

本資料のうち、枠囲みの内容は、  
営業秘密または防護上の観点から  
公開できません。

東海第二発電所 工事計画審査資料

資料番号 工認-409 改0

提出年月日 平成30年5月25日

## V-2-5-5-2-1 低圧炉心スプレイ系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. 構造強度評価 .....	3
3.1 構造強度評価方法 .....	3
3.2 荷重の組合せ及び許容応力 .....	3
4. 機能維持評価 .....	8
4.1 動的機能維持評価方法 .....	8
5. 評価結果 .....	9
5.1 設計基準対象施設としての評価結果 .....	9
5.2 重大事故等対処設備としての評価結果 .....	9

## 1. 概要

本計算書は、「V-2-1-9 機能維持の検討方針」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、低圧炉心スプレイ系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。

低圧炉心スプレイ系ポンプは、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耐震重要重大事故防止設備に分類される。以下、分類に応じた構造強度評価及び動的機能維持評価を示す。

## 2. 一般事項

### 2.1 構造計画

低圧炉心スプレイ系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	
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られる。	ター婆形	<p>The diagram illustrates the internal components of a pump assembly. It shows a vertical column structure with various mechanical parts. Labels point to specific components: '原動機取付ボルト' (Motor mounting bolt) points to a bolt at the top; '原動機取付ボルト' (Motor mounting bolt) points to another bolt further down; 'ポンプ取付ボルト' (Pump mounting bolt) points to a bolt near the base; '基礎ボルト' (Foundation bolt) points to a bolt at the very bottom; 'コラムパイプ' (Column pipe) points to a vertical pipe; and 'バレルケージパイプ' (Barrel cage pipe) points to a horizontal pipe at the bottom.</p>

### 3. 構造強度評価

#### 3.1 構造強度評価方法

低圧炉心スプレイ系ポンプの構造はたて軸ポンプであるため、構造強度評価は、「V-2-1-14-5 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評価する。

#### 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

低圧炉心スプレイ系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

低圧炉心スプレイ系ポンプの許容応力を表3-3～表3-4に示す。

##### 3.2.3 使用材料の許容応力

低圧炉心スプレイ系ポンプの使用材料の許容応力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	耐震設計上の重要度分類	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	非常用炉心冷却設備	低圧炉心スプレイ系ポンプ	S	クラス 2 ポンプ*	D + P <sub>D</sub> + M <sub>D</sub> + S <sub>d</sub> *	III <sub>A</sub> S
	その他原子炉注水設備				D + P <sub>D</sub> + M <sub>D</sub> + S <sub>s</sub>	IV <sub>A</sub> S

注記\*：クラス 2 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 <sup>*1</sup>	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	非常用炉心冷却設備 その他原子炉注水設備	低圧炉心スプレイ系 ポンプ	常設耐震 ／防止	重大事故等 クラス 2 ポンプ <sup>*2</sup>	D + P <sub>D</sub> + M <sub>D</sub> + S <sub>s</sub> <sup>*3</sup>	IV <sub>A</sub> S
					D + P <sub>SAD</sub> + M <sub>SAD</sub> + S <sub>s</sub>	V <sub>A</sub> S (V <sub>A</sub> SとしてIV <sub>A</sub> S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／防止」は常設耐震重要重大事故防止設備以外の常設重大事故防止設備、「常設／緩和」は常設重大事故緩和設備を示す。

\*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<sub>SAD</sub> + M<sub>SAD</sub> + S<sub>s</sub>」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 <sub>A</sub> S	S <sub>y</sub> と 0.6・S <sub>u</sub> 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上記値と 1.2・S の大きい方	左欄の 1.5 倍の値	弾性設計用地震動 S <sub>d</sub> 又は基準地震動 S <sub>s</sub> 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 <sub>y</sub> 以下であれば、疲労解析は行わない。	
IV <sub>A</sub> S				
V <sub>A</sub> S (V <sub>A</sub> S として IV <sub>A</sub> S の許容限界を用いる。)	0.6・S <sub>u</sub>	左欄の 1.5 倍の値	基準地震動 S <sub>s</sub> 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 <sub>y</sub> 以下であれば、疲労解析は行わない。	

