緑字:記載表現,設備名称の相違(実質的な相違なし)

: 前回提出時からの変更箇所

柏崎刈羽原子力発電所第7号機 (2020.9.25)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
			表現の相違
		VI-2-1-13-5 たて軸ポンプの耐震性についての	みがツ川産
		計算書作成の基本方針	

緑字:記載表現,設備名称の相違(実質的な相違なし)

: 前回提出時からの変更箇所

柏崎刈羽原子力発電所第7号機 (2020.9.25)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		目 次	
		1. 概要 · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
		2. 一般事項	
		2.1 評価方針	
		2.2 適用 <mark>規格・</mark> 基準 <mark>等</mark> ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	
		2.3 記号の説明・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	
		2.4 計算精度と数値の丸め方・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	
		3. 評価部位・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	
		4. 固有値解析及び構造強度評価・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	
		4.1 固有値解析及び構造強度評価方法・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	-t
		4.2 固有周期・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	表現の相違
		4.3 設計用地震力・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	
		4.4 計算方法・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	+ 10 o 10 V4
		4.4.1 応力の計算方法・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	表現の相違
			本田の担告
		4.5.1 ボルトの応力評価・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	表現の相違
		4.5.2 ハレルケーシング及いコノムハイフの応力計画・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	
		5.1 動的機能維持評価方法······	
		6. 耐震計算書のフォーマット・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	
		0. 顺辰印弃百90万才 (7)[

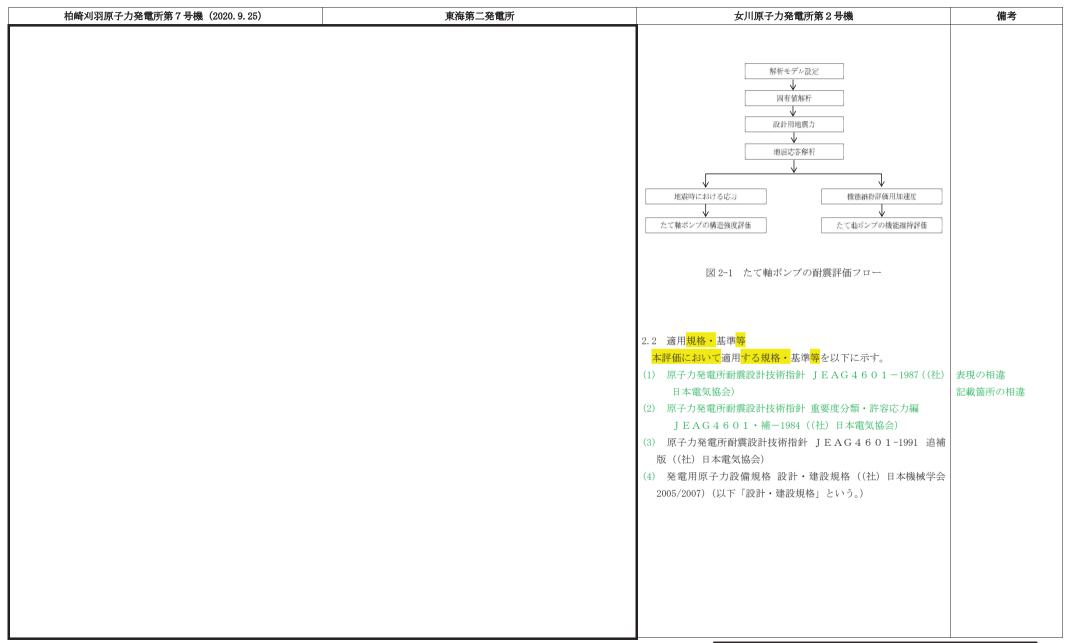
赤字:設備,運用又は体制の相違点(設計方針の相違) 緑字:記載表現,設備名称の相違(実質的な相違なし)

