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	

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	

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	
		十次町のことも四ろの中次は、他社の機要責任と会社ゴ轮はおとえため	- 3 -

1. 概要       本方針は,添付書類「VI-2-1-1耐震設計の基本方針」及び添付書類       表現の相違         「VI-2-1-11機器・配管の耐震支持設計方針」に基づき,配管系及び       その支持構造物について,耐震設計上十分安全であるように考慮すべ       き事項を定めたものである。         2. 配管系及び支持構造物の設計手順       2.
配管経路に対策時代、機器に設計して重要分類に応じて振躍性の確認と考慮した。 なかの戦点、研究設計上の重要な分類に応じて振躍性の経路に関し最適 数計をなるよう私置されまする。また、この時、配管内にドレンが確 まったり、エアボケットが生じたりしないようするときもに、水響 現最の生じる可能性のあるものについては十分に認識するものとす ろ、地質よこな準定期等相対徴位を発達する必要のある場所に配置さ れるものについては、その際でなどはする症状で対する症状で加速すた わるものについては、その際でない支持者を注意であっる ないよう併せて考慮する。 以上を考慮の上述するれた配容温時について、多質点系モデル(3 次次はリモデル)による解析 <mark>には需要な時間描述</mark> により配容系及び支 特徴法称の設計を行う。

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	気の設計						
		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				より、表3-1				
									認方法につい	
					「確認できる					
									- / - 0	
				<b>#</b> 0 1	副体の副電	全面在八	*モロロン~ ト	マームカナにふ	+	
			耐震重要	1	配管の耐震	C.c.c.	*頬別によ	and the second	云 標準支持	
			度分類	呼び径	通常運転 温 度	地震	自重	熱	- 际于入初 間 隔 法 *3	
				85A 以上	121℃以上	0	0	0		
			S*4	030 201	121℃未満	0	0	0		
				504 以下	121℃以上 121℃未満	O*2 —	O*2	0*2		
				-	12190 W F	0	0	0		
			B*5	85A 以上	121℃未満	9 <u>6</u> 21	1-2	22	<u>o</u>	
			5 ( <b>)</b>	50A 以下	121℃以上	0*2	0*2	O*2		
					121℃未満 121℃以上	-	-	- 0		
			С	654以上	121℃未満	-	-	-	0	
			U	504以下	121°CUL		0*2	0*2		
					121℃未満	-	-			
		注							欠元はりモデ	
									ら. 05 秒を超	
					は,動的解				-	
			*2 :	複数の配	管が近接し	て配置さ	れ、配管	の仕様	条件が同等の	
				場合には	,代表計算	にて確認	を行うこ	とができ	きる。	
			<b>*</b> 3 :	標準支持	間隔法は,	3 次元は	tりモデル	~による	<mark>解析にて代行</mark>	
				すること	ができる。					
			* <mark>4</mark> :	常設耐震	重要重大事	4 故防止部	と備, 常認	建大事	故緩和設備,	
				常設重大	事故防止設	備(設計	基準拡張	)(当該詞	設備が属する	
									重大事故緩和	
					計基準拡張					
							-	ラスの	設備の機能を	
			_						の常設重大事	
									の市設重入事 長準拡張)(当	
			1	収別止設	佣入 は 吊 砇	. 里八 尹 仪	戸止苡加	(叹司者	「「「」(知道「	

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
		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。	
		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	明

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。	
		3.23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	24、26*21日7年
		昭9元旦しを11 V , 肥官に生しる応力が計谷応力以下となるように 9	

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。

- 7 -

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
		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	表現の相違
		バの追加により、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	
		<mark>る。</mark>	
		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	
		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,最大支持間隔とし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。	

■ 此立知り美大気は周辺の数 「新知道なてぼりろう」と、支援時後知」の気気は低烈気だら示すべた 日、日の後に上してたませます。日本したいになったよう支援す こ こ このの方法へのたちにするのでは、大気の時間を 日、日常になったいたりまでのの方法です。なんたううなは人気の時間を 日、日常になったいたりまでのかりまです。なんたううなは人気の時間を たまう。	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
<ul> <li>・ 発展学を下記のとうに、支援期間につう提供基文字でややれ</li> <li>・ 読が技作により最大支解開層を求め、これ以内になるよう支援性</li> <li>この ・ この ・ いたの 時代 ・ いたの 時代 ・ いたの ・ いの ・ いたの ・ いの ・ いの ・ い ・ いたの ・ いの ・ いたの ・ いの</li></ul>				
<ul> <li>・ 発展学を下記のとうに、支援期間につう提供基文字でややれ</li> <li>・ 読が技作により最大支解開層を求め、これ以内になるよう支援性</li> <li>この ・ この ・ いたの 時代 ・ いたの 時代 ・ いたの ・ いの ・ いたの ・ いの ・ いの ・ い ・ いたの ・ いの ・ いたの ・ いの</li></ul>				
・ Re定意を下版のように、文教(以内)の選手組を共存できず少れ に、 の時代ににより低大文教研究後のようまう文授す このたずのを用いて、性質表面、「自然なび内にを考慮したいうが好き 下い、必要にないうかが、彼らうなに大文教研究者 取ります。			a 直答部の最大支持間隔の算出	
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。         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				
・    ・    ・    ・    ・    ・    ・			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	
CoreがDebmでな態度構成になるような強大支持関係を Fill 起転に生じるためが許容応力以下となるような強大支持関係を RVのる。			<mark>వ</mark> .	
存込、配管に生じる広力が許容応力以下となるような最大支持問題を 取める。				
Fix、配管に生じる広力が許容応力以下となるような最大支持問題を 求める。			<u> </u>	
Fix、配管に生じる広力が許容応力以下となるような最大支持問題を 求める。			L .	
Fix、配管に生じる広力が許容応力以下となるような最大支持問題を 求める。			このモデルを用いて批震荷重、自重及び内圧を考慮した広力解析を	

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	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(	t.
		りにモデル化する。	

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 <sub>1</sub> L <sub>2</sub> L <sub>1</sub> +L <sub>2</sub> =L <sub>E</sub> とした場合,L <sub>E</sub> はL <sub>1</sub> ,L <sub>2</sub> 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。	
		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	▶☆☆問マネキュナノ · 12

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	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	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。	
		Select	
		W T	
		W         Lu:         集中質量部支持間隔 C:         支持間痛 C:         支持乱から集中質量点までの長さ           W         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。	
			- 15 -

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	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。	
		L <sub>R</sub> L <sub>R</sub> L <sub>R</sub> : T字部母管長さ           C : 毋管支持点から分岐管取付け点長さ	
		L <sub>B</sub> : 分岐管長さ また,L <sub>R</sub> ,L <sub>B</sub> はC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曲げモーメントより小さくなるようにする。	

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	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	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	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	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	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	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	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	備考
		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	
		<mark>向の支持を行う。</mark>	
		(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,直管部と比較して剛性が低く	
		なり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	
		配管の分岐部は主管に分岐管の質量が加わるため、直管部と比較し	
		て主管側の剛性が低くなり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。	
			- 26 -

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,配管系の地震荷重,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	
		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	表現の相違
		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	
		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	
		構造とする。	
		<ul><li>(6) 支持構造物の設計に当たっては、</li><li>JSME S NC1-</li></ul>	
		2005/2007 発電用原子力設備規格 設計・建設規格(以下「設	表現の相違
		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JEAG4601・補一1984、JEAG460	
		1-1987及びJEAG4601-1991追補版)(以下「JEAG	表現の相違
		4601」という。)に従い、地震荷重に対して十分な強度を持	LIVE FIRE
		たせるものとする。	
		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
		4.2.2 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 <mark>又は標準支持間隔法</mark> 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。	表現の相違
		<ol> <li>4.3 支持装置の設計</li> </ol>	
		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	
		重又は使用荷重の比較による荷重評価によって選定できる。	表現の相違
		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	設備構成の差異によ
		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。	る。(女川2号機の工認 配管にはリジットハン
		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。	ガを適用しない。以下
		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	同様。)
		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	1 4 1000
		重により選定を行う。	
			- 28 -

第二日 ロッドレストレイントの2時体成及び12時内。     第二日 ロッドレストレイントの2時体成及び12時内。     第二日 日本       第二日 ロッドレストレイントの2時体成及び12時内。     第二日 日本     第二日 日本       第二日 日本     第二日 日本     第二日 日本        第二日 日本     第二日

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 オイルスナッバの定格荷重及び主要寸法	型式の相違
		本体 型式 定格 ストローク 主要寸法(mm)	
		型式 (mm) L D d	
		3 30	
		1 / / / / / / / / / / / / / / / _ / / _ / / _ / / _ / / _ / / _ / / _ / / _ / / _ / / _ /	
		L	

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) L D	
		06	6		
		1	10		
		3	30		
		6	60		
		10	100		
		16	160		
		25	250		
		Б;			
					- 3

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		\$	(川原子)	力発電所夠	第2 <del>号機</del>			備考	
			表 4-4-1 スプリングハンガの定格荷重							
					荷重範	囯(kN)		26		
		本位			トラベル					
		삪ㅋ	30		- 10 KORES	80	16	30		
		01						1		
		02								
		03								
		05								
		06								
		07								
			1							
		10								
		11								
		13								
		14								
		15								
		17								
		18								
		20								
		21								
		22								
		2	<u> (1</u>							
										- 32