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 <sup>*1, *2</sup> (ボルト等)	
	一次応力	
	引張り	せん断
III <sub>A</sub> S	1.5 • f <sub>t</sub>	1.5 • f <sub>s</sub>
IV <sub>A</sub> S		
V <sub>A</sub> S (V <sub>A</sub> SとしてIV <sub>A</sub> Sの許容限界を用いる。)	1.5 • f <sub>t</sub> <sup>*</sup>	1.5 • f <sub>s</sub> <sup>*</sup>

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)		$S_y$ (MPa)	$S_u$ (MPa)	$S_y$ (R T) (MPa)
バレルケーシング	[Redacted]	最高使用温度	100	194	373	—
コラムパイプ		最高使用温度	100	194	373	—
基礎ボルト		周囲環境温度	[Redacted]	206	385	—
ポンプ取付ボルト		最高使用温度	100	685	847	—
原動機台取付ボルト		最高使用温度	100	194	373	—
原動機取付ボルト		周囲環境温度	[Redacted]	206	385	—

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)		$S_y$ (MPa)	$S_u$ (MPa)	$S_y$ (R T) (MPa)
バレルケーシング	[Redacted]	最高使用温度	148	181	373	—
コラムパイプ		最高使用温度	148	181	373	—
基礎ボルト		周囲環境温度	[Redacted]	206	385	—
ポンプ取付ボルト		最高使用温度	148	654	847	—
原動機台取付ボルト		最高使用温度	148	181	373	—
原動機取付ボルト		周囲環境温度	[Redacted]	206	385	—

## 4. 機能維持評価

### 4.1 動的機能維持評価方法

低圧炉心スプレイ系ポンプの地震後の動的機能維持評価について、以下に示す。

低圧炉心スプレイ系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 (単位 :  $\times 9.8 \text{ m/s}^2$ )

評価部位	形式	方向	機能確認済加速度 ( $\times 9.8 \text{ m/s}^2$ )
ポンプ	ピットバレル形 ポンプ	水平	10.0
		鉛直	1.0
原動機	立形ころがり 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

低圧炉心スプレイ系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

低圧炉心スプレイ系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。

## 【低圧炉心スプレイ系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	耐震設計上の重要度分類	据付場所及び床面高さ(m)	固有周期(s)		弹性設計用地震動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(℃)	周囲環境温度(℃)	最高使用圧力(MPa)	
			水平方向	水平方向	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
低圧炉心スプレイ系ポンプ	S	原子炉建屋 EL. -4.0 <sup>*1</sup>	0.086	0.021	C <sub>H</sub> =0.58 又は*2	C <sub>V</sub> =0.48	C <sub>H</sub> =0.87 又は*3	C <sub>V</sub> =0.90	C <sub>p</sub> =0.05	100	[ ]	0.76	3.97

注記\*1：基準床レベルを示す。

\*2: 弹性設計用地震動 S\_d に基づく設計用床応答スペクトルより得られる値

\*3: 基準地震動 S\_s に基づく設計用床応答スペクトルより得られる値

## 1.2 機器要目

## (1) ポルト

部材	m <sub>i</sub> (kg)	D <sub>i</sub> (mm)	A <sub>b,i</sub> (mm <sup>2</sup> )	n <sub>i</sub>	n <sub>f,i</sub>	M <sub>p</sub> (N·mm)	S <sub>y,i</sub> (MPa)	S <sub>u,i</sub> (MPa)	F <sub>i</sub> (MPa)	F <sub>i</sub> <sup>*</sup> (MPa)
基礎ボルト (i=1)				8	8	—	206 <sup>*2</sup> (40<径≤100mm)	385 <sup>*2</sup>	206	247
ポンプ取付ボルト (i=2)				40	40	1.194×10 <sup>7</sup>	685 <sup>*1</sup> (径≤60mm)	847 <sup>*1</sup> (径≤60mm)	592	592
原動機台取付ボルト (i=3)				8	8	1.194×10 <sup>7</sup>	194 <sup>*1</sup> (40<径≤100mm)	373 <sup>*1</sup>	194	232
原動機取付ボルト (i=4)				8	8	1.194×10 <sup>7</sup>	206 <sup>*2</sup> (40<径≤100mm)	385 <sup>*2</sup>	206	247