: 前回提出時からの変更箇所

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		1. 概要 本資料は、添付書類「VI-2-1-1 耐震設計の基本方針」に基づき、耐震性に関する説明書が求められているたて軸ボンプ(耐震重要度分類 S クラス又はSs機能維持の計算を行うもの)が、十分な耐震性を有していることを確認するための耐震計算の方法について記載したものである。 解析の方針及び減衰定数については、添付書類「VI-2-1-6 地震応答解析の基本方針」に従うものとする。 ただし、本基本方針が適用できないたて軸ポンプにあっては、個別耐震計算書にその耐震計算方法を含めて記載する。	
		2. 一般事項 2.1 評価方針 たて軸ポンプの応力評価は、添付書類「VI-2-1-9 機能維持の基本 方針」にて設定した荷重及び荷重の組合せ並びに許容限界に基づき、 「3. 評価部位」にて設定する箇所において、「4.2 固有周期」で算出した固有周期に基づく設計用地震力による応力等が許容限界内に収まることを、「4. 固有値解析及び構造強度評価」にて示す方法にて確認することで実施する。また、たて軸ポンプの機能維持評価は、添付書類「VI-2-1-9 機能維持の基本方針」にて設定した動的機器の機能維持の方針に基づき、地震時の応答加速度が動的機能確認済加速度以下であることを、「5. 機能維持評価」にて示す方法にて確認することで実施する。確認結果を「6. 耐震計算書のフォーマット」に示す。 たて軸ポンプの耐震評価フローを図 2-1 に示す。	表現の相違

緑字:記載表現,設備名称の相違(実質的な相違なし)

: 前回提出時からの変更箇所



赤字:設備,運用又は体制の相違点(設計方針の相違) 緑字:記載表現,設備名称の相違(実質的な相違なし)

: 前回提出時からの変更箇所

柏崎刈羽原子力発電所第7号機 (2020.9.25)	東海第二発電所		女川原子力発電所第2号機		備考
		2.3 記号の説明			
		記号	記号の説明	単位	
		Аьі	ボルトの軸断面積*1	mm ²	
		Ac	バレルケーシング又はコラムパイプの断面積	mm ²	
		Сн	水平方向設計震度	-	
		Ср	ポンプ振動による震度	-	
		Cv	鉛直方向設計震度	-	
		Dc	バレルケーシング又はコラムパイプの内径	mm	
		D i	ボルトのピッチ円直径*1	mm	
		d i	ボルトの呼び径*1	mm	
		F i	設計・建設規格 SSB-3121.1(1)に定める値*1	MPa	
		F ,*	設計・建設規格 SSB-3133 に定める値*1	MPa	
		Fьі	ボルトに作用する引張力(1本当たり)*1	N	
		f sbi	せん断力のみを受けるボルトの許容せん断応力*1	MPa	
		f toi	引張力のみを受けるボルトの許容引張応力*1	MPa	
		f tsi	引張力とせん断力を同時に受けるボルトの許容引張応力*1	MPa	
		g	重力加速度(=9.80665)	m/s ²	
		Н р	予想最大両振幅	μ m	
		M	図 4-2 計算モデルによる多質点解析により求められるモーメント	N•mm	
			図 4-2 計算モデルの①、回、⊙及び⊜を支点とする地震及び水平	NT	
		M _i	方向のポンプ振動による転倒モーメント*2	N·mm	
		M_{p}	ポンプ回転により作用するモーメント	N•mm	
			バレルケーシング付根部に対しては、ポンプ床下部質量	,	
		m	コラムパイプ付根部に対しては, コラムパイプ総質量	kg	
		m i	運転時質量*3	kg	
		N	回転速度(原動機の同期回転速度)	rpm	
		n i	ボルトの本数*1	-	
		n _{f i}	評価上引張力を受けるとして期待するボルトの本数*1	-	
		P	原動機出力	kW	
		Рс	バレルケーシング又はコラムパイプの内圧	MPa	
			図 4-2 計算モデルの①、回、○及び⊜における地震及び水平方向	N	
		Q _{bi}	のポンプ振動によりボルトに作用するせん断力*1	N	
		S	設計・建設規格 付録材料図表 Part5 表 5 に定める値	MPa	

緑字:記載表現,設備名称の相違(実質的な相違なし)

