

本資料のうち、枠囲みの内容は、
営業秘密又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-414 改3
提出年月日	平成30年8月10日

V-2-8-3-1-2 中央制御室換気系空気調和機ファン，中央制御室
換気系フィルタ系ファン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	4
3.1 構造強度評価方法	4
3.2 荷重の組合せ及び許容応力	4
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、中央制御室換気系空気調和機ファン及び中央制御室換気系フィルタ系ファン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。

中央制御室換気系空気調和機ファン及び中央制御室換気系フィルタ系ファンは、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及び常設重大事故緩和設備に分類される。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。

2. 一般事項

2.1 構造計画

中央制御室換気系空気調和機ファン及び中央制御室換気系フィルタ系ファンの構造計画を表2-1に示す。

表 2-1 構造計画(1/2) (中央制御室換気系空気調和機ファン)

計画の概要		概略構造図
基礎・支持構造	主体構造	
ファン及び原動機はベースに取付ボルトにより固定され、ベースは基礎ボルトで基礎に据え付ける。	遠心直結型ファン	<p>(単位：mm)</p>

表 2-1 構造計画 (2/2) (中央制御室換気系フィルタ系ファン)

計画の概要		概略構造図
基礎・支持構造	主体構造	
<p>原動機はベースに取り付ボルトにより固定され、ファン及びベースは基礎ボルトで基礎に据え付ける。</p>	<p>遠心直動型ファン</p>	<p>(単位 : mm)</p>

3. 構造強度評価

3.1 構造強度評価方法

中央制御室換気系空気調和機ファン及び中央制御室換気系フィルタ系ファンの構造は横軸ポンプと類似の構造であるため、構造強度評価は、「V-2-1-13-4 横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

中央制御室換気系空気調和機ファン及び中央制御室換気系フィルタ系ファン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

中央制御室換気系空気調和機ファン及び中央制御室換気系フィルタ系ファンの許容応力を表 3-3 に示す。

3.2.3 使用材料の許容応力評価条件

中央制御室換気系空気調和機ファン及び中央制御室換気系フィルタ系ファン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 3-4 に、重大事故等対処設備の評価に用いるものを表 3-5 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
放射線管理 施設	換気設備	中央制御室換気系 空気調和機ファン	S	—*1	$D + P_D + M_D + S_d^{*2}$	Ⅲ _A S
		中央制御室換気系 フィルタ系ファン			$D + P_D + M_D + S_s$	Ⅳ _A S

注記 *1：その他の支持構造物の荷重の組合せ及び許容応力を適用する。

*2：S_sと組合せ、Ⅲ_ASの評価を実施する。

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	機器等の区分	荷重の組合せ	許容応力状態
放射線管理 施設	換気設備	中央制御室換気系 空気調和機ファン	常設耐震／防止 常設／緩和	—*2	$D + P_D + M_D + S_s^{*3}$	Ⅳ _A S
		中央制御室換気系 フィルタ系ファン			$D + P_{SAD} + M_{SAD} + S_s$	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を示す。

*2：その他の支持構造物の荷重の組合せ及び許容応力を適用する。

*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（その他の支持構造物）

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 3-4 使用材料の許容応力評価条件（設計基準対象施設）

機器名称	評価部材	材料	温度条件 (°C)	S _y (MPa)	S _u (MPa)	S _y (R T) (MPa)
中央制御室換気系 空気調和機ファン	基礎ボルト		周囲環境温度	198	504	205
	ファン取付ボルト		周囲環境温度	231	394	—
	原動機取付ボルト		周囲環境温度	231	394	—
中央制御室換気系 フィルタ系ファン	基礎ボルト		周囲環境温度	198	504	205
	原動機取付ボルト		周囲環境温度	231	394	—

表 3-5 使用材料の許容応力評価条件（重大事故等対処設備）

機器名称	評価部材	材料	温度条件 (°C)	S _y (MPa)	S _u (MPa)	S _y (R T) (MPa)
中央制御室換気系 空気調和機ファン	基礎ボルト		周囲環境温度	198	504	205
	ファン取付ボルト		周囲環境温度	231	394	—
	原動機取付ボルト		周囲環境温度	231	394	—
中央制御室換気系 フィルタ系ファン	基礎ボルト		周囲環境温度	198	504	205
	原動機取付ボルト		周囲環境温度	231	394	—