注記\*1：最高使用温度で算出

\*2：周囲環境温度で算出

予想最大両振幅 (μm)	回転速度 (min <sup>-1</sup> )
H p [ ]	N [ ]

## (2) バレルケーシング、コラムパイプ

部材	S (MPa)	S <sub>y</sub> (MPa)	S <sub>u</sub> (MPa)	D <sub>c</sub> (mm)	t (mm)
バレルケーシング	—	194 <sup>*1</sup>	373	1072.0	14.0
コラムパイプ	—	194 <sup>*1</sup>	373	363.6	28.0

注記 \*1：最高使用温度で算出

## 1.3 計算数値

(1) ボルトに作用する力

部材	M <sub>i</sub> (N・mm)		F <sub>b i</sub> (N)		Q <sub>b i</sub> (N)	
	弾性設計用地震動 S <sub>d</sub> 又は静的震度	基準地震動 S <sub>s</sub>	弾性設計用地震動 S <sub>d</sub> 又は静的震度	基準地震動 S <sub>s</sub>	弾性設計用地震動 S <sub>d</sub> 又は静的震度	基準地震動 S <sub>s</sub>
基礎ボルト (i=1)	2.293×10 <sup>8</sup>	3.281×10 <sup>8</sup>	—	3.855×10 <sup>4</sup>	2.129×10 <sup>5</sup>	3.045×10 <sup>5</sup>
ポンプ取付ボルト (i=2)	2.846×10 <sup>8</sup>	4.073×10 <sup>8</sup>	5.260×10 <sup>3</sup>	1.570×10 <sup>4</sup>	2.129×10 <sup>5</sup>	3.045×10 <sup>5</sup>
原動機台取付ボルト (i=3)	1.827×10 <sup>8</sup>	2.615×10 <sup>8</sup>	2.304×10 <sup>4</sup>	5.087×10 <sup>4</sup>	1.175×10 <sup>5</sup>	1.680×10 <sup>5</sup>
原動機取付ボルト (i=4)	7.681×10 <sup>7</sup>	1.099×10 <sup>8</sup>	8.997×10 <sup>3</sup>	2.778×10 <sup>4</sup>	7.158×10 <sup>4</sup>	1.024×10 <sup>5</sup>

## 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 <sub>H1</sub> =0.086
水平2次	T <sub>H2</sub> =0.045
鉛直1次	T <sub>V1</sub> =0.021

## 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 <sub>d</sub> 又は静的震度	基準地震動 S <sub>s</sub>	
			算出応力	許容応力	算出応力
基礎ボルト		引張り			
		せん断			
ポンプ取付ボルト		引張り			
		せん断			
原動機台取付ボルト		引張り			
		せん断			
原動機取付ボルト		引張り			
		せん断			

すべて許容応力以下である。

注記\*: f<sub>tsi</sub> = Min[1.4 · f<sub>t0i</sub> - 1.6 · τ<sub>b i</sub>, f<sub>t0i</sub>] より算出(2) パレルケーシング、コラムパイプに作用する力  
(単位:N・mm)

部材	M (N・mm)	
	弾性設計用地震動 S <sub>d</sub> 又は静的震度	基準地震動 S <sub>s</sub>
パレルケーシング	6.493×10 <sup>7</sup>	9.290×10 <sup>7</sup>
コラムパイプ	3.391×10 <sup>7</sup>	5.539×10 <sup>7</sup>

## 1.4.3 パレルケーシング、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
パレルケーシング		弹性設計用地震動 S <sub>d</sub> 又は静的震度	
		基準地震動 S <sub>s</sub>	
コラムパイプ		弹性設計用地震動 S <sub>d</sub> 又は静的震度	
		基準地震動 S <sub>s</sub>	