: 前回提出時からの変更箇所

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機 備考
		記号 記号の説明 単位
		Sa バレルケーシング又はコラムパイプの許容応力 MPa
		Su, Sui 設計・建設規格 付録材料図表 Part5 表 9 に定める値*1 MPa
		S _y , S _{yi} 設計・建設規格 付録材料図表 Part5 表 8 に定める値*1 MPa
		Syi(R 設計・建設規格 付録材料図表 Part5 表 8 に定める材料の MPa
		T) 40℃における値*1
		T: 固有周期**
		t バレルケーシング又はコラムパイプの厚さ mm
		Z バレルケーシング又はコラムパイプの断面係数 mm ³
		π 円周率 -
		σ バレルケーシング又はコラムパイプの一次一般膜応力の最大値 MPa
		σ _{b1} ボルトに生じる引張応力*1 MPa
		水平方向地震によりバレルケーシング又はコラムパイプに MPa MPa
		^{σ сн} 生じる応力
		鉛直方向地震によりバレルケーシング又はコラムパイプに MPa MPa
		σ _{CV} 生じる応力
		σ _{zp} バレルケーシング又はコラムパイプの内圧による軸方向応力 MPa
		σ _{θP} バレルケーシング又はコラムパイプの内圧による周方向応力 MPa
		τ _{bi} ボルトに生じるせん断応力*1 MPa
		注記*1: A_{bi} , D_{i} , d_{i} , F_{i} , F_{i} *, F_{bi} , f_{sbi} , f_{toi} , f_{tsi} , n_{i} , n_{fi} , Q_{bi} , S_{ui} , S_{yi} , S_{yi} (RT), σ_{bi} , 及び τ_{bi} の添字 i の意味は、以下のとおりとする。 $i=1: 基礎ポルト$ $i=2: ポンプ取付ボルト$ $i=3: 原動機台取付ボルト$
		i = 4: 原動機取付ボルト 設備構成の差異による
		(女川 2 号機には、ポ
		ンプ取付ボルト(上),
		(下)は存在しない。)

緑字:記載表現,設備名称の相違(実質的な相違なし)

: 前回提出時からの変更箇所

柏崎刈羽原子力発電所第7号機 (2020.9.25)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		*2: M:の添字iの意味は、以下のとおりとする。	
		$egin{array}{ll} \mathbf{i} = 1: & \textcircled{0} \\ \mathbf{i} = 2: & \textcircled{2} \end{array}$	
		i =3 : ⊙	
		i =4: ⊕	
		*3:m ₁ の添字iの意味は以下のとおりとする。 i =1:据付面	
		i = 2: ポンプ取付面	設備構成の差異による
		i = 3:原動機台取付面	(女川 2 号機には, ポ
		i =4:原動機取付面	ンプ取付ボルト(上),
			(下) は存在しない。)
		*4: T;の添字iの意味は,固有周期の次数を示す。	(1) (2) (2.21.9)
			設計の差異による(女
			川2号機のたて軸ポン
			プは鉛直方向が剛設計
			であるため鉛直の固有
			周期記号を定義してい
			ない。)

緑字:記載表現,設備名称の相違(実質的な相違なし)

: 前回提出時からの変更箇所

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機 備考
		2.4 計算精度と数値の丸め方 計算精度は、有効数字 6 桁以上を確保する。 本資料で表示する数値の丸め方は、表 2-1 に示すとおりである。
		表 2-1 表示する数値の丸め方
		数値の種類 単位 処理桁 処理方法 表示桁
		固有周期 s 小数点以下第4位 四捨五入 小数点以下第3位
		震度 - 小数点以下第3位 切上げ 小数点以下第2位
		温度
		質量 kg — — 整数位
		長さ mm - 整数位*1
		面積 mm ² 有効数字 5 桁目 四捨五入 有効数字 4 桁* ²
		モーメント N·mm 有効数字 5 桁目 四捨五入 有効数字 4 桁*2
		力 N 有効数字 5 桁目 四捨五入 有効数字 4 桁*2
		算出応力 MPa 小数点以下第1位 切上げ 整数位 記載箇所の相違
		許容応力 MPa 小数点以下第1位 切捨て 整数位 整数位 整数位 を を を を を を を を を を を を を を を を を を を
		注記 *1: 設計上定める値が小数点以下の場合は、小数点以下表示とする。 表現の相違
		*2:絶対値が1000以上のときは、べき数表示とする。
		*3:設計・建設規格 付録材料図表に記載された温度の中間における引張
		強さ及び降伏点は、比例法により補間した値の小数点以下第1位を
		切り捨て、整数位までの値とする。
		3. 評価部位 たて軸ポンプの耐震評価は「4.1 固有値解析及び構造強度評価方
		法」に示す条件に基づき、耐震評価上厳しくなる基礎ボルト、取付ボ 設備構成の差異による
		ルト並びにバレルケーシング及びコラムパイプについて評価を実施 (コラムパイプ端部
		する。また、海水ポンプのように、コラムパイプ端部を支持部で水平 は、取付用基礎ボルト
		方向を支持する場合には、支持部取付用基礎ボルトについて評価を実 で固定された下部サポ 施する。

