VI-2-1-13-8 計要ラックの耐量性についての 計算書作成の基本力針 本取の生産	柏崎刈羽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
	柏崎刈羽7 号機 (2020.9.25)	東海第二発電所	VI-2-1-13-8 計装ラックの耐震性についての	

柏崎刈羽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 適用規格・基準等	
		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. 固有周期	
		5. 構造強度評価	
		5.1 構造強度評価方法	
		5.2 設計用地震力	
		5.3 計算方法	 記載方針の差異
		5.3.1 応力の計算方法	
		5.4 応力の評価	
		5.4.1 ボルトの応力評価	
		6. 機能維持評価	
		6.1 電気的機能維持評価方法	
		7. 耐震計算書のフォーマット	
		7.1 直立形計装ラックの耐震計算書のフォーマット	
		7.2 壁掛形計装ラックの耐震計算書のフォーマット	
		本資料のうち枠囲みの内容は、他社の機密事項を含む可能性があ	<u> </u>

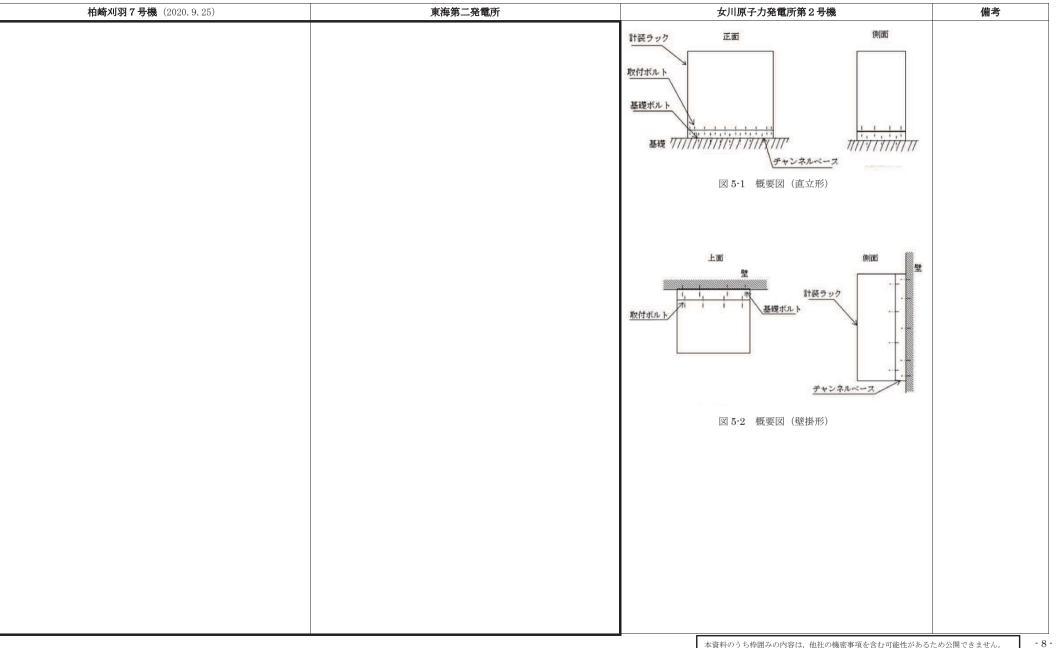
柏崎刈羽7号機(2020.9.25)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		1. 概要	
		本資料は,添付書類「VI-2-1-1 耐震設計の基本方針」に基づ	記載方針の差異
		き、耐震性に関する説明書が求められている計装ラック(耐震重要	
		度分類 S クラス又は Ss 機能維持の計算を行うもの)が、十分な耐	
		震性を有していることを確認するための耐震計算の方法について記	
		載したものである。	
		解析の方針及び減衰定数については、添付書類「VI-2-1-6 地震	記載方針の差異
		応答解析の基本方針」に従うものとする。	
		ただし、本基本方針が適用できない計装ラックにあっては、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	
		計装ラックの応力評価は, 添付書類「VI-2-1-9 機能維持の <mark>基本</mark> 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. 固有周期」で算出した	記載方針の差異
		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、「5. 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,計装ラックの機能維持評価は,添付書類「VI-2-1-9 機	
		能維持の基本方針」にて設定した電気的機能維持の方針に基づき、地	
		震時の応答加速度が電気的機能確認済加速度以下であることを、「6.	
		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「7. 耐震計算書のフォーマット」に示す。	
		計装ラックの耐震評価フローを図 2-1 に示す。	
		·	
		固有周期	
		設計用地震力	
		地震時における応力 機能維持評価用加速度	
		計装ラックの構造強度評価 計器の電気的機能維持評価	
		図 2-1 計装ラックの耐震評価フロー	
		本資料のうち枠囲みの内容は、他社の機密事項を含む可能性がある	ため公開できません。