4. 機能維持評価

4.1 動的機能維持評価方法

中央制御室換気系空気調和機ファン及び中央制御室換気系フィルタ系ファンの地震時及び地震後の動的機能維持評価について、以下に示す。

動的機能維持評価は、「V-2-1-13-4 横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評価する。

中央制御室換気系空気調和機ファン及び中央制御室換気系フィルタ系ファン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 (×9.8 m/s²)

機器名称	評価部位	形式	方向	機能確認済加速度
中央制御室換気系 空気調和機ファン	ファン	遠心直結型 ファン	水平	2.3
			鉛直	1.0
	原動機	横形ころがり 軸受電動機	水平	4.7
			鉛直	1.0
中央制御室換気系 フィルタ系ファン	ファン	遠心直動型 ファン	水平	2.6
			鉛直	1.0
	原動機	横形ころがり 軸受電動機	水平	4.7
			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

中央制御室換気系空気調和機ファン及び中央制御室換気系フィルタ系ファン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。

なお，弾性設計用地震動 S_d 及び静的震度は基準地震動 S_s を下回っており，基準地震動 S_s による発生値が，弾性設計用地震動 S_d 又は静的震度に対する評価における許容限界を満足するため，弾性設計用地震動 S_d 又は静的震度による発生値の算出を省略した。

(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

中央制御室換気系空気調和機ファン及び中央制御室換気系フィルタ系ファン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。

【中央制御室換気系空気調和機ファン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)		弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度		基準地震動 S _s		ファン振動による震度	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			
中央制御室換気系空気調和機ファン	S	原子炉建屋 EL. 29.00*1	—*2	—*2	—*3	—*3	C _H =1.55	C _V =1.17	C _P =0.09	—	<input type="text"/>

注記 *1: 基準床レベルを示す。
 *2: 固有周期は十分に小さく、計算は省略する。
 *3: III_ASについては、基準地震動 S_s で評価する。

1.2 機器要目

部材	m _i (kg)	h _i (mm)	ℓ _{1i} * (mm)	ℓ _{2i} * (mm)	A _{bi} (mm)	n _i	n _{fi} *
基礎ボルト (i=1)	<input type="text"/>					13	4
ファン取付ボルト (i=2)						7	1
原動機取付ボルト (i=3)						4	2

部材	S _{yi} (MPa)	S _{ui} (MPa)	S _{yi} (RT) (MPa)	F _i (MPa)	F _i * (MPa)	転倒方向		M _P (N・mm)	
						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)	198	504	205	205	246	—	軸直角	—	—
ファン取付ボルト (i=2)	231	394	—	231	276	—	軸直角	—	2.865×10 ⁵
原動機取付ボルト (i=3)	231	394	—	231	276	—	軸直角	—	2.865×10 ⁵

予想最大両振幅 (μm)	回転速度 (min ⁻¹)
H _P = <input type="text"/>	N = <input type="text"/>

注記 * : 各ボルトの機器要目における上段は軸直角方向転倒に対する評価時の要目を示し、下段は軸方向転倒に対する評価時の要目を示す。

1.3 計算数値

1.3.1 ボルトに作用する力

(単位：N)

部 材	F _{bi}		Q _{bi}	
	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)	—		—	
ファン取付ボルト (i=2)	—		—	
原動機取付ボルト (i=3)	—		—	

1.4 結論

1.4.1 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*1	許容応力	算出応力	許容応力
基礎ボルト		引張り	$\sigma_{b1}=37$	$f_{ts1}=153^{*2}$	$\sigma_{b1}=37$	$f_{ts1}=184^{*2}$
		せん断	$\tau_{b1}=10$	$f_{sb1}=118$	$\tau_{b1}=10$	$f_{sb1}=142$
ファン取付ボルト		引張り	$\sigma_{b2}=52$	$f_{ts2}=173^{*2}$	$\sigma_{b2}=52$	$f_{ts2}=207^{*2}$
		せん断	$\tau_{b2}=10$	$f_{sb2}=133$	$\tau_{b2}=10$	$f_{sb2}=159$
原動機取付ボルト		引張り	$\sigma_{b3}=13$	$f_{ts3}=173^{*2}$	$\sigma_{b3}=13$	$f_{ts3}=207^{*2}$
		せん断	$\tau_{b3}=8$	$f_{sb3}=133$	$\tau_{b3}=8$	$f_{sb3}=159$

