

本資料のうち、枠囲みの内容は、機密事項に属しますので公開できません。

柏崎刈羽原子力発電所第7号機 工事計画審査資料	
資料番号	KK7添-2-036-29 改2
提出年月日	2020年5月28日

V-2-5-6-1-3 原子炉補機冷却海水ポンプの耐震性についての計算書

K7 ① V-2-5-6-1-3 R0

2020年5月
東京電力ホールディングス株式会社

V-2-5-6-1-3 原子炉補機冷却海水ポンプの耐震性についての計算書

目 次

1. 概要	1
2. 一般事項	1
2.1 構造計画	1
3. 固有値解析及び構造強度評価	3
3.1 固有値解析及び構造強度評価方法	3
3.2 荷重の組合せ及び許容応力	3
3.2.1 荷重の組合せ及び許容応力状態	3
3.2.2 許容応力	3
3.2.3 使用材料の許容応力評価条件	3
3.3 解析モデル及び諸元	9
3.4 固有周期	9
3.5 設計用地震力	10
3.6 サポート部の計算方法	12
3.6.1 記号の説明	12
3.6.2 応力の計算方法	12
3.7 計算条件	12
4. 機能維持評価	13
4.1 動的機能維持評価方法	13
5. 評価結果	14
5.1 設計基準対象施設としての評価結果	14
5.2 重大事故等対処設備としての評価結果	14

1. 概要

本計算書は、V-2-1-9「機能維持の基本方針」にて設定している構造強度及び機能維持の設計方針に基づき、原子炉補機冷却海水ポンプが設計用地震力に対して十分な構造強度及び動的機能を有していることを説明するものである。

原子炉補機冷却海水ポンプは、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重大事故防止設備（設計基準拡張）及び常設重大事故緩和設備（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及び動的機能維持評価を示す。

なお、原子炉補機冷却海水ポンプは、V-2-1-14「計算書作成の方法」に記載のたて軸ポンプであるため、V-2-1-14「計算書作成の方法 添付資料-2 たて軸ポンプ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。

2. 一般事項

2.1 構造計画

原子炉補機冷却海水ポンプの構造計画を表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>ポンプはポンプベースに固定され、ポンプベースは基礎ボルトで基礎に据え付ける。</p>	<p>ターボ形 (ターボ形たて軸ポンプ)</p>	<p>原動機取付ボルト</p> <p>ポンプ取付ボルト</p> <p>原動機台取付ボルト</p> <p>基礎ボルト</p> <p>サポート取付ボルト①</p> <p>サポート取付ボルト②</p> <p>原動機</p> <p>原動機台</p> <p>吐出しエルボ</p> <p>ポンプベース</p> <p>コラムパイプ</p> <p>コラムパイプサポート</p> <p>A～A断面</p> <p>(単位: mm)</p>

3. 固有値解析及び構造強度評価

3.1 固有値解析及び構造強度評価方法

原子炉補機冷却海水ポンプの構造強度評価は、V-2-1-14「計算書作成の方法 添付資料-2 たて軸ポンプ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。

3.2 荷重の組合せ及び許容応力

3.2.1 荷重の組合せ及び許容応力状態

原子炉補機冷却海水ポンプ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 3-1 に、重大事故等対処設備の評価に用いるものを表 3-2 に示す。

3.2.2 許容応力

原子炉補機冷却海水ポンプの許容応力は、V-2-1-9「機能維持の基本方針」に基づき表 3-3 及び表 3-4 のとおりとする。

3.2.3 使用材料の許容応力評価条件

原子炉補機冷却海水ポンプ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 3-5 に、重大事故等対処設備の評価に用いるものを表 3-6 に示す。

表 3-1 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	原子炉補機 冷却設備	原子炉補機冷却海水ポンプ	S	Non*	$D + P_D + M_D + S_d^*$	Ⅲ _A S
					$D + P_D + M_D + S_s$	Ⅳ _A S

注記*：クラス3ポンプの荷重の組合せ及び許容応力状態を適用する。また、クラス3ポンプの支持構造物を含む。

表 3-2 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	原子炉補機 冷却設備	原子炉補機冷却海水ポンプ	常設／防止 (DB拡張) 常設／緩和 (DB拡張)	重大事故等 クラス2ポンプ ^{*2}	$D + P_D + M_D + S_s^{*3}$	Ⅳ _A S
					$D + P_{SAD} + M_{SAD} + S_s$	V _A S (V _A Sとして Ⅳ _A Sの許容限 界を用いる。)