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
		I	- 3

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	AJURADEMENTATION         TATACING         TATACING	備考
	٦	本資料のうち枠囲みの内容は、当社の商業機密を含むため、又は他社の機密事項を含む可能性があるた	- 34

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
			- 35 -

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 4-4-2(2/2) スプリングハンガの主要寸法(置き型)	
		主要寸法(mm)	
		本体 B	
		型式 A トラベルシリーズ C	
		<u>30 60 120 80 160</u> 01	
		02	
		03	
		04	
		06	
		07	
		03	
		11 12	
		13	
		14.	
		15	
		17	
		18	
		19	
		21	
		22	
		28	

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
		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	+

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	型式の相違
		本体         荷重範囲         主要寸法(mm)           型式         (kN)         A         B         C	
		01	
		02	
		03	
		05	
		08	

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

- 40 -

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	F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	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	F装置の強度及び耐震評価方法		
			長び付属部品の強度及び耐震評価の方法を	・以下に示す。	
		(1) 定格荷			
				64601を達	
		支持装置の定格荷重は,設計・建設規格及び J E A G 4 6 0 1 を満 日ナストム記会されたすのでたり、古地方売またトロス会技売まが記			
		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格荷重が設 定されている支持装置を選定することで,十分な強度及び耐震性が確			
				及い 剛 展性が唯	
		保される。			
			長置の強度計算式		
		a. 記号の)	定義		
		支持装置	こ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	and the second sec	単位	
		A c	圧縮応力計算に用いる断面積	mm <sup>2</sup>	
		A p	支圧応力計算に用いる断面積	mm <sup>2</sup>	
		A a	せん断応力計算に用いる断面積	mm²	
		Α.	引張応力計算に用いる断面積	mm²	
		B	クランプせん断断面寸法	mm	
		D	ピン径	mm	
		D1	メインコラム外径	nn	
		D <sub>2</sub>	メインコラム内径	mm	
		D <sub>H</sub>	アイプレート穴径	mm	
		Do	クレビス穴径 メインコラム外径	mm	
		E Do	メインゴリム/Yfg       縦弾性係数	MPa	
		F	秋野市は水敷 材料の許容応力を決定する場合の基準値	MPa	
		F b	曲げ応力	MPa	
		F.	上 (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1)	MPa	
		F .	組合せ応力	MPa	
		F <sub>p</sub>	支圧応力	MPa	
		C	せん断応力	MPa	
		F,	1 2 70 21 10 77		

備考		女川原子力発電所第2号機		東海第二発電所	柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25版)
	単位	定義	記号		
	MPa	許容圧縮応力	f c		
	mm	クランプ引張断面寸法	H		
	mm <sup>4</sup>	断面二次モーメント	I		
	mm	断面二次半径	1		
	in the second	ピン間寸法			
	mm	クレビス高さ	L.		
	mm	座屈長さ	٤Ŀ		
	kN	定格荷重	P		
		アイプレート半径			
	mm	クレビスせん断断面寸法	R		
	mm	クレビス幅	S		
		アイプレート板厚			
	mm	クレビス板厚	T		
	1 1000000	クランプ板厚			
	mm	球面軸受幅	Гe		
	mm	すみ肉溶接部脚長	W		
	mm <sup>3</sup>	クレビス断面係数	Z <sub>x</sub>		
	mm³	クレビス断面係数	Z y		
	deg	クレビス荷重角度	θ		
	30 <del>111</del> 0	限界細長比	Λ		
	20 1990	有効細長比	A.		
		-スナッバ	(b) オイハ		
	単位	定 義	記号		
	mm²	圧縮応力計算に用いる断面積	A c		
	mm <sup>2</sup>	支圧応力計算に用いる断面積	A p		
	mm <sup>2</sup>	せん断応力計算に用いる断面積	A a		
	mm <sup>2</sup>	引張応力計算に用いる断面積	A t		
		イーヤ穴部せん断断面寸法	2482-1479		
		クランプ穴部せん断断面寸法	20		
	mm	ブラケット穴部せん断断面寸法	В		
		ロッドエンド穴部せん断断面寸法			

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	
			イーヤ引張断面寸法		
		7/2	クランプ引張断面寸法		
		c	ブラケット引張断面寸法	196-195	
			ロッドエンド引張厳面寸法		
			イーヤ穴径		
			クランプ穴径		
			ブラケット穴径		
		D	ロッドエンド穴径	<b>800</b>	
		- 72 0	シリンダカバー内径		
			コネクティングバイブ外径		
			ビストンロッド外径		
		D <sub>1</sub>	アダプタ外径	8.05	
		Di	アダプタ内径	81.05	
			ビン種		
		d	ピストンロッド最小断面部の経	0.0	
		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 .	王維応力	MPa	
		F,	发任応力	MPa	
		P.	せん新応力	MPa	
		1 82	引張応力		
		F .	内任による引張応力	MPa	
		E.	許容圧縮応力	MPa	
		h	すみ肉溶接部購長	an a	
		- 1	断面二次モーメント	mm <sup>4</sup>	
		1	断面二次半径	16-25	
		K	シリンダチューブ内圧	MPa	
		L	コネクティングバイブ長さ	10:00	
		P 2	座観長さ	0.01	
			六角ボルトの呼び径		
		M	タイロッドのねじ部呼び径	0.00	
			六角ボルトの本数		
		10	タイロッドの本数	*	

東海第二発電所		女川原子力発電所第2号機	備考
	訳 号	定義	単位
	P	定格荷重	kN
	<b>(1</b> (1))	シリンダチューブの内半種	mm
	- <b>r</b>	シリンダチューブの外半径	000
		クランプ板厚	
		イーヤ板厚	1000
	Т	プラケット板厚	mm.
		ロッドエンドイーヤ板厚	
		イーヤ穴部板厚	
	: t	シリンダカバー板厚	mm
		コネクティングバイブ板厚	
	Λ	跟界譜長比	
	λ	有效翻長比	÷ (
	紀号	定義	単 位
	紀 号	定義	単位
	Α.	圧縮応力計算に用いる衡面積	mm <sup>2</sup>
	A.	支圧応力計算に用いる版面積	imm <sup>2</sup>
	Α.	せん断応力計算に用いる断面積	mm*
	Ai	別獲応力計算に用いる断面積	<sup>2</sup> mai
		イーヤセル断断面寸法	
		ブラケット次部せん断断面寸法	
	в	クランプ穴部せん断断面寸法	1110
	47	コネクティングチューブイーヤ部せん断断面寸法	2 ALTER
		ユニバーサルブ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断断面寸法	
		イーヤ引張新面寸法	
		ブラケット引張振奋寸法	
	С	クランプ引張断面寸法	8108.
	-	コネクティングチューブイーヤ部引豪族面寸法	
		ユニバーサルプラケット引張断面寸法	
	C a	ユニバーサルボックス引展新聞寸法	12100
	C 3	ユニバーサルボックス引張新面付法	B100

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	单 位
		イーヤ穴径	
		プラケット穴径	
		クランプ穴径	
	D	コネクティングチューブイーヤ部穴経	0.00
	(7)	コニバーサルプラケット穴径	
		コネクティングチューブ外径	
		ユニバーサルボックス穴径	
		ジャンクションコラムアダプタ外径	
	210	ロードコラム外径	
	D 3	ケースの支圧強度面内径	1818 ·
		ベアリング押えの支圧強度面内径	
		ジャンクションコラムアダプタ内径	
		ロードコラム内径	
	10	ケースのせん断強度面の径	
	D 3	ケースの支圧強度面外径	10.00
		ベアリング押えのせん新強度面の後	
		ベアリング押えの支圧強度面外径	
	D <sub>2</sub>	ケースの引張強度面内径	0101
	Di	ケースの引張強度面外径	100.000
		ビン径	
	d	イーヤ穴部の軸径	0.0
		ユニバーサルボックス穴部の軸径	
	E	顧弾性係数	MP as
	F	材料の許容応力を決定する場合の基準値	MPa
	F	压缩応力	MPa
	F	支压応力	MP a
	Ē.	せん断応力	MP ⊕
	F.	引張応力	MPa
	C.	許容圧縮応力	MPa
	- B	すみ肉溶接部脚長	7 mm (
	T	販面二次モーメント	- mm*

- 45 -

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	
		i	断面二次半径	10.00	
		1	コネクティングチューブの長さ	min	
		£.6	運用長さ	-00.00	
		M	六角ボルトの呼び径	mm.	
		n	六角ボルトの本数	*	
		P	定格荷重	ien-	
			プラケット板厚		
			クランプ板厚		
		т	コネクティングチューブイーヤ部板厚	1010	
			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		
			イーヤ抜厚		
		196 -	ケースのせん断強度面板厚	10101	
			ペアリング押え板厚		
		t 1	ユニバーサルボックス板庫	TUB.	
		1 a	ユニバーサルボックス板摩	mm	
		W	ユニバーサルボックス引張強度面寸法	mm	
		Δ	限界補貨比		
		A	有効細長比	_	