柏崎刈羽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
	2.2 適用規	見格・基準等	
		おいて適用する規格・基準等を以下に示す。	
	(1)原子力强	笔而耐震設計技術指針 (JEAG4601-1987)	記載箇所の相違
			表現の相違
	(2)原子力强	電所耐震設計技術指針 重要度分類・許容応力編 (JEA	
)1・補一1984 <mark>)</mark>	
	(3)原子力系	電所耐震設計技術指針	
	版 <mark>)</mark>		
	(4) J S M I	E S NC1-2005/2007 発電用原子力設備規格 設	
	計・建調	没規格(以下「設計・建設規格」という。)	
			1

柏崎刈羽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	
		A _{bi}	ボルトの軸断面積*1	mm ²	
		Сн	水平方向設計震度	_	
		Cv	鉛直方向設計震度	_	
		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	
		Fi*	設計・建設規格 SSB-3133 に定める値*1	MPa	
		Fьi	ボルトに作用する引張力(1本当たり)*1	N	
			鉛直方向地震及び壁掛取付面に対し左右方向の水平方向地震		
		F _{b1i}	によりボルトに作用する引張力(1本当たり)(壁掛形)*1	N	
		F $_{b\ 2\ i}$	鉛直方向地震及び壁掛取付面に対し前後方向の水平方向地震 によりボルトに作用する引張力(1本当たり)(壁掛形)*1	Ν	
		fsbi	せん断力のみを受けるボルトの許容せん断応力*1	MPa	
		f t oi	引張力のみを受けるボルトの許容引張応力*1	MPa	
		<mark>f</mark> t si	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	
		h i	取付面から重心までの距離*2	mm	
		ℓ _{1 i}	重心とボルト間の水平方向距離*1.*3	mm	
		l _{1 i}	重心と下側ボルト間の鉛直方向距離(壁掛形)*1	mm	
		ℓ₂i	重心とボルト間の水平方向距離*1.*3	mm	
		ℓ₂i	上側ボルトと下側ボルト間の鉛直方向距離(壁掛形)*1	mm	
		ℓ _{3i}	左側ボルトと右側ボルト間の水平方向距離(壁掛形)*1	mm	
		m i	計装ラックの質量*2	kg	
		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	_	
		n _{fVi}	評価上引張力を受けるとして期待するボルトの本数 (側面方向)(壁掛形)*1	-	
		n _{fHi}	評価上引張力を受けるとして期待するボルトの本数 (正面方向)(壁掛形)*1	_	
		Q _{bi}	ボルトに作用するせん断力*1	N	
		Q _{b1i}	水平方向地震によりボルトに作用するせん断力(壁掛形)*1	Ν	
		Qb2i	鉛直方向地震によりボルトに作用するせん断力(壁掛形)*1	Ν	
		Sui	設計・建設規格 付録材料図表 Part5 表9に定める値*1	MPa	
		Syi	設計・建設規格 付録材料図表 Part5 表8に定める値*1	MPa	
		S _{yi} (RT)	設計・建設規格 付録材料図表 Part5 表 8 に定める材料の 40℃における値*1	MPa	
		'		1	

