボルト	SNB7	せん断	$\tau_b = 55$	$f_{s,b} = 324$	$\tau_b = 109$	$f_{s,b} = 324$

注記*1: $f_{t,s} = \text{Min}[1.4 \cdot f_t, 1.6 \cdot \tau_b, f_{t,o}]$

*2: 算出応力が許容応力を満たさないが, 設計・建設規格 PVB-3300 に基づいて疲労評価を行い, この結果より耐震性を有することを確認した。

1.4.3 疲労評価

評価部位	S _n (MPa)	K _e	S _p (MPa)	S _θ (MPa)	S _θ '* (MPa)	N _a (回)	N _c (回)	疲労累積係数 N _c /N _a
胴板								

注記*: E₀ = 2.07 × 10⁵ MPa E = 2.00 × 10⁵ MPa として補正する。

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

【残留熱除去系熱交換器の耐震性についての計算結果】

2. 重大事故等対処設備

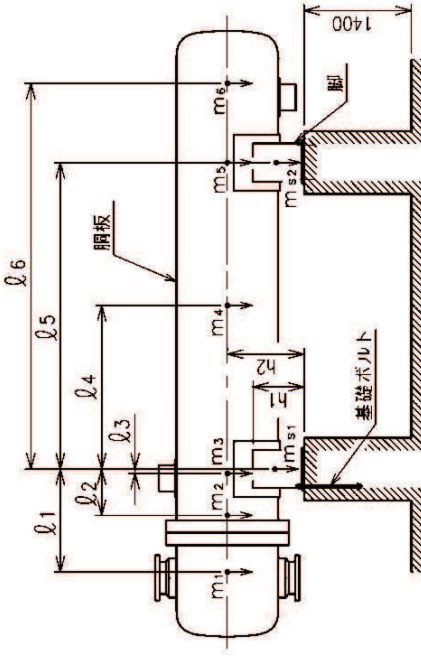
2.1 設計条件

機器名称	設備分類	据付場所及び床面高さ (m)	固有周期 (s)		弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度		基準地震動 S _s		最高使用圧力 (MPa)	最高使用温度 (°C)	周囲環境温度 (°C)
			水平方向	鉛直方向	水平方向 設計震度	鉛直方向 設計震度	水平方向 設計震度	鉛直方向 設計震度			
残留熱除去系熱交換器	常設/防止 (B)抜震) 常設/緩和 常設耐震/防止	原子炉建屋 O.P. 15.00* (O.P. 16.40)			—	—	C _H =2.00	C _v =1.41	1.18	70	66

注記*：基準床レベルを示す。

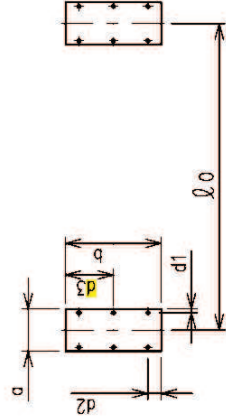
2.2 機器要目

m ₁ (kg)	m ₂ (kg)	m ₃ (kg)	m ₄ (kg)	m ₅ (kg)	m ₆ (kg)	m ₇ (kg)



φ ₁ (mm)	φ ₂ (mm)	φ ₃ (mm)	φ ₄ (mm)	φ ₅ (mm)	φ ₆ (mm)	φ ₇ (mm)	M ₁ (N・mm)	M ₂ (N・mm)	R ₁ (N)	R ₂ (N)
-1384	-691	0	2000	4000	4941	—	8.079×10 ⁷	2.686×10 ⁷	1.481×10 ⁵	7.449×10 ⁴
m ₀ (kg)	m _{s1} (kg)	m _{s2} (kg)	D _i (mm)	t (mm)	t _e (mm)	φ ₀ (mm)	h ₁ (N・mm)	h ₂ (N・mm)	θ _w (rad)	θ _w (rad)
			1300	15.0	30.0*1	4000	680	1000	0.350	230

C ₁ (mm)	C ₂ (mm)	I _{sx} (mm ⁴)	I _{sy} (mm ⁴)	Z _{sx} (mm ³)	Z _{sy} (mm ³)	θ ₀ (rad)	θ
600	250	1.222×10 ¹⁰	9.177×10 ⁸	2.037×10 ⁷	3.671×10 ⁶	2.061	1.424



枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

A_s (mm^2)	E_s (MPa)	G_s (MPa)	A_{s1} (mm^2)	A_{s2} (mm^2)	A_{s3} (mm^2)	A_{s4} (mm^2)
6.846×10^4	200000^{*4}	77100^{*4}	3.977×10^4	2.557×10^4	2.942×10^4	2.038×10^4