注記*1：「常設／防止（DB拡張）」は常設重大事故防止設備（設計基準拡張），「常設／緩和（DB拡張）」は常設重大事故緩和設備（設計基準拡張）を示す。

*2：重大事故等クラス2ポンプの支持構造物を含む。

*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 3-3 許容応力 (クラス 2, 3 ポンプ及び重大事故等クラス 2 ポンプ)

許容応力状態	許容限界*			
	一次一般膜応力	一次膜応力+ 一次曲げ応力	一次+二次応力	一次+二次+ ピーク応力
Ⅲ _A S	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との大きい方	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 _A S		左欄の 1.5 倍の値		
V _A S (V _A SとしてⅣ _A S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* : 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 3-4 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)	
	一次応力	
	引張り	せん断
Ⅲ _A S	$1.5 \cdot f_t$	$1.5 \cdot f_s$
Ⅳ _A S	$1.5 \cdot f_t^*$	$1.5 \cdot f_s^*$
Ⅴ _A S (Ⅴ _A SとしてⅣ _A Sの許容限界を用いる。)		

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 3-5 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)
		コラムパイプ		最高使用温度	50		
基礎ボルト	周囲環境温度	50					
ポンプ取付ボルト	最高使用温度	50					
原動機台取付ボルト	最高使用温度	50					
原動機取付ボルト	周囲環境温度	50					
サポート取付ボルト①	周囲環境温度	50					
サポート取付ボルト②	周囲環境温度	50					

表 3-6 使用材料の許容応力評価条件（重大事故等対処設備）

評価部材	材料	温度条件 (°C)		S (MPa)	S _y (MPa)	S _u (MPa)	S _y (R T) (MPa)
		コラムパイプ		最高使用温度	50		
基礎ボルト	周囲環境温度	50					
ポンプ取付ボルト	最高使用温度	50					
原動機台取付ボルト	最高使用温度	50					
原動機取付ボルト	周囲環境温度	50					
サポート取付ボルト①	周囲環境温度	50					
サポート取付ボルト②	周囲環境温度	50					

3.3 解析モデル及び諸元

固有値解析及び構造強度評価に用いる解析モデル及び諸元は、本計算書の【原子炉補機冷却海水ポンプの耐震性についての計算結果】の機器要目及びその他の機器要目に示す。解析コードは、「MSC NASTRAN」を使用し、解析コードの検証及び妥当性確認等の概要については、別紙「計算機プログラム（解析コード）の概要」に示す。

3.4 固有周期

固有値解析の結果を表3-7、振動モード図を図3-1に示す。固有周期は、0.05秒を超えており、柔構造であることを確認した。また、鉛直方向は6次モード以降で卓越し、固有周期は0.05秒以下であることを確認した。

表3-7 固有値解析結果

モード	卓越方向	固有周期(s)	水平方向刺激係数*		鉛直方向刺激係数*
			NS 方向	EW 方向	
1次	水平	0.114	1.111	0.000	0.000
2次	水平	0.040	—	—	—

注記*：刺激係数は、モード質量を正規化し、固有ベクトルと質量マトリックスの積から算出した値を示す。



図3-1 振動モード (1次モード 水平方向 0.114s)

3.5 設計用地震力

耐震評価に用いる設計用地震力を表 3-8 及び表 3-9 に示す。

「弾性設計用地震動 S_d 又は静的震度」及び「基準地震動 S_s」による地震力は、V-2-1-7 「設計用床応答曲線の作成方針」に基づき設定する。また、減衰定数は V-2-1-6 「地震応答解析の基本方針」に記載の減衰定数を用いる。