柏崎刈羽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
		π 円周率 -
		σ _{b1} ボルトに生じる引張応力*1 MPa
		τ _{b1} ボルトに生じるせん断応力*1 MPa
		注記*1: A_{bi} , d_i , F_i , F_i *, F_{bi} , F_{b1i} , F_{b2i} , f_{sbi} , f_{toi} ,
		f_{tsi} , l_{1i} , l_{2i} , l_{3i} , n_i , n_{fi} , n_{fVi} , n_{fHi} , Q_{bi} , Q_{b1i} ,
		Q_{b2i} , 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 : 基礎ボルト
		i =2: 取付ボルト
		*2:h _i 及びm _i の添字 i の意味は,以下のとおりとする。
		i =1:据付面
		i =2: 取付面
		$*3: \ell_{1i} {\stackrel{\scriptstyle \scriptstyle <}{\scriptstyle =}} \ell_{2i}$
		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。
		表示する数値の丸め方は,表 2-1 に示すとおりである。 記載方針の差異
		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 ℃ - - 整数位
		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
		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
		許容応力 MPa 小数点以下第1位 切捨て 整数位*3 記載箇所の相違
		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。 *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。
		本資料のうち枠囲みの内容は、他社の機密事項を含む可能性があるため公開できません。

柏崎刈羽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
		3. 評価部位	
		計装ラックの耐震評価は「5.1 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及び取付ボルトについて	
		評価を実施する。	
		4. 固有周期	
		計装ラックの固有周期は,振動試験(加振試験又は打振試験) に	
		て求める。なお、振動試験により固有周期が求められていない計装	表現上の相違
		ラックについては,構造が同様な振動特性を持つ計装ラックに対す	
		る振動試験の結果算定された固有周期を使用する。	
		 構造強度評価 	
		5.1 構造強度評価方法	
		(1) 計装ラックの質量は重心に集中しているものとする。	
		(2) 地震力は計装ラックに対して、水平方向及び鉛直方向から作用	
		するものとする。	
		(3) 計装ラックは取付ボルトでチャンネルベースに固定されてお	
		り、固定端とする。	
		(4) チャンネルベースは基礎ボルト又は埋込金物で基礎と固定され ており、固定端とする。	
		(5) 床面据付の計装ラックの転倒方向は,図 5·1 概要図(直立形)	
		(3) 床面描いの計裂ノックの転回方向は、図 5-1 観要図(直立形) における長辺方向及び短辺方向について検討し、計算書には計算	
		における表近方向及び起辺方向について便討し, 計算者には計算 結果の厳しい方(許容値/発生値の小さい方をいう。)を記載す	
		結果の敵じいの(計谷値/発生値の小さいのをいう。)を記載する。壁掛形の計装ラック*については、図 5・2 概要図(壁掛形)	
		る。 塗田がの記載 フラク については、因う2 観安区 (塗田形) における正面方向及び側面方向について検討し、計算書には計算	
		結果の厳しい方を記載する。	
		(6) 計装ラックの重心位置については、転倒方向を考慮して、計算	
		(6) 前表フラクの重心位置については、転向万向を考慮して、前昇 条件が厳しくなる位置に重心位置を設定して耐震性の計算を行う	
		本什が厳しくなる世世に重心世世を成定して耐震性の可募を行うものとする。	
		(7) 耐震計算に用いる寸法は、公称値を使用する。	
		注記*:壁掛形の計装ラックの転倒方向は、計装ラックを正面より	
		見て左右に転倒する場合を「正面方向転倒」、前方に転倒する場	
		合を「側面方向転倒」という。	
			<u> </u>



-9-

12 使用印刷版力 12 使用用 12 使用 12 (11 ft) 12 (11 ft) <t< th=""><th>柏崎刈羽 7 号機 (2020. 9. 25)</th><th>東海第二発電所</th><th>女川原子力発電所第2号機</th><th>備考</th></t<>	柏崎刈羽 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
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」 に基づき設定する。なお、壁掛型の計装ラックの設計用地震力につい ては、設置床上下階のいずれか大きい方を用いる。 			5.2 設計用地震力	
に基づき設定する。なお,壁掛型の計装ラックの設計用地震力につい ては,設置床上下階のいずれか大きい方を用いる。 5.3 計算方法 5.3.1 応力の計算方法 5.3.1.1 ボルトの計算方法 ボルトの応力は,地震による震度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。計算モデルは,取付ボ			「弾性設計用地震動Sd又は静的震度」及び「基準地震動Ss」に	
 ては、設置床上下階のいずれか大きい方を用いる。 5.3 計算方法 5.3.1 応力の計算方法 5.3.1 ボルトの計算方法 5.3.1.1 ボルトの計算方法 ボルトの応力は、地震による震度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。計算モデルは、取付ボ 			よる地震力は,添付書類「WI-2-1-7 設計用床応答曲線の作成方針」	記載方針の差異
 5.3 計算方法 5.3.1 応力の計算方法 5.3.1.1 ボルトの計算方法 ボルトの応力は、地震による震度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。計算モデルは、取付ボ 			に基づき設定する。なお、壁掛型の計装ラックの設計用地震力につい	
 5.3.1 応力の計算方法 5.3.1 ボルトの計算方法 ボルトの応力は,地震による震度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。計算モデルは,取付ボ 			ては、設置床上下階のいずれか大きい方を用いる。	
5.3.1.1 ボルトの計算方法 ボルトの応力は,地震による震度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。計算モデルは,取付ボ			5.3 計算方法	
ボルトの応力は,地震による震度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。計算モデルは,取付ボ			5.3.1 応力の計算方法	
て生じる引張力とせん断力について計算する。計算モデルは、取付ボ			5.3.1.1 ボルトの計算方法	
			ボルトの応力は, 地震による震度により作用するモーメントによっ	
ルトの場合を示す。			て生じる引張力とせん断力について計算する。計算モデルは, 取付ボ	
			ルトの場合を示す。	

