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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		VI-2-1-12-1 配管及び支持構造物の耐震計算	図書番号の相違
		について	

: 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版)	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. 配管系及び支持構造物の設計手順	
		3. 配管系の設計	
		3.1 基本方針	
		3.1.1 重要度別による設計方針	
		3.1.2 配管系の設計において考慮すべき事項	
		3.2 3 次元はりモデルによる解析	
		3.3 標準支持間隔法	
		3.3.1 応力を基準とした標準支持間隔法	
		3.3.2 振動数を基準とした標準支持間隔法	
		4. 支持構造物の設計	
		4.1 概要	
		4.2 基本原則	
		4.2.1 支持構造物の設計において考慮すべき事項	
		4.2.2 支持構造物の設計荷重	
		4.3 支持装置の設計	
		4. 3. 1 概要	
		4.3.2 支持装置の選定	
		4.3.3 支持装置の使用材料	
		4.3.4 支持装置の強度及び耐震評価方法	
		4.4 支持架構及び付属部品の設計	
		4. 4. 1 概要	
		4.4.2 支持架構及び付属部品の選定	
		4. 4. 3 支持架構及び付属部品の使用材料	
		4. 4. 4 支持架構及び付属部品の強度及び耐震評価方法	
		4.5 埋込金物の設計	
		4.5.1 概要	
		1.0.1 例女	

: 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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		4.5.2 埋込金物の選定	
		4.5.3 埋込金物の強度及び耐震評価方法	
		5. 耐震評価結果	
		5.1 支持構造物の耐震評価結果	
		5.1.1 概要	
		5.1.2 支持構造物の耐震評価結果	
		5.2 代表的な支持構造物の耐震計算例	
		5.2.1 支持構造物の耐震計算例	
		5.2.2 個別の処置方法	

: 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版)	東海第二発電所			女川原子	力発電所	第2号機			備考
		3. 配管	系の設計				-		
		3.1 基本方針							
		3.1.1 重要度別による設計方針							
		配管系は耐震重要度分類、呼び径及び通常運転温度により、表3-1							
		のように	:分類して	設計を行う。	ただし.	表3-1以	外の確認	方法につい	
				が確認でき					
			4	配管の耐息		類別により		200000000000000000000000000000000000000	
		耐震重要度分類	呼び径	通常運転温度	地震	自重	熱	□ 標準支持 間隔法 *8	
			Server To	121℃以上	0	0	0	_	
		S**	85A LX.E	121℃未満	0	0	0		
			504以下	121℃以上	0*2	O * 2	0 * 2	_	
		100	36	121℃未満 121℃以上	0	0	- 0	0	
			65A 以上	121℃未満	T -				
		B*5	50A LXT	121℃以上	0 *2	O*2	0 * 2	<u>_</u>	
		-	SANUTY IS	121℃未満		1250 1250	3 -3	0	
			854 以上	121℃以上 121℃未満	-	0		-	
		C	Services control	121℃从上	22 28	O*2	0*2		
		4.	50A 以下	121℃未満	i i	-	3 - 8	0	
		注記*1	: 耐震重要	要度分類が3	S及びBク	ラスの配	管で3次	:元はりモデ	
			ルによる	5解析を行い	、配管系の	の1次固有		0.05 秒を超	
			えた場合	かけ、動的解	解析及び静	的解析を領	実施する		
		*2	: 複数の西	記管が近接し	して配置さ	れ,配管	の仕様条	件が同等の	
				は、代表計算					
		*3						にて代行す	
				「できる。 「できる。	, , , , , ,	- / / -	04 0731 171	(= ((())	
		* 4		要重要重大事	事故防止誤	·備. 堂設	重大事故	緩和設備	
								備が属する	
								大事故緩和	
				· 及刀類// · 。 と計基準拡張			は用以里	ハザルルタイド	
		↓ □					ラマの訊	:備の機能を	
		* O							
			1て谷する) 吊設	2安里大事	似 的 止 設 ′	用以外()	常設重大事	

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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		故防止設備又は常設重大事故防止設備(設計基準拡張)(当	
		該設備が属する耐震重要度分類が B クラスのもの) を含む。	

: 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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		3.1.2 配管系の設計において考慮すべき事項	
		(1) 配管の分岐部	
		大口径配管からの分岐管については、なるべく大口径配管の近傍を	
		支持するようにする。ただし、大口径配管の熱及び地震による変位が	
		大きい場合には、分岐部及び分岐管に過大な応力を発生させないよう	
		フレキシビリティを持たせた支持をする。	
		(2) 配管と機器の接続部	
		機器管台に加わる配管からの反力が許容反力以内となるように配	
		管経路及び支持方法を決定する。	
		(3) 異なる建屋, 構築物間を結ぶ配管系	
		異なる建屋、構築物間を結ぶ配管系については、建屋、構築物間の	
		相対変位を吸収できるように、配管にフレキシビリティを持たせた構	
		造とするか又はフレキシブルジョイントを設けるなどの配慮を行い、	
		過大な応力を発生させないようにする。	
		(4) 弁	
		配管の途中に弁等の集中質量がかかる部分については、この集中質	
		量部にできる限り近い部分を支持し、特に駆動装置付きの弁は偏心質	
		量を考慮して、必要に応じて弁本体を支持することにより過大な応力	
		が生じないようにする。弁は、配管よりも厚肉構造であり、発生応力	
		は配管より小さくなる。	
		(5) 屋外配管	
		主要な配管は岩盤で支持したダクト構造内に配置され、建屋内配管	
		と同様の耐震設計をする。	
		(6) 振動	
		配管系の支持方法及び支持点は、回転機器等の振動又は内部流体の	表現の相違
		乱れによる配管振動を生じないように考慮して決定する。	
		3.2 3 次元はりモデルによる解析	
		3 次元はりモデルによる解析では、原則として固定点から固定点ま	
		でを独立した1つのブロックとして,地震荷重,自重,熱荷重等によ	
		り配管に生じる応力が許容応力以下となるように配管経路及び支持	
		方法を定める。	
		その具体例を示すと以下のようになる。	
		まず, 仮のアンカ, レストレイント位置を定めて熱応力解析を行い,	
		必要に応じてアンカ、レストレイント位置、個数等の変更又は配管経	表現の相違
		路の見直しを行い,配管に生じる応力が許容応力以下となるようにす	

: 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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機 る。加えて、自重応力解析を行い、ハンガを追加することにより配管に生じる応力が許容応力以下となるようにする。次に、地震応力解析を行い、必要に応じてレストレイント位置、個数等の変更又はスナッパの追加により、配管に生じる応力が許容応力以下となるようにする。 3.3 標準支持間隔法標準支持間隔法標準支持間隔法では、配管系を直管部、曲がり部、集中質量部及び分岐部に分け、それぞれに定められた支持間隔内に支持点を設定する。 3.3.1 応力を基準とした標準支持間隔法直管部の最大支持間隔については、自重によるたわみを制限する目的として基本的に自重による応力が39.2MPa以下になるよう支持間隔を設定する。更に直管部をモデル化し、地震荷重、自重及び内圧を考慮した応力解析を行い、配管に生じる応力が許容応力を超える場合は支持間隔を調整し、許容応力以内に収まるような最大支持間隔を求める。直管部以外の配管要素は、各要素の地震荷重による曲げモーメントが、最大支持間隔といた直管部の曲げモーメントを超えないような最大支持間隔を求める。	表現の相違
		る。直管部以外の配管要素は、各要素の地震荷重による曲げモーメントが、最大支持間隔とした直管部の曲げモーメントを超えないような	

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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		a. 直管部の最大支持間隔の算出 各種配管を下図のように、支持間隔しの両端単純支持でモデル化し、静的解析により最大支持間隔を求め、これ以内になるよう支持する。 このモデルを用いて地震荷重、自重及び内圧を考慮した応力解析を行い、配管に生じる応力が許容応力以下となるような最大支持間隔を求める。	

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版)	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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		b. 曲がり部の最大支持間隔の算出	
		配管の曲がり部は下図のように、ピン結合両端固定の等分布質量は	
		りにモデル化する。	

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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		$L_1+L_2=L_E$ とした場合, L_E は L_1 , L_2 を任意の値として求めた地震荷重による曲げモーメントが,直管部最大支持間隔の地震荷重	
		による曲げモーメント以下となるように設定する。	

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版)	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版)	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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		c. 集中質量部の最大支持間隔の算出	
		配管に弁等の集中質量がかかる場合,下図のように任意の位置に集 中質量を有する両端支持のはりにモデル化する。	
		中貝重を有する四端文付のはりにモブル化する。	
		W	
		また、LwはCを任意の値として求めた地震荷重がかかった場合の	
		集中荷重及び等分布荷重による合計曲げモーメントが、直管部最大支	
		持間隔の曲げモーメントより小さくなるようにする。	

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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		7	

: 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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		d. 分岐部の最大支持間隔の算出	
		配管の分岐部は,下図のように,T字分岐部をピン結合とした,三	
		つの支持端を有する単純支持はりにモデル化する。	

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版)	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版)	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版)	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版)	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版)	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版)	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版)	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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考

: 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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
柏崎刈羽原子力発電所第 7 号機(2020. 9. 25 版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機 3.3.2 振動数を基準とした標準支持間隔法 配管系を剛 (20Hz 以上) にし、地震による過度の振動がないように するために、配管系の各支持区間について、あらかじめ基準振動数を ベースに定められた基準区間長以下となるように支持する。 (1) 直管部分 a. 配管軸直角方向の支持 両端単純支持と仮定した場合の配管径と長さの関係を 1 次固有振動数が基準振動数となるように定めておく。 b. 配管軸方向の支持 直管部分が長く、配管軸方向の動きが拘束されていない場合は軸方向の支持を行う。 (2) 曲り部分 曲り部分は曲り面と直角な方向(面外方向:曲り部分前後の直管部分により構成される平面に垂直な方向)の振動数が低下する。このため曲り部分の近くで面外振動を抑えるよう支持を行い、支持区間の長さを直管部分の基準長さより縮小した値とし、曲げ部分についても 1 次固有振動数が基準振動数を下回ることがないようにする。 (3) 集中質量部 配管に弁等の集中質量がかかる場合、直管部と比較して1次固有振動数が低下する。このため、原則として集中質量部自体又は近傍を支持するものとする。 (4) 分岐部 配管の分岐部の主管個は主管に分岐管の質量が加わるため、直管部と比較して1次固有振動数が低下する。このため、分岐管側の質量の影響を受けないよう支持を行う。	表現の相違

: 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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		4. 支持構造物の設計	
		4.1 概要	
		支持構造物は、配管系の <mark>施設区分及び耐震重要度分類に応じた</mark> 地震	表現の相違
		荷重(以下、「地震荷重」という。)、自重、熱荷重等に対して十分な強	
		度を持たせる必要がある。	
		支持構造物の設計に当たっては、支持構造物の型式ごとの定格荷	表現の相違
		重,使用荷重と配管系の支持点荷重を比較する荷重評価,又は配管系	
		の支持点荷重から求まる支持構造物に生じる応力と使用材料により	
		定まる許容応力を比較する応力評価を行う。	
		本章では、支持装置、支持架構及び付属部品から構成される支持構	
		造物並びに埋込金物の設計の基本原則、選定方針、強度及び耐震評価	
		の方法等を示す。	
		4.2 基本原則	
		4.2.1 支持構造物の設計において考慮すべき事項	
		支持構造物は、以下の点を考慮して設計する。	
		(1) 支持装置及び付属部品は、配管系の地震荷重、自重、熱荷重等に	
		よる支持点荷重が、使用される支持装置の定格荷重又は付属部品	
		の使用荷重以下となるよう選定する。	
		(2) 支持架構は、配管系の地震荷重、自重、熱荷重等による支持点荷	
		重から求まる支持架構に生じる応力が、許容応力以下となるよう	
		重かられまる又行未悔に主しる心力が、計谷心力が下となるよう 構造を決定する。	
		(3) アンカ及びレストレイントとなる支持構造物は、建屋と共振しな	
		いように十分な剛性を持たせるものとする。	
		(4) 支持構造物は点検の容易な構造とする。	
		(5) 原則として、支持構造物は、埋込金物より建屋側へ荷重を伝える	
		(3) 原則として、文行博坦物は、住心並物より建定側、何里を囚える 構造とする。	
		(6) 支持構造物の設計に当たっては、JSME S NC1-	
			実現の担告
		2005/2007 発電用原子力設備規格 設計・建設規格(以下「設	衣児の作選
		計・建設規格」という。)に従い熱荷重,自重等に対して十分な強度な特を対える。)に従い熱荷重,自重等に対して十分な強度な対象が表現しませる。	
		度を持たせるとともに、原子力発電所耐震設計技術指針(重要度	
		分類・許容応力編JEAG 4 6 0 1・補−1984, JEAG 4 6 0	******
		1-1987 及び J E A G 4 6 0 1-1991 追補版) (以下「J E A G	表現の相遅
		4601」という。)に従い、地震荷重に対して十分な強度を持た	
		せるものとする。	

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

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
Therefore a grant of a south of the state of		4.2.2 支持構造物の設計荷重 支持構造物の設計に用いる支持点荷重は、耐震設計上の重要度分類 に基づく設計用地震力を条件とした配管系の 3 次元はりモデルによ る解析又は標準支持間隔法により得られる支持点荷重を支持構造物 の種別に応じて適切に組み合わせて求める。 支持構造物の設計に当たり荷重評価を行う場合は、配管系の支持点 荷重と定格荷重又は使用荷重との比較を行う。 4.3 支持装置の設計 4.3.1 概要 支持装置は、型式ごとに基本形状が決まっており、配管系の地震荷 重、自重、熱荷重等による支持点荷重と型式ごとに設定される定格荷 重の比較による荷重評価によって選定できる。	
		4.3.2 支持装置の選定 支持装置は、以下の条件により選定する。 (1) ロッドレストレイント 支持点荷重に基づき、定格荷重で選定する。 (2) オイルスナッバ及びメカニカルスナッバ 支持点荷重及び熱膨張変位に基づき、定格荷重で選定する。 (3) スプリングハンガ及びコンスタントハンガ 支持点荷重及び熱膨張変位に基づき、定格荷重で選定する。 各支持装置の定格荷重及び主要寸法を表 4-1~表 4-5 に示す。 なお、本表に示す型式及び定格荷重は代表的な支持装置を示したものであり、記載のない型式であっても、同様に設定されている定格荷重により選定を行う。	

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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
相畸刈羽原子力発電所第 7 号機 (2020. 9. 25 版)	東海第二発電所	表 4-1 ロッドレストレイントの定格荷重及び主要寸法 本体	型式の相違

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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		表 4-2 オイルスナッパの定格荷重及び主要寸法	型式の相違
		本体 定格 ストローク 主要寸法(mm)	nm)
		型式 (fm (mm) L D	d
		3 30	
			- (4)
		II	

: 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版)	東海第二発電所		女	川原子力発電所第2号機	備考
	-	表 4-	-3 メカニ	カルスナッバの定格荷重及び主要寸法	型式の相違
		本体型式	定格 荷重 (kN)	ストローク (mm) 主要寸法(mm) L D	
		06	6		
		1	10		
		3	30		
		6	60		
		10	100		
		16	160		
		25	250		
					1

: 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版)	東海第二発電所		女川原子力発電所第2号機	備考
		表 4	-4-1 スプリングハンガの定格荷重	
			荷重範囲(kN)	
		本体 -	トラベルシリーズ	
		型式	30 60 120 80 180	
		01		
		02		
		03 04		
		05		
		06		
		07 08		
		09		
		10		
		11 12		
		13		
		14		
		15 16		
		17		
		18		
		19 20		
		21		
		22		
		23		

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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		7	型式の相違

: 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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
			型式の相違

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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
相响刈羽原于刀羌電所第7号機(2020. 9. 25 版)	果做第一角电所	表 4-4-2(2/2) スプリングハンガの主要寸法(置き型) 本体 B	/ 拥 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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		7	型式の相違

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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		表 4-5 コンスタントハンガの定格荷重及び主要寸法型式の	の相違
		本体 荷重範囲 主要寸法(mm) 型式 (kM) A B C	
		01	
		02	
		03	
		04	
		05	
		300	