緑字:記載表現,設備名称の相違(実質的な相違なし)

: 前回提出時からの変更箇所

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		4. 固有値解析及び構造強度評価	
		4.1 固有値解析及び構造強度評価方法	
		たて軸ポンプの固有値解析及び構造評価に用いる解析モデルの作	
		成条件を以下に示す。	
		(1) ポンプは基礎ボルトで基礎に固定されており、固定端とする。	
		(2) ポンプは原動機も含めて多質点モデルにてモデル化し、軸とケ	
		ーシングとを分け軸受部をばねで接続した複列式多質点モデル	
		とする。	
		(3) モデル化に際しては、原動機、ポンプ及び内容物の質量は各質	
		点に集中するものとする。	
		(4) 下部サポートは鉛直方向にスライドできるものとし、水平方向	
		の地震力を受けるものとする。	
		(5) 地震力はポンプに対して水平方向及び鉛直方向から作用するも	
		のとする。	
		(6) 耐震計算に用いる寸法は、公称値を使用する。	
		(7) 固有値解析及び地震応答解析に用いる解析コードは「MSC	
		NASTRAN」とする。	
		原動機製付ポルト 原動機製付ポルト 基礎ポルト 基礎ポルト エンア取付ポルト 基礎ポルト エンクスを付ポルト エロス内を (アボサポート バレルケーシング 【ターボ形たて軸ボンブ】 図 4-1 概要図	
		囚 ^{4−} 1 (阪 安囚	

緑字:記載表現,設備名称の相違(実質的な相違なし)

: 前回提出時からの変更箇所

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		4.2 固有周期	表現の相違
		たて軸ポンプの固有周期について、「4.1 固有値解析及び構造強度	
		評価方法」に基づき作成した解析モデルにより計算する。	
		4.3 設計用地震力	
		「弾性設計用地震動Sd又は静的震度」及び「基準地震動Ss」に	
		よる地震力は,添付書類「VI-2-1-7 設計用床応答曲線の作成方針」	表現の相違
		に基づき設定する。	
		4.4 計算方法	
		4.4.1 応力の計算方法	
		4.4.1.1 ボルトの計算方法	
		原動機会取付ボルト	

緑字:記載表現,設備名称の相違(実質的な相違なし)

: 前回提出時からの変更箇所

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		ボルトの応力は地震による震度、ポンプ振動による震度及びポンプ	
		回転により作用するモーメントによって生じる引張力とせん断力に	
		ついて計算する。	
		なお、転倒モーメント及びせん断力は <mark>、</mark> 水平方向には設計震度とポ	表現の相違
		ンプ振動による震度の合計を考慮し、鉛直方向には、設計震度と自重	
		を考慮した地震応答解析により算出する。	
		(1) 引張応力	
		ボルトに対する引張力は転倒支点から正比例した力が作用するも	
		のとし、最も厳しい条件として転倒支点から最も離れたボルトについ	
		て計算する。	
		引張力	
		$F_{bi} = \frac{M_{i} - (1 - C_{p} - C_{V}) \cdot m_{i} \cdot g \cdot \frac{D_{i}}{2}}{\frac{3}{8} \cdot n_{fi} \cdot D_{i}} \qquad (4.4.1.1.1)$	
		ここで、 M_i は地震応答解析より求める。 また、 C_p はポンプ振動による振幅及び原動機の同期回転 <mark>数</mark> を考慮して定める値で、次式で求める。	
		$C_{p} = \frac{\frac{1}{2} \cdot \frac{H_{p}}{1000} \cdot \left(2 \cdot \pi \cdot \frac{N}{60}\right)^{2}}{g \cdot 1000} \qquad (4.4.1.1.2)$	
		引張応力	
		$\sigma_{b i} = \frac{F_{b i}}{A_{b i}}$ (4.4.1.13)	
		ここで、ボルトの軸断面積 A_{bi} は次式により求める。	
		$A_{b i} = \frac{\pi}{4} \cdot d_{i}^{2}$ (4.4.1.1.4)	
		ただし、 F_{bi} が負のときボルトには引張力が生じないので、引張応力の計算は行わない。	
		(2) せん断応力	