K_{11}^{*2}	K_{12}^{*2}	K_{21}^{*2}	K_{22}^{*2}	$K_{\theta 1}$	$K_{\theta 2}$	K_{c1}	K_{c2}	$C_{\theta 1}$	$C_{\theta 2}$	C_{c1}	C_{c2}

s	n	n_1	n_2	a (mm)	b (mm)	d (mm)	A_b (mm^2)	d_1 (mm)	d_2 (mm)	d_3 (mm)
15	6	3	2	550	1250	30 (M30)	706.9	50	175	625

S_y (胴板) (MPa)	S_u (MPa)	S (胴板) (MPa)	S_y (脚) (MPa)	S_u (脚) (MPa)	F (脚) (MPa)	F^* (脚) (MPa)	S_y (基礎ボルト) (MPa)	S_u (基礎ボルト) (MPa)	F (基礎ボルト) (MPa)	F^* (基礎ボルト) (MPa)
248^{*3}	453^{*3}	—	225^{*4} ($16\text{mm} < \text{厚さ} \leq 40\text{mm}$)	385^{*4}	—	270	699^{*4} ($\text{径} \leq 63\text{mm}$)	803^{*4}	—	562

注記*1：本計算においては当板を有効とした。

*2：表中で上段は一次応力，下段は二次応力の係数とする。

*3：最高使用温度で算出

*4：周囲環境温度で算出

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

2.3 計算数値

2.3.1 胴に生じる応力

(1) 一次一般応力

(単位：MPa)

地震の種類	弾性設計用地震動 S d 又は静的震度				基準地震動 S s			
	長手方向		横方向		長手方向		横方向	
	周方向応力	軸方向応力	周方向応力	軸方向応力	周方向応力	軸方向応力	周方向応力	軸方向応力
内圧による応力	—	—	—	—	$\sigma_{\phi 1} = 52$	$\sigma_{x 1} = 26$	$\sigma_{\phi 1} = 52$	$\sigma_{x 1} = 26$
内圧による応力 (鉛直方向地震時)	—	—	—	—	$\sigma_{\phi 2} = 0$	—	$\sigma_{\phi 2} = 0$	—
運転時質量による長手方向曲げ モーメントにより生じる応力	—	—	—	—	—	$\sigma_{x 2} = 18$	—	$\sigma_{x 2} = 18$
鉛直方向地震による長手方向曲げ モーメントにより生じる応力	—	—	—	—	—	$\sigma_{x 6} = 25$	—	$\sigma_{x 6} = 25$
長手方向地震により胴軸断面 全面に生じる引張応力	—	—	—	—	—	$\sigma_{x 4 1 3} = 8$	—	—
組合せ応力	—	—	—	—	$\sigma_{00} = 75$	—	$\sigma_{0c} = 68$	—

(2) 一次応力

(単位：MPa)

地震の種類	弾性設計用地震動 S d 又は静的震度				基準地震動 S s			
	長手方向		横方向		長手方向		横方向	
	周方向応力	軸方向応力	周方向応力	軸方向応力	周方向応力	軸方向応力	周方向応力	軸方向応力
内圧による応力	—	—	—	—	$\sigma_{\phi 1} = 52$	$\sigma_{x 1} = 26$	$\sigma_{\phi 1} = 52$	$\sigma_{x 1} = 26$
内圧による応力 (鉛直方向地震時)	—	—	—	—	$\sigma_{\phi 2} = 0$	—	$\sigma_{\phi 2} = 0$	—
運転時質量による長手方向曲げ モーメントにより生じる応力	—	—	—	—	—	$\sigma_{x 2} = 18$	—	$\sigma_{x 2} = 18$
鉛直方向地震による長手方向曲げ モーメントにより生じる応力	—	—	—	—	—	$\sigma_{x 6} = 25$	—	$\sigma_{x 6} = 25$
運転時質量による脚反力 により生じる応力	—	—	—	—	$\sigma_{\phi 3} = 15$	$\sigma_{x 3} = 15$	$\sigma_{\phi 3} = 15$	$\sigma_{x 3} = 15$
鉛直方向地震による脚反力 により生じる応力	—	—	—	—	$\sigma_{\phi 7 1} = 21$	$\sigma_{x 7 1} = 21$	$\sigma_{\phi 7 1} = 21$	$\sigma_{x 7 1} = 21$
水平方向地震 による応力	—	—	—	—	$\sigma_{\phi 4 1 1} = 25$	$\sigma_{x 4 1 1} = 10$	—	—
	—	—	—	—	$\sigma_{\phi 4 1 2} = 8$	$\sigma_{x 4 1 2} = 8$	$\sigma_{\phi 5 1} = 35$	$\sigma_{x 5 1} = 87$
	—	—	—	—	$\sigma_{\phi 4 1} = 32$	$\sigma_{x 4 1} = 25$	—	—
せん断	—	—	—	—	$\tau_{\theta} = 31$	—	$\tau_c = 9$	—
組合せ応力	—	—	—	—	$\sigma_{10} = 154$	—	$\sigma_{1c} = 191$	—