すべて許容応力以下である。

注記 *1：基準地震動 S_s による算出値

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

1.4.2 動的機能の評価結果

(×9.8 m/s²)

		評価用加速度	機能確認済加速度
ファン	水平方向	1.29	2.3
	鉛直方向	0.98	1.0
原動機	水平方向	1.29	4.7
	鉛直方向	0.98	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。

【中央制御室換気系空気調和機ファン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		ファン振動による震度	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			
中央制御室換気系 空気調和機ファン	常設耐震/防止 常設/緩和	原子炉建屋 EL. 29.00*1	—*2	—*2	—	—	$C_H=1.55$	$C_V=1.17$	$C_P=0.09$	—	

注記 *1: 基準床レベルを示す。

*2: 固有周期は十分に小さく、計算は省略する。

2.2 機器要目

部材	m_i (kg)	h_i (mm)	l_{1i}^* (mm)	l_{2i}^* (mm)	A_{bi} (mm)	n_i	n_{fi}^*
基礎ボルト ($i=1$)						13	4
							2
ファン取付ボルト ($i=2$)						7	1
	2						
原動機取付ボルト ($i=3$)						4	2
							2

部材	S_{yi} (MPa)	S_{ui} (MPa)	S_{yi} (RT) (MPa)	F_i (MPa)	F_i^* (MPa)	転倒方向		M_p (N・mm)	
						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 ($i=1$)	198	504	205	205	246	—	軸直角	—	—
ファン取付ボルト ($i=2$)	231	394	—	231	276	—	軸直角	—	2.865×10^5
原動機取付ボルト ($i=3$)	231	394	—	231	276	—	軸直角	—	2.865×10^5

予想最大両振幅 (μm)	回転速度 (min^{-1})
$H_p =$ 	$N =$

注記 * : 各ボルトの機器要目における上段は軸直角方向転倒に対する評価時の要目を示し、下段は軸方向転倒に対する評価時の要目を示す。

2.3 計算数値

2.3.1 ボルトに作用する力

(単位：N)

部 材	F _{bi}		Q _{bi}	
	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)	—		—	
ファン取付ボルト (i=2)	—		—	
原動機取付ボルト (i=3)	—		—	

2.4 結論

2.4.1 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	算出応力	算出応力	許容応力
基礎ボルト		引張り	—	—	$\sigma_{b1}=37$	$f_{ts1}=184^*$
		せん断	—	—	$\tau_{b1}=10$	$f_{sb1}=142$
ファン取付ボルト		引張り	—	—	$\sigma_{b2}=52$	$f_{ts2}=207^*$
		せん断	—	—	$\tau_{b2}=10$	$f_{sb2}=159$
原動機取付ボルト		引張り	—	—	$\sigma_{b3}=13$	$f_{ts3}=207^*$
		せん断	—	—	$\tau_{b3}=8$	$f_{sb3}=159$