緑字:記載表現,設備名称の相違(実質的な相違なし)

: 前回提出時からの変更箇所

柏崎刈羽原子力発電所第7号機 (2020.9.25)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		ボルトに対するせん断力はボルト全本数で受けるものとして計算	
		する。なお、基礎ボルト(i=1)については、ポンプ回転によるモーメ	
		ントは作用しない。	
		せん断力	
		せん断力 <mark>は地</mark> 震応答解析により求めるQ _{bi} 及びポンプ回転により	
		作用するモーメントMpを考慮して求める。	
		せん断応力	
		$\tau_{bi} = \frac{Q_{bi} + 2 \cdot M_{p}/D_{i}}{n_{i} \cdot A_{bi}} \qquad (4.4.1.1.5)$	
		ここで、ポンプ回転により作用するモーメントM _p は次式で求める。	
		$M_{p} = \left(\frac{6 \text{ 0}}{2 \cdot \pi \cdot N}\right) \cdot 1 \text{ 0}^{6} \cdot P$ (4.4.1.1.6)	
		$(1kW = 10^6 N \cdot mm/s)$	
		4.4.1.2 バレルケーシング及びコラムパイプの計算方法	
		バレルケーシング及びコラムパイプの応力は次式により求める。	
		(1) 水平方向地震力による応力	
		多質点モデルを用いて応答計算を行い、得られた各部に働くモーメ	
		ントにより、曲げ応力は以下のようになる。	
		$\sigma_{\rm CH} = \frac{M}{Z} \qquad (4.4.1.2.1)$	
		(2) 鉛直方向地震による応力	
		$\sigma_{Cv} = \frac{\left(1 + C_v + C_p\right) \cdot m \cdot g}{A_c} \qquad \dots (4.4.1.2.2)$	
		(3) 内圧による応力	
		$\sigma_{\theta P} = \frac{P_C \cdot D_C}{2 \cdot t} \qquad (4.4.1.2.3)$	
		2 ' (
		$\sigma_{ZP} = \frac{P_C \cdot D_C}{4 \cdot t} \qquad (4.4.1.2.4)$	
		以上の(1)~(3)の各応力から,一次一般膜応力は	
		$\sigma = \text{Max}\left(\sigma_{\text{CH}} + \sigma_{\text{CV}} + \sigma_{\text{ZP}}, \sigma_{\theta \text{P}}\right)$ (4.4.1.2.5)	
		一次応力は一次一般膜応力と同じになるので省略する。	

緑字:記載表現,設備名称の相違(実質的な相違なし)

: 前回提出時からの変更箇所

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考

緑字:記載表現,設備名称の相違(実質的な相違なし)

: 前回提出時からの変更箇所

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		4.5 応力の評価	
		4.5.1 ボルトの応力評価 4.4.1.1 項で求めたボルトの引張応力 σ b i は次式より求めた許容	
		引張応力 f_{tsi} 以下であること。ただし、 f_{toi} は下表による。	
		$f_{tsi} = Min \left[1.4 \cdot f_{toi} - 1.6 \cdot \tau_{bi}, f_{toi} \right]$ (4.5.1.1)	
		せん断応力 τ_b ;はせん断力のみを受けるボルトの許容せん断応力 f_{sb} ;以下であること。ただし、 f_{sb} ;は下表による。	
		Isbi以下であること。たたし、Isbiは「衣による。	
		弾性設計用地震動Sd 基準地震動Ssによる	
		又は静的震度による 荷重との組合せの場合	

		許容引張応力 $\frac{F_{i}}{f_{toi}} \cdot 1.5$ $\frac{F_{i}^{*}}{2} \cdot 1.5$	
		許容せん断応力 $\frac{\mathbf{F}_{i}}{\mathbf{1.5 \cdot \sqrt{3}}} \cdot 1.5$ $\frac{\mathbf{F}_{i}^{*}}{1.5 \cdot \sqrt{3}} \cdot 1.5$	
		f sb i $1.5 \cdot \sqrt{3}$ $\frac{1}{1.5 \cdot \sqrt{3}} \cdot 1.5$	
4			

緑字:記載表現,設備名称の相違(実質的な相違なし)