- 46 -

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			
		記 号	定義	単位	
		Ac	圧縮応力計算に用いる断面積	10. 	
		A.	支圧応力計算に用いる断面積	nm <sup>2</sup>	
		Α.	せん断応力計算に用いる断面積	nn²	
		Α.	引張応力計算に用いる断面積	100 <sup>2</sup>	
			上部カバー円板外径		
		a	下部カバー円板外径	mm	
			イーヤせん断断面寸法		
		в	クレビス穴部せん断断面寸法		
			上部カバーイーヤ円面積変換径		
		b	下部カバー円板内径	mm	

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	
		11200	イーヤ断面寸法		
		C	クレビス引張衡面寸法		
			イーヤ大量		
		D	ケース内径	-	
			クレビス穴径		
			ばね平均径	and the second s	
		$\mathbf{D}_1$	ロードコラム外径		
			ばね座外輪内径		
		D <sub>1</sub>	コードコラム内径	800	
		Di	ばね座内輪外径	800	
		a la companya da companya d	ビン経	1940	
			ターンパックルの厚さ		
		E	縦弾性係数	MPa	
		100	ターンパックル外径	-	
		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 .	压箱吃力	MPa	
		1º m	組合せ応力	MPa	
		1º "	支正応力	MPa	
		F .	せん断応力	MPa	
		F ,	引張応力	MPa	
		T.	許容圧縮応力	MPa	
		G	ターンパックルの内幅	400	
		i h	すみ両溶接部脚長	-	
		h i	すみ肉溶液部脚長	800	
		<b>h</b> 1	すみ両溶接部脚長	and a	
		T	原面二次モーメント		
		- 4	断面二次半径	800	
		1	ケース切り欠き部の幅	-	
			ロードコラムからばね座までの距離		
		1.	クレビスの板と板の距離		
		R <sub>N</sub>	座相長さ	80	

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	
		1 25	ハンガロッドのねじ部呼び径		
		м	ロッドのねど部呼び経	****	
		Mo	作用モーメント	LON-T man	
		P	定格荷重	kN	
			イーヤ板厚		
		100	ケース板厚	2522	
		т	下部力パー板厚	am.	
			クレビス板厚		
			上部カバー板厚		
		T .	ゴね座外輪板厚	inni -	
		Tt	ゴね座内輪板厚	mm	
		T	ばね連載厚	nm	
		Ti	ばね座板厚	inn	
		Z	断面稀數	mm <sup>2</sup>	
		A	限界編長比	-	
		. A.	有效細長比		
			市 ※加京に 応力保数(機械工学便覧 材料力学第5章図 82 に		
		B *	45.71mm (66.50 上子区見 10 H7.77 用 5 年18 52 +- 上名)		
		β.,	応力係数(機械工学便覧 材料力学第5章図 84 に よる)		
		Bun	応力係数(機械工学便覧 材料力学第5章回 84 に		
			(51	Second Second	
		Ø	ターンバックル断菌角度	deg	
			本資料のうち枠囲みの内容は、他社の機密事項を含ま		H

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		
		記号	定義	単位	
			ぼね平均径		
		A	イーヤオ注	mm	
		A <sub>p</sub>	友圧応力計算に用いる断面積	um²	
		Α.	せん断応力計算に用いる断面積	nm <sup>2</sup>	
		Α.	引張応力計算に用いる断面積	88 <sup>2</sup>	