すべて許容応力以下である。

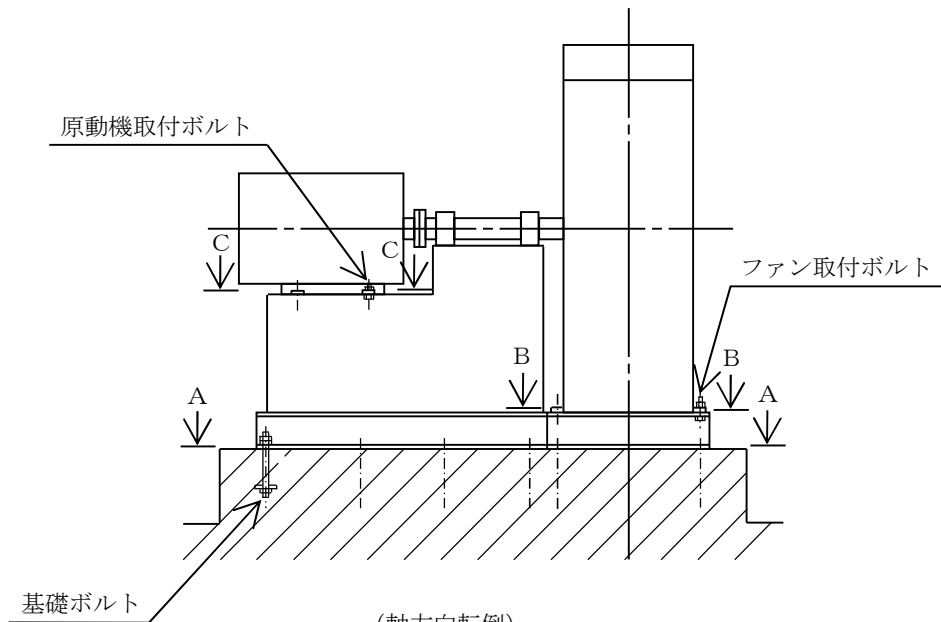
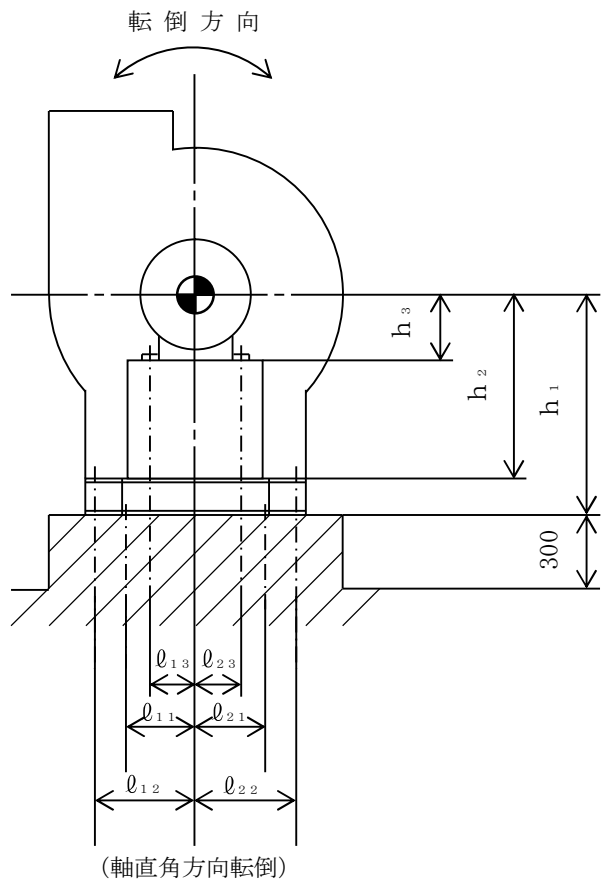
注記*： $f_{tsi} = \text{Min}[1.4 \cdot f_{toi} - 1.6 \cdot \tau_{bi}, f_{toi}]$ より算出

2.4.2 動的機能の評価結果

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

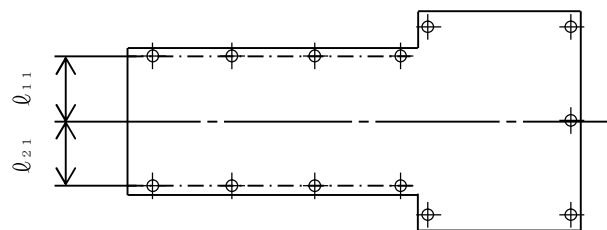
		評価用加速度	機能確認済加速度
ファン	水平方向	1.29	2.3
	鉛直方向	0.98	1.0
原動機	水平方向	1.29	4.7
	鉛直方向	0.98	1.0

評価用加速度はすべて機能確認済加速度以下である。



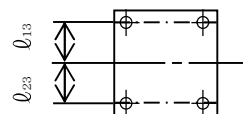
$(l_{1i} \leq l_{2i})$

(軸方向転倒)