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版)	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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考		
		4.3.3 支持装置の使用材料			
		設計・建設規格の適用を受ける箇所に使用する材料に	は、設計・建設		
		規格 付録材料図表 Part1 に従うものとする。			
		4.3.4 支持装置の強度及び耐震評価方法			
		支持架構及び付属部品の強度及び耐震評価の方法を見	以下に示す。		
		(1) 定格荷重			
		支持装置の定格荷重は、設計・建設規格及びJEAC	44601を満		
		足するよう設定されたものであり、支持点荷重を上回る			
		定されている支持装置を選定することで、十分な強度及			
		保される。	○		
		(2) 支持装置の強度計算式 a. 記号の定義 支持装置の強度計算式に使用する記号は、下記のとおりとする。			
		(a) ロッドレストレイント			
		記号定義	単位		
		A。 圧縮応力計算に用いる断面積	mm²		
		A。 支圧応力計算に用いる断面積 A。 せん断応力計算に用いる断面積	mm² mm²		
		A。 せん断応力計算に用いる断面積 A。 引張応力計算に用いる断面積	mm*		
		B クランプせん断断面寸法	mm		
		D ピン径	mm		
		D ₁ メインコラム外径	mm		
		D ₂ メインコラム内径	mm		
		アイプレート穴径			
		D _H クレビス穴径	mm		
		D。 メインコラム外径	mm.		
		E 縦弾性係数	MPa		
		F 材料の許容応力を決定する場合の基準値	MPa		
		F。 曲げ応力	MPa		
		F。 圧縮応力	MPa		
		Fm 組合せ応力	MPa		
		F。 支圧応力	MPa		
		F。 世	MPa MPa		
		F 、 引張応力	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

世 ・	a
H クランプ引張断面寸法 mm I 断面二次キ径 mm L ど間寸法 クレビス高さ タ 虚居長さ mm P 定格荷重 M R アイプレート半径 Dレビス社の断断面寸法 mm タ レビス相 mm アイプレート概厚 クレビス積厚 mm クレビス積厚 のランプ核厚 mm アカンブも原厚 mm mm アは 対面軸受値 mm	
I 断面二次モイメント mm i 断面二次半径 mm L セン間寸法 クレビス高さ mm P 定格荷重 mm R アイブレート半径 クレビス相が断面寸法 mm S クレビス相 アイブレート板厚 mm プランプ板厚 mm T 球面軸受帽 mm M pm pm グランプ板厚 mm pm T 球面軸受帽 mm	
1	X X
L ピン間寸法 クレビス高さ mm 8	x
L クレビス高さ m g 歴程長き m P 定格荷重 m R アイブレート半径 クレビスせん断断面寸法 クレビス幅 m アイブレート板厚 アイブレート板厚 クレビス板厚 m クランブ板厚 m T 球面軸受帽	x .
P 座居長さ mi P 定格荷重 M R アイプレード半径 クレビスせん断断面寸法 m S クレビス個 m T クレビス板厚 クランブ板厚 m T 球面軸受偏 m	x .
P 定格荷重 M R アイプレード半径 クレビスせん断断面寸法 m S クレビス幅 m アイプレート板厚 クレビス板厚 クランプ板厚 m T n 球面軸受幅 m	
R アイブレート半径 ml クレビスせん断断面寸法 ml アイブレート板厚 クレビス板厚 ml ブランブ板厚 T n 球面軸受幅 ml	-
R クレビスせん断断面寸法	ε
クレビスせん断断面寸法 の タレビス幅 mm アイブレート板厚 クレビス板厚 クレビス板厚 mm クランブ板厚 mm T m 球面軸受幅 mm	E .
アイブレート板厚 のレビス板厚 mm クランブ板厚 xm xm T m 球面軸受幅 mm	
T クレビス板厚 mm クランプ板厚	ti .
クランプ板厚 T a	
T n 球面轴受幅 mm	
W 才み肉溶锌器頤長 mi	Ľ.
	i l
Z_ クレビス断面係数 mm	
フ。 クレビス断面係数 mm	8
8 クレビス荷亜角度 de	g
↑ 限界細長比 –	
a 有効細長比 —	
(b) オイルスナッバ	
記号定義	位
A。 圧縮応力計算に用いる断面積 mm	Z
A。 支圧応力計算に用いる断面積 mm	2
A。 せん断応力計算に用いる断面積 mm	2
A。 引張応力計算に用いる断面積 mm	2
イーヤ穴部せん断断面寸法	
クランプ穴部叶が断断面寸法	
B ブラケット穴部せん断断面寸法	5
ロッドエンド穴部せん断断面寸法	

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版)	東海第二発電所		女川原子力発電所第2号機		備考
		記号	定 後	単 佐	
		1 222 380	イーヤ引張斯面寸法		
		60	クランプ引張新面寸法	20 (mag)	
		c	プラケット引張斯面寸法	30.05	
			コッドエンド引張斯面寸法		
			イーヤ大径		
			クランプ穴径		
			ブラケット穴径		
		D	ロッドエンド穴径	ann ann	
			シリンダカバー内径		
			コネクティングパイプ外径		
			ビストンロッド外径		
		Di	アダプタ外径	mm	
		D_1	アダプタ内径	100.00	
			ピン経		
		d	ピストンロッド最小断面部の径	m m	
		Е	縦弾性係数	MP=	
		F	材料の許容応力を決定する場合の基準値	MPm	
		F.	圧縮応力	MP=	
		F.,	支圧応力·	MPs	
		F	せん断応力	MPa	
			砂硼 応力	Saw	
		F	内征による引張応力	MPa	
		1.	許容圧縮吃力	MPn	
		h	すみ肉溶接部脚長	90	
		1	断商二次モーメント	mm ⁴	
		- 1	斯面二次半径	000	
		K	シリンダチュープ内圧	MPa	
		L	コネクティングバイブ長さ	000	
			座組長さ	mm	
			大角ボルトの呼び後		
		M	タイロッドのねじ部軒び径	9.00	
			大角ボルトの本数		
		10	タイロッドの本数	*	

: 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版) 東海第二発電所		女川原子力発電所第2号機			備考
		記号	定 義	単 位	
		P	定格荷重	N	
		r 1	シリンダチューブの内半径	mm	
		r ₂	シリンダチューブの外半径	mm	
		2	クランプ板厚		
		T	イーヤ板厚		
		III E	ブラケット板厚	mm	
			ロッドエンドイーヤ板厚		
		17	イーヤ穴部板厚		
		t	シリンダカバー板厚	mm	
			コネクティングパイプ板厚		
		Λ	限界細長比	N=	
		λ	有効細長比	255	
			-カルスナッバ 	W. 44	
		业 号	定 義	単 位	
		A ₂	圧縮応力計算に用いる新面積	mini ²	
		A,	支圧応力計算に用いる断面積	mm ²	
		A.	せん断応力計算に用いる断面積	mm ²	
		Α.,	計画応力計算に用いる新面積	inte ²	
			イーヤゼル断断面寸法		
			ブラケット穴部せん断断面寸法		
		В	クランプ穴器せん断衡面寸法	and a	
		447	コネクティングチューブイーヤ部せん断断面寸法	-	
		II I	ユニバーサルプラケット穴部せん断断面寸法		
			ユニバーサルボックス穴部せん斯斯面寸法		
			イーヤ引張断面寸法		
		100	ブラケット引張斯面寸法	No.	
		C	クランプ引張斯面寸法	in m	
			コネクティングチューブイーヤ部引張断面寸法		
		1	ユニバーサルプラケット引張断面寸法		
		C 1	ユニバーサルボックス引張斯面寸法	0.00	
		C a	ユニバーサルボックス引張斯衝寸法	trom	

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版) 東海第二発電所			女川原子力発電所第2号機		備考
		記号	定 祝	9L (2	
			イーヤ次径		
			ブラケット宍道		
			クランプ穴径		
		D	コネクティングチューブイーや部穴径	20.00	
		100	ユニバーサルプラケット次径		
			コネクティングチューブ外径		
			ユニバーサルボックス次径		
			ジャンクションコラムアダプタ外径		
		D ₃	ロードコラム外径		
		D ₁	ケースの支圧強度面内径	TV606	
			ベアリング押えの支圧強度面内能		
			ジャンクションコラムアダプタ内径	- 4	
			コードコラム内径		
			ケースのせん新強度面の径	11.65	
		D 2	ケースの支圧強度面外径	46.00	
			ベアリング押えのせん新雑度面の径	(-)	
			ベアリング押えの支圧強度面外径		
		Da	ケースの引張強度面内径	(0.00)	
		D ₄	ケースの引張強度面外径	16:00	
			ピン種		
		d	イーヤ次部の軸径	90.00	
			ユニバーサルボックス実部の軸径		
		E	縦弾性係数	MPa	
		F	材料の許容応力を決定する場合の基準値	MPa	
		F	圧縮応力	MPa	
		F,	支压応力	MPa	
		F .	せん断応力	MPa	
		F.	引張応力	MP=	
		L	許容压縮応力	MPa	
		h	すみ肉溶接部脚長	T I MAN S	
		T.	所面二次モーメント	min*	

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版)	東海第二発電所		女川原子力発電所第2号機		備考
		記 号	定 義	単位	
			断面二次半径	mm	
		ales	コネクティングチューブの長さ	mm	
		8 v	座尾長さ	mm.	
		M	六角ボルトの呼び径	mm	
		n	六角ボルトの本数	本	
		P	定格荷重	N	
			ブラケット板厚		
		1041:	クランプ振厚		
		T T	コネクティングチューブイーヤ部板厚	mm.	
			ユニバーサルブラケット板厚		
			コネクティングチューブ板厚		
		961	イーヤ板厚	0000000	
		t	ケースのせん断強度面板厚	mm	
			ベアリング押え板厚		
		* ±	ユニバーサルボックス被厚	form	
		(1)	ユニバーサルボックス板厚	mm	
		W.	ユニバーサルボックス引張強度面寸法	toto	
		»Ã	限界細長比	170	
		a	有効細長比	1447	
		1			

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版)	東海第二発電所		女川原子力発電所第2号機		備考
·	·		リングハンガ		
		能易	ate the	単位	
		A.	定 義 圧縮応力計算に用いる断面機	# 10.	
		A,	支圧応力計算に用いる新面積	mm ²	
		A ₁	せん断応力計算に用いる断面積	mm²	
		A.	引張応力計算に用いる新面積	ma ²	
		**1	上部カバー円板外径	-	
		à	下部力/5一円板外径	2000	
			イーヤせん振斯面寸法		
		В	クレビス穴部せん断断面 寸法	0.00	
		1000	上部カバーイーヤ円面積変換径		
		b	下部カバー円板内径	1949	
			STATE OF STA		

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

東海第二発電所		女川原子力発電所第2号機		備考
	紀号	定 義	単位	
	700	イーヤ斯南寸法	274ca 2	
	C	クレビス引張新面寸法	88	
		イーヤ次径		
	D	ケース内径	800	
	199	クレビス次径		
	- AND	ばね平均径	27444 Z	
	D,	ロードロラム外径	88	
				
	\mathbf{D}_{1}	ロードコラム内径	***	
	Di	ばね座内輪外径	nm .	
	4	ピン様	200	
		ターンパックルの厚さ	em.	
	R.	挺弾性俘数	MPa	
	184	ターンパックル外径	100	
	F	材料の許容応力を決定する場合の基準値	MPa	
	FA	曲げ応力	MP u	
	F.	圧縮応力	MP a	
	P.m	組合せ応力	MPa	
	F n	支圧応力	MPa	
	F.	せん断応力	MPa	
	F 4	引張応力	MP u	
	f.	許容圧縮応力	MPa	
	G	ターンパックルの内框	400	
	th.	ナ み海溶接部	900	
	h ₁	+ み肉溶接部脚長	am .	
	h ₁	ナみ肉溶接部脚長	200	
	T.	新面二次モーメント	mm*	
		断面二次半径	400	
	J	ケース切り欠き部の幅	nn.	
		コードコラムからばね座までの距離		
	L	クレビスの板上板の距離	nin-	
	Ü.	産組長さ	100	

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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機			備考
		記号	定義	単位	
		U 10000 - 90	ハンガロッドのねじ部呼び径	100 100000	
		М	ロッドのねじ部呼び径	mm	
		M o	作用モーメント	N · mm	
		P	定格荷重	N	
			イーヤ板厚		
		375-A	ケース板厚		
		T T	下部カバー板厚	mm	
			ク レビス 板厚		
		1	上部カバー板厚		
		1 0/4	ばね座外輪板厚	mm	
		T/2	ばね座内輪板厚	mm	
		Ť.	ばね座板厚	mm	
		Т.,	ばね座板厚	mm	
		z	断面係数	mm ³	
		۸	限界細長比		
		a	有効細長比	ANTE	
		8 ,	応力係数(機械工学便覧 材料力学第5章図82 に よる)	55 5	
		8 9	応力係数(機械工学便覧 材料力学第5章図84による)	×-	
		₿ ₁₀	応力係数(機械工学便覧 材料力学第5章図84に よる)		
		8	ターンバックル断面角度	deg	

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

東海第二発電所		女川原子力発電所第2号機		備考
	(e) コンスタントハンガ			
	記 号	定義	単位	
	19			
	(C) // A			
			nm²	
			112.0%	
	A . 3	振芯力計算に用いる断面積	mm ²	
	果稱第一名電灯	(e) コンスタ	(e) コンスタントハンガ 記号 定 義 はね平均径 イーヤ寸法 A。	(e) コンスタントハンガ 記号 定義 単位 A, ばね平均径 mm イーヤ寸法 人。 友圧応力計算に用いる断面積 mm² A。 せん断応力計算に用いる断面積 mm²

: 前回提出時からの変更箇所

東海第二発電所		女川原子力発電所第2号機		備考
	記号	定: 機	単 位	
		テンションロッドピン曲伊部寸港	0	
	9504	フレームの板と板の距離		
	В	ラグブレート板庫	- ma	
		リンクブレート穴部せん断断菌寸法		
	256	ばね座の穴径		
	C	アッパーブレートの寸法	nn	
		テンションロッドのねじの呼び径		
	- 11	ピン径		
	D テンションロッド穴径 ハンガロッド のねじの呼び径	The state of the s		
		ハンガロッドのねじの呼び径		
		リングブレート穴径	42	
	1948	ロードブロッカピン径		
	Di	メインピン経	nn	
	D2	ターンアーム穴径	an	
	D 3	テンションロッドピン経	na	
	0	イーや六径	4	
	D.H	フレーム穴経	an	
	d	ピン径	nn.	
	E	ターンバック ルの軍さ	nn.	
		ターンパックル外径	on.	
	0 F	ばね荷量	N	
	F A	ばね座にかかる荷重	N	
	Falco	曲 伊応力	MFa	
	Fm	組合せ応力	MPa	
	Fo	支阻応力	MPa	
	F .	せん断応力	MPa	
	F	引要応力	MPa	
	G	ターンパック ルの内幅	an	
	н	溶接部のと厚	nn	
	H	フルーム穴部単径	nn n	