$E$ $\Phi$ $E$ $\mu$ $E$ $P$	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
P = 2 + 2 + 2 + 2 + 2 + 2 + 4 + 14 + 16 $P = 2 + 2 + 2 + 2 + 2 + 14 + 16 + 16$ $P = 2 + 2 + 2 + 2 + 2 + 2 + 2 + 2 + 2 + 2$			記号	定義	単位	
日日         ジーズの見て使の距離         ***           クグレート気障人気振振面す点         ジッグレート気障人気振振面す点           1000         ジッグレート気障し気振振面す点           1000         ジッグレート気障し気振振面す点           1000         ジッグレート気障し気振振面す点           1000         ジッグレート気障したり等り込           1000         ジンジンシジョッドの起この等び後           1000         ジンジンシジョッド大能           1000         ジンジンシジョッド大能           1000         ジンジンシジョッド大能           1000         ジンシンシジョッド大能           1000         ジンシンジョンドがた           1000         ジンシンシンジョンドがた           1000         ジンシンシンジョンドがた           1000         ジンシンシンジョンボン           1000         ジンジッジのの障           1000         ジンシンシンシンジッシン           1000         ジンジッシン           1000         ジンジッシン           1000         ジン					=	
ロシクブレートを描せ、加密通す点         ロシクブレートを描せ、加密通す点           ロシクブレートを描せ、加密通す点         ロー           アンションロッジのはこの呼び後         ロー           アンションロッジのはこの呼び後         ロー           ロシンロシンロシンロシンロシンロシンロシンロシンロシンロシンロシンロシンロシンロ			50			
$C$ $\frac{LD B \circ S B}{T \times J - T - T \times J \circ T \otimes D T \circ O B T $			В	ラグブレート板厚	01.09	
C $\overline{\gamma} y \overline{\gamma} - \overline{\gamma} \overline{\nu} - \overline{y} \partial \overline{\eta} \partial \overline{y} \partial \overline{z} O \overline{y} \partial \overline{z} \partial \overline{y} \partial \overline{z} \partial \overline{z} O \overline{y} \partial \overline{z} \partial \overline{z} \partial \overline{y} \partial \overline{z} \partial \overline{z} \partial \overline{y} \partial \overline{z} \partial z$				リンクプレート穴部せん断断面寸法		
$\gamma = \gamma - \gamma - \gamma - \nu - \nu - \gamma + 0 + \lambda = 0$ $\gamma - \gamma - \nu - \nu - \gamma + 0 + \lambda = 0$ $\gamma = 0 - \nu - \nu - \gamma + 0 + \lambda = 0$ $\gamma - \gamma - \nu - \nu - \gamma + 0 + \lambda = 0$ $\gamma = 0 - \nu - \nu - \nu - \nu + 0 + \lambda = 0$ $\gamma - \nu - \nu - \nu - \nu + 0 + \lambda = 0$ $\gamma = 0 - \nu - \nu - \nu - \nu + 0 + \lambda = 0$ $\gamma - \nu - \nu - \nu - \nu + 0 + \lambda = 0$ $\gamma = 0 - \nu - \nu - \nu - \nu + 0 + \lambda = 0$ $\gamma - \nu - \nu - \nu - \nu + 0 + \lambda = 0$ $\gamma = 0 - \nu - \nu - \nu - \nu + 0 + \lambda = 0$ $\gamma - \nu - \nu - \nu + 0 + \lambda = 0$ $\gamma = 0 - \nu - \nu - \nu - \nu + 0 + \lambda = 0$ $\gamma - \nu - \nu - \nu - \nu + 0 + \lambda = 0$ $\gamma = 0 - \nu - \nu - \nu - \nu - \nu + 0 + \lambda = 0$ $\gamma - \nu - \nu - \nu + 0 + \lambda = 0$ $\gamma = 0 - \nu - \nu - \nu - \nu - \nu + 0 + \lambda = 0$ $\gamma - \nu - \nu - \nu - \nu + 0 + \lambda = 0$ $\gamma = 0 - \nu - \nu - \nu - \nu - \nu + 0 + \lambda = 0$ $\gamma - \nu - \nu - \nu - \nu + 0 + \lambda = 0$ $\gamma = 0 - \nu - \nu - \nu - \nu - \nu - \nu + 0 + \lambda = 0$ $\gamma - \nu - \nu - \nu - \nu + 0 + \lambda = 0$ $\gamma = 0 - \nu -$				ぼね座の穴径		
$P$ $\frac{   - \nabla E  }{   - \nabla E   - \nabla E   - \nabla E  }{   - \nabla E   - \nabla E   - \nabla E  }$ m $P = \frac{   - \nabla E  }{   - \nabla E   - \nabla E   - \nabla E  }$ m $P = \frac{   - \nabla E  }{   - \nabla E   - \nabla E  }$ m $P = \frac{   - \nabla E  }{   $			C	アッパープレートの寸法	8000	
P $\frac{9 - 2 + 2 - 2 - 9 + 5 + 5 + 4}{1 - 9 + 0 + 10 + 5 + 5 + 4}$ m $N = 1 + 2 - 9 + 5 + 5 + 4$ $N = 1 + 2 + 5 + 5 + 4$ m         Di $\frac{1 - 1 + 2 - 9 + 2 + 2 + 5 + 5 + 4}{2 + 2 + 5 + 5 + 5 + 5 + 5 + 5 + 5 + 5 + $				テンションロッドのねじの呼び径		
ハンガコッドのねじの押び組         ハンガコッドのねじの押び組           リンクブレート欠組         リンクブレート欠組           D1         アンブコッドンジ番         ロー           D1         ターンアーム穴循         ロー           D1         ターンパックルの間さ         ロー           ロ         ビン催         ロー           ロ         ビン催         ロー           日         日報知知のどの         日           日         日報知知のジョー         日				ビン径		
リンクブレート次征       リンクブレート次征         D1       ロードブロックビン係       mm         D3       タンアーム穴征       mm         D4       グンシンロンドビン征       mm         D4       アンアーム穴征       mm         D4       アレーム穴征       mm         D4       アレーム穴征       mm         D4       ビンロンドビン征       mm         D4       ビンロンドビン征       mm         D4       ビンロンドビン征       mm         D4       ビンロンドビン征       mm         D5       クレンバックルの厚さ       mm         E       クーンバックルの厚さ       mm         E       クーンバックルの厚さ       mm         E       曲げ広力       Mp         F       曲げ広力       Mp         F       曲げ広力       Mp         F       曲げ広力       Mp         F       地下広方力       MP         F       北方のた力力へののかの内にいたっかう       MP         F <td></td> <td></td> <td>D</td> <td></td> <td>-</td> <td></td>			D		-	
D1ロードブロックビン径 メインビン径mmD1ターンアース次径mmD1ターンアース次径mmD1ターンアース次径mmD1イーセ次程mmD1イーセ次程mm1ビン准mm4ビン准mmEターンパックルの厚さmmEターンパックルの厚さmmビロ検査レバmmF $\rho - \nu パックルの厚さmmビロ検査レバmmFAビロ検査KNF4面付応力MPaF5東田応力MPaF6安田応力MPaF7引着応力MPaF8支田応力MPaF9引着応力MPaF1引着応力MPaF3支田応力MPaF4引着応力MPaF3日MPaF4引着応力MPaF3日MPaF4引着応力MPaF3日MPaF4引着応力MPaF4引着応力MPaF3日MPaF4日mmF4日mmF4日mmF5日日F5日日F5日日F4日日F5日日F5日日F6日日F7日日F6日日F7日日F7日日F6日日F7$				ハンガロッドのねじの呼び径		
D1     人インビン従     四       D3     ターンアーム大様     第       D4     ゲンジョンロッドビン谷     第       D5     ゲンジョンロッドビン谷     第       D6     ゲンションロッドビン谷     第       D7     ゲンケス栄養     第       20     ゲンキンペラルの厚さ     第       2     クーンパックルの厚さ     第       2     クーンパックルの厚さ     第       2     クーンパックルの厚さ     第       2     グーンパックルの厚さ     第       1     花お鹿さかかる貴重     18       FA     ばお鹿さかかる貴重     18       Fb     曲げ応力     19       Fb     無げ応力     19       Fb     集げ応ウカ     19       Fb     観行応力     19       Fb     観行応力     19       Fb     現行応力     19       Fb     現行応ウカのののののののののののののののののののののののののののののののののののの				The second se		
レ     メインビン磁     100       レ     クーンデーム穴様     100       レ     テンションロッドビン径     100       ロ     イーヤ穴様     100       ロ     イーヤ穴様     100       ロ     ビン催     100       イ     センボン     100       ロ     ビン催     100       イ     モンボン     100       ロ     ビン催     100       イ     センボン     100       ア     クーンバックルの厚後     100       ア     イロ・ボックルの厚後     100       ア     イロ・ボックルの厚後     100       ア     日の     100       ア     日			683	ロードプロックビン径		
D)     アンションロッドビン径     m       D)     アンションロッドビン径     m       D)     アンションロッドビン径     m       D)     アレーム穴径     m       d     ビン径     m       E     クーンバックルの取さ     m       F     クーンバックルの取さ     m       ビン母     クーンバックルの取さ     m       FA     ばね鹿車     kN       FA     ばね鹿にかかる音重     kN       FA     端白地応力     MPa       Fa     歯子応力     MPa       Fa     秋台地応力     MPa       Fa     秋日服空力     MPa       Fa     秋日服空力     MPa       Fa     男子応力     MPa       Fb     男子応力     MPa       Fa     男子がウクルの内細     m       H     海豚部のど母     m			Di	メインビン径	Anna	
$D_{11}$ イーヤ欠径 フレーム欠径1000000000000000000000000000000000000			Di	ターンアーム大径	-	
D11       フレーム次径       回回         d       ビン粒       回回         E       クーンパックルの厚さ       回回 $F$ クーンパックル外径       回回         プレーム次配       第二       第二         FA       近れ衛軍から合事重       163         Fk       曲げ広力       163         Fk       曲げ広力       MPa         Fk       曲げ広力       MPa         Fk       単が広力       MPa         Fk       東北坂市力       MPa         Fk       引振広力       MPa         Fk       加振行			Di	テンションロッドビン径	tan.	
D11       フレーム次径       回回         d       ビン粒       回回         E       クーンパックルの厚さ       回回 $F$ クーンパックル外径       回回         プレーム次配       第二       第二         FA       近れ衛軍から合事重       163         Fk       曲げ広力       163         Fk       曲げ広力       MPa         Fk       曲げ広力       MPa         Fk       単が広力       MPa         Fk       東北坂市力       MPa         Fk       引振広力       MPa         Fk       加振行				イーヤ穴径	a manage	
d     ビン様     mm       E     ターンパックルの厚さ     mm       F     ターンパックル外径     mm       正れ費重     パバ     MP       FA     江和慶正かかる尊重     48       F・     曲げ応力     MP       F・     細行応力     MP       F・     数正応力     MP       F・     支正応力     MP       F・     党王応力     MP			Dat		1000	
ターンパックル外径       mm         ばね黄重       kS         ドA       ばね黄正かかる黄重       kS         ドa       曲げ応力       MPa         ドa       曲げ応力       MPa         ドa       豊き地応力       MPa         ドa       奥工応力       MPa         ドa       受し防応力       MPa         ドb       受し防応力       MPa         ドb       受し防応力       MPa         ドb       受し防応力       MPa         日       受したがっクルの内幅       mm         日       溶検部のど厚       mm			d			
F       ばね竜重       kN         FA       ばね竜にかかる黄重       kS         F。       曲げ応力       MPa         F。       組合せ応力       MPa         F。       規合せ応力       MPa         F。       規合せ応力       MPa         F。       支圧応力       MPa         F。       支圧応力       MPa         F。       支圧応力       MPa         F。       対応応力       MPa         F。       対応応力       MPa         F。       対応方       MPa         F。       対応方       MPa         F.       対重応力			E	ターンパックルの厚さ	848	
日本     日本     日本     日本			101	ターンパックル外径	Tana -	
Fa     曲げ応力     MPa       Fa     総合せ応力     MPa       Fa     総合せ応力     MPa       Fa     支圧応力     MPa       Fa     せん販応力     MPa       Fa     せん販応力     MPa       Fa     セん販応力     MPa       Fa     セん販応力     MPa       Fa     受援応力     MPa       Fa     登援応力     MPa       Fa     登援応力     MPa       Fa     登援前のど厚     mm			F	ばね荷重	kN :	
Fm     総合せ応力     MPa       Fm     支圧応力     MPa       Fm     せん販応力     MPa       Fm     現職応力     MPa       Fm     環接部のど厚     mm			FA	ぼね座にかかる荷重	kN	
Fm     総合せ応力     MPa       Fm     支圧応力     MPa       Fm     せん販応力     MPa       Fm     現職応力     MPa       Fm     環接部のど厚     mm			E.		MPa	
F <sub>3</sub> 支圧応力     MPa       F <sub>4</sub> せん販応力     MPa       F <sub>4</sub> 現職応力     MPa       G     ターンパックルの内幅     mm       日     海接部のど厚     mm			Fm		MPa	
F.     せん断応力     知Pa       F.     現職応力     MPa       G     ターンパックルの内幅     mm       日     溶接部のど厚     mm			- CON-		MPa	
F,     資源応力     MPs       G     ターンパックルの内幅     mm       H     溶接部のど厚     mm				せん断応力	MPa	
G         ターンパックルの内幅         mm           H         溶接部のど厚         mm					MPa	
日 溶接部のと厚 mm				13.45.534 / C	and the second se	
				1 Alexandre and a second s		
			H	フレーム穴部半径	100.	