表 3-8 設計用地震力（設計基準対象施設）

据付場所及び床面高さ (m)		タービン建屋 T.M.S.L. 3.5(T.M.S.L. 4.9* ¹)					
固有周期 (s)		水平：0.114* ² 鉛直：0.05 以下					
減衰定数 (%)		水平：1.0 鉛直：—					
地震力		弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度			基準地震動 S _s		
モード	固有周期 (s)	応答水平震度* ³		応答鉛直震度* ³	応答水平震度* ⁴		応答鉛直震度* ⁴
		NS 方向	EW 方向		NS 方向	EW 方向	
1 次	0.114	2.14	—	—	4.64	—	—
2 次	0.040	—	—	—	—	—	—
動的地震力* ⁵		0.69	0.64	0.59	1.32	1.47	1.16
静的地震力* ⁶		0.61	0.63	0.29	—	—	—

注記*1：基準床レベルを示す。

*2：1 次固有周期について記載

*3：各モードの固有周期に対し、設計用床応答曲線（S_d）より得られる震度を示す。

*4：各モードの固有周期に対し、設計用床応答曲線（S_s）より得られる震度を示す。

*5：S_s 又は S_d に基づく設計用最大応答加速度 (1.2・ZPA) より定めた震度を示す。

*6：静的震度 (3.6・C_i 及び 1.2・C_v) を示す。

表 3-9 設計用地震力（重大事故等対処設備）

据付場所及び床面高さ(m)		タービン建屋 T.M.S.L. 3.5(T.M.S.L. 4.9* ¹)					
固有周期(s)		水平：0.114* ² 鉛直：0.05以下					
減衰定数(%)		水平：1.0 鉛直：—					
地震力		弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度			基準地震動 S _s		
モード	固有周期(s)	応答水平震度		応答鉛直震度	応答水平震度* ³		応答鉛直震度* ³
		NS 方向	EW 方向		NS 方向	EW 方向	
1次	0.114	—	—	—	4.64	—	—
2次	0.040	—	—	—	—	—	—
動的地震力* ⁴		—	—	—	1.32	1.47	1.16
静的地震力		—	—	—	—	—	—

注記*1：基準床レベルを示す。

*2：1次固有周期について記載

*3：各モードの固有周期に対し、設計用床応答曲線（S_s）より得られる震度を示す。

*4：S_s又はS_dに基づく設計用最大応答加速度（1.2・ZPA）より定めた震度を示す。

3.6 サポート部の計算方法

3.6.1 記号の説明

原子炉補機冷却海水ポンプのサポート部の応力評価に使用する記号を表 3-10 に示す。

表 3-10 記号の説明

記号	記号の説明	単位
W	サポートに作用する荷重	N
A_{sb}	サポート取付ボルトの軸断面積	mm^2
n_s	サポート取付ボルトの本数	—
τ_{sb}	サポート取付ボルトに生じるせん断応力	MPa

3.6.2 応力の計算方法

多質点モデルを用いて応答計算を行い，得られた荷重Wにより，サポート取付ボルトに生じるせん断応力は次式で求める。

$$\tau_{sb} = \frac{W}{A_{sb} \cdot n_s} \dots\dots\dots (3.6.2.1)$$

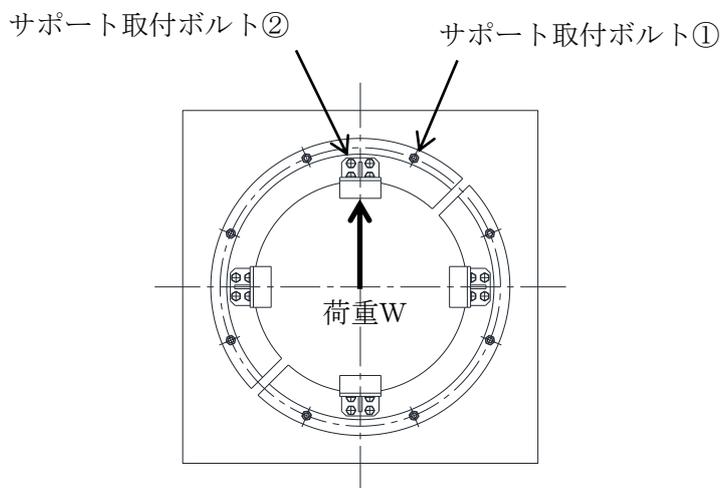


図 3-2 サポート部の応力計算モデル

3.7 計算条件

応力計算に用いる計算条件は，本計算書の【原子炉補機冷却海水ポンプ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。