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

注 号	柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25版)	東海第二発電所		女川原子力発電所第2号機		備考
イーやの板と板の距離 ドランションド溶散器含 バックフレートの板と板の距離 Mu 作用モーメント P 定格療理 N N N N N N			記号	定義	単位	
リンクプレートの信と低の距離 N 10mm P 2 体荷類 N N P 2 k 2 mm N N N N N N N N N						
# 作用モーメント 以 *** *******************************			12	テンションロッド溶接長さ	mm	
P 支格諸面 N PF メインピンにかかる改進 N Uりクラレート半経 mn テンションロッド次郷半径 mn マンファームが選半径 mn ターンアームの配と板の距離 mn コードフロックの寸法 mn S. ターンアームの配を板の距離 mn リンクフレート振展 mn イー・配際 mn T. アッパープレート振展 mn T. フレーム振摩 mn U. ストランションロッドプレート振展 mn T. フレーム振摩 mn W. イーヤ影機翻吸表 mn W. アッパープレート溶機部配表 mn W. アッパープレート溶機が配表 mn アンダースレート溶機が配表 mn アッパープレート溶機が配表 mn アンダースレート溶機が配表 mn アンダースレート溶機が配表 mn アッパープレート溶機が配表 mn アンダースレート溶機が配表 mn アッパースレート溶機が配表 mn アッパースレート溶機が配表 mn アッパースレート溶機が配表 mn アンダースレート溶機が配表 mn アンダースレート溶機が配表 mn アンダーストルトル・ストル・ストル・ストル・ストル・ストル・ストル・ストル・ストル・スト				リンクプレートの板と板の距離		
PF			Mo	作用モーメント	N + mm	
R			P	定格荷重	N	
R タンションロッド穴部半径 R ターンアーム穴部半径 テンションロッドピンの板と板の距離 テンションロッドピンの板と板の距離 ロードプロックの寸法 S フレームの板と板の距離 ロードプロックの寸法 T フレート板原 T デンジョンロッドプレート板原 T アッパープレート板厚 T フレーム板原 T フレーム板原 T アッパープレート板原 T アッパープレート液の翻奏 M M アッパープレート液の翻奏 M アッパープレート液の翻奏 M アッパープレート溶液を翻奏 M アッパープレート溶液を翻奏 M R R R R R R R R R R R R R R R R R R R			PF	メインピンにかかる荷重	N	
R. ターンアーム大部半径 R. ターンアームの根と低の距離			- 4	リンクプ レート半径	5000	
ランションロッドピンの板と板の距離 mm ターンアームの板と板の距離 mm S. ターンアームの板と板の距離 mm リンクプレート板厚 mm T クーンの大フレートの板厚 mm イーセ板厚 mm T クレーム板厚 mm T クレーム板厚 mm T クレーム板厚 mm W イーケ溶接部脚長 mm W アッパープレート溶鏡部脚長 mm W アッパープレート溶鏡部脚長 mm M 万分係数(鉄属工学便覧 材料力学第5 盎回 84 に よる)				テンションロッド穴部半径	mm	
S ターンアームの板と板の距離 ロードブロックの寸法 S フレームの板と板の距離 S ターンアームの板と板の距離 IIIIIIIIIIIIIIIIIIIIIIIIIIIIIIIIIIII			R ₂	ターンアーム穴部半径	mm	
ロードブロックの寸法 S. フレームの板と板の距離 mm S. ターンアーム板を板の距離 mm T デンションロッドプレートの板厚 mm イーヤ板厚 T. フレーム板厚 mm T. フレーム板厚 mm V イーヤ溶接部細長 mm W. アッパープレート溶接部細長 mm V アッパープレート溶接部細長 mm Z 断面係数 ののが係数(機械工学便覧 材料力学第5 金図 84 に よる)				テンションロッドピンの板と板の距離		
S: フレームの板と板の距離 mm			s	ターンアームの板と板の距離	mm	
ターンアームの板と板の距離				ロードブロックの寸法		
リンクプレート板厚 アンションロッドプレートの板厚 イーヤ板厚 アッパープレート板厚 アッパープレート板厚 での での			Si	フレームの板と板の距離	mm	
T テンションロッドプレートの帳厚 イーヤ帳厚 T アッパープレート帳厚 T フレーム帳厚 T はな産帳厚 Y はな産帳厚 ターンアーム帳厚 W イーヤ溶接部脚長 W アッパープレート溶接部脚長 W アッパープレート溶接部脚長 W アッパープレート溶接部脚長			S.	ターンアームの板と板の距離	mm	
イーヤ板厚				リンクプレート板厚		
T。 アッパーブレート核厚 mm T。 フレーム核厚 mm T。 ばれ座板厚 mm ターンアーム核厚 mm W。 イーヤ溶接部脚長 mm W。 アッパーブレート溶接部脚長 mm Z 断面係数 mm 8。 応力係数(機械工学復覧 材料力学第5 意図 84 による) ー			T テンションロッドブレートの板厚	non		
T. フレーム板厚 T. ばれ座板厚 ターンアーム板厚 mm W イーヤ溶接部剛長 mm W. アッパーブレート溶接部剛長 mm W. アッパーブレート溶接部剛長 mm Z 断面係数 mm 8。 応力係数(機械工学便覧 材料力学第5 意図 84 による) よる)				イーヤ板厚		
T: ばね座板厚 W イーヤ溶接部側長 mm W: アッパーブレート溶接部側長 mm Z 断面係数 mm B: 応力係数(機械工学便覧 材料力学第5 章図 84 に よる)			T A	アッパープレート板厚	mm	
T. ターンアーム板厚 W イーヤ溶接部側長 mm W. アッパープレート溶接部側長 mm W. アッパープレート溶接部側長 mm Z 断面係数 mm 8。 応力係数(機械工学便覧 材料力学第5 春図 84 による) L			T ₁	フレーム板厚	mm	
ターファーム物厚 W イーヤ溶接部脚長 mm W アッパーブレート溶接部脚長 mm Z 断面係数 mm B 応力係数(機械工学便覧 材料力学第5 音図 84 による) ニー				ばね座板厚		
W. アッパープレート溶接部脚長 mm W. アッパープレート溶接部脚長 mm Z 断面係数 mm B 応力係数(機械工学便覧 材料力学第5 音図84 による)			1.3.	ターンアーム板厚	mm	
W。 アッパープレート溶接部脚長 mm Z 断面係数 mm® 応力係数(機械工学便覧 材料力学第5 音図 84 による) 点力係数(機械工学便覧 材料力学第5 音図 84 による) 上			W	イーヤ溶接部脚長	nm	
Z 断面係数 mm® β。 応力係数(機械工学便覧 材料力学第5 音図 84 による)			Wi	アッパープレート溶接部脚長	7000	
8。 応力係数 (機械工学便覧 材料力学第5章図 84 に よる)			Wz	アッパープレート溶接部脚長	mm	
8, \$2)			z	断面係數	mm ^d	
8 ターンパックル断面角度 deg			8 .			
			8	ターンバックル断面角度	deg	

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版)	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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		b. 強度計算式	
		支持装置の強度計算式を以下に示す。	
		なお,以下に示す強度及び耐震計算式は代表的な形状に対するものであり、記載のない形状についても、同様の計算式で計算できる。	
		であり、記載のない形状についても、回像の計算式で計算できる。 	
		(a) ロッドレストレイント	
		応力評価は、次の強度部材の最弱部に発生する引張応力(又は圧縮	
		応力), せん断応力及び支圧応力を次の計算式により算出し、許容応	
		力以下であることを確認する。	
		イ. 強度部材	
		①クレビス (本体), ②クレビス (イーヤ), ③アッセンブリ (全長),	
		④メインコラム、⑤クランプ、⑥ピン、⑦アイプレート	強度部材の構成, 名称
			の相違
		(a) (b) (c) (d) (d) (d) (d) (d)	
		# 0	
		③ ④および①のアッセンブリ(全長)	

: 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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		ロ. 各部材の計算式	
		(ホ) クランプ(⑤)	代表的な形状に対する
		i 引張応力評価	強度部材の構成, 名称
		引張応力が、許容引張応力以下であることを確認する。	の相違
		ii せん断応力評価	
		せん断応力が、許容せん断応力以下であることを確認する。	
		iii 支圧応力評価 支圧応力が,許容支圧応力以下であることを確認する。	
		文圧ルカル・ 計合文圧ルカ以下 このもことを推応する。	

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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		(ハ) アッセンブリ (全長) (③)	代表的な形状に対する
		i 圧縮応力評価	強度部材の名称の相違
		圧縮応力が,許容圧縮応力以下であることを確認する。	
		許容圧縮応力	
		HIND ASSISTANCE OF	ן ר
			-
			」

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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		(イ) クレビス (本体) (①)	代表的な形状に対する
		i 引張応力評価	強度部材の構成の相違
		引張応力が、許容引張応力以下であることを確認する。	
		ii せん断応力評価	
		1 せん断応力評価 _ せん断応力が、許容せん断応力以下であることを確認する。	
		COMPANY, HATCOMINGSON CONCERNATION	
		iii 曲げ応力評価	
		曲げ応力が,許容曲げ応力以下であることを確認する。	
		liv 組合せ応力評価	
		組合せ応力が、許容組合せ応力以下であることを確認する。	
		<u> </u>	

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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		(ロ) クレビス (イーヤ) (②)	代表的な形状に対する
		i 引張応力評価	強度部材の構成の相違
		引張応力が、許容引張応力以下であることを確認する。	
		i せん断応力評価	
		せん断応力が、許容せん断応力以下であることを確認する。	
		iii 支圧応力評価	
		支圧応力が、許容支圧応力以下であることを確認する。	

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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		(ニ) メインコラム(④) i せん断応力評価	代表的な形状に対する 強度部材の構成の相違
		せん断応力が、許容せん断応力以下であることを確認する。	SALE HILLS
		(~) E° V (©)	
		i せん断応力評価 せん断応力が、許容せん断応力以下であることを確認する。	

: 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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		(ト) アイプレート(⑦)	代表的な形状に対する
			強度部材の構成, 名称
		i 引張応力評価	の相違
		引張応力が、許容引張応力以下であることを確認する。	
		ii せん断応力評価	
		せん断応力が、許容せん断応力以下であることを確認する。	
		iii 支圧応力評価	
		支圧応力が、許容支圧応力以下であることを確認する。	
		ZEMOSTA, HIND ZEMOSTA, CONSTITUTION OF THE PROPERTY OF	
			代表的な形状に対する
			強度部材の構成の相違

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

先行審査プラントの記載との比較表 (VI-2-1-12-1 配管及び支持構造物の耐震計算について)

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25版) 東海第二発電所 女川原子力発電所第2号機 備考 (b) オイルスナッバ 応力評価は,次の強度部材の最弱部に発生するせん断応力,引張応 力(又は圧縮応力)及び支圧応力を次の計算式により算出し、許容応力 以下であることを確認する。 イ. 強度部材 ①シリンダチューブ,②ピストンロッド,③シリンダカバー, ④タイロッド,⑤イーヤ,⑥六角ボルト,⑦ロッドエンド, ⑧アダプタ, ⑨コネクティングパイプ, ⑩クランプ, ⑪ブラケット, ①ピン

: 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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		ロ. 各部材の計算式	
		(イ) シリンダチューブ(①)	
		i 引張応力評価	
		内圧により生ずる引張応力を算出し、許容応力以下であることを確	
		認する。	
		(ロ) ピストンロッド(②)	
		i 引張応力評価	
		引張応力が、許容引張応力以下であることを確認する。	

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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		(ハ) シリンダカバー(③)	
		i せん断応力評価	
		内圧により生ずるせん断応力を算出し、許容せん断応力以下である	
		ことを確認する。	
		(二) タイロッド(④)	
		i 引張応力評価	
		引張応力が、許容引張応力以下であることを確認する。	

: 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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		(ホ) イーヤ(⑤)	
		i 穴部	
		(i) 引張応力評価	
		引張応力が,許容引張応力以下であることを確認する。	
		(ii) せん断応力評価	
		せん断応力が、許容せん断応力以下であることを確認する。	
		(iii) 支圧応力評価	
		支圧応力が、許容支圧応力以下であることを確認する。	
		ZAZIOJA, ITAZAROJA, CO O C C E REBO F SO	
		ii 溶接部	
		(i) せん断応力評価	
		せん断応力が、許容せん断応力以下であることを確認する。	

: 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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		(へ) 六角ボルト(⑥)	
		i 引張応力評価	
		引張応力が,許容引張応力以下であることを確認する。	
		(ト) ロッドエンド(⑦)	
		i 引張応力評価	
		引張応力が、許容引張応力以下であることを確認する。	
		ii せん断応力評価	
		せん断応力が,許容せん断応力以下であることを確認する。	
		iii 支圧応力評価	
		支圧応力が、許容支圧応力以下であることを確認する。	

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

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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		(リ) コネクティングパイプ(⑨)	
		i 圧縮応力評価	
		圧縮応力が,許容圧縮応力以下であることを確認する。	
		許容圧縮応力	

: 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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		(ヌ) クランプ(⑩)	
		i 引張応力評価	
		引張応力が、許容引張応力以下であることを確認する。	
		ii せん断応力評価	
		せん断応力が、許容せん断応力以下であることを確認する。	
		iii 支圧応力評価	
		文圧心力が、可存文圧心力が「くめることを推動する。	

: 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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		(ル) ブラケット(⑪)	
		i 引張応力評価	
		引張応力が、許容引張応力以下であることを確認する。	
		ii せん断応力評価	
		せん断応力が、許容せん断応力以下であることを確認する。	
		ii 支圧応力評価	
		支圧応力が、許容支圧応力以下であることを確認する。	
		(ヲ) ピン(⑫)	
		i せん断応力評価	
		せん断応力が、許容せん断応力以下であることを確認する。	

: 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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		(c) メカニカルスナッバ	
		応力評価は、次の強度部材の最弱部に発生するせん断応力、引張応	
		カ(又は圧縮応力)及び支圧応力を次の計算式により算出し、許容応	
		力以下であることを確認する。	
		イ. 強度部材	
		①ダイレクトアタッチブラケット,	代表的な形状に対す
		②ジャンクションコラムアダプタ,③ロードコラム,④クランプ,	強度部材の名称の相
		⑤ピン, ⑥コネクティングチューブ,	
		⑦ケース,ベアリング押え及び六角ボルト,⑧イーヤ,	
		⑨ユニバーサルボックス、⑩コネクティングチューブイーヤ部、	
		⑪ユニバーサルブラケット	
		A917	
		Bタイプ	

: 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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		ロ. 各部材の計算式	
		(イ) ダイレクトアタッチブラケット(①) , クランプ(④), コネク	代表的な形状に対する
		ティングチューブイーヤ部(⑩)及びユニバーサルブラケット(⑪)	強度部材の構成の相違
		i 引張応力評価	
		引張応力が、許容引張応力以下であることを確認する。	
		ii せん断応力評価	
		世ん断応力が、許容せん断応力以下であることを確認する。	
		CONTINUOUS FINE CONTINUOUS CONTIN	
		iii 支圧応力評価	
		支圧応力が、許容支圧応力以下であることを確認する。	

: 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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		(ロ) ジャンクションコラムアダプタ(②)	
		i 六角ボルト	
		(i) 引張応力評価	
		引張応力が,許容引張応力以下であることを確認する。	
		ii 溶接部	
		(i) せん断応力評価(型式 06 及び 1)	
		せん断応力が、許容せん断応力以下であることを確認する。	
		(ii) 引張応力評価 (型式 3~25)	
		引張応力が、許容引張応力以下であることを確認する。	

: 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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		(ハ) ロードコラム(③)	
		i 引張応力評価	
		引張応力が、許容引張応力以下であることを確認する。	
		(二) ピン(⑤)	
		i せん断応力評価	
		せん断応力が、許容せん断応力以下であることを確認する。	

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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		(ホ) コネクティングチューブ(⑥)	
		i 圧縮応力評価	
		圧縮応力が、許容圧縮応力以下であることを確認する。	
		許容圧縮応力	

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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		(へ) ケース,ベアリング押え及び六角ボルト(⑦)	
		i ケース	
		(i) 引張応力評価	
		引張応力が,許容引張応力以下であることを確認する。	
		(ii) せん断応力評価	
		せん断応力が、許容せん断応力以下であることを確認する。	
		Croppesson, the croppesson con a called	
		(iii) 支圧応力評価	
		支圧応力が、許容支圧応力以下であることを確認する。	
		大江市5777、日本大江市7778十、6075年と『日本版》である。	

: 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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		ii ベアリング押え	
		(i) せん断応力評価	
		せん断応力が、許容せん断応力以下であることを確認する。	
		(ii) 支圧応力評価	
		_ 支圧応力が、許容支圧応力以下であることを確認する。	
		iii 六角ボルト	
		(i) 引張応力評価	
		引張応力が、許容引張応力以下であることを確認する。	
		TIMESTA, HELDINGSTON CO.S.C.C. PRED. 7.50	

: 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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		(ト) イーヤ(⑧)	
		i 引張応力評価	
		引張応力が、許容引張応力以下であることを確認する。	
		ii せん断応力評価	
		せん断応力が、許容せん断応力以下であることを確認する。	
		··· +rr++**	
		iii 支圧応力評価	
		支圧応力が、許容支圧応力以下であることを確認する。	

: 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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		(チ) ユニバーサルボックス(⑨)	
		i 引張応力評価	
		引張応力が、許容引張応力以下であることを確認する。	
			代表的な型式の相違
		ii せん断応力評価	
		世ん断応力が、許容せん断応力以下であることを確認する。	
		CTOMPLETTON, HATCHOMPLETTON, CO. C. C. PREBLETTON, CO.	
		iii 支圧応力評価	
		支圧応力が、許容支圧応力以下であることを確認する。	
			_