肥 ち         定 義         単 位           イーグ加上度の知識         アンジョンコッド協会式の知識         mm           ウンガートの夜と夜の知識         イローグ加上をのなどの知識         mm           ア         常用モーメント         X3-mm           ア         常務モーメント         X3-mm           ア         アンジョンコンド次二の事業の主要なの主要などのなどのの知識         A3-mm           アンジョンコンド次二の原となの知識         mm         mm           アンジョンコンド次二の原となの知識         mm         mm           アンジョンコンドアンシンの原となの知識         mm         mm           アンジョンコンドアンシンの原となの知識         mm         mm           アンジョンコンドアンシンの原となの知識         mm         mm           アンジョンロンドアンシンの最近の自動         mm         mm           マンジンアンンのためを見の知識         mm         mm           アンジュンジン         アンジンジンシンのののでの目的         mm         mm           マンジン         アンジンジンシンのののでの自動の         mm         mm           アンジン         アンジンジン         アンジン	
イーギの観と城の距離         イーギの観と城の距離           ワンションアンドが成長次の距離         リンシコンアドが成長次の距離           Ma         作用モーメント         AS・m           P         実検査重         AS           PF         支インビンにかぶの責任         AS           アド         ジンションファドズ部半径         AS           PF         クンジョンコッドズの様と板の距離         AS           アド         ジンションコッドズの様と板の距離         AS           アド         クンジョンコッドズの様と板の距離         AS           ア         ジンジョンコッドズの様と板の距離         AS           ア         ジンジョンコッドズの様と板の距離         AS           ア         ジンジョンコッドズの様と板の距離         AS           ア         クンデーム次数を低の距離         AS           ア         クンデーム次数を低の距離         AS           ア         ジンコンコッドズンはための取り離         AS           ア         クンデーム次数を低の距離         AS           ア         クンデームの数を低の距離         AS           ア         クンデーム数数を販売         AS           ア         アンデーム数数を販売         AS           ア         アンデーム数率         AS           ア         アンデーム数率         AS           ア         アンデーム数率         AS           ア         アンデーム数率         AS           ア         <	
レ         デンジョンロッド指検長さ リンクブレートの度と使の距離         mm           M。         作用モーメント         別1000000000000000000000000000000000000	
リンタブレートの既と板の距離     NA*m       P     採用モーメント     NA*m       P     定格炭重     AS       PF     メインビンにかかる青重     AS       R     リンタブレート半径     mm       アンジョンロッド欠加半径     mm       アンジョンロッド欠加単位     mm       R     ダーンアーム穴能車径     mm       アンジョンロッドビンの板と板の距離     mm       マンションロッドアレートの板を板の距離     mm       S:     グーンアームの板を板の距離     mm       S:     グーンアームの板を板の距離     mm       S:     グーンアームの板を板の距離     mm       T     ソンダブレート板厚     mm       T     アンダンロッドブレートの取     mm       T     アンダンロッドブレート板厚     mm       T,     アンダンマンレート板厚     mm       T,     アンダンアンーム板厚     mm       T,     アンダンアンム板厚     mm       W     イーヤ振興馬気     mm	
Mass     作用モーメント     料料・mm       P     定接資金     43       PF     タインビンにかかる費重     43       PF     タインビンにかかる費重     43       R     ジンクンロット半種     ma       アンションロッドビンの版と板の距離     ma       アンションロッドビンの版と板の距離     ma       アンションロッドビンの加と板の距離     ma       アンテームの板と板の距離     ma       St     フレームの板と板の距離     ma       St     フレームの板と板の距離     ma       St     フレームの板と板の距離     ma       TA     アッパープレート板厚     ma       W     イーヤ酸酸男長     ma	
P     定格改重     4次       PF     メインビンにかから背重     4次       PF     メインビンにかから背重     4次       R     リングブレート車径     80       アンジョンロッドだぶ市径     80       アンジョンロッドだぶの板と板の距離     80       クーンアーム穴板 板の距離     80       クーンアーム穴板 板の距離     80       アレームの板と板の距離     80       アンデームの板と板の距離     80       アンデームの板と板の距離     80       アンデーム板塚     80       アンデーム板塚     80       アンデーム板塚     80       アン     アンションアジレート板厚       アン     アン・ローン大板厚       アン     アン・ローン大板厚       アン     80	
Pド       メインビンにかかる管重       ほ気         R       ジンダンビント事税	
Rリンクブレート半低 アンジョンロッド次部半径amR:ターンアーム次第半径amP:ターンアーム次第半径amP:ターンアーム次第半径amP:アンジョンロッドビンの板と板の距離amロードプロックの寸法ロードプロックの寸法amS:クーンアームの板と板の距離amS:クーンアームの板と板の距離amS:クーンアームの板と板の距離amS:クーンアームの板と板の距離amS:クーンアームの板と板の距離amT:クーンアームの板を板の距離amT:アンジョンロッドブレート板厚amT:アンジーンレーム板厚amT:ゴム板塚amT:ゴム板厚amW:イーヤ溶練部原長am	
R     アンションロッドズ部半径     88       R:     ターンアーム穴部半径     88       アンションロッドビンの板と板の距離     48       クーンアームの板と板の距離     88       マーンの板を板の距離     88       マーンの板を板の距離     88       マーンの板を板の距離     88       マーンの板を板の距離     88       マーンアームの板と板の距離     88       マーンアームの板を板の距離     88       マーンアームの板を板の距離     88       マーンアームの板を板の距離     88       マーンアームの板を板の距離     88       アンアームの板を板の距離     88       アンアームの板摩     88       アンアーム板摩     88       アンアーム板摩     88       アンアーム板摩     88       アンアーム板摩     88	
R1ターンアーム次郎半径400アンションロッドピンの板と板の距離400ターンアームの板と板の距離400ロードブロックの寸法400S2フレームの板と板の距離400S2ターンアームの板と板の距離400S2ターンアームの板と板の距離400アンクブレート板厚400T4アッパーブレート板厚400T4アッパーブレート板厚400T4アッパーブレート板厚400T4アッパーブレート板厚400T4アッパーブレート板厚400T4アッパーブレート板厚400T4アッパーブレート板厚400T4アッパーブレート板厚400T4アッパーブレーム板厚400Wイーヤ潜技師場長400	
S         デンションロッドビンの板と板の距離: ターンアームの板と板の距離         nm           Si         フレームの板と板の距離         nm           Si         フレームの板と板の距離         nm           Si         クーンアームの板と板の距離         nm           Si         クーンアームの板と板の距離         nm           Ta         アンジョンロッドビンの板と板の距離         nm           Ta         アンジーム板厚         nm           Ta         アッパーレト板厚         nm           Ta         アッパーム板厚         nm           Ta         アッパーム板厚         nm           Ta         アンバーム板厚         nm           W         イーヤ溶旋卸機長         nm	
S     ターンアームの板と板の距離     nm       ロードブロックの寸法     nm       S:     フレームの板と板の距離     nm       S:     ターンアームの板と板の距離     nm       S:     ターンアームの板と板の距離     nm       T:     リンクプレート板厚     nm       T:     アンジョンロッドプレート板厚     nm       T:     ブレーム板厚     nm       W     イーヤ複数部脚長     nm	
ロードブロックの寸法     ロー       Si     フレームの板と板の距離     ロロ       Si     クレンアームの板と板の距離     ロロ       ア     クングレート板厚     ロロ       ア・シジョンロッドブレートの板厚     ロロ       イーヤ板厚     ロロ       T     アッパーブレート板厚     ロロ       T:     ば出座板厚     ロロ       ターンアーム板厚     田田       W     イーヤ溶旋部開長     田田	
S <sub>1</sub> フレームの板と板の距離     mm       S <sub>2</sub> ターンアームの板と板の距離     mm       T     リンクプレート板即     mm       アンジョンロッドプレートの板厚     mm       イーヤ板厚     mm       T     アッパープレート板厚     mm       T     アッパープレート板厚     mm       T     マレーム板厚     mm       T     マレーム板厚     mm       W     イーヤ索接部脚長     mm	
S2       ターンアームの板と板の距離       100         アンクブレート板厚       アンションロッドプレートの板厚       100         ア       アッパーブレート板厚       100         TA       アッパーブレート板厚       100         W       イーヤ常接部開長       100	
エーマンクテレート板厚       サンクブレート板厚         デンションロッドプレートの板厚       mm         イーヤ板厚       mm         T_A       アッパープレート板厚       mm         W       イーヤ索接諾興長       mm	
T     テンションロッドプレートの披厚     ##       イーヤ板厚     ##       TA     アッパープレート板厚     ##       W     イーヤ索接諾興長     ##	
イーヤ板厚       T_A     アッパープレート板厚     900       T_A     フレーム板厚     900       T_A     フレーム板厚     900       T:     ビロシアーム板厚     900       W     イーヤ索接部構長     800	
TA     アッパープレート板厚     ##       T4     フレーム板厚     ##       T5     ビね座板厚     ##       W     イーヤ常接諾輯長     ##	
T4     フレーム板厚     mm       T3     ばね鹿板厚     mm       ターンアーム板厚     mm       W     イーヤ常接距脚長     mm	
T:     ばね崖板厚     am       ターンアーム板厚     am       W     イーヤ常接詐脚長     am	
T:     ターンアーム板厚     ##       W     イーヤ常接部脚長     ##	
W イーヤ常接部脚長 mm	
W: アッパープレート指接部脚長 mm	
Z 新面係数 ====1	
お お お な の 振 数 (機械工学 便覧 材料力学第5章 図 84 に よる)	
9 ターンパックル版面角度 deg	

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	備考
		<ul> <li>b.強度計算式</li> <li>支持装置の強度計算式を以下に示す。</li> <li>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。</li> <li>(a) ロッドレストレイント</li> </ul>	
		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	: 代表的な形状に対する 強度部材の構成,名称
			の相違
		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	- 53

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)	<mark>代表的な形状に対する</mark>
		i 引張応力評価	<mark>強度部材の構成,名称</mark>
		引張応力が、許容引張応力以下であることを確認する。	<mark>の相違</mark>
		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。	
			- 54 -

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	
		<b>μ   七 / 上 / 凹 / U / J</b>	

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
		<ul><li>(イ) クレビス(本体)(①)</li><li>i 引張応力評価</li></ul>	代表的な形状に対する 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。	
		<ul><li>ii せん断応力評価</li><li>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。</li></ul>	
		···· Th / R-t- T = 12 (4.	
		<ul><li>:ii 曲げ応力評価</li><li>曲げ応力が,許容曲げ応力以下であることを確認する。</li></ul>	
		iv 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。	

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。	
		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 まに広告が、教会まに広告以下でたることになわたる	
		支圧応力が、許容支圧応力以下であることを確認する。	
			- 57 -