: 前回提出時からの変更箇所

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		4.5.2 バレルケーシング及びコラムパイプの応力評価	
		4.4.1.2項で求めた応力が最高使用温度における許容応力Sa	大下
		であること。ただし、Saは下表による。	
		度による荷重との組合せの場合 荷重との組合せの	る 合
		設計降伏点S _ッ と設計引張強さS _ッ の 0.6 倍のいずれか小さい方の	
		値。	
		■ 一次一般膜心刀 レレス鋼及び高ニッケル合金にあ 0.6倍	
		っては許容引張応力Sの 1.2 倍の 方が大きい場合は,この大きい方	
		の値とする。	
		一次応力の評価は算出応力が一次一般膜応力と同じ値であるので	
		略する。	

緑字:記載表現,設備名称の相違(実質的な相違なし)

: 前回提出時からの変更箇所

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		5. 機能維持評価	
		5.1 動的機能維持評価方法	
		機能維持評価用加速度と機能確認済加速度との比較により, 地震時	
		又は地震後の動的機能維持を評価する。	
		機能維持評価用加速度は、添付書類「VI-2-1-7 設計用床応答曲線	表現の相違
		の作成方針」に基づき <mark>、基準地震動Ssにより定まる応答加速度を</mark> 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	
		機にあっては軸受部)の応答加速度又は設計用最大応答加速度(1.0・	
		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・	表現の相違
		ZPA)を 設定する。	
		機能確認済加速度は,添付書類「VI-2-1-9 機能維持の基本方針」	表現の相違
		による。	
		なお、この適用形式を外れる場合は、加振試験等に基づき確認した	
		加速度を用いることとし、個別計算書にその旨を記載する。	
		6. 耐震計算書のフォーマット	
		たて軸ポンプの耐震計算書のフォーマットは、以下のとおりであ	
		る。	
		〔設計基準対象施設及び重大事故等対処設備の場合〕	
		フォーマット I 設計基準対象施設としての評価結果	表現の相違
		フォーマットⅡ 重大事故等対処設備としての評価結果	
		〔重大事故等対処設備単独の場合〕	
		フォーマットⅡ 重大事故等対処設備としての評価結果*	
		注記*:重大事故等対処設備単独の場合は、設計基準対象施設及び重	
		大事故等対処設備に示すフォーマットⅡを使用するものと	
		する。ただし、評価結果表に記載の章番を「2. 」から「1. 」	
		とする。	

緑字:記載表現,設備名称の相違(実質的な相違なし)

: 前回提出時からの変更箇所

Section
Town-cy Late Emblacement Emblacement

緑字:記載表現,設備名称の相違(実質的な相違なし)

: 前回提出時からの変更箇所

Section Sect

緑字:記載表現,設備名称の相違(実質的な相違なし)

: 前回提出時からの変更箇所

************************************	柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
			(×9.3m/s²) 機能確認済加速度 機能確認清明配置はコラム光端(原動機にあっては軸受館)の 以大きい方法、経済が開発とは一ラム光端(原動機にあっては軸受館)の	

緑字:記載表現,設備名称の相違(実質的な相違なし)

: 前回提出時からの変更箇所

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機 備者	考
		1.5 その他の機器要目	
		(1) 節点データ	
		(** F rix += ()	
		節点番号	
		1	
		2	
		3	
		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	
		37 38	
		39	
		40	

緑字:記載表現,設備名称の相違(実質的な相違なし)