: 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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		(d) スプリングハンガ 応力評価は、次の強度部材の最弱部に発生するせん断応力、引張応力(又は圧縮応力)及び支圧応力を次の計算式により算出し、許容応力以下であることを確認する。	
		イ. 強度部材 ①イーヤ,②上部カバー,③ばね座(吊り型),④ハンガロッド,⑤スプリングケース,⑥下部カバー,⑦ターンバックル,⑧クレビス,⑨ピン,⑩ロッド,⑪ロードコラム,⑫ばね座(置き型)	代表的な形状に対する強度部材の名称の相違
		3 4 5 7	
		吊り型 置き型	

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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		ロ. 各部材の評価式	
		(イ) イーヤ(①)	
		i 穴部	
		(i) 引張応力評価	
		_ 引張応力が、許容引張応力以下であることを確認する。	
		(ii) せん断応力評価	
		せん断応力が、許容せん断応力以下であることを確認する。	
		(iii) 支圧応力評価	
		支圧応力が、許容支圧応力以下であることを確認する。	
		CALIFORNIA Y THE CONTROL OF THE CONT	
		(i) せん断応力評価	
		せん断応力が、許容せん断応力以下であることを確認する。	
		<u> </u>	

: 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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		(ロ) 上部カバー(②)	
		i 本体	
			表現の相違
		(i) 曲げ応力評価	
		曲げ応力が、許容曲げ応力以下であることを確認する。	
		ii 溶接部	
		(i) せん断応力評価	
		せん断応力が、許容せん断応力以下であることを確認する。	

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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		(ハ) ばね座(吊り型)(③)	
		i 曲げ応力評価	
		曲げ応力が、許容曲げ応力以下であることを確認する。	
		ii せん断応力評価	
		世ん断応力が、許容せん断応力以下であることを確認する。	
		C70B/MC/3/8 , 11/12/2/0B/MC/3/3/1 (0) 5/2/2 2 18 18 10 1 5/3 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10 10	
		 iii 引張応力評価	
		引張応力が,許容引張応力以下であることを確認する。	

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

: 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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		(へ) 下部カバー(⑥)	代表的な形状に対する
		i 本体	強度部材の名称の相違
		(i) 曲げ応力評価	
		曲げ応力が、許容曲げ応力以下であることを確認する。	
		ii 溶接部	
		(i) せん断応力評価	
		せん断応力が、許容せん断応力以下であることを確認する。	

: 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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		(ト) ターンバックル(⑦)	
		i 引張応力評価	
		引張応力が、許容引張応力以下であることを確認する。	

: 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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		(チ) クレビス(®)	
		i 本体	
		(i) 引張応力評価	
		引張応力が、許容引張応力以下であることを確認する。	
		(ii) せん断応力評価	
		せん断応力が、許容せん断応力以下であることを確認する。	
		(iii) 支圧応力評価	
		支圧応力計画 支圧応力が、許容支圧応力以下であることを確認する。	
		文圧が5月から、日本文圧が5月8日(8万3)ことと推開した。	
		and the second s	
		ii 溶接部	
		(i) せん断応力評価 せん断応力が、許容せん断応力以下であることを確認する。	
		せん例応力が、計谷せん例応力以下であることを推設する。	

: 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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
柏崎刈羽原子力発電所第 7 号機(2020. 9. 25 版)	東海第二発電所	(リ) ピン(⑨) i 曲げ応力評価 曲げ応力が、許容曲げ応力以下であることを確認する。 ii せん断応力評価 せん断応力が、許容せん断応力以下であることを確認する。 iii 組合せ応力評価 組合せ応力が、許容組合せ応力以下であることを確認する。 (ヌ) ロッド(⑩) i 引張応力評価 引張応力評価 引張応力が、許容引張応力以下であることを確認する。	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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		(ル) ロードコラム(⑪)	
		i 圧縮応力評価	
		圧縮応力が,許容圧縮応力以下であることを確認する。	
		許容圧縮応力	

: 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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		(ヲ) ばね座 (置き型) (⑫)	
		i 曲げ応力評価	
		曲げ応力が、許容曲げ応力以下であることを確認する。	
		ii せん断応力評価	
		せん断応力が、許容せん断応力以下であることを確認する。	
]]	
]]	

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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		(e) コンスタントハンガ	
		応力評価は、次の強度部材の最弱部に発生するせん断応力、引張応	
		力(又は圧縮応力)及び支圧応力を次の計算式により算出し、許容応力	
		以下であることを確認する。	
		イ. 強度部材	
		①ばね座, ②テンションロッド (ロッド),	代表的な形状に対する
		③テンションロッド (プレート), ④テンションロッドピン,	強度部材の構成, 名称
		⑤リンクプレート, ⑥アジャストピン, ⑦ロードブロックピン,	の相違
		⑧ターンアーム、⑨アッパープレート、⑩イーヤ、⑪ピン、	
		⑫ハンガロッド、⑬ターンバックル、⑭メインピン、⑮フレーム	

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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		口. 各部材の評価式	
		(イ) ばね座(①)	
		i 曲げ応力評価	
		曲げ応力が、許容曲げ応力以下であることを確認する。	

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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		(ロ) テンションロッド (ロッド) (②) i 引張応力評価	表現の相違
		引張応力が、許容引張応力以下であることを確認する。	

: 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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		(ハ) テンションロッド (プレート) (③)	代表的な形状に対する
		i 穴部	強度部材の名称の相違
		(i) 引張応力評価	
		引張応力が、許容引張応力以下であることを確認する。	
		(ii) せん断応力評価	
		せん断応力が、許容せん断応力以下であることを確認する。	
		(···) +	
		(iii) 支圧応力評価	
		支圧応力が、許容支圧応力以下であることを確認する。	
		ii 溶接部	
		(i) せん断応力評価	
		せん断応力が、許容せん断応力以下であることを確認する。	

: 前回提出時からの変更箇所

削凹旋山時からの変更固加

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		(二) テンションロッドピン(④)	
		i 曲げ応力評価	
		曲げ応力が、許容曲げ応力以下であることを確認する。	
		ii せん断応力評価	
		_ せん断応力が、許容せん断応力以下であることを確認する。	
		での時心がから、自存での時心が多くであることを確認する。 	
		W. All A. A. Ha Late for	
		iii 組合せ応力評価	
		組合せ応力が、許容組合せ応力以下であることを確認する。	

: 前回提出時からの変更箇所

(3) リンクブレート(20) (3) オースションロット側次部 (1) 非磁の力計価 明弦の力が、許容別型の力は下であることを確認する。 (2) せん呼ば力が、許容と人が定力が、許容としがであることを確認する。 (3) 変形な力が、許容支圧の力以下であることを確認する。 (4) 変形な力が、許容力性の力以下であることを確認する。 (5) サル原皮力が相 ・ 大阪定力が、許容力性の力以下であることを確認する。 (6) サル原皮力が、許容力が、許容力が、許容力が、許容力が、許容力が、許容力が、許容力が、許容	柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
(i) 引張応力評価 (i) せん所応力評価 セ人所応力評価 セ人所応力が、許容文圧応力以下であることを確認する。 (ii) 支圧応力評価 東圧応力が、許容文圧応力以下であることを確認する。 (i) 引張応力が、許容引張応力以下であることを確認する。 (i) 引張応力が、許容引張応力以下であることを確認する。 (ii) せん断応力が、許容引張応力以下であることを確認する。			(ホ) リンクプレート(⑤)	
明泉応力が、許容引張応力以下であることを確認する。 (ii) 女圧応力評価 せん断応力が、許容支圧応力以下であることを確認する。 ii アジャストピン側穴部 (i) 引張応力評価 引張応力が、許容引張応力以下であることを確認する。 (ii) せん断応力が、許容引張応力以下であることを確認する。			i テンションロッド側穴部	
(ii) せん断応力評価 せん断応力が、許容せん断応力以下であることを確認する。 (iii) 文圧応力評価 文圧応力が、許容文圧応力以下であることを確認する。 ii アジャストピン側穴部 (i) 引張応力評価 引張応力が、許容引張応力以下であることを確認する。 (ii) せん断応力が、許容引張応力以下であることを確認する。 (iii) せん断応力が、許容せん断応力以下であることを確認する。 (iii) 文圧応力評価			(i) 引張応力評価	
せん断応力が、許容せん断応力以下であることを確認する。 (ii) 支圧応力評価 ガース・アンマストビン側穴部 (i) 引張応力評価 引展応力が、許容引展応力以下であることを確認する。 (ii) せん断応力が、許容可承値 せん断応力が、許容せん断応力以下であることを確認する。 (ii) 支圧応力評価			引張応力が、許容引張応力以下であることを確認する。	
せん断応力が、許容せん断応力以下であることを確認する。 第 文圧応力評価 第 文圧応力が、許容は、計算を支圧を力以下であることを確認する。 (i) せん断応力が、許容は、所容の以下であることを確認する。 (ii) せん断応力が、許容せん断応力以下であることを確認する。 (ii) 支圧応力評価				
せん断応力が、許容せん断応力以下であることを確認する。 (ii) 支圧応力評価 ガース・アンマストビン側穴部 (i) 引張応力評価 引展応力が、許容引展応力以下であることを確認する。 (ii) せん断応力が、許容可承値 せん断応力が、許容せん断応力以下であることを確認する。 (ii) 支圧応力評価				
(ii) 支圧応力評価 支圧応力評価 支圧応力が、許容支圧応力以下であることを確認する。 ii アジャストピン側穴部 (i) 引張応力評価 引張応力が、許容引張応力以下であることを確認する。 (ii) せん断応力評価 せん断応力が、許容せん断応力以下であることを確認する。 (iii) 支圧応力評価			(ii) せん断応力評価	
支圧応力が、許容支圧応力以下であることを確認する。			せん断応力が、許容せん断応力以下であることを確認する。	
支圧応力が、許容支圧応力以下であることを確認する。				
支圧応力が、許容支圧応力以下であることを確認する。				
 ii アジャストピン側穴部 (i) 引張応力評価 引張応力が、許容引張応力以下であることを確認する。 (ii) せん断応力評価 せん断応力が、許容せん断応力以下であることを確認する。 (ii) 支圧応力評価 				
 (i) 引張応力評価 引張応力が,許容引張応力以下であることを確認する。 (ii) せん断応力が,許容せん断応力以下であることを確認する。 (iii) 支圧応力評価 			支圧応力が、許容支圧応力以下であることを確認する。	
 (i) 引張応力評価 引張応力が,許容引張応力以下であることを確認する。 (ii) せん断応力が,許容せん断応力以下であることを確認する。 (iii) 支圧応力評価 				
 (i) 引張応力評価 引張応力が,許容引張応力以下であることを確認する。 (ii) せん断応力が,許容せん断応力以下であることを確認する。 (iii) 支圧応力評価 				
引張応力が、許容引張応力以下であることを確認する。 (ii) せん断応力評価 せん断応力が、許容せん断応力以下であることを確認する。 (iii) 支圧応力評価				
(ii) せん断応力評価 せん断応力が、許容せん断応力以下であることを確認する。 (iii) 支圧応力評価				
せん断応力が、許容せん断応力以下であることを確認する。 (iii) 支圧応力評価			引張応力が、許容引張応力以下であることを確認する。	
せん断応力が、許容せん断応力以下であることを確認する。 (iii) 支圧応力評価				
せん断応力が、許容せん断応力以下であることを確認する。 (iii) 支圧応力評価				
(iii) 支圧応力評価				
			せん断応力が、許容せん断応力以下であることを確認する。	
支圧応力が、許容支圧応力以下であることを確認する。				
			支圧応力が、許容支圧応力以下であることを確認する。	

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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		(へ) アジャストピン(⑥)	
		i 曲げ応力評価	
		曲げ応力が、許容曲げ応力以下であることを確認する。	
		ii せん断応力評価	
		せん断応力が、許容せん断応力以下であることを確認する。	
		iii 組合せ応力評価	
		組合せ応力が、許容組合せ応力以下であることを確認する。	

: 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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		(ト) ロードブロックピン(⑦)	
		i 曲げ応力評価	
		曲げ応力が、許容曲げ応力以下であることを確認する。	
		ii せん断応力評価	
		せん断応力が、許容せん断応力以下であることを確認する。	
		iii 組合せ応力評価	
		組合せ応力が、許容組合せ応力以下であることを確認する。	

: 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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		(チ) ターンアーム(⑧)	代表的な形状に対する
		i 引張応力評価	強度部材の名称の相違
		引張応力が、許容引張応力以下であることを確認する。	
		ii せん断応力評価	
		せん断応力が、許容せん断応力以下であることを確認する。	
		X圧応力評価 支圧応力が、許容支圧応力以下であることを確認する。	
		文圧心力が、計谷文圧心力数下であることを確認する。	

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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		(リ) アッパープレート(⑨)	
		i 本体	
		(i) 曲げ応力評価	
		曲げ応力が、許容曲げ応力以下であることを確認する。	
		ii 溶接部	
		1 俗族前 (i) せん断応力評価	
		せん断応力が、許容せん断応力以下であることを確認する。	
		CTORPHOSTAL FILE CTORPHOSTAL COS C C EMERGY SO	
			設備構成の差異によ
			る。(女川2号機では,
			溶接部が両側にあるこ
			とから,両方の溶接断
			面積を考慮している。)

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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		(ヌ) イーヤ(⑩)	
		i 穴部	
		(i) 引張応力評価	
		引張応力が、許容引張応力以下であることを確認する。	
		(ii) せん断応力評価	
		せん断応力が、許容せん断応力以下であることを確認する。	
		/···\ + +	
		(iii) 支圧応力評価 <u>支圧応力が、許容支圧応力以下であるこ</u> とを確認する。	
		文圧心力が、計各文圧心力以下であることを推認する。	
		ii 溶接部	
		(i) せん断応力評価	
		_ せん断応力が,許容せん断応力以下であることを確認する。	

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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		(ル) ピン(⑪) i 曲げ応力評価	
		曲げ応力が、許容曲げ応力以下であることを確認する。	
		ii せん断応力評価	
		せん断応力が、許容せん断応力以下であることを確認する。	
		iii 組合せ応力評価	
		組合せ応力が、許容組合せ応力以下であることを確認する。	

. 並同相川味ふとの亦更姓託

: 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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		(ヲ) ハンガロッド(⑫)	
		i 引張応力評価	
		引張応力が、許容引張応力以下であることを確認する。	
		(ワ) ターンバックル(⑬)	
		i 引張応力評価	
		_ 引張応力が、許容引張応力以下であることを確認する。	

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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		(カ) メインピン(⑭)	
		i 曲げ応力評価	
		曲げ応力が、許容曲げ応力以下であることを確認する。	
		ii せん断応力評価	
		せん断応力が、許容せん断応力以下であることを確認する。	
		iii 組合せ応力評価	
		組合せ応力が、許容組合せ応力以下であることを確認する。	

一、比較及死,及個石が27日達(天真II

: 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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		(ヨ) フレーム(⑮)	
		i せん断応力評価	
		せん断応力が、許容せん断応力以下であることを確認する。	

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版)	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版)	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版)	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版)	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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考

: 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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		4.4 支持架構及び付属部品の設計	
		4.4.1 概要	
		配管系の支持架構及び付属部品(ラグ, Uボルト等)は, 配管系の支	
		持点荷重から求まる支持構造物に生じる応力と使用材料により定ま	
		る許容応力の比較による応力評価又は使用荷重と支持点荷重の比較	表現の相違
		による荷重評価により設計する。	
		支持架構は、上記応力評価によるほか、特に機器配置、保守点検上	
		の配慮などを考慮して設計する必要があるため、その形状は多種多様	
		である。支持架構の代表構造例を図 4-1 に示す。	
		タイプー1 タイプー4	
		Φ	
		77777	
		タイプー2 タイプー5	
		1111111111 1111111111	
		タイプー3 タイプー6	
		12	
		111111111	
		図 4-1 支持架構の代表構造例	