すべて許容応力以下である。

## 1.4.4 動的機能の評価結果

(単位: ×9.8 m/s<sup>2</sup>)

	評価用加速度		機能確認済加速度
	水平方向	鉛直方向	
ポンプ	0.72	0.75*	10.0
	鉛直方向	0.75*	1.0
原動機	0.72	0.75*	2.5
	鉛直方向	0.75*	1.0

評価用加速度はすべて機能確認済加速度以下である。注記\*: 評価用加速度は 1.0ZPA

## 【低圧炉心スプレイ系ポンプの耐震性についての計算結果】

## 2. 重大事故対処施設

## 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
低圧炉心スプレイ系 ポンプ	常設／防止	原子炉建屋 EL. -4.0 <sup>*1</sup>	0.086	0.021	—	—	$C_H = 0.87$ 又は <sup>*2</sup>	$C_V = 0.90$	$C_p = 0.05$	148	■	0.76	3.97

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スペクトルより得られる値

## 2.2 機器要目

## (1) ポルト

部材	$m_i$ (kg)	$D_i$ (mm)	$A_{b,i}$ (mm <sup>2</sup> )	$n_i$	$n_{f,i}$	$M_p$ (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	—	206 <sup>*2</sup> (40<径≤100mm)	385 <sup>*2</sup>	—	247
ポンプ取付ボルト (i=2)				40	40	$1.194 \times 10^7$	654 <sup>*1</sup> (径≤60mm)	847 <sup>*1</sup> (径≤60mm)	—	592
原動機台取付ボルト (i=3)				8	8	$1.194 \times 10^7$	181 <sup>*1</sup> (40<径≤100mm)	373 <sup>*1</sup>	—	217
原動機取付ボルト (i=4)				8	8	$1.194 \times 10^7$	206 <sup>*2</sup> (40<径≤100mm)	385 <sup>*2</sup>	—	247

注記\*1：最高使用温度で算出

\*2：周囲環境温度で算出

## (2) バレルケーシング、コラムパイプ

部材	$S$ (MPa)	$S_y$ (MPa)	$S_u$ (MPa)	$D_c$ (mm)	$t$ (mm)
バレルケーシング	—	181 <sup>*1</sup>	373	1072.0	14.0
コラムパイプ	—	181 <sup>*1</sup>	373	363.6	28.0

注記 \*1：最高使用温度で算出

予想最大両振幅 ( $\mu m$ )	回転速度 (min <sup>-1</sup> )
H p ■	N ■

## 2.3 計算数値

(1) ボルトに作用する力

部材	M <sub>i</sub> (N・mm)		F <sub>b,i</sub> (N)		Q <sub>b,i</sub> (N)	
	弹性設計用地震動 S <sub>d</sub> 又は静的震度	基準地震動 S <sub>s</sub>	弹性設計用地震動 S <sub>d</sub> 又は静的震度	基準地震動 S <sub>s</sub>	弹性設計用地震動 S <sub>d</sub> 又は静的震度	基準地震動 S <sub>s</sub>
基礎ボルト (i=1)	—	3.281×10 <sup>8</sup>	—	3.855×10 <sup>4</sup>	—	3.045×10 <sup>5</sup>
ポンプ取付ボルト (i=2)	—	4.073×10 <sup>8</sup>	—	1.570×10 <sup>4</sup>	—	3.045×10 <sup>5</sup>
原動機台取付ボルト (i=3)	—	2.615×10 <sup>8</sup>	—	5.087×10 <sup>4</sup>	—	1.680×10 <sup>5</sup>
原動機取付ボルト (i=4)	—	1.099×10 <sup>8</sup>	—	2.778×10 <sup>4</sup>	—	1.024×10 <sup>5</sup>

(2) バレルケーシング、コラムパイプに作用する力  
(単位 : N・mm)

部材	M	
	弹性設計用地震動 S <sub>d</sub> 又は静的震度	基準地震動 S <sub>s</sub>
バレルケーシング	—	9.290×10 <sup>7</sup>
コラムパイプ	—	5.539×10 <sup>7</sup>