4. 機能維持評価

4.1 動的機能維持評価方法

原子炉補機冷却海水ポンプの地震後の動的機能維持評価は、V-2-1-14「計算書作成の方法 添付資料-2 たて軸ポンプの耐震性についての計算書作成の基本方針」に記載の評価方法に基づき行う。

原子炉補機冷却海水ポンプは地震時動的機能維持が確認された機種と類似の構造及び振動特性であるため、V-2-1-9「機能維持の基本方針」に記載の機能確認済加速度を適用する。機能確認済加速度を表4-1に示す。

表4-1 機能確認済加速度 (×9.8m/s²)

評価部位	形式	方向	機能確認済加速度
ポンプ	立形斜流 ポンプ	水平	10.0
		鉛直	1.0
原動機	立形すべり軸受 電動機	水平	2.5
		鉛直	1.0

5. 評価結果

5.1 設計基準対象施設としての評価結果

原子炉補機冷却海水ポンプ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及び動的機能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。

(2) 機能維持評価結果

動的機能維持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

原子炉補機冷却海水ポンプ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及び動的機能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。

(2) 機能維持評価結果

動的機能維持評価の結果を次頁以降の表に示す。

【原子炉補機冷却海水ポンプ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		ポンプ振動による震度	最高使用温度 (°C)	周囲環境温度 (°C)	最高使用圧力 (MPa)	
			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				吸込側	吐出側
原子炉補機冷却海水ポンプ	S	タービン建屋 T.M.S.L. 3.5 (T.M.S.L. 4.9 ^{*1})	0.114	0.05 以下	C _H =0.69 又は*2	C _V =0.59	C _H =1.47 又は*3	C _V =1.16	<input type="text"/>	50	50	—	0.78

注記*1：基準床レベルを示す。

*2：弾性設計用地震動 S_d に基づく設計用床応答曲線より得られる値

*3：基準地震動 S_s に基づく設計用床応答曲線より得られる値

1.2 機器要目

(1) ボルト

部材	m _i (kg)	D _i (mm)	d _i (mm)	A _{b i} (mm ²)	n _i	n _{f i}	M _p (N・mm)	S _{y i} (MPa)	S _{u i} (MPa)	F _i (MPa)	F _i [*] (MPa)
基礎ボルト (i=1)	<input type="text"/>	<input type="text"/>	<input type="text"/>	<input type="text"/>	8	8	—	<input type="text"/>	<input type="text"/>	<input type="text"/>	<input type="text"/>
ポンプ取付ボルト (i=2)					12	12	2.674×10 ⁶				
原動機台取付ボルト (i=3)					14	14	2.674×10 ⁶				
原動機取付ボルト (i=4)					8	8	2.674×10 ⁶				

注記*1：最高使用温度で算出

*2：周囲環境温度で算出

(3) サポート取付ボルト

部 材	A _{s b j} (mm ²)	n _{s j}	S _{y j} (MPa)	S _{u j} (MPa)	S _{y j} (RT) (MPa)	F _j (MPa)	F _j [*] (MPa)
サポート取付ボルト① (j=1)	<input type="text"/>	4	199*	511*	205	205	246
サポート取付ボルト② (j=2)		4	199*	511*	205	205	246

注記*：周囲環境温度で算出

(2) コラムパイプ

部材	S (MPa)	S _y (MPa)	S _u (MPa)	D _c (mm)	t (mm)
コラムパイプ	<input type="text"/>			500	12.0

注記*：最高使用温度で算出

H _p (μm)	N (rpm)
<input type="text"/>	<input type="text"/>

1.3 計算数値

(1) ボルトに作用する力

部材	M _i (N・mm)		F _{b i} (N)		Q _{b i} (N)	
	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s
基礎ボルト (i=1)						
ポンプ取付ボルト (i=2)						
原動機台取付ボルト (i=3)						
原動機取付ボルト (i=4)						

(2) コラムパイプに作用する力

(単位：N・mm)

部材	M	
	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s
コラムパイプ		

(3) サポート取付ボルトに作用する力

(単位：N)

部材	W	
	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s
サポート取付ボルト①		
サポート取付ボルト②		

1.4 結論

1.4.1 固有周期 (単位：s)