: 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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機 備考
		4.4.2 支持架構及び付属部品の選定
		支持架構については、支持点荷重を条件とした強度及び耐震評価を
		行い,発生応力が許容応力を超えないように使用する鋼材(山形鋼,
		溝形鋼, H形鋼, 角形鋼, 鋼管等)を決定する。
		付属部品については,支持点荷重が使用荷重を超えないように使用 表現の相違
		する付属部品を選定する。
		標準的に使用する鋼材及び付属部品の仕様を表 4-6~表 4-9 に示
		す。
		なお,付属部品については,使用荷重を超える場合であっても個別
		の評価により健全性の確認を行うことが可能である。
		表 4-6 支持架構の標準鋼材仕様
		鋼材名称 材 質 鋼材サイズ
		山形鋼
		山7/2 神雪
		- 11 2 7ル 外型。
		H形鋼
		(* * */17)P(*)
		角形鋼

		鋼管

: 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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機 備考
		表 4-7 標準ラグの主要寸法 (mm) 型式の相違
		型式番号 材質 & h ₁ t
		H32-1
		H32-2
		H32-3
		H32-4
		H32-5
		H32-6
		H32-7
		表 4-8 標準ラグの溶接部主要寸法 (mm)
		型式番号 材質 wb ₁ wb ₂ a
		H32-1
		H32-2
		H32-3
		H32-4
		H32-5
		H32-6
		H32-7

: 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版)	東海第二発電所	女川』	原子力発電所第2	号機	備考
		表 4-9 標	準Uボルト主要寸	法 (mm)	型式の相違
		型式番号	材質	D ₀	
		U-BOLT*15A			
		U-BOLT*20A			
		U-BOLT*25A			
		U-BOLT*32A]		
		U-BOLT*40A			
		U-BOLT*50A			
		U-BOLT*65A			
		U-BOLT*80A			
		U-BOLT*100A			
		U-BOLT*125A			
		U-BOLT*150A			J
				Ť	
		·			

: 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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		4.4.3 支持架構及び付属部品の使用材料	
		設計・建設規格の適用を受ける箇所に使用する材料は、設計・建設	
		規格 付録材料図表 Part1 に従うものとする。ただし,ラグの材料	
		は当該配管に適用する材料とする。	
		4.4.4 支持架構及び付属部品の強度及び耐震評価方法 支持架構及び付属部品の強度及び耐震評価の方法を以下に示す。	
		(1) 許容応力	
		許容応力は、設計・建設規格及びJEAG4601に基づくものと	
		する。	
		許容応力状態に対する許容応力を表 4-10 に示す。	
		表 4-10 各許容応力状態の許容応力* ⁷ * ⁸	
		→次応力 →次+二次応力 計容応力	
		大熊 引張 せん断 圧縮 曲げ 支圧 幅合せ 13張 世ん断 曲げ 支圧 座尼	
		IA. IA f. f. f. f. f. f. 8. f. 8. f. 8. f. X以 f. 1.5. f.	
		ΠΛS 1.5 · 1	
		NAS 1.5 1.	
		注記*1:すみ肉溶接部にあっては、最大応力に対して1.5・f。とする。	
		*2 : 設計・建設規格 SSB-3121.1(4)a. により求めた f b とする。 *3 : 応力の最大圧縮値について評価する。	
		*4:自重, 熱等により常時作用する荷重に, 地震による荷重を	
		重ね合わせて得られる応力の圧縮最大値について評価す	
		る。	
		*5 :組合せ応力の許容応力は、設計・建設規格に基づく値とする。	
		*6:地震動のみによる応力振幅について評価する。	
		*7:材料の許容応力を決定する場合の基準値Fは、設計・建設	

: 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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		規格 付録材料図表 Part5 表8に定める値又は表9に定め	
		る値の0.7倍のいずれか小さい方の値とする。ただし、使	
		用温度が 40 度を超えるオーステナイト系ステンレス鋼及	
		び高ニッケル合金にあっては、設計・建設規格 付録材料図	
		表 Part5 表 8 に定める値の 1.35 倍の値,表 9 に定める	
		0.7倍の値又は室温における表8に定める値のいずれか小	
		さい値とする。	
		8 : f t, f s*, f c*, f b*, f p* tt, f t, f s, f c,	
		fь, fрの値を算出する際に設計・建設規格 SSB-	
		3121.1(1)本文中「付録材料図表 Part5表8に定める値」	
		とあるのを「付録材料図表 Part5 表 8 に定める値の 1.2	
		倍の値」と読み替えて計算した値とする。	
		記号の説明	
		f _t :許容引張応力 支持構造物 (ボルト等を除く) に対して設計・	
		建設規格 SSB-3121.1(1)により規定される値	
		ボルト等に対しては設計・建設規格 SSB-3131(1)	
		により規定される値	
		f。: 許容せん断応力 支持構造物 (ボルト等を除く) に対して設計・	
		建設規格 SSB-3121.1(2)により規定される値	
		ボルト等に対しては設計・建設規格 SSB-	
		3131(2)により規定される値	
		f。: 許容圧縮応力 支持構造物 (ボルト等を除く) に対して設計・	
		建設規格 SSB-3121.1(3)により規定される値	
		f ь: 許容曲げ応力 支持構造物 (ボルト等を除く) に対して設計・	
		建設規格 SSB-3121.1(4)により規定される値	
		f p: 許容支圧応力 支持構造物 (ボルト等を除く) に対して設計・	
		建設規格 SSB-3121.1(5)により規定される値	

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版)	東海第二発電所		女川原子力発電所第2号機		備考
	(2)) 支持架構及び付	 大属部品の強度計算式		
	a.	記号の定義			
			部品の強度計算に使用する記号は	t. 下記のとおり	
		する。		., , ,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,,	
) 支持架構			
		記号	定義	単位	
		f , 許容引	MAN MONOTO	MPa	
		2000 S 00.000 S 00.00	(縮)応力 	MPa	
		σ_δ 曲げ応τ せん断	DAVA	MPa MPa	
	<u> </u>	Approximate	137600	MPa	
		σ 組合せ)	心刀 [縮]に用いる断面積	Mra mm²	
	 ←		が	mm²	
	-	2	カ計算に用いる断面係数	mm ⁵	
			7計算に用いる町画 (R級) [縮) 方向荷重	N N	
	 	3	方向荷重	N N	
			ーメント	N+mm.	
	<u> </u>	471 6 July 77 C	201	11 mm	
) ラグ 記 号	定義	単位	
		f , 許容引	9900 HDD	MPa	
	<u>-</u>	est are processing	************************************	mm²	
		1280-00 5-0-0-0-0-0-0-0-0-0-0-0-0-0-0-0-0-0	接部のど厚	mm	
		F。 組合せ,	1881 (149-1113) (A. 120-120)	MPa	
		F。 曲げ応え	COURT CONTRACTOR CONTR	MPa	
		F。 せん断の	*	MPa	
		h ₁ ラグの配	720c75	mm	
		ℓ ラグの±		mm	
		M。 ラグにf	作用する曲げモーメント	N +mm	
		P ₁ ラグにf	作用する荷重	N	
		w b ₁ ラグ溶打	接部寸法	mm	
		w b ₂ ラグ溶打	接部寸法	mm-	
		Z 曲げ応え	力計算に用いる断面係数	mm ⁸	
		t ラグのŧ	反厚	mm	

: 前回提出時からの変更箇所

	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
<u> </u>		(c) Uボルト	
		記 号 定 義	単位
		A。 せん断応力計算に用いる断面積	mm²
		A 、 引張応力計算に用いる断面積	mm²
		D。 Uボルトの径	mm
		F。 組合せ応力	MPa
		F。 せん断応力	MPa
		F: 引張応力	MPa
		f · 許容引張応力	MPa
		P₂, P。 Uボルトに作用する荷重	N

: 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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		b. 強度計算式	
		支持架構及び付属部品の強度計算式を以下に示す。	
		なお、以下に示す強度及び耐震計算式は代表的な形状に対するもの	
		であり、記載のない形状についても、同様の計算式で計算できる。ま	
		た,許容応力は,許容応力状態ⅢASにおける一次応力評価(組合せ)	
		を例として記載したものであり、許容応力状態及び応力種別に応じて	
		適切な許容応力を用いる。	
		(a) 支持架構	
		支持架構の引張(圧縮)・せん断・曲げ応力を生じる構造部分の応力	
		は、次の計算式で計算できる。	
		したがって,	
		(b) ラグ	
		ラグ本体のせん断・曲げ・組合せ応力を算出し、算出結果が許容応	代表的な刑式の相違
		力以内であることを確認する。	八级的企主人的问题
		カルドi C ののことを WEDD y 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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		したがって,	
		配管―ラグ溶接部のせん断・曲げ・組合せ応力を算出し,算出結果 が許容応力以内であることを確認する。	代表的な型式の相違
		配管一ラグ溶接部に発生する応力は,	
		したがって、	

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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		(c) Uボルト Uボルトの引張・せん断・組合せ応力を算出し,算出結果が許容応 力以内であることを確認する。	代表的な型式の相違
		Uボルトに発生する応力は,	
		又は,	
		したがって、	

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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		4.5 埋込金物の設計	
		4.5.1 概要	
		埋込金物は、支持装置又は支持架構を建屋側に取り付けるためのも	表現の相違
		ので、コンクリート打設前に埋め込まれるものとコンクリート打設後	
		に設置されるものがある。	
		埋込金物の概略図, 埋込金物の代表形状を図 4-2 及び図 4-3 に示	
		す。	
		<u>プレート</u>	
		ケミカルアンカ	
		メカニカルアンカ 文持架構 フレート	
		図 4-2 埋込金物の概略図	

: 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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
			型式の相違
		形状タイプA 形状タイプF 図 4-3 埋込金物の代表形状	表現の相違
		4.5.2 埋込金物の選定 埋込金物は、発生する荷重に基づき、タイプごとに定められたを 荷重を超えない範囲でタイプを選定する。	更用
		なお,使用荷重を超える場合であっても発生する荷重の作用状態 よる個別の強度評価により健全性の確認を行うことが可能である。	
		標準的な埋込金物の使用荷重及び主要寸法を表 4-11,表 4-12 示す。 また、ケミカルアンカ及びメカニカルアンカを用いる場合には、 用箇所に発生する荷重を許容できるものをカタログから選定する。	使
		表 4-11 標準埋込金物の使用荷重 使用荷重(kN) 引張荷重 せん断荷重 A	型式の相違
		B C D E F	

: 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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		表 4-12 標準埋込金物の主要寸法 プレート	
		4.5.3 埋込金物の強度及び耐震評価方法 埋込金物の強度及び耐震評価の方法を以下に示す。 (1) 許容応力及び許容荷重 許容応力及び許容荷重は、JEAG4601に基づくものとする 埋込金物における各許容応力状態に対する許容応力及び許容荷を表 4-13 に示す。	

: 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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機 備考
·		表 4-13 埋込金物における各許容応力状態の許容応力及び許容荷重
		プレート スタッド コンクリート
		許容応力 曲げ・ 引張荷重 引張荷重 設計の差異による。(女
		状態 せん断 ボカ シアコーン 支圧 せん断荷重 川 2 号機では、スタッ 共存の応力 ・シアコーン 支圧 ドのせん断応力評価を
		I _A , II _A f, 2/3・
		$ \begin{array}{ c c c c c c c c c c c c c c c c c c c$
		注1:コンクリートの圧縮応力が支配的の場合は圧縮応力について評価する。
		注2:コンクリートの許容荷重は単位系の換算係数を用いて評価する。
		注3:許容値を算出する設計温度は常温を使用するものとする。
		注4:埋込金物の使用荷重は、プレート、スタッド及びコンクリート
		の評価のうち最も厳しい部位で決定する。 注5: f,*は、f,の値を算出する際に設計・建設規格 SSB-3121.1(1)
		本文中「付録材料図 表 Part5 表 8 に定める値」とあるのを「付
		録材料図表 Part5 表8に定める値の1.2倍の値」と読み替えて
		計算した値とする。
		注6:シアコーンの評価において、工学単位系から SI 単位系への換算 表現の相違
		係数 0.31 を用いて評価する。
		注7:シアコーンの許容応力状態IVASでの引張荷重において、建屋の 面内せん断ひずみ度に応じた低減係数を考慮し、JEAG460
		1に基づく設計とする。
		記号の説明
		f:許容引張応力 支持構造物 (ボルト等を除く) に対して設計・
		建設規格 SSB-3121.1(1)により規定される値 S y: 設計降伏点 設計・建設規格 付録材料図表 Part5 表 8 に規
		定される値
		F _c , A _c , α, A ₀ , E _c , A _b : (2)項の記号の定義による

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

說号		する。	
11111111111111	茅 着		
		単一位	
P	引張荷重	N	
Q	社和断荷重	N	
ь	ブレート幅	tim	
t	ブレート厚さ	1.000	
A	プレート断面積	mm ²	
Z	プレートの断面係数	lim ⁵	
- 62	スタッドの開脳	010	
0	ブレートの曲げ・せん勝共存時の応力	MPa	
1.	装 容引要应力	MPic	
N	スタッドの本数	木	
cl	スタッド軸部の径	800	
A _b	スタッド軸部の販道積	mm ²	
0.6	スタッドの引張応力	MP a	
S,	スタッド鋼材の降伏点	MPa	
q a	スタッドとスタッド間辺のコンクリートが圧壊 (復合破壊) する場合の埋込金物1枚当たりの	N	
+	And the state of t	164677	
		7	
100		- 100 pt	
P a r	コンクリートの躯体がコーン破壊する場合の埋	ALLY 48:	
A			
p A z	スタッド頭部のコンクリート部が支圧破壊する	N	
157		12004	
	b t A Z c c	b ブレート幅 t ブレート原志 A ブレート所面積 Z ブレートの断面係数 c スタットの側面 の ブレートの曲げ・せん断共有時の定力 1: 許容引張応力 N スタッド軸部の径 A スタッド軸部の形面積 の: スタッド軸部の所面積 の: スタッド軸部の所面積 の: スタッド朝村の発伏点 エタッドをスタッド調辺のコンタリートが圧壊 (復合破壊)する場合の埋込金物1枚当たりの許容せん断荷重 E こ コンタリートの気軽単位体積重量 F こ コンタリートの設計基準強度 コンタリートのコーン状破壊面の有効投影面積 スタッド頭部のコンタリート部が支圧破壊する 場合の埋込金物1枚当たりの許容引張荷重 スタッド頭部のコンタリート部が支圧破壊する 場合の埋込金物1枚当たりの許容引張荷重 カンタリートのコーン状破壊面の有効投影面積 スタッド頭部のコンタリート部が支圧破壊する 場合の埋込金物1枚当たりの許容引張荷重	

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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		b. 強度計算式 埋込金物の強度計算式を以下に示す。 なお,以下に示す許容応力及び許容荷重は,許容応力状態ⅢASにお ける評価を例として記載したものであり,各評価部位の許容応力状態	
		に応じて適切な許容応力及び許容荷重を用いる。	
		(a) プレートの計算式	設計の差異による。(女 川 2 号機では、 <mark>原子力</mark>
		(b) スタッドの計算式(引張応力)	発電所耐震設計技術指針(JEAG4601- 1987)表6.6.4-2 埋込 金物の評価方法(その
			1) を参照し、プレート のスタッド位置を両端 固定支持はりとして評 価している。)
		(c) スタッドの計算式(せん断応力)	設計の差異による。(女川 2 号機では、スタッドのせん断応力評価を実施している。)
			火ル U CV · G。)

: 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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		(d) コンクリートの計算式(せん断荷重)	
		(e) コンクリートの計算式(引張荷重を受ける場合のシアコーン)	表現の相違
		(f) コンクリートの計算式(引張荷重を受ける場合の支圧)	

: 前回提出時からの変更箇所

: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版)	東海第二発電所	女川原子.	力発電所第2号	機	備考
		5. 耐震評価結果 5.1 支持構造物の耐震評価結 5.1.1 概要 各支持構造物について、定め 度を有することを確認した結果 5.1.2 支持構造物の耐震評価 支持構造物における評価結果)られた評価荷重 果を以下に示す。 結果 果を表 5-1 に示	す。	表現の相違
			持構造物の評価系 計容応力状態 設施	計 延備結甲の主衆県	
		No. 種別 評価荷重 1 ロッドレストレイント 定格荷重 2 オイルスナッパ 定格荷重 3 メカニカルスナッパ 定格荷重 4 スプリングハンガ 定格荷重 6 ラグ 使用荷重 7 レスト リボルト 使用荷重 8 レイント 支持架構 使用荷重 2 生:各評価において定格荷重又 用される当該温度による個 ことが可能である。	II	度 素5-2 表5-3 表5-4 表5-5 表5-6 表5-7-1~表5-7-2 表5-8 表5-9-1~表5-3-14 表5-10-1~表5-10-3 2文た場合でも実際に使	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