## 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 <sub>H1</sub> =0.086
水平2次	T <sub>H2</sub> =0.045
鉛直1次	T <sub>V1</sub> =0.021

## 2.4.2 ボルトの応力

(単位 : MPa)

部材	材料	応力	弹性設計用地震動 S <sub>d</sub> 又は静的震度		基準地震動 S <sub>s</sub>	
			算出応力	許容応力	算出応力	許容応力
基礎ボルト		引張り	—	—		
		せん断	—	—		
ポンプ取付ボルト		引張り	—	—		
		せん断	—	—		
原動機台取付ボルト		引張り	—	—		
		せん断	—	—		
原動機取付ボルト		引張り	—	—		
		せん断	—	—		

すべて許容応力以下である。

注記\* : f<sub>t,s,i</sub> = Min[1.4 · f<sub>t,o,i</sub> - 1.6 · τ<sub>b,i</sub>, f<sub>t,o,i</sub>] より算出

## 2.4.3 バレルケーシング、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
バレルケーシング		弹性設計用地震動 S <sub>d</sub> 又は静的震度	—
		基準地震動 S <sub>s</sub>	—
コラムパイプ		弹性設計用地震動 S <sub>d</sub> 又は静的震度	—
		基準地震動 S <sub>s</sub>	—

すべて許容応力以下である。

## 2.4.4 動的機能の評価結果

(単位 : ×9.8 m/s<sup>2</sup>)

	評価用加速度		機能確認済加速度
	水平方向	鉛直方向	
ポンプ	0.72	0.75*	10.0
	1.0	1.0	
原動機	0.72	0.75*	2.5
	1.0	1.0	

評価用加速度はすべて機能確認済加速度以下である。 注記\* : 評価用加速度は 1.0ZPA

## 別添 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			
41			
42			
43			
44			
45			
46			
47			
48			
49			

(続き)

節点番号	節点座標 (mm)		
	X	Y	Z
50			
51			
52			
53			
54			
55			
56			
57			
58			
59			
60			
61			
62			
63			
64			
65			
66			
67			
68			
69			
70			
71			
72			
73			
74			
75			
76			
77			
78			
79			
80			
81			
82			
83			
84			
85			
86			
87			