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
ΤΗΝΗ ΥΥΥΥΥΥΥΥΥΥΥΥΥΥΥΥΥΥΥΥΥΥΥΥΥΥΥΥΥΥΥΥΥΥΥ		(二) メインコラム(④)         i 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。         (ヘ) ピン(⑥)         i 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。	代表的な形状に対する 強度部材の構成の相違
			1 - 58 -

・ 引取な力学経     のH並       引取な力学経     のH並       引取な力学経     ・       ・ たん地な力学経     ・       ・ たん地な力が、許容な知ら力以下であることを練習する。     ・       ・ たん地な力が、許容女知ら力以下であることを練習する。     ・       ・ たなら力が     ・       ・ たなた力が     ・       ・ たなら力が     ・       ・     ・	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
・ 引取な力学経     のH並       引取な力学経     のH並       引取な力学経     ・       ・ たん地な力学経     ・       ・ たん地な力が、許容な知ら力以下であることを練習する。     ・       ・ たん地な力が、許容女知ら力以下であることを練習する。     ・       ・ たなら力が     ・       ・ たなた力が     ・       ・ たなら力が     ・       ・     ・			(ト) アイプレート(⑦)	
<ul> <li>         · 部画でのが、詳細引来でも以下であることを確認する。         · ・         · ・         · にたわばた力評価         · ・         · と気が広力評価         · ・         · ・         · ・</li></ul>				強度部材の構成,名称
<ul> <li>・ セル部成力時間</li> <li>・ セル部成力時間</li> <li>・ セル部成力が開催</li> <li>・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・</li></ul>				の相違
せん期応力が、弊容せん期応力以下であることを確認する。         1         変圧応力が、許容変圧応力以下であることを確認する。         ・			引張応力が、許容引張応力以下であることを確認する。	
せん期応力が、弊容せん期応力以下であることを確認する。         1         変圧応力が、許容変圧応力以下であることを確認する。         ・				
せん期応力が、弊容せん期応力以下であることを確認する。         1         変圧応力が、許容変圧応力以下であることを確認する。         ・				
<ul> <li>第 支圧広力が、許要支圧応力以下であることを確認する。</li> <li>代未的な形状に対する 次度高材の構成の相逢</li> </ul>				
東庄売力が, 評等支圧応力以下であることを確認する。			せん断応力か,計谷せん断応力以下であることを確認する。	
東庄売力が, 評等支圧応力以下であることを確認する。				
東庄売力が, 評等支圧応力以下であることを確認する。			iii 支圧応力評価	
代実的を形状に対する 強度部材の構成の相違				
強度部材の構成の相違				小キムをおかりませたス
				强度 即初 07 再成 07 怕 建
				- 59 -

<ul> <li>(1) オイズオッパ</li> <li>ボウスロンボンクスの「日本のの「日本のない」」「新知られた」「「日本のない」「「日本のない」「日本のない」「「日本のない」「「日本のない」「「日本のない」「「日本のない」「「日本のない」「「日本のない」「「日本のない」」「「日本のない」「「日本のない」」」「「日本のない」」「「日本のない」」」「「日本のない」」「「日本のない」」」「「日本のない」」「「日本のない」」」「「日本のない」」「「日本のない」」」「「日本のない」」「「日本のない」」「「日本のない」」」」「「日本のない」」」「「日本のない」」」「「日本のない」」」「「日本のない」」」「「日本のない」」」「「日本のない」」」」」」「「日本のない」」」「「日本のない」」」「「日本のない」」」「「日本のない」」」「「日本のない」」」「「日本のない」」」」」「「日本のない」」」「「日本のない」」」「「日本のない」」」「「日本のない」」」「「日本のない」」」「「日本のない」」」「「日本のない」」」」」「「日本のない」」」「「日本のない」」」「「日本のない」」」「「日本のない」」」「「日本のない」」」「「日本のない」」」」」」」」「「日本のない」」」「「日本のない」」」「「日本のない」」」「「日本のない」」」」」」」「「日本のない」」」「「日本のない」」」」」」「「日本のない」」」「「日本のない」」」」「「「日本のない」」」」「「日本のない」」」」」」」」「「日本のない」」」」」」「「日本のない」」」」」」」」「「日本のない」」」」」」」」「「日本のない」」」」」」」」」」」「「日本のない」」」」」」」」」」」」」」」」」」」」」」」」」」」」」」」」」」」」</li></ul>

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。	
			- 61 -

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。	
		(ニ) 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。	
	٦		

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	
		(1) せん断応力計価 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。	
	Γ	本資料のうち枠囲みの内容は、当社の商業機密を含むため、又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。 - 63 -

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)	
		<ul> <li>i 引張応力評価</li> <li><u>引張応力が</u>,許容引張応力以下であることを確認する。</li> </ul>	
		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。	
		J	- 64 -

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) アダプタ(⑧)	
		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 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。	代表的な型式の相違
			- 65 -

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	
		計符/工相心//	
			- 66 -

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	
		支圧応力が,許容支圧応力以下であることを確認する。	
			- 67 -

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( <sup>①</sup> )	
		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	
		しているのの力計画 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。	
		(ヲ) ピン(⑫)	
		<ul> <li>i せん断応力評価</li> </ul>	
		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。	
		J	- 68 -

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         (c) メカニカルスナッパ         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ダイレクトアタッチブラケット、         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、         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コニバーサルブラケット         ④         ④         ①         ②         ①         ①         ①         ③         ③         ①         ③         ⑦         ①         ③         ①         ③         ⑦         ③         ⑦         ③         ①         ③         ①         ③         ③         ③         ③         ③         ③         ③         ③         ③         ④         ④         ①         ①         ①         ①         ③         ③ <t< td=""><td></td></t<>	
		$B g d \tau$	

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	
		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。	
	ГГ		- 70 -

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。	
		4	- 71 -

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。	
		$(=)  E^{V}(5)$	
		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。	
			- 72 -

	備考
(ホ) コネクティングチューブ(⑥)	
i 圧縮応力評価 圧縮成本が、改変圧的にたい工ですることも変現する	
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	
	- 73 -

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。	
		<ul><li>(ii) せん断応力評価</li></ul>	
		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。	
		<ul> <li>(iii) 支圧応力評価</li> <li>まにはれば、教室支圧においてでたることも確認する</li> </ul>	
		支圧応力が,許容支圧応力以下であることを確認する。	
		l ]	

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。	
		<ul> <li>(ii) 支圧応力評価</li> <li>キロにたれば、軟のまに広わいてでたることも変われる</li> </ul>	
		支圧応力が,許容支圧応力以下であることを確認する。	
		<ul><li>iii 六角ボルト</li><li>(i) 引張応力評価</li></ul>	
		(1) 引張応力が,許容引張応力以下であることを確認する。	
	Γ		- 75 -

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。
		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。

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。	the day (1, 2) with the sector state
			代表的な型式の相違
		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 キロウェージー たのキロウェーション・ステレナの知ったス	
		支圧応力が,許容支圧応力以下であることを確認する。	
			- 77 -

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	(4) 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スブリングケース、⑥下部カバー、⑦ターンバックル、 ⑥クレビス、⑨ビン、⑩ロッド、⑪ロードコラム、 ⑫ばね座(置き型) 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
		ロ. 各部材の評価式	
		$(1)  1 - \tau(1)$	
		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 サノ販売力が、新会サノ販売力以下でたることも確認する	
		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	
		_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	
		<ul> <li>(i) せん断応力評価</li> </ul>	
		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>	
			- 79 -

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。	
		—	- 80 -

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	
		<u>せん断応力が、許容せん断応力以下であることを</u> 確認する。	
		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。	

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
		<ul> <li>(二) ハンガロッド(④)</li> <li>i 引張応力評価</li> <li>引張応力が,許容引張応力以下であることを確認する。</li> <li>(ホ) スプリングケース(⑤)</li> <li>i 引張応力評価</li> <li>引張応力が,許容引張応力以下であることを確認する。</li> </ul>	代表的な形状に対する 強度部材の名称の相違

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。	
		i 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。	

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	
		<u>引張応力が,許容引張応力以下であることを確認する。</u>	
			- 94 -

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(⑧)	
		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	
		(1) しんめんり 計価 <u> せん断応力が,許容せん断応力以下である</u> 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。	
		道 溶接部	
		1 (Aigon) (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。	
		8	

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) 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。	
		<ul><li>     組合せ応力評価     <ul><li>         ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・</li></ul></li></ul>	
		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	
		引張応力が,許容引張応力以下であることを確認する。	
			- 86 -

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(①)	
		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	

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。	
			- 88

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。	
		<ul> <li>イ. 強度部材</li> <li>①ばね座, ②テンションロッド(ロッド),</li> <li>③テンションロッド(プレート), ④テンションロッドピン,</li> <li>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,</li> <li>⑧ターンアーム, ⑨アッパープレート, ⑩イーヤ, ⑪ピン,</li> <li>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</li> </ul>	代表的な形状に対する 強度部材の構成,名称 の相違
			- 85

ロ. 各部材の評価式         (イ) ばね座(①)         i 曲げ応力評価         サビデニャボー 恋恋サビデニャズ ステトキ ひぞう オスト	
i 曲げ応力評価	
山口が中山シージャイン マーレイン キャンシー	
曲げ応力が、許容曲げ応力以下であることを確認する。	
	- 90 -

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)	
			表現の相違
		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。	
			- 91 -