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		25 25 25 25 25 25 25 25	

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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		(34) (244): (244) (1444): (1144) (1	

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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		議論 (4) (4) (4) (4) (4) (4) (4) (4) (4) (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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		連要指称: ①アイプレート (644: 1 T)	

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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		20 20 20 20 20 20 20 20	

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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考

: 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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		2 日本 1 日本	

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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		登録機関料: (3.7.5 / 7.7 / 7.7 / 7.7 / 7.7 / 7.7 / 7.7 / 7.7 / 7.7 / 7.8 (14.2 / 7.7 /	

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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		2	

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版)	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版)	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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考

: 前回提出時からの変更箇所

### SECTION 19 (19 C 2 (19 19 75) 2 (19 C 2 (19 19 19 75) 2 (19 C 2 (19 19 19 19 19 19 19 19 19 19 19 19 19 1	柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25版) 東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		表5-4(1/9) メカニカルスナッパ 強康評価結果	

: 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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		接続時代・②シャンクションコラムアダプタ (1/2) 大角ボルト(444):	

: 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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
THE STATE OF THE PROPERTY OF T	71414744 — 74 18871	21/1/21 4 74 72 FBD/17/4 = 14 DM	VIII V
		Tay	
		(2/2) 1/2 カーカルスナッパ 強度評価結果	
		海機部付: ②シャンクションコラムアダブタ (2/2) 海機部(付料:	
		被 教	

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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		発達的 (wind) (w	

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版)	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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		3編書時: D7-3 (FP): 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	

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版) 東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
	(4) (4) (4) (4) (4) (4) (4) (4) (4) (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版)	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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		3 3 3 3 3 3 3 3 3 3	

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版)	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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		3株部件: のユニバーサルブラケット (体科: 11) 3株部件に	

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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		議議報号 O イーヤ (1/2)	

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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		接続数件: ①イーヤ (222)	

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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		本体 (44 14 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	VITE - J

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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		(4) (17) (17) (17) (17) (17) (17) (17) (17	

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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		39年間	

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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		34	

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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		2	

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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		1	

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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		##### (4月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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		### 34	

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

######################################	8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8 8
2 2 2 2 2 2 2 2 2 2	1997 1997

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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		### 25	

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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		25	

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

100 - 17-53, deforme life1.

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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		3 3 3 3 3 3 3 3 3 3	

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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		1986年 1987 1987 1987 1988年 1988 1987 1987 1987 1988 1988 1987 198	

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

1	
##	(1) (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1)
	(1)
程 (本) (表) (本) (表) (本) (本) (本) (本) (本) (本) (本) (本) (本) (本	

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版) 東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
	348	

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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		3編集部: ②アッパーフレート 本体 6件3 4 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	

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版) 東海第二	安 安川原子力発電所第 2 号機 備考
	1985 1987

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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		3. 3. 3. 3. 3. 3. 3. 3.	

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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		## 25 - 6(3 n to 2) 1 1 2 1 2 2 1 2 1 2 2 2 1 2 2 1 2 2 1 2 2 1 2 2 1 2 2 1 2 2 1 2 2 1 2 2 1 2 2 1 2 2 2 1 2 2 1 2 2 1 2 2 2 1 2 2 1 2 2 1 2 2 2 1 2 2 2 1 2 2 2 1 2 2 2 1 2 2 2 1 2	

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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		200 118 18	

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版)	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版)	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版)	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版)	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版)	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版)	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版)	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

東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
	東海第二発電所	東海第二発電所 安川原子力発電所第 2 号機

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版)	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版)	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版)	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版)	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版)	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版)	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版)	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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考

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版)	東海第二発電所		女川原子力	発電所第2号	機		備考
		表 5-7	-1 標準ラグの	耐震計算結身	果(ラグ本体	左)	
			使用荷重	組合	せ応力		
		型式番号	(N)	100	Pa)	評価	
			P 1	発生応力	許容応力		
		H32-1		132	166	0	
		H32-2		150	166	0	
		H32-3		150	166	0	
		H32-4		150	166	0	
		H32-5		150	166	0	
		H32-6		150	166	0	
		H32-7		150	166	0	
		表 5-7-2	標準ラグの耐震	計算結果(西	記管―ラグ落	容接部)	
			使用荷重	組合	せ応力		
		型式番号	(N)		(Pa)	評価	
			P 1	発生応力	許容応力		
		H32-1		115	127	0	
		H32-2		95	127	0	
		H32-3		101	127	0	
		H32-4		104	127	0	
		H32-5		72	127	0	
		H32-6		82	127	0	
		H32-7		96	127	0	
							- 10

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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		表 5-8 標準Uボルトの耐震計算結果	
		使用荷重 組合せ応力	
		型式番号 (N) (MPa) 評価	
		心刀 心刀	
		U-BOLT*15A 194 215 O	
		U-BOLT*20A 194 215 O U-BOLT*25A 194 215 O	
		U-BOLT*32A 194 215 O	
		U-BOLT*40A 194 215 O	
		U-BOLT*50A 194 215 O	
		U-BOLT*65A 194 215 🔾	
		U-BOLT*80A 194 215 O	
		U-BOLT*100A 194 215 O	
		U-BOLT*125A 194 215 O	
		U-BOLT*150A 194 215 🔾	

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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		表 5-9-1 支持架構の耐震計算結果	
		支持架構寸法 荷重(kN) 組合せ応力(MPa) 11(xx) 15(xx) 20(xx)	
		五(mm) 上(mm) 水平 西国 完全地方 計合地方	
		L-50×50×6 88 234 L-100×100×10 65 234	
		L-100×100×10 130 234	
		□125×125×6 105 216	
		□175×175×6 112 216	
		L-50×50×6 145 234 L-100×100×10 106 234	
		□100×100×6 87 218	
		□150×150×6 111 216	
		□ 200×200×9 89 216 □ 205×65×6 113 234	
		L-100×100×10 147 234	
		□100×100×6 118 218	
		□175×175×6 109 218	
		200×200×9 118 216	
		基本形状:タイプ-1	

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版)	東海第二発電所			女川原	子力系	電所第2号機			備考
			表	5-9-2	支持架	2構の耐震計算	結果		
		支持架構	計分法	荷重	(kN)		組合せば	5力(MPa)	
			L (mm)	水平		鋼材サイズ	発生応力	許容応力	
			JRAN 70C 90 IS		NEWCONED	L-50×50×6	17	234	
		ll l				L-50×50×6	84	234	
		ll l				L-50×50×6	167	234	
		ll l				L-100×100×10	86	234	
		ll l				L-100×100×10	171	234	
		ll l				L-50×50×6 L-50×50×6	25 124	234 234	
		ll l				L-65×65×6	124	234	
		ll l				L-100×100×10	119	234	
		ll l				□100×100×6	118	216	
		ll l				L-50×50×6	33	234	
		[]				L-50×50×6	163	234	
		ll l				L-75×75×6	140	234	
		ll l				L-100×100×10	152	234	
						□ 125×125×6	94	216	
			_						
				基	本形状	: タイプ-2			

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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		表 5-9-3 支持架構の耐震計算結果	
		支持架構寸法 荷重(kN) 細合せ応力(MPa)	
		Text	
		L-50×50×6 18 234	
		L-50×50×6 86 234	
		L-50×50×6 172 234	
		L-100×100×10 89 234	
		L-100×100×10 177 234 L-50×50×6 26 234	
		L-50×50×6 128 234	
		L-65×65×6 147 234	
		L-100×100×10 123 234	
		□100×100×8 121 216	
		L-50×50×8 34 234	
		L-50×50×6 169 234	
		L-75×75×6 145 234 L-100×100×10 157 234	
		125×125×6 97 216	
		<u> </u>	
		基本形状:タイプ-2	
		1	
			100

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版)	東海第二発電所		女川原子力?	発電所第2号機	le.	備考
			表 5-9-4 支持	架構の耐震計算	拿結果	
		支持架構寸法	荷重(kN)	AMILIA Y S	組合せ応力(MPa)	
		H (mm) L (mm		- 鋼材サイズ	発生応力 許容応力	
				L-50×50×6	18 234	
				L-50×50×6	89 234 177 234	
				L-100×100×10	U ASSOCIA	
				□100×100×6		
				L-50×50×6	27 234	
				L-50×50×6	132 234	
				L-65×65×6 L-100×100×10	152 234 127 234	
				□100×100×6	[] PSENSO [] MARKET	
				L-50×50×6	35 234	
				L-50×50×6	174 234	
				L-75×75×6 L-100×100×10	152 234 162 234	
				□ 125×125×6		
					100	
			F	70 70002 70	_	
			基本形状	:タイプ-2		

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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		表 5-9-5 支持架構の耐震計算結果	
		支持架構寸法 荷重(kfl) 組合せ応力(MFa) 調材サイズ 総合せ応力(MFa)	
		日(麻) 工(麻) 水平 新国 完全地力 評各地力	
		L-50×50×6 45 234 L-65×65×6 128 234	
		□75×75×4.5 70 216	
		□100×100×6 95 218	
		□ 150×150×6 91 216 L-50×50×6 49 234	
		L-65×65×6 137 234	
		L-100×100×10 73 234	
		□ 100×100×6 96 216 □ 125×125×6 123 216	
		L-50×50×6 60 234	
		L-65×65×6 166 234	
		L-100×100×10 86 234	
		□ 100×100×6	
		基本形状: タイプ-3	

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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		支持架構寸法 荷重(kN) amata , が 組合せ応;	r (MPa)
		H(mm) L(mm) 水平 鉛直 調材サイス 発生応力	許容応力
		L-50×50×6 60	234
		L-75×75×6 128 L-100×100×10 93	234
		□ 125×125×6 82	216
		□150×150×6 118	216
		L-50×50×6 63	234
		L-75×75×6 133	234
		L-100×100×10 95 □100×100×6 123	234 216
		□ 150×150×6 112	216
		L-50×50×6 74	234
		L-75×75×8 154	234
		L-100×100×10 108 □125×125×6 84	234 216
		□150×150×6 117	216
		基本形状:タイプ-3	

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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		表 5-9-7 支持架構の耐震計算結果	
		支持架構寸法 荷重(kN) 組合せ応力(MPa)	
		日(順) 以中 超值 完全心力 計合心力	
		L-50×50×6 82 234	
		$ \begin{array}{c ccccc} L-100\times100\times10 & 64 & 234 \\ \hline L-100\times100\times10 & 127 & 234 \\ \hline \end{array} $	
		□125×125×8 110 218	
		□175×175×6 121 216	
		L-50×50×8 85 234 L-100×100×10 84 234	
		L-100×100×10 64 234 L-100×100×10 127 234	
		□125×125×8 104 218	
		□175×175×8 111 216	
		L-50×50×6 98 234 L-100×100×10 70 234	
		L-100×100×10 140 234	
		□125×125×6 108 216	
		□ 175×175×6 111 216	
		基本形状:タイプ-3	

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版)	東海第二発電所	女川原子.	力発電所第2号機	ŧ		備考		
			表 5-9-8 支持架構の耐震計算結果					
		支持架構寸法 荷重(kN)	emital , _	組合せい	芯力(MPa)			
		H(mm) L(mm) 水平 鉛		発生応力	許容応力			
			L-65×65×6	50	234			
			□ 100×100×6 □ 125×125×6	28 35	216 216			
			□ 175×175×6	56	216			
			□ 200×200×9	62	216			
			L-65×65×6	81 43	234			
			□ 100×100×6 □ 125×125×6	54	216 216			
			□200×200×9	45	216			
			□ 250× 250× 12		216			
			L-75×75×6 □100×100×6	84 59	234 216			
			□ 125×125×6	73	216			
			□ 200×200×9	59	216			
			□ 250×250×12	60	216			
		<u> </u>						
		基本形材	:タイプ-4					
		907 7 3 200 700 000	200000 200000					

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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		表 5-9-9 支持架構の耐震計算結果	
		支持架構寸法 荷重(kN) 調材サイズ 組合せ応力(MPa)	
		月(mm) L(mm) 水平 超區 完生心力 評合心力	
		L-65×65×6 65 234 □100×100×6 36 216	
		$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	
		□200×200×9 38 216	
		□ 250×250×12 39 216	
		L-75×75×6 80 234 □100×100×8 43 216	
		□125×125×6 54 216	
		□ 200×200×9 45 216	
		□ 250×250×12 48 216	
		L-75×75×6 84 234 □100×100×8 59 216	
		□150×150×6 50 216	
		□200×200×9 59 216	
		250×250×12 80 218	
		基本形状:タイプ-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版)	東海第二発電所		女川原子力系	電所第2号機			備考
·		表	5-9-10 支持	架構の耐震計算	華結果		
		支持架構寸法	荷重(kN)		組合せ点	だ力(MPa)	
		H (mm) L (mm)	水平 鉛直	鋼材サイズ	発生応力	許容応力	
				L-75×75×6	84	234	
				□100×100×8	59	216	
				□150×150×6	50	216	
				□ 200×200×9	59	216	
				□ 250×250×12 L-100×100×10	60 21	216 234	
				□100×100×6	43	216	
				□150×150×6	37	216	
				□200×200×9	45	216	
				□ 250×250×12	46	216	
				L-100×100×10	30	234	
				□ 125×125×6	37	216	
				□150×150×6	50	216	
				□ 200×200×9 □ 300×300×12	59 42	216 216	
				E300 × 300 × 12	12.	210	
			基本形状	: タイプ-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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		表 5-9-11 支持架構の耐震計算結果	
		支持架構寸法 荷重(kN) 鋼材サイズ 組合せ応力(MPa)	
		日(mm) L(mm) 水平 鉛值 完全応力 計谷応力	
		□75×75×4.5 6 216	
		□75×75×4.5 31 216 □75×75×4.5 61 216	
		□100×100×8 88 218	
		□125×125×6 116 216	
		□75×75×4.5 12 216	
		□75×75×4.5 58 216 □100×100×6 53 216	
		□100×100×6 53 216 □125×125×6 106 216	
		□175×175×6 119 216	
		□75×75×4.5 18 216	
		□75×75×4.5 86 216	
		□100×100×6 79 216 □150×150×6 112 216	
		基本形状:タイプ-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版)	東海第二発電所		女川原子力勢	電 所第2号機			備考		
	表 5-9-12 支持架構の耐震計算結果								
		支持架構寸法	荷重(kN)	5200000 2000	組合せ后	だ力(MPa)			
		H (mm) L (mm)	水平 鉛直	鋼材サイズ	発生応力				
			-	□75×75×4.5	7	216			
				□75×75×4.5	32	216			
				□75×75×4.5	63	216			
				□ 100×100×6 □ 125×125×6	82 110	216 216			
				□75×75×4.5	12	216			
				□75×75×4.5	56	216			
				□100×100×6	51	216			
				□125×125×6	101	216			
				□ 175×175×8	113	216			
				□75×75×4.5 □75×75×4.5	17 83	216 216			
				□75×75×4.5 □100×100×6	75	216			
				□150×150×6	106	216			
				□ 200× 200× 9	91	216			
				•					
		<u></u>							
			基本形状:	タイプ-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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		表 5-9-13 支持架構の耐震計算結果	
		支持架構寸法 荷重(kN) 組合セ応力(MPa) 1/2 4/3	
		月(MM) L(MM) 水平 新區 完全地刀 評各地刀	
		□75×75×4.5 8 216 □75×75×4.5 31 216	
		□75×75×4.5 81 216	
		□100×100×6 86 216	
		□125×125×6 118 218	
		□75×75×4.5 12 216 □75×75×4.5 58 216	
		□125×125×8 108 216	
		□175×175×8 119 216	
		□75×75×4.5 18 216 □75×75×4.5 86 216	
		□100×100×6 79 216	
		□150×150×6 112 216	
		□ 200×200×9 96 216	
		<u> </u>	
		基本形状:タイプ-6	
		※ 本の((()) () () () () () () () ()	