: 前回提出時からの変更箇所

(2) 要求の指揮性法 新田 次 新田 和 和 新田	柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
(映画学)				
(映画学)			断面特性番号 要素両端の 材料 断面積 斯面二次 モーメント	
2 3 4 5 5 6 6 6 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7			(安素番号)	
3				
4				
6				
7				
8				
9				
10 11 12 12 13 14 14 15 16 17 18 19 20 21 21 22 23 4 4 25 26 26 27 28 29 30 30 31 31 32 (3) ばな諸合部の指定 (まなの関端の始点番号 (まれ定数 15 (Nam) 15 (Nam) 15 (Nam) 15 (Nam) 15 (Nam) 15 (Nam) 17 (Nam) 18 (Nam) 18 (Nam) 18 (Nam) 18 (Nam)				
11				
13			11	
14			12	
15			13	
16			14	
17				
19			17	
20				
21			19	
22 23 24 24 25 26 27 28 29 29 30 31 31 32 20 20 20 20 20 20 20				
23			21 22	
24			23	
26			24	
27			25	
28			26	
29			27	
30			29	
32			30	
(3) ばね結合部の指定 ばねの両端の節点番号 ばね定数 1 15 (N/mm) 3 17 (N/mm) 6 20 (N/mm) 9 23 (N/mm) 12 38 (N/mm) 13 39 (N/mm)			31	
ばねの両端の節点番号 ばね定数 1				
1 15 (N/mm) 3 17 (N/mm) 6 20 (N/mm) 9 23 (N/mm) 12 38 (N/mm) 13 39 (N/mm)				
3 17 (N/mm) 6 20 (N/mm) 9 23 (N/mm) 12 38 (N/mm) 13 39 (N/mm)				
6 20 (N/mm) 9 23 (N/mm) 12 38 (N/mm) 13 39 (N/mm)				
9 23 (N/mm) 12 38 (N/mm) 13 39 (N/mm)				
12 38 (N/mm) 13 39 (N/mm)				
13 39 (N/mm)				
17 97 (N/m)			13 39 (N/mm) 17 27 (N/mm)	
31 33 (N·mm/rad)				
31 33 (N·mm/rad)			31 33 (N. IIIII, L.90)	

緑字:記載表現,設備名称の相違(実質的な相違なし)

: 前回提出時からの変更箇所

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		(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	

緑字:記載表現,設備名称の相違(実質的な相違なし)

: 前回提出時からの変更箇所

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機 備	備考
·		(5) 材料物性値	
		加速 おお	
		MPa (kg/mm³) (一)	
		1	
		2	
		3	
		4	
		5	

緑字:記載表現,設備名称の相違(実質的な相違なし)

: 前回提出時からの変更箇所

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25) 東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
	(1) 2 1 マット日 主人が成分が自然的に してのが指数と	

緑字:記載表現,設備名称の相違(実質的な相違なし)

: 前回提出時からの変更箇所

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		13 日本統領	

緑字:記載表現,設備名称の相違(実質的な相違なし)

: 前回提出時からの変更箇所

緑字:記載表現,設備名称の相違(実質的な相違なし)

: 前回提出時からの変更箇所

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25)	東海第二発電所			女川原子力発	電所第2号機		備考
		2.5	その他の機	· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·			
		(1)	節点データ	7			
					節点座標(mm)		
			節点番号			-	
			1	X	у	Z	
			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				
			40				

緑字:記載表現,設備名称の相違(実質的な相違なし)

: 前回提出時からの変更箇所

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25) 東海第二発電所		女川原子力発電所第2号機	備考
		(2) 要素の断面性状	
		断面特性番号 要素両端の 材料 断面積 断面二次 (要素番号) 節点番号 番号 (mm²) モーメント(mm⁴)	
		1	
		2	
		3	
		4	
		5	
		6	
		7	
		9	
		10	
		11	
		12	
		13	
		14	
		15	
		16	
		17	
		18	
		19	
		20	
		21 22	
		23	
		24	
		25	
		26	
		27	
		28	
		29	
		30	
		31	
		32	
		(3) ばね結合部の指定	
		ばねの両端の節点番号 ばね定数	
		1 15 (N/mm)	
		3 17 (N/mm)	
		6 20 (N/mm)	
		9 23 (N/mm)	
		12 38 (N/mm)	
		13 39 (N/mm)	
		17 27 (N/mm)	
		31 33 (N·mm/rad)	

緑字:記載表現,設備名称の相違(実質的な相違なし)

: 前回提出時からの変更箇所

柏崎刈羽原子力発電所第7号機 (2020.9.25)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		(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	
		33 34	
		35	
		36	
		37	
		38	
		39	
		40	
		TV	

緑字:記載表現,設備名称の相違(実質的な相違なし)

: 前回提出時からの変更箇所

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25)	女川原子力発電所第2号機 備考		
		(5) 材料物性值	
		温度 縦弾性係数 質量密度 ポアソン比 材質 部位	
		75 付留 7 (°C) (MPa) (kg/mm³) (一) 「75 同時に	
		1	
		2	
		3	
		4	
		5	

緑字:記載表現,設備名称の相違(実質的な相違なし)

: 前回提出時からの変更箇所