(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 <sup>2</sup> )	断面二次 モーメント (mm <sup>4</sup> )	断面二次 極モーメント (mm <sup>4</sup> )
1	1-2	1		$1.886 \times 10^7$	$3.771 \times 10^7$
2	2-3	1		$1.886 \times 10^7$	$3.771 \times 10^7$
3	3-4	1		$1.886 \times 10^7$	$3.771 \times 10^7$
4	4-5	1		$1.886 \times 10^7$	$3.771 \times 10^7$
5	5-6	1		$1.886 \times 10^7$	$3.771 \times 10^7$
6	6-7	1		$1.886 \times 10^7$	$3.771 \times 10^7$
7	7-8	1		$1.886 \times 10^7$	$3.771 \times 10^7$
8	8-9	1		$1.886 \times 10^7$	$3.771 \times 10^7$
9	9-10	1		$1.886 \times 10^7$	$3.771 \times 10^7$
10	10-11	1		$1.886 \times 10^7$	$3.771 \times 10^7$
11	11-12	1		$1.886 \times 10^7$	$3.771 \times 10^7$
12	12-13	1		$1.886 \times 10^7$	$3.771 \times 10^7$
13	13-14	1		$1.886 \times 10^7$	$3.771 \times 10^7$
14	14-15	1		$1.886 \times 10^7$	$3.771 \times 10^7$
15	15-16	1		$1.886 \times 10^7$	$3.771 \times 10^7$
16	16-17	1		$1.886 \times 10^7$	$3.771 \times 10^7$
17	17-18	1		$1.886 \times 10^7$	$3.771 \times 10^7$
18	18-19	1		$1.886 \times 10^7$	$3.771 \times 10^7$
19	19-20	1		$6.397 \times 10^7$	$1.279 \times 10^8$
20	20-21	1		$2.833 \times 10^7$	$5.667 \times 10^7$
21	21-22	1		$2.833 \times 10^7$	$5.667 \times 10^7$
22	22-23	1		$2.833 \times 10^7$	$5.667 \times 10^7$
23	23-24	1		$3.217 \times 10^7$	$6.434 \times 10^7$
24	24-25	1		$3.217 \times 10^7$	$6.434 \times 10^7$
25	25-26	4		$3.230 \times 10^8$	$6.459 \times 10^8$
26	26-27	6		$1.886 \times 10^7$	$3.771 \times 10^7$
27	27-28	6		$5.153 \times 10^7$	$1.031 \times 10^8$
28	28-29	6		$1.018 \times 10^7$	$2.036 \times 10^7$
29	30-31	2		$1.971 \times 10^8$	$3.943 \times 10^8$
30	31-32	2		$1.807 \times 10^9$	$3.614 \times 10^9$
31	32-33	2		$1.807 \times 10^9$	$3.614 \times 10^9$
32	33-34	2		$1.807 \times 10^9$	$3.614 \times 10^9$
33	34-35	2		$1.807 \times 10^9$	$3.614 \times 10^9$
34	35-36	2		$1.807 \times 10^9$	$3.614 \times 10^9$
35	36-37	2		$1.807 \times 10^9$	$3.614 \times 10^9$
36	37-38	2		$1.807 \times 10^9$	$3.614 \times 10^9$
37	38-39	2		$1.807 \times 10^9$	$3.614 \times 10^9$
38	39-40	2		$1.807 \times 10^9$	$3.614 \times 10^9$
39	40-41	2		$1.807 \times 10^9$	$3.614 \times 10^9$
40	41-42	2		$1.807 \times 10^9$	$3.614 \times 10^9$
41	42-43	2		$1.807 \times 10^9$	$3.614 \times 10^9$
42	43-44	2		$1.807 \times 10^9$	$3.614 \times 10^9$
43	44-45	2		$1.807 \times 10^9$	$3.614 \times 10^9$
44	45-46	2		$1.807 \times 10^9$	$3.614 \times 10^9$
45	46-47	2		$1.807 \times 10^9$	$3.614 \times 10^9$
46	47-48	2		$1.807 \times 10^9$	$3.614 \times 10^9$
47	48-49	2		$1.807 \times 10^9$	$3.614 \times 10^9$
48	49-50	3		$6.637 \times 10^8$	$1.327 \times 10^9$
49	50-51	3		$6.637 \times 10^8$	$1.327 \times 10^9$

(続き)