モード	固有周期
水平 1次	$T_{H1}=0.114$
鉛直 1次	$T_{V1}=0.05$ 以下

1.4.2 ボルトの応力

(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
基礎ボルト (i=1)		引張り	$\sigma_{b1}=7$	$f_{ts1}=153^*$	$\sigma_{b1}=36$	$f_{ts1}=184^*$
		せん断	$\tau_{b1}=8$	$f_{sb1}=118$	$\tau_{b1}=17$	$f_{sb1}=142$
ポンプ取付ボルト (i=2)		引張り	$\sigma_{b2}=5$	$f_{ts2}=153^*$	$\sigma_{b2}=18$	$f_{ts2}=184^*$
		せん断	$\tau_{b2}=3$	$f_{sb2}=118$	$\tau_{b2}=5$	$f_{sb2}=142$
原動機台取付ボルト (i=3)		引張り	$\sigma_{b4}=8$	$f_{ts4}=153^*$	$\sigma_{b4}=21$	$f_{ts4}=184^*$
		せん断	$\tau_{b4}=4$	$f_{sb4}=118$	$\tau_{b4}=7$	$f_{sb4}=142$
原動機取付ボルト (i=4)		引張り	$\sigma_{b5}=15$	$f_{ts5}=153^*$	$\sigma_{b5}=45$	$f_{ts5}=184^*$
		せん断	$\tau_{b5}=12$	$f_{sb5}=118$	$\tau_{b5}=23$	$f_{sb5}=142$

すべて許容応力以下である。

注記*： $f_{tsi}=\text{Min}[1.4 \cdot f_{toi}-1.6 \cdot \tau_{bi}, f_{toi}]$

1.4.3 コラムパイプの応力

(単位：MPa)

部材	材料		一次一般膜応力	
			算出応力	許容応力
コラムパイプ		弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	$\sigma=48$	$S_a=169$
		基準地震動 S _s	$\sigma=91$	$S_a=283$

すべて許容応力以下である。

1.4.4 サポート取付ボルトの応力

(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
サポート 取付ボルト①		せん断	$\tau_{sb1}=39$	$f_{ssb1}=118$	$\tau_{sb1}=85$	$f_{ssb1}=142$
サポート 取付ボルト②		せん断	$\tau_{sb2}=18$	$f_{ssb2}=118$	$\tau_{sb2}=38$	$f_{ssb2}=142$

すべて許容応力以下である。

1.4.5 動的機能の評価結果

($\times 9.8\text{m/s}^2$)

		機能維持評価用加速度*	機能確認済加速度
ポンプ	水平方向	3.49	10.0
	鉛直方向	0.75	1.0
原動機	水平方向	0.95	2.5
	鉛直方向	0.75	1.0

注記*：基準地震動 S_s により定まる応答加速度を設定する。なお、水平方向の機能維持評価用加速度はコラム先端（原動機にあつては軸受部）の応答加速度又は設計用最大応答加速度（ $1.0 \cdot ZPA$ ）のいずれか大きい方を、鉛直方向は設計用最大応答加速度（ $1.0 \cdot ZPA$ ）を設定する。機能維持評価用加速度はすべて機能確認済加速度以下である。

1.5 その他の機器要目

(1) 節点データ

節点番号	節点座標 (mm)		
	x	y	z
1			
2			
3			
4			
5			
6			
7			
8			
9			
10			
11			
12			
13			
14			
15			
16			
17			
18			
19			
20			
21			
22			
23			
24			
25			
26			
27			
28			
29			
30			
31			
32			
33			
34			
35			
36			
37			
38			
39			
40			

K7 ① V-2-5-6-1-3 R0

(続き)