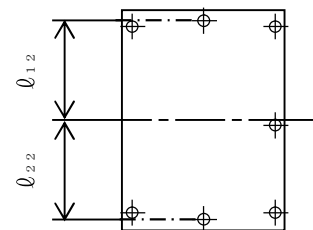
A~A 矢視図

(基礎ボルト)



C~C 矢視図

(原動機取付ボルト)



B~B 矢視図

(ファン取付ボルト)

【中央制御室換気系フィルタ系ファン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)		弾性設計用地震動 S_d 又は静的震度		基準地震動 S_s		ファン振動による震度	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			
中央制御室換気系フィルタ系ファン	S	原子炉建屋 EL. 29.00*1	—*2	—*2	—*3	—*3	$C_H=1.55$	$C_V=1.17$	$C_P=0.09$	—	

注記 *1: 基準床レベルを示す。
 *2: 固有周期は十分に小さく、計算は省略する。
 *3: IIIA Sについては、基準地震動 S_s で評価する。

1.2 機器要目

部材	m_i (kg)	h_i (mm)	l_{1i}^* (mm)	l_{2i}^* (mm)	A_{bi} (mm)	n_i	n_{fi}^*	
							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)						7	—	1
							—	2
原動機取付ボルト (i=3)						4	—	2
							—	2

部材	S_{yi} (MPa)	S_{ui} (MPa)	S_{yi} (RT) (MPa)	F_i (MPa)	F_i^* (MPa)	転倒方向		M_p (N・mm)	
						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)	198	504	205	205	246	—	軸直角	—	—
原動機取付ボルト (i=3)	231	394	—	231	276	—	軸	—	—

注記 *: 各ボルトの機器要目における上段は軸直角方向転倒に対する評価時の要目を示し、下段は軸方向転倒に対する評価時の要目を示す。

予想最大両振幅 (μm)	回転速度 (min^{-1})
$H_P =$ 	$N =$

1.3 計算数値

1.3.1 ボルトに作用する力

(単位：N)

部 材	F _{bi}		Q _{bi}	
	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)	—		—	
原動機取付ボルト (i=3)	—		—	

1.4 結論

1.4.1 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*1	許容応力	算出応力	許容応力
基礎ボルト		引張り	$\sigma_{b1}=64$	$f_{ts1}=153^*$	$\sigma_{b1}=64$	$f_{ts1}=184^{*2}$
		せん断	$\tau_{b1}=7$	$f_{sb1}=118$	$\tau_{b1}=7$	$f_{sb1}=142$
原動機取付ボルト		引張り	$\sigma_{b3}=15$	$f_{ts3}=173^*$	$\sigma_{b3}=15$	$f_{ts3}=207^{*2}$
		せん断	$\tau_{b3}=8$	$f_{sb3}=133$	$\tau_{b3}=8$	$f_{sb3}=159$

すべて許容応力以下である。

注記*1：基準地震動 S_s による算出値

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

1.4.2 動的機能の評価結果

(×9.8 m/s²)

		評価用加速度	機能確認済加速度
ファン	水平方向	1.29	2.6
	鉛直方向	0.98	1.0
原動機	水平方向	1.29	4.7
	鉛直方向	0.98	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。

【中央制御室換気系フィルタ系ファン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		ファン振動 による震度	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			
中央制御室換気系 フィルタ系ファン	常設耐震/防止 常設/緩和	原子炉建屋 EL. 29.00*1	—*2	—*2	—	—	$C_H=1.55$	$C_V=1.17$	$C_P=0.09$	—	

注記 *1: 基準床レベルを示す。
*2: 固有周期は十分に小さく、計算は省略する。

2.2 機器要目

部 材	m_i (kg)	h_i (mm)	l_{1i} (mm)	l_{2i} (mm)	A_{bi} (mm)	n_i	n_{fi}	
							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 ($i=1$)						7	—	1
							—	2
原動機取付ボルト ($i=3$)						4	—	2
							—	2