柏崎刈羽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
柏崎刈羽 7 号機 (2020. 9. 25)	東海第二発電所		備考
			· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·

柏崎刈羽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
		with the transformation of the transform	
		本資料のうち枠囲みの内容は、他社の機密事項を含む可能性がある	こめ公開できません。 - 1:

柏崎刈羽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
			- 19

柏崎刈羽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
		新聞の 新聞のたまたの Ref:Arking Ref:Arking Ref:Arking Ref:Arking Ref:Arking Ref:Arking Ref:Arking Ref:Arking Ref:Arking Arking Ref:Arking Arking	
		本資料のうち枠囲みの内容は、他社の機密事項を含む可能性があるた	め公開できません。 - 14

柏崎刈羽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
			- 15

柏崎刈羽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
		範囲支点となる 取付ボルト列 $m_2 \cdot C_1 \cdot g$ $m_2 \cdot (1 + C_0) \cdot g$ $A \sim A 矢視図$	
		図 5-4(1) 計算モデル(壁掛形 正面方向転倒の場合)	
		引張りを受ける 取付ボルト列 低倒支点となる 取付ボルト列 <u>A</u> <u>A</u> <u>A</u> <u>A</u> <u>A</u> <u>A</u> <u>A</u> <u>A</u>	
		図 5-4(2) 計算モデル(壁掛形 側面方向転倒の場合)	
	1	本資料のうち枠囲みの内容は、他社の機密事項を含む可能性があ	るため公開できません。 - 16

柏崎刈羽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) 引張応力	
		ボルトに対する引張力は、最も厳しい条件として、図5-3及び図5-4	
		で最外列のボルトを支点とする転倒を考え、これを片側の最外列のボ	
		ルトで受けるものとして計算する。	
		引張力	
		計算モデル図 5-3(1)及び図 5-3(3)の場合の引張力	
		$\mathbf{E} = \mathbf{m}_{i} \cdot \mathbf{C}_{H} \cdot \mathbf{h}_{i} \cdot \mathbf{g} - \mathbf{m}_{i} \cdot (1 - \mathbf{C}_{V}) \cdot \mathbf{\ell}_{1 \cdot i} \cdot \mathbf{g}_{V}$	
		$F_{b i} = \frac{m_{i} \cdot C_{H} \cdot h_{i} \cdot g - m_{i} \cdot (1 - C_{V}) \cdot \ell_{1 i} \cdot g}{n_{f i} \cdot (\ell_{1 i} + \ell_{2 i})} \dots $	
		計算モデル図 5-3(2)及び図 5-3(4)の場合の引張力	
		$F_{b_{i}} = \frac{m_{i} \cdot C_{H} \cdot h_{i} \cdot g - m_{i} \cdot (1 - C_{V}) \cdot \ell_{2i} \cdot g}{n_{f_{i}} \cdot (\ell_{1i} + \ell_{2i})} \dots $	
		計算モデル図 5-4(1)及び図 5-4(2)の場合の引張力	
		$F_{b1i} = \frac{m_{i} \cdot (1 + C_{V}) \cdot h_{i} \cdot g}{n_{fVi} \cdot \ell_{2i}} + \frac{m_{i} \cdot C_{H} \cdot h_{i} \cdot g}{n_{fHi} \cdot \ell_{3i}} \dots $	
		$F_{b 2 i} = \frac{m_{i} \cdot (1 + C_{V}) \cdot h_{i} \cdot g + m_{i} \cdot C_{H} \cdot \ell_{1i} \cdot g}{n_{f \vee i} \cdot \ell_{2i}} \dots $	
		$F_{b i} = Max (F_{b 1 i}, F_{b 2 i})$ (5.3.1.1.5)	
		引張応力	
		$\sigma_{\rm b\ i} = \frac{{\rm F}_{\rm b\ i}}{{\rm A}_{\rm b\ i}} \cdots (5.3.1.1.6)$	
		ここで,ボルトの軸断面積 A b i は次式により求める。	
		$A_{b i} = \frac{\pi}{4} \cdot d_{i}^{2} \cdots \cdots$	
		ただし、F _{トi} が負のときボルトには引張力が生じないので、引張応	
		カの計算は行わない。	
		(2) せん断応力	
		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。	