節点番号	節点座標 (mm)		
	x	y	z
41			
42			
43			
44			

(2) 要素の断面性状

断面特性番号 (要素番号)	要素両端の節点 番号	材料 番号	断面積 (mm ²)	断面二次 モーメント (mm ⁴)	断面二次 極モーメント (mm ⁴)
1	1-2	1		4.909×10^6	9.817×10^6
2	2-3	1		4.909×10^6	9.817×10^6
3	3-41	1		8.585×10^6	1.717×10^7
4	41-4	1		8.585×10^6	1.717×10^7
5	4-5	1		8.585×10^6	1.717×10^7
6	5-6	1		1.018×10^7	2.036×10^7
7	6-42	1		4.528×10^6	9.055×10^6
8	42-7	1		4.528×10^6	9.055×10^6
9	7-8	1		4.909×10^6	9.817×10^6
10	8-9	1		8.585×10^6	1.717×10^7
11	9-10	1		1.018×10^7	2.036×10^7
12	10-11	1		4.528×10^6	9.055×10^6
13	11-12	1		4.528×10^6	9.055×10^6
14	12-13	1		4.528×10^6	9.055×10^6
15	13-14	1		4.909×10^6	9.817×10^6
16	14-15	2		5.750×10^7	1.150×10^8
17	15-16	3		4.909×10^6	9.817×10^6
18	16-17	3		1.886×10^7	3.771×10^7
19	17-18	3		4.909×10^6	9.817×10^6
20	19-20	1		3.395×10^8	6.790×10^8
21	20-21	1		2.350×10^9	4.701×10^9
22	21-22	1		2.350×10^9	4.701×10^9
23	22-43	1		6.328×10^8	1.266×10^9
24	43-23	1		6.328×10^8	1.266×10^9
25	23-24	1		6.328×10^8	1.266×10^9
26	24-25	1		6.328×10^8	1.266×10^9
27	25-44	1		6.328×10^8	1.266×10^9
28	44-26	1		6.328×10^8	1.266×10^9
29	26-27	1		6.328×10^8	1.266×10^9
30	27-28	1		6.328×10^8	1.266×10^9
31	28-29	1		6.328×10^8	1.266×10^9
32	29-30	1		9.837×10^8	1.967×10^9
33	30-31	1		9.837×10^8	1.967×10^9
34	31-32	1		9.837×10^8	1.967×10^9
35	39-33	2		2.394×10^{11}	4.787×10^{11}
36	39-34	2		4.637×10^{11}	9.274×10^{11}
37	34-35	2		1.239×10^{10}	2.477×10^{10}
38	35-36	3		2.798×10^9	5.597×10^9
39	36-37	3		2.798×10^9	5.597×10^9
40	37-38	3		1.774×10^9	3.548×10^9

(3) ばね結合部の指定

ばねの両端の節点番号		ばね定数
2	21	
5	24	
7	26	
9	28	
16	36	
17	37	
23	40	
17	37	
30	33	
30	33	

(4) 節点の質量

節点番号	質量 (kg)
1	
2	
3	
4	
5	
6	
7	
8	
9	
10	
11	
12	
13	
14	
15	
16	
17	
18	
19	
20	
21	
22	
23	
24	
25	
26	
27	
28	
29	
30	
31	
32	
33	
34	
35	
36	
37	
38	
39	
40	

(続き)

節点番号	質量 (kg)
41	
42	
43	
44	

(5) 材料物性値

材料番号	温度 (°C)	縦弾性係数 (MPa)	質量密度 (kg/mm ³)	ポアソン比 (-)	材質
1	50			0.3	
2	50			0.3	
3	90			0.3	

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		ポンプ振動による震度	最高使用温度(°C)	周囲環境温度(°C)	最高使用圧力(MPa)	
			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				吸込側	吐出側
原子炉補機冷却海水ポンプ	常設/防止(D.B拡張) 常設/緩和(D.B拡張)	タービン建屋 T.M.S.L. 3.5 (T.M.S.L. 4.9*1)	0.114	0.05以下	—	—	C _H =1.47 又は*2	C _V =1.16		50	50	—	0.78

注記*1: 基準床レベルを示す。

*2: 基準地震動 S s に基づく設計用床応答曲線より得られる値

2.2 機器要目

(1) ボルト

部材	m _i (kg)	D _i (mm)	d _i (mm)	A _{b i} (mm ²)	n _i	n _{f i}	M _p (N・mm)	S _{y i} (MPa)	S _{u i} (MPa)	F _i (MPa)	F _i * (MPa)
基礎ボルト (i=1)					8	8	—				
ポンプ取付ボルト (i=2)					12	12	2.674×10 ⁶				
原動機台取付ボルト (i=3)					14	14	2.674×10 ⁶				
原動機取付ボルト (i=4)					8	8	2.674×10 ⁶				