(3) 地震動のみによる一次応力と二次応力の和の変動値 (単位：MPa)

地震の種類 地震の方向 応力の方向	弾性設計用地震動 S d 又は静的震度		基準地震動 S s	
	長手方向	横方向	長手方向	横方向
内圧による応力 (鉛直方向地震時)	—	—	$\sigma_{\phi 2} = 0$	$\sigma_{\phi 2} = 0$
鉛直方向地震による長手方向 曲げモーメントにより生じる応力	—	—	—	$\sigma_{x6} = 25$
鉛直方向地震による脚反力 により生じる応力	—	—	$\sigma_{\phi 71} = 21$	$\sigma_{\phi 71} = 21$
	—	—	$\sigma_{\phi 72} = 76$	$\sigma_{\phi 72} = 76$
水平方向地震 による応力	—	—	$\sigma_{\phi 41} = 32$	$\sigma_{\phi 51} = 35$
	—	—	$\sigma_{\phi 421} = 35$	$\sigma_{x421} = 68$
	—	—	$\sigma_{\phi 422} = 27$	$\sigma_{x422} = 16$
	—	—	$\sigma_{\phi 42} = 62$	$\sigma_{x42} = 88$
せん断	—	—	$\tau_{\theta} = 31$	$\tau_c = 9$
組合せ応力	—	—	$\sigma_{2s} = 446$	$\sigma_{2c} = 788$

2.3.2 脚に生じる応力 (単位：MPa)

地震の種類 地震の方向	弾性設計用地震動 S d 又は静的震度		基準地震動 S s	
	長手方向	横方向	長手方向	横方向
運転時質量による応力	—	—	$\sigma_{S1} = 3$	$\sigma_{S1} = 3$
鉛直方向地震による応力	—	—	$\sigma_{S4} = 4$	$\sigma_{S4} = 4$
水平方向地震による応力	—	—	$\sigma_{S2} = 44$	$\sigma_{S3} = 15$
	—	—	$\tau_{S2} = 16$	$\tau_{S3} = 15$
組合せ応力	—	—	$\sigma_{S\theta} = 56$	$\sigma_{Sc} = 33$

2.3.3 基礎ボルトに生じる応力 (単位：MPa)

地震の種類 地震の方向	弾性設計用地震動 S d 又は静的震度		基準地震動 S s	
	長手方向	横方向	長手方向	横方向
鉛直方向地震及び 水平方向地震による応力	—	—	$\sigma_{b1} = 193$	$\sigma_{b2} = 196$
水平方向地震による応力	—	—	$\tau_{b1} = 109$	$\tau_{b2} = 72$

2.4 結論

2.4.1 固有周期 (単位：s)

方向	固有周期
長手方向	
横方向	
鉛直方向	

2.4.2 応力 (単位：MPa)

部材	材料	応力	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度		基準地震動 S _s	
			算出応力	許容応力	算出応力	許容応力
胴板	SGV480	一次一般膜	—	—	$\sigma_0 = 75$	$S_a = 272$
		一次	—	—	$\sigma_1 = 191$	$S_a = 408$
		一次十二次	—	—	$\sigma_2 = 783^{*2}$	$S_a = 497$
脚	SS400	組合せ	—	—	$\sigma_s = 56$	$f_t = 270$
		引張り	—	—	$\sigma_b = 196$	$f_{t,s} = 416^{*1}$
基礎ボルト	SNB7	せん断	—	—	$\tau_b = 109$	$f_{s,b} = 324$

注記*1： $f_{t,s} = \text{Min}[1.4 \cdot f_t, 1.6 \cdot \tau_b, f_{t,o}]$

*2：算出応力が許容応力を満足しないが，設計・建設規格 PVB-3300に基づいて疲労評価を行い，この結果より耐震性を有することを確認した。

2.4.3 疲労評価

評価部位	S _n (MPa)	K _e	S _p (MPa)	S _u (MPa)	S _u '* (MPa)	N _a (回)	N _c (回)	疲労累積係数 N _c /N _a
胴板								

注記*：E₀ = 2.07 × 10⁵ MPa E = 2.00 × 10⁵ MPa として補正する。