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 <sup>2</sup> )	断面二次 モーメント (mm <sup>4</sup> )	断面二次 極モーメント (mm <sup>4</sup> )
50	51-52	3		$6.637 \times 10^8$	$1.327 \times 10^9$
51	52-53	3		$6.637 \times 10^8$	$1.327 \times 10^9$
52	53-54	3		$2.650 \times 10^8$	$5.299 \times 10^8$
53	53-83	3		$6.637 \times 10^8$	$1.327 \times 10^9$
54	55-56	3		$7.043 \times 10^9$	$1.409 \times 10^{10}$
55	56-57	3		$7.043 \times 10^9$	$1.409 \times 10^{10}$
56	57-58	3		$7.043 \times 10^9$	$1.409 \times 10^{10}$
57	58-59	3		$7.043 \times 10^9$	$1.409 \times 10^{10}$
58	59-60	3		$7.043 \times 10^9$	$1.409 \times 10^{10}$
59	60-61	3		$7.043 \times 10^9$	$1.409 \times 10^{10}$
60	61-62	3		$7.043 \times 10^9$	$1.409 \times 10^{10}$
61	62-63	3		$7.043 \times 10^9$	$1.409 \times 10^{10}$
62	63-64	3		$7.043 \times 10^9$	$1.409 \times 10^{10}$
63	64-65	3		$7.043 \times 10^9$	$1.409 \times 10^{10}$
64	65-66	3		$7.043 \times 10^9$	$1.409 \times 10^{10}$
65	66-67	3		$7.043 \times 10^9$	$1.409 \times 10^{10}$
66	67-68	3		$7.043 \times 10^9$	$1.409 \times 10^{10}$
67	68-69	3		$7.043 \times 10^9$	$1.409 \times 10^{10}$
68	69-70	3		$7.043 \times 10^9$	$1.409 \times 10^{10}$
69	70-71	3		$7.043 \times 10^9$	$1.409 \times 10^{10}$
70	71-72	3		$7.043 \times 10^9$	$1.409 \times 10^{10}$
71	72-73	3		$7.043 \times 10^9$	$1.409 \times 10^{10}$
72	73-74	3		$7.043 \times 10^9$	$1.409 \times 10^{10}$
73	74-75	3		$7.043 \times 10^9$	$1.409 \times 10^{10}$
74	75-76	3		$7.043 \times 10^9$	$1.409 \times 10^{10}$
75	76-77	3		$8.019 \times 10^9$	$1.604 \times 10^{10}$
76	77-78	3		$1.665 \times 10^{10}$	$3.329 \times 10^{10}$
77	79-80	5		$2.478 \times 10^{12}$	$4.956 \times 10^{12}$
78	80-81	3		$5.625 \times 10^{11}$	$1.125 \times 10^{12}$
79	81-82	3		$3.047 \times 10^{10}$	$6.093 \times 10^{10}$
80	82-83	3		$3.047 \times 10^{10}$	$6.093 \times 10^{10}$
81	83-84	5		$2.198 \times 10^{10}$	$4.396 \times 10^{10}$
82	84-85	6		$9.513 \times 10^9$	$1.903 \times 10^{10}$
83	85-86	6		$9.513 \times 10^9$	$1.903 \times 10^{10}$
84	86-87	6		$1.293 \times 10^{10}$	$2.587 \times 10^{10}$

(3) ばね結合部の指定

ばねの両端の節点番号	ばね定数
2	32
4	34
6	36
8	38
10	40
12	42
14	44
16	46
18	48
24	54
27	85
28	86
31	58
28	86
78	80
78	80

## (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	
41	
42	
43	
44	
45	
46	
47	
48	
49	

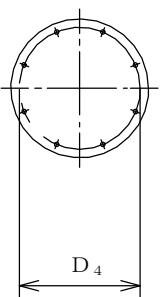
(続き)

節点番号	質量 (kg)
50	
51	
52	
53	
54	
55	
56	
57	
58	
59	
60	
61	
62	
63	
64	
65	
66	
67	
68	
69	
70	
71	
72	
73	
74	
75	
76	
77	
78	
79	
80	
81	
82	
83	
84	
85	
86	
87	

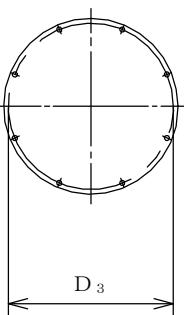
(5) 材料物性値

材料番号	温 度 (°C)	縦弾性係数 (MPa)	質量密度 (kg/mm <sup>3</sup> )	ボアソン比 (—)	材 質
1	100	$1.96 \times 10^5$		0.3	
2	100	$1.97 \times 10^5$		0.3	
3	100	$1.98 \times 10^5$		0.3	
4		$1.99 \times 10^5$		0.3	
5		$2.00 \times 10^5$		0.3	
6		$1.99 \times 10^5$		0.3	

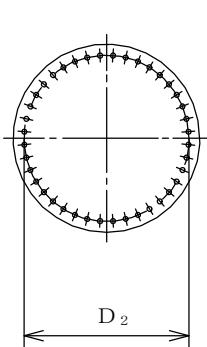
原動機取付ボルト



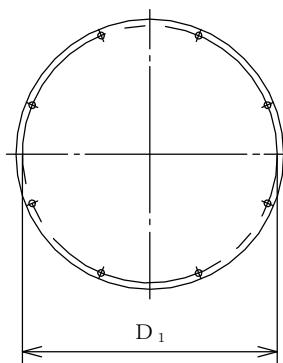
原動機台取付ボルト



ポンプ取付ボルト



基礎ボルト



A～A矢視図

B～B矢視図

C～C矢視図

D～D矢視図