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版)	東海第二発電所		女川原子力系	全電所第2号機			備考
		表	5-9-14 支持	架構の耐震計算	結果		
		支持架構寸法	荷重(kN)	III. VOIC 100.00	組合せ点	5力(MPa)	
		H (mm) L (mm)	水平 鉛直	- 鋼材サイズ	発生応力	許容応力	
		*	*	□75×75×4.5	6	216	
				□75×75×4.5	31	216	
				□75×75×4.5	61	216	
				□ 100×100×6 □ 125×125×6	81 109	216 216	
				□75×75×4.5	11	216	
				□75×75×4.5	56	216	
				□100×100×6	51	216	
				□ 125×125×6	100	216	
				□ 175×175×6 □ 75×75×4.5	112 17	216 216	
				□75×75×4.5	83	216	
				□100×100×6	75	216	
				□ 150×150×6	106	216	
				□ 200×200×9	90	216	
			基本形状	: :タイプ-6			

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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機							備考			
			表 5-10-1 埋込金物の耐震計算結果(プレート)									
		f.	10.0	-10-1	生区江	並物(7)	27	げ・せん		1	- 1	
		タイ	ر ا	使用荷	f重(kN))	150000000	時の応え		割	価	
			弓	張荷重	せん	断荷重	発生点	5カ 割	容応力	-		
		A					211		235		2	
		B					231		235 235)	
		D					215		235		5	
		E					209		235	- 2	5	
		F					138	3	235		o	
								337		- A.		
			表 5	-10-2	埋込会	金物の	耐震計算	算結果(スタッ	ド)		
		6.		市重(kN)		打張応力		-	断応力		-	
		タイプ	引張 荷重	せん断荷重	全生	応力	許容応力	発生局	お力割	容応力	評価	
		A		20000000	1	00	235	144		235	0	
		В			100	62	235	173		235	0	
		C D	8		7550	31 75	235 235	130		235 235	0	
		E	8		200.0	77	235	174		235	0	
		F			1	58	235	156	3	235	0	
			表 5一	10-3 埋 重(kN)	単込金物	引張	苟重(kN)	吉果(コ	せん	ート) 断荷重 kN)		
		タイプ	引張	せん断	発生	ř –	発生	0.100	228	許容	評価	
			荷重	100000000000000000000000000000000000000	荷重	荷重		荷重	荷重	12040404		
		A			80	136.3	80	383.4	50	217.2	0	
		В			130	2002256	130	396.5	2/2	217.2	0	
		C			105	100000000000000000000000000000000000000	105	361.7	- 3776	217.2	1	
		D		- 1	265	300000000000000000000000000000000000000	265	502.2	2.000	410.6		
		E			200	-	200	449.3	85	308.3		
		F	Ş		480	590.9	480	1004.4	205	821.3	0	
		<u> </u>										

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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
·		5.2 代表的な支持構造物の耐震計算例	
		5.2.1 支持構造物の耐震計算例	
		代表的な支持構造物を表 5-11 に、耐震計算例を表 5-12-1~表 5	
		-12-10 に示す。	
		なお、本項における耐震計算結果は、代表的な支持構造物の例を示	
		したものであり、本項に記載のない支持構造物についても同様な評価	
		を行う。	
		5.2.2 個別の処置方法	
		支持構造物の評価において、支持点荷重が定格荷重又は使用荷重を	表現の相違
		超えた場合には、標準支持間隔法であれば支持間隔の短縮化等による	
		支持点荷重低減、3次元はりモデル解析であれば使用鋼材又は構造の	
		見直し等により強度向上を図るものとする。	
		, , , , , , , , , , , , , , , , , ,	

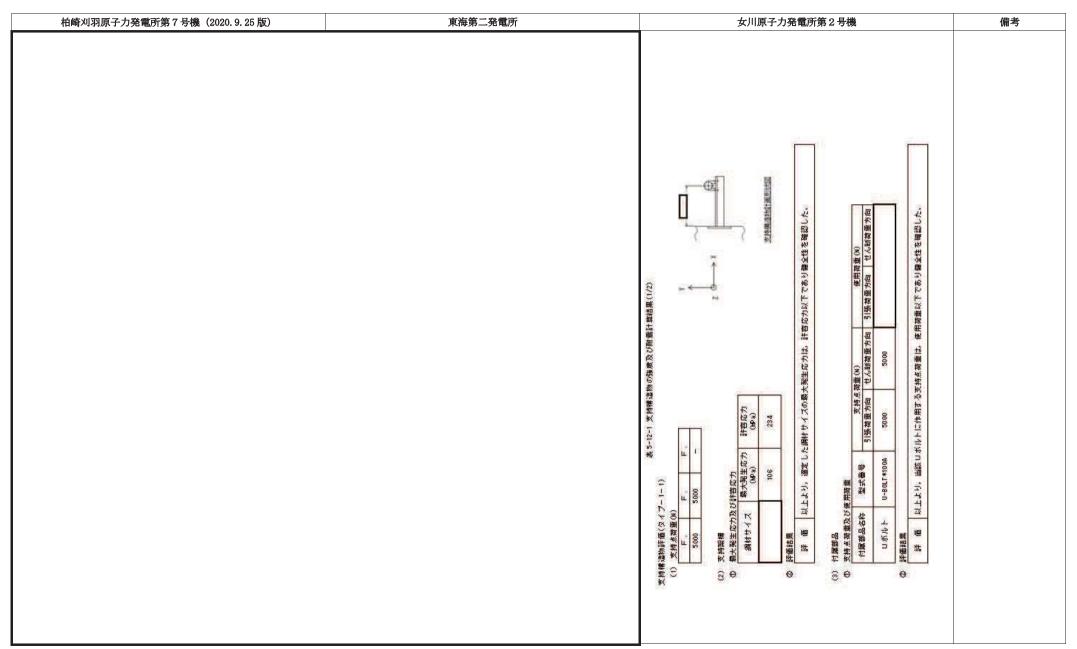
緑字:記載表現,設備名称の相違(実質的な相違なし)

: 前回提出時からの変更箇所

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		表 5 — 11 代表的な支持構造物 タイプー1-1	

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



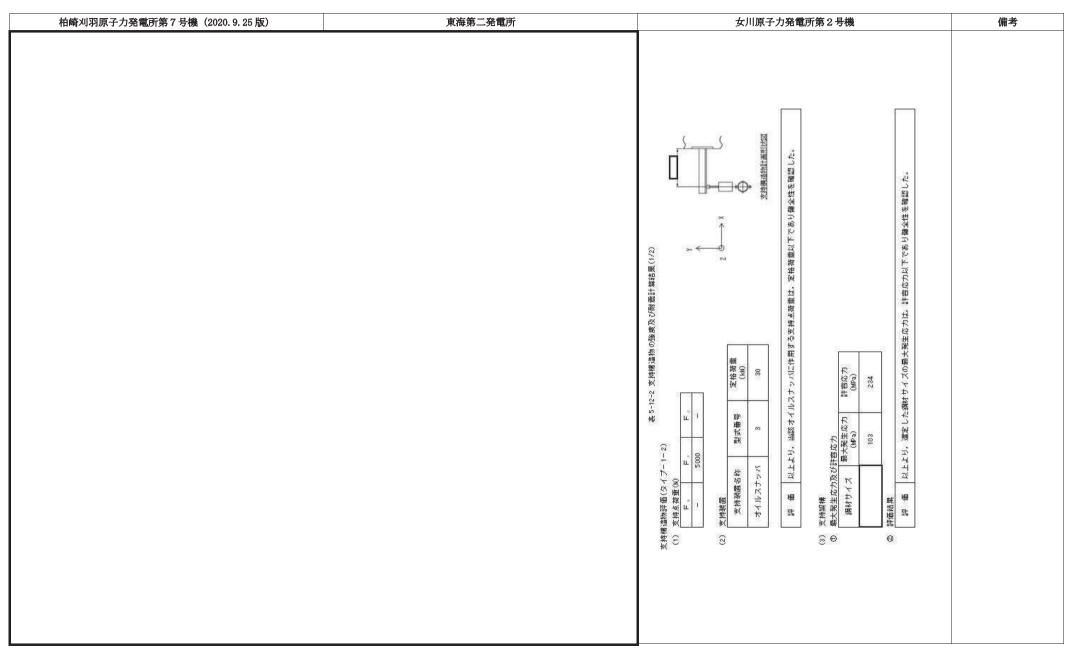
緑字:記載表現,設備名称の相違(実質的な相違なし)

: 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版)	東海第二発電所				女川原-	子力発1	電所第	2号機	備者	手
								t,		
								報		
								り確全性		
					g	o <u>e</u>		以上より、当該埋込金物に作用する発生荷重は、選定したタイプの使用荷重以下であり健全性を確認した。		
						せん断		東用荷重		
		表 5-12-1 支持構造物 0強度及び耐震計算結果(2/2)			使用荷重 (k)	4/		2170		
		財産計算			恵田り	U.		難定した		
		●展及び				引張り		重庆,这		
		第3000000000000000000000000000000000000				怎		- 多點生物		
		大			H	世ん断	2000	に作用す		
		表 5-12	VE.	X1420	光生荷重 (天)		100	埋込金物		
			世ん断 (N)	2000	utra l	引張り	2000	り, 出数		
			8 8		5億用荷		-	¥ 7 %		
		金女物	31課 (S)	2000	発生荷重及び使用荷重	8	Δ.	評価結果		
		(a) (a) (b) (c) (c) (d) (d) (d) (d) (d) (d) (d) (d) (d) (d	R	25	# 0			£ ⊗		

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



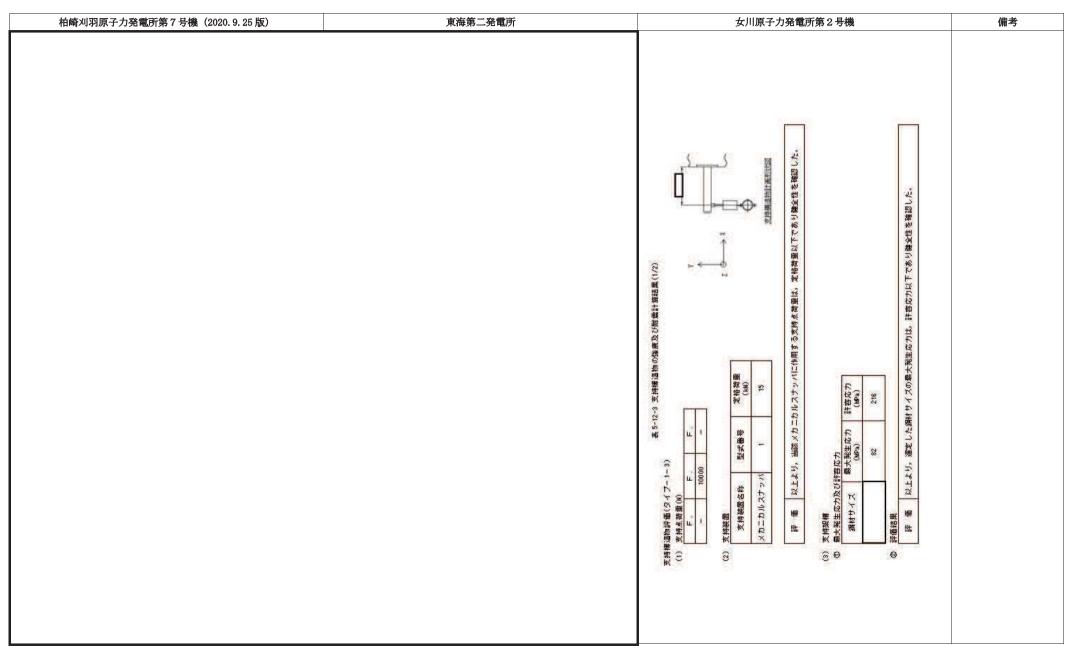
緑字:記載表現,設備名称の相違(実質的な相違なし)

: 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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		42	
		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	
		表 5-12-2 支持構造物 の強度及 び耐震計	
		(2) 원 (1) 전	
		2/2) せん断 せん断 7 の使用湯	
		表 5-12-2 支持様 造物 の強度 及び耐震計算 信服 (2/2) 発生荷重 (10) せん断 31張り せん (10) 5000 5000 12込金物に作用する発生荷重は、 選定したタイプの値	
		職 福 福 福 本 A A A A A A A A A A A A A A A A	
		(
		本	
		表 5-12-2 3	
		表 5 (4) (4) (4) (4) (4) (4) (4) (4) (4) (4)	
		1	
		報込金物 第生 は 金	
		(f) O	
		3.0	

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



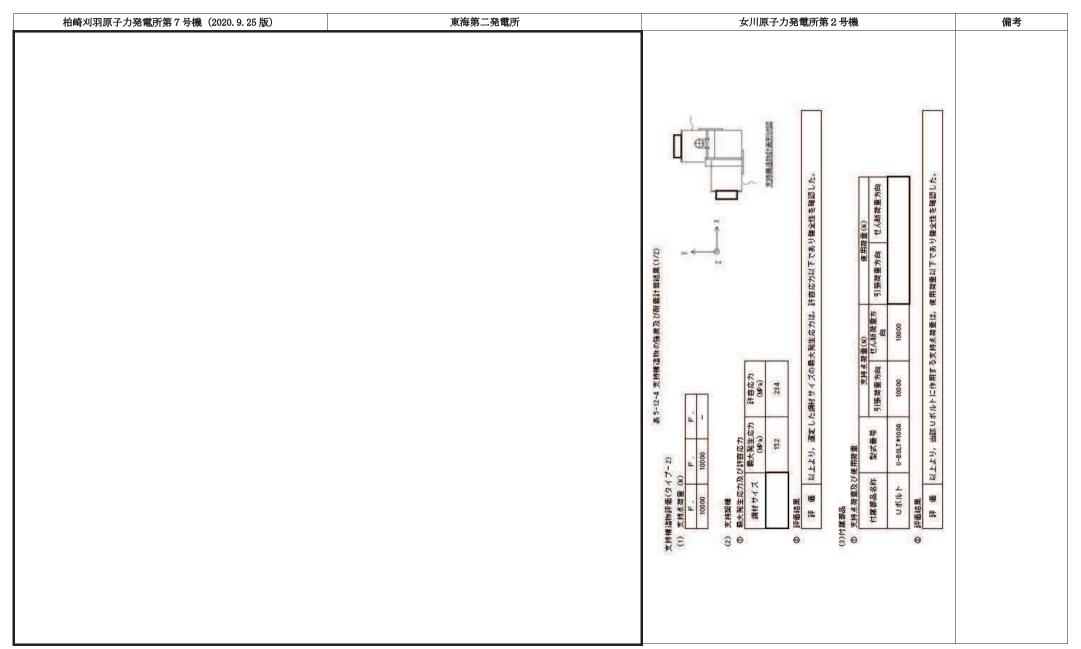
緑字:記載表現,設備名称の相違(実質的な相違なし)

: 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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		2.体を確認し、	
		ストであり種。	
		表 5-12-3 支持構造物の強度及び耐震計算結果(2/2) (4) 100000 引張り せん断 引張り せん断 引張り せん断 引張り はん断 しいのの しい 100000 ・ 10000 ・ 10000	
		表 5-12-3 支持構造物 の強度及び耐震計算結果 (2/2) 発生荷重 (4) せん断 引張り せん (4) 10000	
		300% 廣及 36 所	
		-3 支持構造 せん断 100000 100000	
		表 5-12-3 (N) (N) (N) (N) (N) (N) (N) (N) (N) (N)	
		発生協重 91張り (N) (N) クイプ 評価結果 評価結果	
		କ୍ତି ତ	