注記*1: 最高使用温度で算出

*2: 周囲環境温度で算出

(2) コラムパイプ

部材	S (MPa)	S _y (MPa)	S _u (MPa)	D _c (mm)	t (mm)
コラムパイプ	—			500	12.0

注記*: 最高使用温度で算出

(3) サポート取付ボルト

部材	A _{s b j} (mm ²)	n _{s j}	S _{y j} (MPa)	S _{u j} (MPa)	S _{y j} (RT) (MPa)	F _j (MPa)	F _j * (MPa)
サポート取付ボルト① (j=1)		4	199*	511*	205	—	246
サポート取付ボルト② (j=2)		4	199*	511*	205	—	246

注記*: 周囲環境温度で算出

H _p (μm)	N (rpm)

2.3 計算数値

(1) ボルトに作用する力

部材	M _i (N・mm)		F _{b i} (N)		Q _{b i} (N)	
	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s
基礎ボルト (i=1)	—		—		—	
ポンプ取付ボルト (i=2)	—		—		—	
原動機台取付ボルト (i=3)	—		—		—	
原動機取付ボルト (i=4)	—		—		—	

(2) コラムパイプに作用する力

(単位：N・mm)

部材	M	
	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s
コラムパイプ	—	

(3) サポート取付ボルトに作用する力

(単位：N)

部材	W	
	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s
サポート取付ボルト①		
サポート取付ボルト②		

2.4 結論

2.4.1 固有周期 (単位：s)

モード	固有周期
水平 1次	$T_{H1}=0.114$
鉛直 1次	$T_{V1}=0.05$ 以下

2.4.2 ボルトの応力 (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
基礎ボルト (i=1)		引張り	—	—	$\sigma_{b1}=36$	$f_{ts1}=184^*$
		せん断	—	—	$\tau_{b1}=17$	$f_{sb1}=142$
ポンプ取付ボルト (i=2)		引張り	—	—	$\sigma_{b2}=18$	$f_{ts2}=184^*$
		せん断	—	—	$\tau_{b2}=5$	$f_{sb2}=142$
原動機台取付ボルト (i=3)		引張り	—	—	$\sigma_{b4}=21$	$f_{ts4}=184^*$
		せん断	—	—	$\tau_{b4}=7$	$f_{sb4}=142$
原動機取付ボルト (i=4)		引張り	—	—	$\sigma_{b5}=45$	$f_{ts5}=184^*$
		せん断	—	—	$\tau_{b5}=23$	$f_{sb5}=142$

すべて許容応力以下である。

注記*： $f_{t si} = \text{Min}[1.4 \cdot f_{t oi} - 1.6 \cdot \tau_{b i}, f_{t oi}]$

2.4.4 サポート取付ボルトの応力 (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
サポート取付ボルト①		せん断	—	—	$\tau_{sb1}=85$	$f_{ssb1}=142$
サポート取付ボルト②		せん断	—	—	$\tau_{sb2}=38$	$f_{ssb2}=142$

すべて許容応力以下である。

2.4.3 コラムパイプの応力 (単位：MPa)

部材	材料		一次一般膜応力	
			算出応力	許容応力
コラムパイプ		弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	—	—
		基準地震動 S _s	$\sigma = 91$	$S_a = 283$

すべて許容応力以下である。

2.4.5 動的機能の評価結果

($\times 9.8\text{m/s}^2$)

		機能維持評価用加速度*	機能確認済加速度
ポンプ	水平方向	3.49	10.0
	鉛直方向	0.75	1.0
原動機	水平方向	0.95	2.5
	鉛直方向	0.75	1.0

注記*：基準地震動 S_s により定まる応答加速度を設定する。なお、水平方向の機能維持評価用加速度はコラム先端（原動機にあつては軸受部）の応答加速度又は設計用最大応答加速度（ $1.0 \cdot ZPA$ ）のいずれか大きい方を、鉛直方向は設計用最大応答加速度（ $1.0 \cdot ZPA$ ）を設定する。機能維持評価用加速度はすべて機能確認済加速度以下である。

2.5 その他の機器要目

(1) 節点データ

節点番号	節点座標 (mm)		
	x	y	z
1			
2			
3			
4			
5			
6			
7			
8			
9			
10			
11			
12			
13			
14			
15			
16			
17			
18			
19			
20			
21			
22			
23			
24			
25			
26			
27			
28			
29			
30			
31			
32			
33			
34			
35			
36			
37			
38			
39			
40			

K7 ① V-2-5-6-1-3 R0

(続き)