柏崎刈羽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
		せん断力	
		a.直立形の場合	
		$Q_{bi} = m_i \cdot C_H \cdot g$ (5.3.1.1.8)	
		b.壁掛形の場合	
		$Q_{b1i} = m_i \cdot C_H \cdot g$ (5.3.1.1.9)	
		$Q_{b2i} = m_i \cdot (1 + C_v) \cdot g$ (5.3.1.1.10)	
		$Q_{bi} = \sqrt{\left(Q_{b1i}\right)^2 + \left(Q_{b2i}\right)^2}$ (5.3.1.1.1)	
		せん断応力	
		$\tau_{b i} = \frac{Q_{b i}}{n_{i} \cdot A_{b i}} \cdots (5.3.1.1.12)$	
		5.4 応力の評価	
		5.4.1 ボルトの応力評価	
		5.3.1項で求めたボルトの引張応力 σ_{bi} 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。	表現の差異
		$f_{t_{s_i}} = \operatorname{Min}[1.4 \cdot f_{t_{o_i}} - 1.6 \cdot \tau_{b_i}, f_{t_{o_i}}] \dots \dots (5.4.1.1)$	
		せん断応力 r biは, せん断力のみを受けるボルトの許容せん断応	
		力 <mark>,</mark> _{s b i} 以下であること。ただし, <mark>,</mark> s b i は下表による。	
			記載方針の相違
		 弾性設計用地震動Sd 又は静的震度による 満重との組合せの場合 荷重との組合せの場合 	
		何里との組合せの場合	
		許容引張応力 r_{toi} $\frac{F_i}{2}$ ·1.5 $\frac{F_i}{2}$ ·1.5	
		許容せん断応力 $\frac{F_i}{1.5 \cdot \sqrt{3}} \cdot 1.5$ $\frac{F_i}{1.5 \cdot \sqrt{3}} \cdot 1.5$	
		1. 5. V3	
		本資料のうち枠囲みの内容は、他社の機密事項を含む可能性がある	ため公開できません。

- 19 -

柏崎刈羽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
		6. 機能維持評価	
		6.1 電気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	
		時又は地震後の電気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	記載方針の差異
		の作成方針」に基づき,基準地震動Ssにより定まる応答加速度を設	
		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	表現上の相違
		針」に基づき、加振試験により電気的機能の健全性を確認した評価	
		部位の加速度を適用することとし、個別計算書にその旨を記載す	
		る。	
		7. 耐震計算書のフォーマット	
		7.1 直立形計装ラックの耐震計算書のフォーマット	
		直立形計装ラック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	
		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*	
		 7.2 壁掛形計装 ラックの耐震計算書のフォーマット 	
		壁掛形計装 ラック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Ⅲ 設計基準対象施設としての評価結果	
		フォーマットIV 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〕	
		「里八事 以 寺 刈 夾 z 加 平 州 の 場 古 」 フォーマットⅣ 重大事故等対処設備としての評価結果*	
		ノタ マンドIV 単八事以守別だ成開としての計画結本。	
		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・マットⅡ及びⅣ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。	

柏崎刈羽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
			開できません。
		本資料のうち枠囲みの内容は、他社の機密事項を含む可能性があるためな	開できません。