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



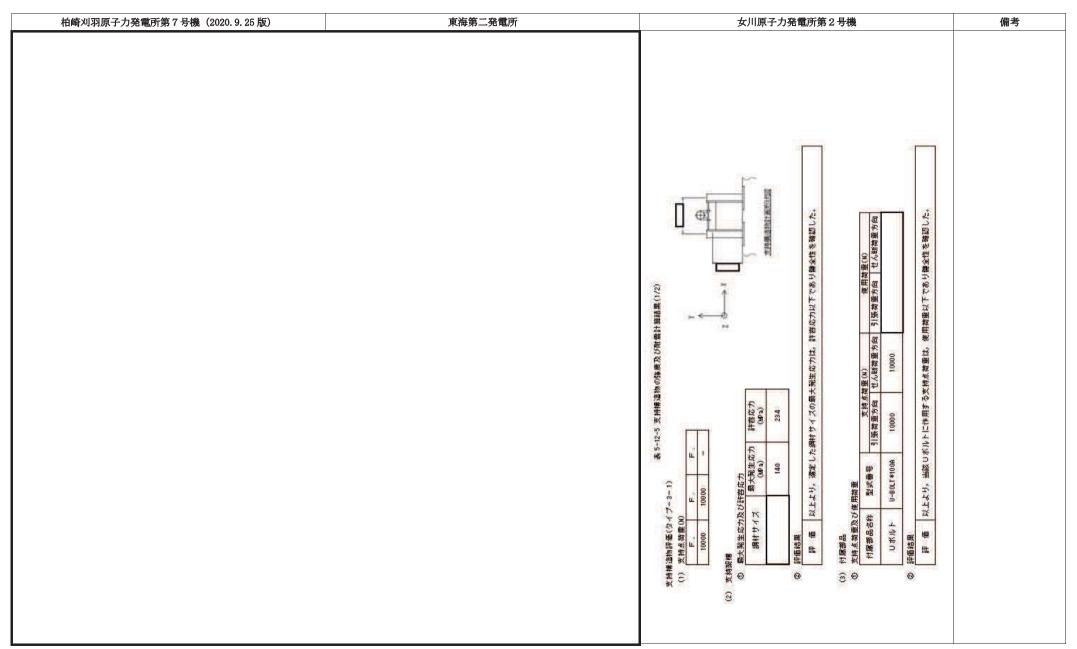
緑字:記載表現,設備名称の相違(実質的な相違なし)

: 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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25版)	東海第二発電所	断備量以下であり鍵全性を確認した。	備考
		表 5-12-4 支持構造物 の強度及 25 m 震計 算結果 (2/2) (4) (4) (4) (4) (4) (4) (4) (4) (4) (4	
		(4) 程込金物 ① 発生荷里 引張り (4) (6) (6) (6) (7) (7) (7) (7) (7) (7) (7) (7) (7) (7	

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



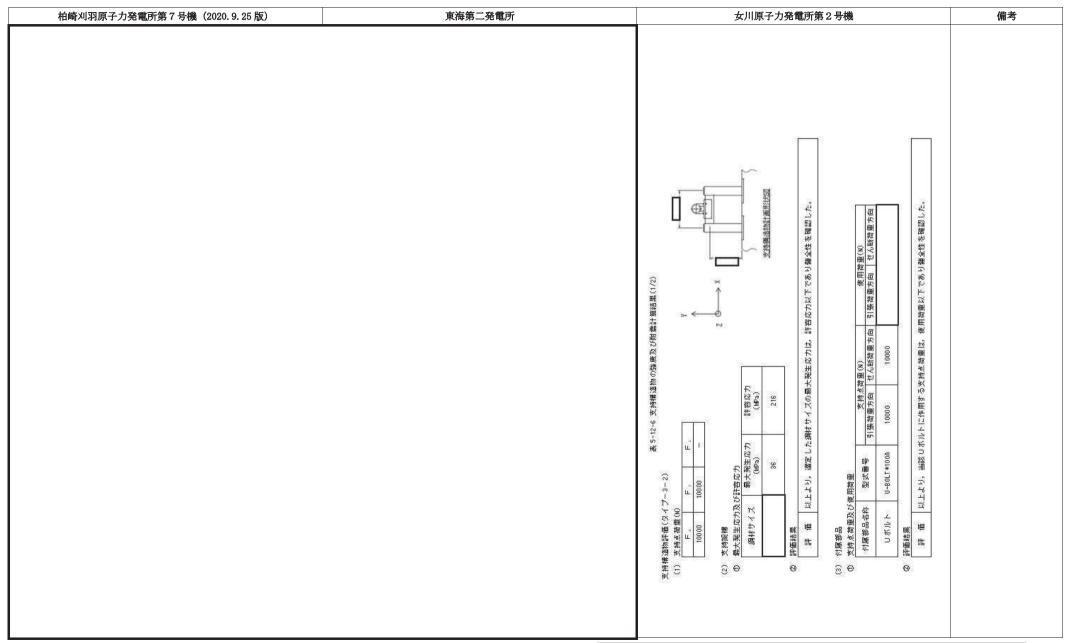
赤字:設備,運用又は体制の相違点(設計方針の相違) 緑字:記載表現,設備名称の相違(実質的な相違なし)

: 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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
在喻刈羽原子刀発電所第7号機(2020.9.25版)	果海東一角電所	(4) 機込金物 (5) 発生治量 (6) (70) (70) (70) (70) (70) (70) (70) (70	(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



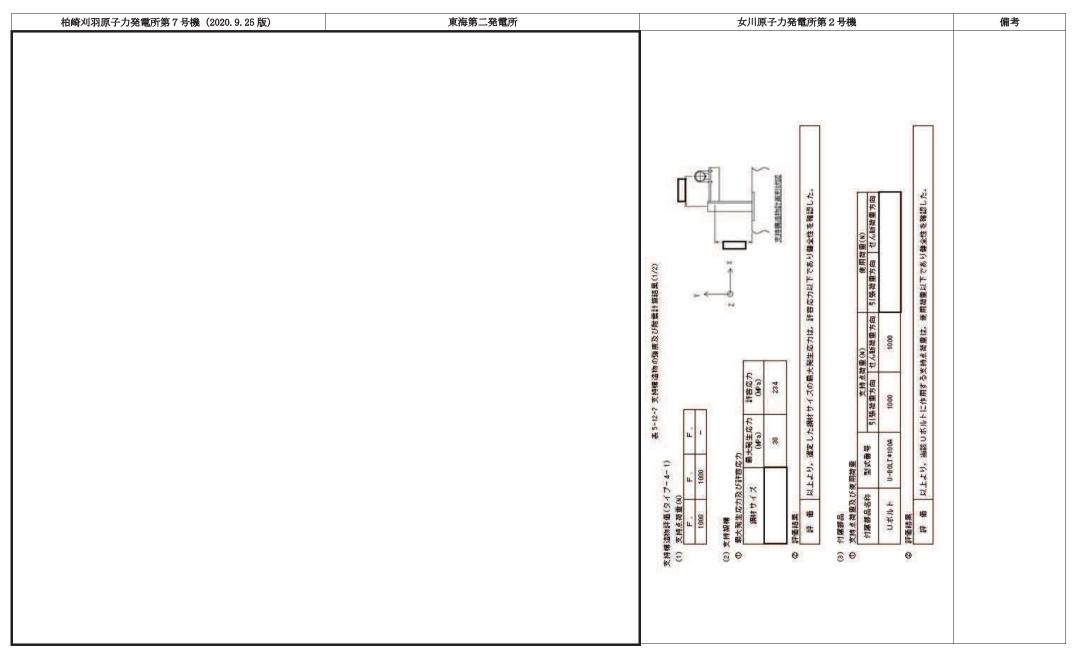
緑字:記載表現,設備名称の相違(実質的な相違なし)

: 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版) 東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
	(4) 健込金物	

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



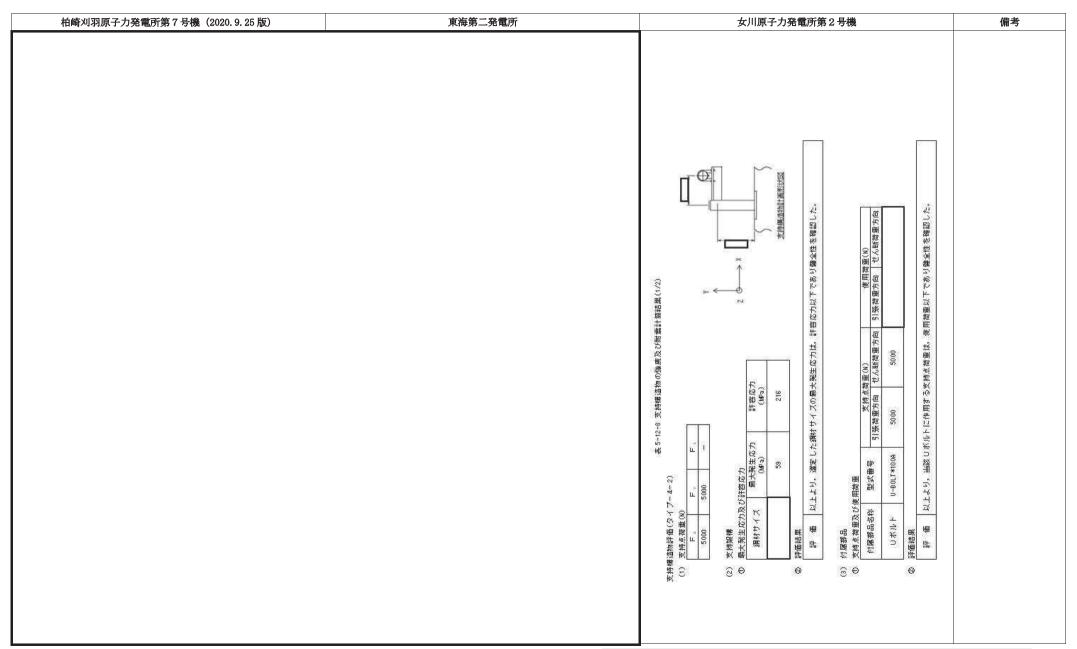
緑字:記載表現,設備名称の相違(実質的な相違なし)

: 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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		(韓全性を確認した。	
		2/2) セ 心断 7 の使用荷重以下であり	
		表 5-12-7 支持権 造物 の強度及 26耐震計算結果 (2/2) (40) 1000 (40) 31張り せん断 31張り せん断 1000 (1000 1000 1000 1000 1000 1000 10	
		表 5-12-7 支持構造物 の強 発生商重 (4) 1000 1000 1000	
		表 5 表 1000 1000 1000 1000 1000 1000 1000	
		無法(法) (N) (N) (N) (N) (N) (N) (N) (N) (N) (N	
		ල භ ම	

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



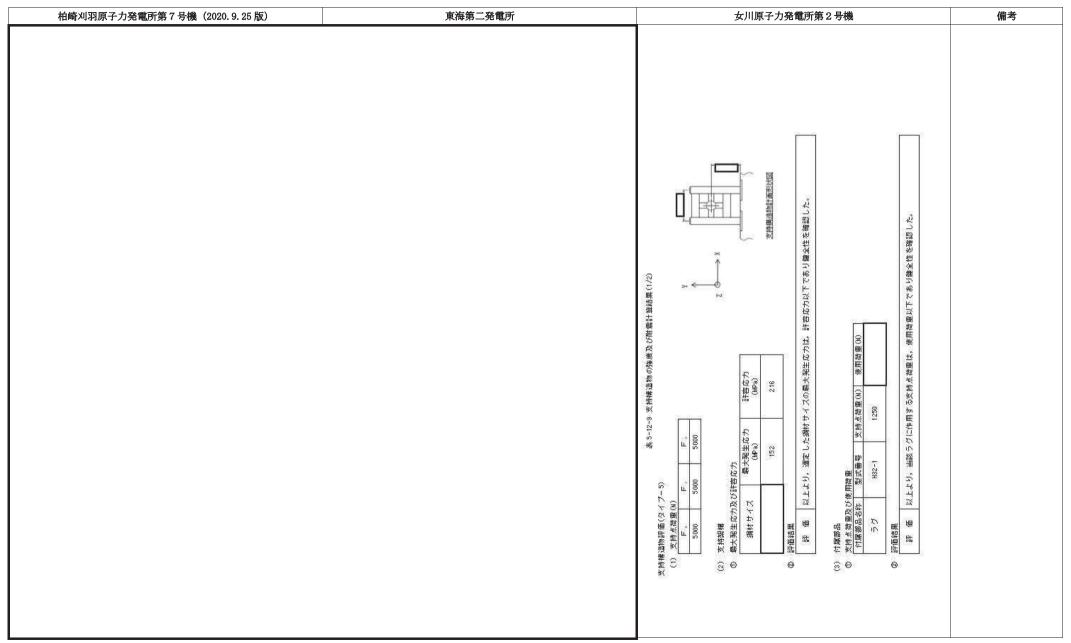
緑字:記載表現,設備名称の相違(実質的な相違なし)

: 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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		調した。	
		# 20金物 ※ 55-12-8 支持保造物の強度及び耐震計算結果(2/2) ※ 2	
		2/2) せん断	
		表 5-12-8 文 持株造物 の強度及 心耐震計算結果 (2/2)	
		第2番物の38番及 0 0 7る発生結重は、	
		2 5-12-8 支持構造 (A) (A) (A) (A) (A) (A) (A) (A) (A) (A)	
		(A)	
		建込金物	
		⊕ ⊖ ⊗	

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



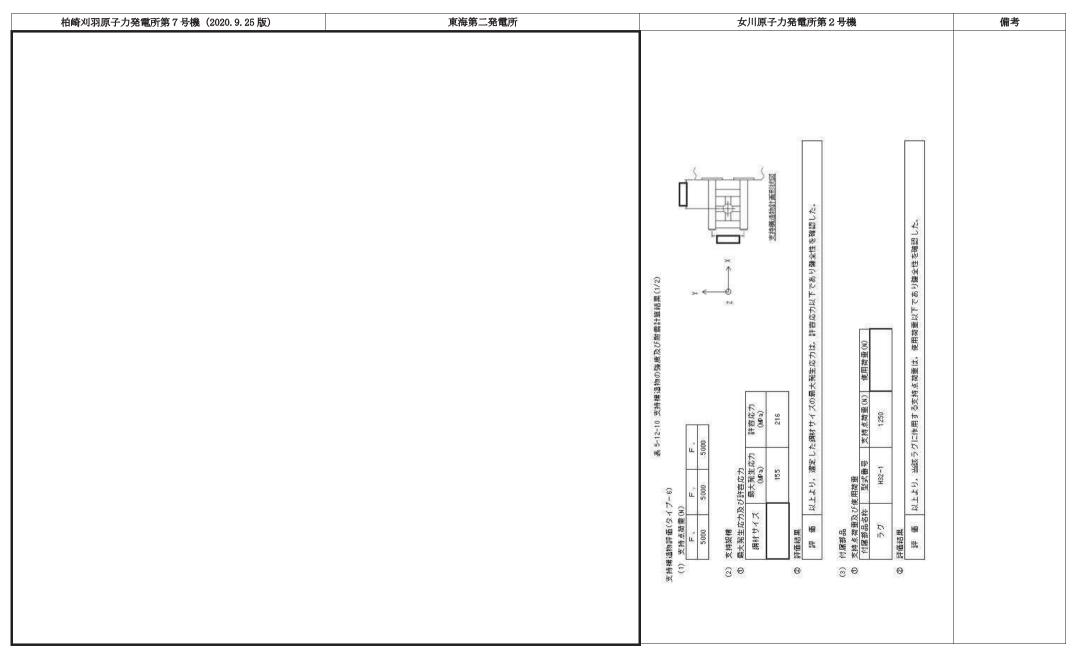
緑字:記載表現,設備名称の相違(実質的な相違なし)

: 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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		表 5-12-9 支持構造物の強度及び耐震計算結果(2/2) (4) 35-38 (h) せん断 引張り セん断 引張り セん断 引張り したタイプの使用荷重以下であり韓全性を確認した。	
		表 5-12-9 支持保法物の強度及び耐震計算結果(2/2) 3528 (4) 91張り せん断 31張り せん 10709 3558 より、当該建込金物に作用する発生荷重は、選定したタイプの使	
		(4) 建込金物	

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版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		43	
		本を確認	
		で 動力 (計画)	
		1	
		表 5-12-10 支持構造物の強度及び耐震計算結果(2/2) (4) 353 (1) 1544 (4) 1544 (4) 154 (4) 154 (4) 1544 (53 4 7 0 使用荷重 (4) (4) (4) (4) (4) (4) (4) (4) (4) (4)	
		使用 (多) (子) (子)	
		表 5-12-10 支持構造物の強度及び耐震計算結果(2/2) 発生荷重 (k) (h) (h) (h) (h) (h) (h) (h) (h) (h) (h	
		告物の選手	
		也 次持權) 258 358 358 358 358 358 358 358 358 358 3	
		※ 第	
		(N)	
		20金物 ※生 計画	
		に	
		● 報	