節点番号	節点座標 (mm)		
	x	y	z
41			
42			
43			
44			

(2) 要素の断面性状

断面特性番号 (要素番号)	要素両端の節点 番号	材料 番号	断面積 (mm ²)	断面二次 モーメント (mm ⁴)	断面二次 極モーメント (mm ⁴)
1	1-2	1		4.909×10 ⁶	9.817×10 ⁶
2	2-3	1		4.909×10 ⁶	9.817×10 ⁶
3	3-41	1		8.585×10 ⁶	1.717×10 ⁷
4	41-4	1		8.585×10 ⁶	1.717×10 ⁷
5	4-5	1		8.585×10 ⁶	1.717×10 ⁷
6	5-6	1		1.018×10 ⁷	2.036×10 ⁷
7	6-42	1		4.528×10 ⁶	9.055×10 ⁶
8	42-7	1		4.528×10 ⁶	9.055×10 ⁶
9	7-8	1		4.909×10 ⁶	9.817×10 ⁶
10	8-9	1		8.585×10 ⁶	1.717×10 ⁷
11	9-10	1		1.018×10 ⁷	2.036×10 ⁷
12	10-11	1		4.528×10 ⁶	9.055×10 ⁶
13	11-12	1		4.528×10 ⁶	9.055×10 ⁶
14	12-13	1		4.528×10 ⁶	9.055×10 ⁶
15	13-14	1		4.909×10 ⁶	9.817×10 ⁶
16	14-15	2		5.750×10 ⁷	1.150×10 ⁸
17	15-16	3		4.909×10 ⁶	9.817×10 ⁶
18	16-17	3		1.886×10 ⁷	3.771×10 ⁷
19	17-18	3		4.909×10 ⁶	9.817×10 ⁶
20	19-20	1		3.395×10 ⁸	6.790×10 ⁸
21	20-21	1		2.350×10 ⁹	4.701×10 ⁹
22	21-22	1		2.350×10 ⁹	4.701×10 ⁹
23	22-43	1		6.328×10 ⁸	1.266×10 ⁹
24	43-23	1		6.328×10 ⁸	1.266×10 ⁹
25	23-24	1		6.328×10 ⁸	1.266×10 ⁹
26	24-25	1		6.328×10 ⁸	1.266×10 ⁹
27	25-44	1		6.328×10 ⁸	1.266×10 ⁹
28	44-26	1		6.328×10 ⁸	1.266×10 ⁹
29	26-27	1		6.328×10 ⁸	1.266×10 ⁹
30	27-28	1		6.328×10 ⁸	1.266×10 ⁹
31	28-29	1		6.328×10 ⁸	1.266×10 ⁹
32	29-30	1		9.837×10 ⁸	1.967×10 ⁹
33	30-31	1		9.837×10 ⁸	1.967×10 ⁹
34	31-32	1		9.837×10 ⁸	1.967×10 ⁹
35	39-33	2		2.394×10 ¹¹	4.787×10 ¹¹
36	39-34	2		4.637×10 ¹¹	9.274×10 ¹¹
37	34-35	2		1.239×10 ¹⁰	2.477×10 ¹⁰
38	35-36	3		2.798×10 ⁹	5.597×10 ⁹
39	36-37	3		2.798×10 ⁹	5.597×10 ⁹
40	37-38	3		1.774×10 ⁹	3.548×10 ⁹

(3) ばね結合部の指定

ばねの両端の節点番号		ばね定数
2	21	
5	24	
7	26	
9	28	
16	36	
17	37	
23	40	
17	37	
30	33	
30	33	

(4) 節点の質量

節点番号	質量 (kg)
1	
2	
3	
4	
5	
6	
7	
8	
9	
10	
11	
12	
13	
14	
15	
16	
17	
18	
19	
20	
21	
22	
23	
24	
25	
26	
27	
28	
29	
30	
31	
32	
33	
34	
35	
36	
37	
38	
39	
40	

(続き)

節点番号	質量 (kg)
41	
42	
43	
44	

(5) 材料物性値

材料番号	温度 (°C)	縦弾性係数 (MPa)	質量密度 (kg/mm ³)	ポアソン比 (—)	材質
1	50			0.3	
2	50			0.3	
3	90			0.3	