柏崎刈羽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
柏崎刈羽 7 号機(2020. 9. 25)	東海第二発電所	1.3.1 計算程 1.3.1 計算任 1.3.1 計算任 1.3.1 計算任 1.3.1 計算任 1.3.1 計(1) 1.3.1 計(1) 1.3.1 ±(1) 1.3.1 ±(1) 1.3.1	備考
		本資料のうち枠囲みの内容は、他社の機密事項を含む可能性があるため公	開できません。

柏崎刈羽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

柏崎刈羽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
		イスロックショナロッパロロ(は、) 世国の18世界安全自ち当時国がのなたの	

柏崎刈羽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. Flighting 2.3. Flighting 2.8.1. risk/b-kitz/reperture Antorne 2.8.1. risk/b-kitz/reperture Antorne min by proprieting Antore min by proprieting Ant	
		本資料のうち枠囲みの内容は、他社の機密事項を含む可能性があるため	公開できません。 - 2

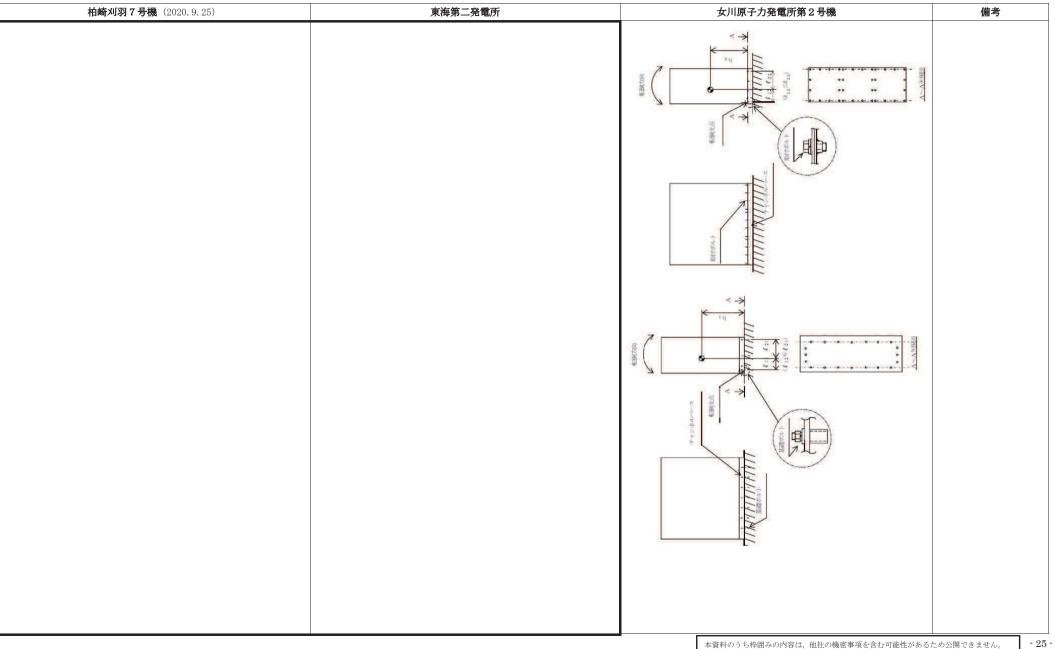


Image: Sector of the sector	柏崎刈羽7号機(2020.9.25)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
本資料のうち枠囲みの内容は、他社の機密事項を含む可能性があるため公開できません。				

1.3. Filter 1.3. Filter 1.1. Totol 1.1. Totol 1.1. Totol<							2号機		備考	
本資料のうち枠囲みの内容は、他社の機密事項を含む可能性があるため公開できません。 - 2		Fai Qai	等 林 電磁電源 電気	取付式vv-ト (1=2) 1.4 枯福	1.4.1 ボルトの次づう 1.4.1 ボルトの 1.4.1 ボルトの	B0 B1 B1	(1 = 1) 中小道< 1.1 取付けないト 可加 1 = 20 可加 中小小子で開始がいたりに下できます。	9、14日1日1000000000000000000000000000000000	雨できません。	- 2'

柏崎刈羽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
]	

柏崎刈羽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
柏崎刈羽79機 (2020.9.25)	東海第二発電所		
		本資料のうち枠囲みの内容は、他社の機密事項を含む可能性があるため公	閘できません。

柏崎刈羽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

柏崎刈羽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