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 まにたわず、教会まにたわいてできることもなか知らる	
		支圧応力が,許容支圧応力以下であることを確認する。	
		ii 溶接部	
		<ul> <li>(i) せん断応力評価</li> </ul>	
		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。	
	Г		- 92 -

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) 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	
		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。	
		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。	
			- 93 -

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) リンクプレート(⑤)	
		i テンションロッド側穴部	
		(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。	
		<ul><li>(iii) 支圧応力評価</li></ul>	
		支圧応力が、許容支圧応力以下であることを確認する。	
		<ul><li>ii アジャストピン側穴部</li></ul>	
		(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	
		<u>せん断応力が、許容せん断応力以下であるこ</u> 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。	
			- 94 -

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。	
			- 95 -

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	
		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。	
		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。	

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。	
		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。	
		ł	- 97 -

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) アッパーブレート(®)         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         (i) 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。	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。)
			- 98 -

<ul> <li>(ヌ) イーヤ(⑩)</li> <li>i 穴部</li> <li>(i) 引張応力評価</li> <li><u>引張応力が,許容引張応力以下であることを確認</u>する。</li> <li>(ii) せん断応力評価</li> <li>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。</li> <li>(iii) 支圧応力評価</li> <li>支圧応力が,許容支圧応力以下であることを確認する。</li> </ul>
<ul> <li>(i) 引張応力評価</li> <li>引張応力が,許容引張応力以下であることを確認する。</li> <li>(ii) せん断応力評価</li> <li>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。</li> <li>(iii) 支圧応力評価</li> </ul>
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
<ul> <li>(ii) せん断応力評価</li> <li><u>せん断応力が,許容せん断応力以下であることを確</u>認する。</li> <li>(iii) 支圧応力評価</li> </ul>
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
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
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
1 谷安部 (i) せん断応力評価
(1) せん断応力が正面 _ 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。

<ul> <li>(4) とシ(0)</li> <li>1 曲がたかは「であることを映影する。</li> <li>二 モム制た力が、計算曲が先かは下であることを映影する。</li> <li>二 モム制た力が、計算性人類なりは下であることを映影する。</li> <li>二 利名でた力が、 相合せた力は、中部位台北のカロ下であることを確認する。</li> </ul>	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
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。         ii 組合せ応力評価				
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 組合せ応力評価				
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			曲げ応力が,許容曲げ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 組合せ応力評価				
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				
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				
iii 組合せ応力評価				
			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 和今北京力延価	
- 100 -				

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。	
		<ul><li>(ワ) ターンバックル(13)</li></ul>	
		<ul> <li>i 引張応力評価</li> </ul>	
		- 引張応力が,許容引張応力以下であることを確認する。	

(ウ) メインセン(30)         1 曲方広力倍         曲方広力が、野澤鹿行広力以下であることを確認する。         1 セス病応力が用         ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・	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
山口な力が、野賀山白の力以下であることを確認する。 二 中心居な力が一 二 中心日の日の日の日の日の日の日の日の日の日の日の日の日の日の日の日の日の日の日の				
1       主人所広力評価         ・一次期広力以下でからことを確認する。         10       社会セ広力評価         社会セ広力が、学習社会セ広力以下でからことを確認する。				
**人断広力以下であることを確認する。         11       加合セ応力評価         単合ゼ応力以下であることを確認する。			曲け応力が,許容曲け応力以下であることを確認する。	
**人断広力以下であることを確認する。         11       加合セ応力評価         単合ゼ応力以下であることを確認する。				
**人断広力以下であることを確認する。         11       加合セ応力評価         単合ゼ応力以下であることを確認する。				
**人断広力以下であることを確認する。         11       加合セ応力評価         単合ゼ応力以下であることを確認する。				
北合せ広力評価     組合せ広力が、評評組合せ広力以下であることを確認する。				
祖会せ応力が、許容組合せ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。	
祖会せ応力が、許容組合せ応力以下であることを確認する。				
祖会せ応力が、許容組合せ応力以下であることを確認する。			iii 組合社応力評価	
				- 102

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。	

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	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	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	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	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	備考
		<ul> <li>4.4 支持架構及び付属部品の設計</li> <li>4.4.1 概要</li> <li>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</li> </ul>	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。	
		947-2 947-5	

- 110 -

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語	平価を
		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(山用	彡鋼,
		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	こ使用 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	りに示
		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	。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	
		溝形鋼	
		日形鋼	
		72. TV / JUIN	
		角形鋼	
		·	
		鋼管	

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	<mark>毒</mark>
		型式番号 材質 ℓ h <sub>1</sub> 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 wb1 wb2 a	
		H32-1	
		H32-2	
		H32~3	
		H32-4	
		H32-5	
		H32-6	
		H32-7	

- 112 -

年人一日 2年401 (36 人) 主要 (12 (2 (10 / 12 / 12 / 12 / 12 / 12 / 12 / 12 /	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	原子力発電所第2-	号機	備考
U-BOLT*15A U-BOLT*20A U-BOLT*25A U-BOLT*32A U-BOLT*40A U-BOLT*50A U-BOLT*50A U-BOLT*65A U-BOLT*80A U-BOLT*100A U-BOLT*125A			表 4-9 標:	準Uボルト主要寸	法(mm)	型式の相違
U-BOLT*25A U-BOLT*25A U-BOLT*32A U-BOLT*40A U-BOLT*50A U-BOLT*65A U-BOLT*80A U-BOLT*100A U-BOLT*125A			型式番号	材質	D o	
U-BOLT*25A         U-BOLT*32A         U-BOLT*40A         U-BOLT*50A         U-BOLT*85A         U-BOLT*80A         U-BOLT*100A         U-BOLT*125A			U-BOLT*15A			
U-BOLT*32A U-BOLT*40A U-BOLT*50A U-BOLT*65A U-BOLT*80A U-BOLT*100A U-BOLT*125A			U-BOLT*20A	1		
U-BOLT*40A U-BOLT*50A U-BOLT*85A U-BOLT*80A U-BOLT*100A U-BOLT*125A			U-BOLT*25A	1		
U-BOLT*50A U-BOLT*65A U-BOLT*80A U-BOLT*100A U-BOLT*125A			U-BOLT*32A			
U-BOLT*85A U-BOLT*80A U-BOLT*100A U-BOLT*125A			U-BOLT*40A			
U-BOLT*80A U-BOLT*100A U-BOLT*125A			U-BOLT*50A			
U-BOLT*100A U-BOLT*125A			U-BOLT*65A			
U-BOLT*125A						
			U-BOLT*150A			
					ī	

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。
	<ul> <li>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。</li> <li>(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。</li> <li>許容応力状態に対する許容応力を表 4-10に示す。</li> </ul>
	表 4-10 各許容応力状態の許容応力*7 *8
	許容応力     び態     引張     せん断     圧縮     曲げ     支圧     組合ゼ     3/3長     さん断     曲げ     支圧
	$I_{A, *} II_{A} = f_{A} = f_$
	$ \begin{split} \blacksquare_{\lambda}S & \begin{matrix} 1.5 \cdot & 1.5 \cdot $
	$\mathbb{IV}_{\lambda} \mathbf{S} = \begin{bmatrix} 1.5 & 1.5$
	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 s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。
	↑ U ・・2匹皮 助リッククアによる ジルンノコ政性田にニンV・C ロギ川川 り る。
	東海第二発電所

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。	
		<b>*</b> 8 : f <sub>t</sub> *, f <sub>s</sub> *, f <sub>c</sub> *, f <sub>b</sub> *, f <sub>p</sub> * <i>i</i> t, f <sub>t</sub> , f <sub>s</sub> , f <sub>c</sub> ,	
		f b, f p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 <sub>b</sub> :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 <sub>p</sub> :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	

東海第二発電所		女川原子力発電所第2号機		備考
	(2) 支持	架構及び付属部品の強度計算式		
	a. 記号の			
		構及び付属部品の強度計算に使用する記₅	うは、下記のとおり	
	とする。			
	(a) 支持	カロ <del>は</del> 基		
	(			
	記号	定義	単位	
	f e	許容引張応力	MPa	
	O t	引張(圧縮)応力	MP a	
	0-ь	曲げ応力	MPa	
	Ť	せん断応力	MPa	
		組合せ応力	MPa	
	A	引張(圧縮)に用いる断面積	mm <sup>2</sup>	
	Ax	せん断応力計算に用いる断面積	mm <sup>2</sup>	
	Z	曲げ応力計算に用いる断面係数	um <sup>3</sup>	
	N	引張(圧縮)方向荷重	ikN .	
	Q	せん断方向荷重	leN .	
	M a	曲げモーメント	kN*mm	
	2 記 号		単位	
	J. 8	許容則張応力	MP-a	
	A .	せん販応力計算に用いる販売積	nin <sup>2</sup>	
	-18	ラダ降狼部のど厚	ation .	
	F.,	組合业忘力	MPa	
	F u	曲げ応力	MPa	
	F	せん断応力	MP:a	
	.h i	ラグの高さ	3070	
	#	ラグの長さ		
	M .	ラグに作用する曲げモーメント	ác N – únim	
	M <sub>o</sub> P <sub>3</sub>	ラグに作用する曲げモーメント ラグに作用する荷重	icN- non ICN	
	M . P . w b .	ラグに作用する曲げモーメント ラグに作用する商重 ラグ指標部寸法	k N - min k N	
	M <sub>w</sub> P <sub>1</sub> w.b <sub>3</sub> w b <sub>2</sub>	<ul> <li>ラグに作用する曲げモーメント</li> <li>ラグに作用する商重</li> <li>ラグ常緑部寸法</li> <li>ラグ常緑部寸法</li> </ul>	k N + sam k N mm mm	
	M . P . w b .	ラグに作用する曲げモーメント ラグに作用する商重 ラグ指標部寸法	k N - min k N	