部 材	S_{yi} (MPa)	S_{ui} (MPa)	S_{yi} (RT) (MPa)	F_i (MPa)	F_i^* (MPa)	転倒方向		M_P (N・mm)	
						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 ($i=1$)	198	504	205	205	246	—	軸直角	—	—
原動機取付ボルト ($i=3$)	231	394	—	231	276	—	軸	—	—

予想最大両振幅 (μm)	回転速度 (min^{-1})
$H_P =$ 	$N =$

注記 * : 各ボルトの機器要目における上段は軸直角方向転倒に対する評価時の要目を示し、下段は軸方向転倒に対する評価時の要目を示す。

2.3 計算数値

2.3.1 ボルトに作用する力

(単位：N)

部 材	F _{bi}		Q _{bi}	
	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)	—		—	
原動機取付ボルト (i=3)	—		—	

2.4 結論

2.4.1 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	算出応力	算出応力	許容応力
基礎ボルト		引張り	—	—	$\sigma_{b1}=64$	$f_{ts1}=184^*$
		せん断	—	—	$\tau_{b1}=7$	$f_{sb1}=142$
原動機取付ボルト		引張り	—	—	$\sigma_{b3}=15$	$f_{ts3}=207^*$
		せん断	—	—	$\tau_{b3}=8$	$f_{sb3}=159$

すべて許容応力以下である。

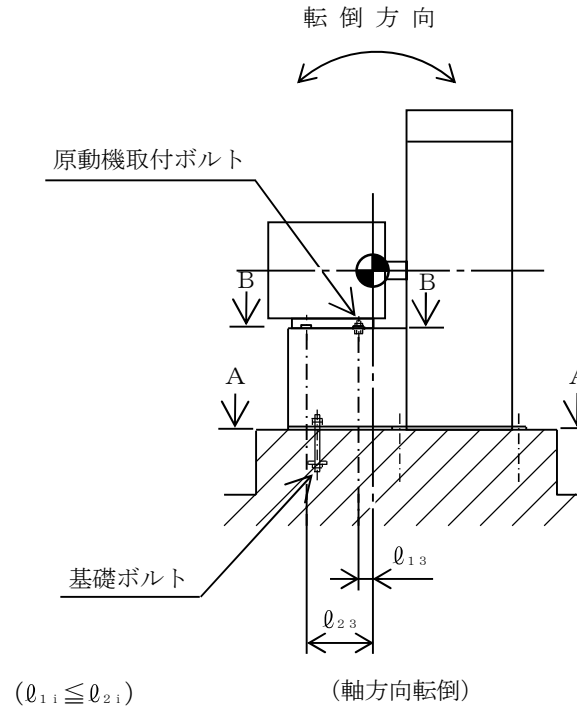
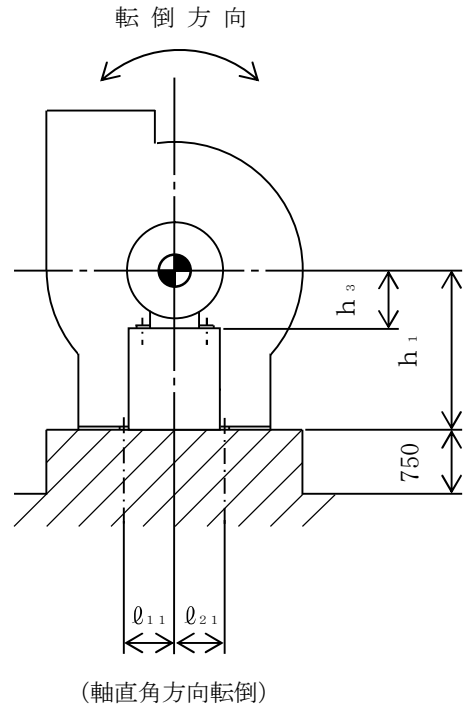
注記*： $f_{tsi} = \text{Min}[1.4 \cdot f_{t oi} - 1.6 \cdot \tau_{bi}, f_{t oi}]$ より算出

2.4.2 動的機能の評価結果

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

		評価用加速度	機能確認済加速度
ファン	水平方向	1.29	2.6
	鉛直方向	0.98	1.0
原動機	水平方向	1.29	4.7
	鉛直方向	0.98	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。



$(l_{1i} \leq l_{2i})$