- 116 -

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	ド		
		記 书	定義	堆 位	
		A .	せん断応力計算に用いる新画顔	mm <sup>3</sup>	
		Ai	労事応力計算に用いる断面積	rom <sup>2</sup>	
		Da	ロボルトの裕	2028	
		E.	组合业忘力	MPa	
		P a	せん断定力	MPa	
		F k	引張応力	MPa	
		1.1	許容引張応力	MPa	
		Pg. Pg.		kN	

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,	
		配管一ラグ溶接部のせん断・曲げ・組合せ応力を算出し,算出結果	代表的な型式の相違
		が許容応力以内であることを確認する。	
		配管一ラグ溶接部に発生する応力は、	
		したがって,	
			- 118 -

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、	
			- 119 -

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>フレート</u>	
		<u>ケミカルアンカ</u> <u>アレート</u> <u>水市 カルアンカ</u> <u>メカニカルアンカ</u> 又特架構 アレート	
		NARA BUILDING HIS NO HIS CONSISTENT AND IN	
		図 4-2 埋込金物の概略図	

		型式の相違
	形状タイプA     形状タイプF     形状タイプF	
	図 4-3 埋込金物の代表形状 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使い 荷重を超えない範囲でタイプを選定する。 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に 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。	
	「「「「「」」」では「「」」」では「「」」」では「」」では「」」では、「」」では「」」では	
	表 4-11 標準埋込金物の使用荷重 タイプ 使用荷重(kN) 引張荷重 せん断荷重 A B C	型式の相違
	E F	

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	型式の相違
		プレート スタッド	
		タイプ         長辺側         短辺側         板厚         外径         スタッドの間隔           *         の長さ         の長さ         t         d         D         L         本数         c	
		B         W         C         L         N         長辺方向(nan)×           (nan)         (nan)         (nan)         (nan)         (nan)         短辺方向(nan)×	
		_A	
		D E	
		F	
		注記*:材料は, (プレート), (スタッド)を使用	
		<ol> <li>4.5.3 埋込金物の強度及び耐震評価方法</li> </ol>	
		埋込金物の強度及び耐震評価の方法を以下に示す。	
		<ol> <li>許容応力及び許容荷重</li> <li>許容応力及び許容荷重は、JEAG4601に基づくものとする。</li> </ol>	
		理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重	
		を表 4-13 に示す。	
			- 122 -

- 123 -

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	
		■1 日 2 2 3 3 3 4 5 7 5 1 5 1 5 1 5 1 5 1 5 1 5 1 5 1 5 1	の差異による。(女 号機では,スタッ せん断応力評価を
		$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	している。以下同
		$ \begin{split} \blacksquare_{A}S & 1.5 \cdot f_{c} & S_{\tau} & S_{\tau/3^{1/2}} \\ \hline \\ \blacksquare_{A}S & 1.5 \cdot f_{c} & S_{\tau} & S_{\tau/3^{1/2}} \\ \hline \\$	
		$\mathbb{N}_{A}S = \begin{bmatrix} 1.5 \cdot f_{\pi}^{*} & 1.2 \cdot \\ S_{\pi} & S_{\pi} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 1.2 \cdot \\ S_{\pi}/3^{1/2} & A_{e} \cdot F_{e}^{1/2} \end{bmatrix} + \begin{bmatrix} 0.31 \cdot 0.6 \cdot \\ A_{e} \cdot F_{e} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0.3 \cdot 0.5 \cdot \\ A_{e} \cdot F_{e} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0.3 \cdot 0.5 \cdot \\ A_{e} \cdot F_{e} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0.3 \cdot 0.5 \cdot \\ A_{e} \cdot F_{e} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0.3 \cdot 0.5 \cdot \\ A_{e} \cdot F_{e} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0.3 \cdot 0.5 \cdot \\ A_{e} \cdot F_{e} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0.3 \cdot 0.5 \cdot \\ A_{e} \cdot F_{e} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0.3 \cdot 0.5 \cdot \\ A_{e} \cdot F_{e} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0.3 \cdot 0.5 \cdot \\ A_{e} \cdot F_{e} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0.3 \cdot 0.5 \cdot \\ A_{e} \cdot F_{e} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0.3 \cdot 0.5 \cdot \\ A_{e} \cdot F_{e} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0.3 \cdot 0.5 \cdot \\ A_{e} \cdot F_{e} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0.3 \cdot 0.5 \cdot \\ A_{e} \cdot F_{e} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0.3 \cdot 0.5 \cdot \\ A_{e} \cdot F_{e} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0.3 \cdot 0.5 \cdot \\ A_{e} \cdot F_{e} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0.3 \cdot 0.5 \cdot \\ A_{e} \cdot F_{e} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0.3 \cdot 0.5 \cdot \\ A_{e} \cdot F_{e} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0.3 \cdot 0.5 \cdot \\ A_{e} \cdot F_{e} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0.3 \cdot 0.5 \cdot \\ A_{e} \cdot F_{e} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0.3 \cdot 0.5 \cdot \\ A_{e} \cdot F_{e} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0.3 \cdot 0.5 \cdot \\ A_{e} \cdot F_{e} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0.3 \cdot 0.5 \cdot \\ A_{e} \cdot F_{e} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0.3 \cdot 0.5 \cdot \\ A_{e} \cdot F_{e} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0.3 \cdot 0.5 \cdot \\ A_{e} \cdot F_{e} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0.3 \cdot 0.5 \cdot \\ A_{e} \cdot F_{e} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0.3 \cdot 0.5 \cdot \\ A_{e} \cdot F_{e} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0.3 \cdot 0.5 \cdot \\ A_{e} \cdot F_{e} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0.3 \cdot 0.5 \cdot \\ A_{e} \cdot F_{e} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0.3 \cdot 0.5 \cdot \\ A_{e} \cdot F_{e} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0.3 \cdot 0.5 \cdot \\ A_{e} \cdot F_{e} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0.3 \cdot 0.5 \cdot \\ A_{e} \cdot F_{e} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0.3 \cdot 0.5 \cdot \\ A_{e} \cdot F_{e} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0.3 \cdot 0.5 \cdot \\ A_{e} \cdot F_{e} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0.3 \cdot 0.5 \cdot \\ A_{e} \cdot F_{e} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0.3 \cdot 0.5 \cdot \\ A_{e} \cdot F_{e} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0.3 \cdot 0.5 \cdot \\ A_{e} \cdot F_{e} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0.3 \cdot 0.5 \cdot \\ A_{e} \cdot F_{e} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0.3 \cdot 0.5 \cdot \\ A_{e} \cdot F_{e} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0.3 \cdot 0.5 \cdot \\ A_{e} \cdot F_{e} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0.3 \cdot 0.5 \cdot \\ A_{e} \cdot F_{e} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0.3 \cdot 0.5 \cdot \\ A_{e} \cdot F_{e} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0.3 \cdot 0.5 \cdot \\ A_{e} \cdot F_{e} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0.3 \cdot 0.5 \cdot \\ A_{e} \cdot F_{e} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0.3 \cdot 0.5 \cdot \\ A_{e} \cdot F_{e} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0.3 \cdot 0.5 \cdot \\ A_{e} \cdot F_{e} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0.3 \cdot 0.5 \cdot \\ A_{e} \cdot F_{e} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0.3 \cdot 0.5 \cdot \\ A_{e} \cdot F_{e} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0.3 \cdot 0.5 \cdot \\ A_{e} \cdot F_{e} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0.3 \cdot 0.5 \cdot \\ A_{e} \cdot F_{e} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0.3 \cdot 0.5 \cdot \\ A_{e} \cdot F_{e} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0.3 \cdot 0.5 \cdot \\ A_{e} \cdot F_{e} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0.3 \cdot 0.5 \cdot \\ A_{e} \cdot F_{e} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0.3 \cdot 0.5 \cdot \\ A_{e} \cdot F_{e} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0.3 \cdot 0.5 \cdot \\ A_{e} \cdot F_{e} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0.3 \cdot 0.5 \cdot \\ A_{e} \cdot F_{e} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0.3 \cdot 0.5 \cdot \\ A_{e} \cdot F_{e} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0.3 \cdot 0.5 \cdot \\ A_{e} \cdot F_{e} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0.3 \cdot 0.5 \cdot \\ A_{e} \cdot F_{e} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0.3 \cdot 0.5 \cdot \\ A_{e} \cdot F_{e} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0.3 \cdot 0.5 \cdot \\ A_{e} \cdot F_{e} \end{bmatrix} \begin{bmatrix} 0.3 \cdot 0.5 \cdot \\ A$	
		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	
		<ul> <li>の評価のうち最も厳しい部位で決定する。</li> <li>注 5: f t*は, f tの値を算出する際に設計・建設規格 SSB-3121.1(1)</li> </ul>	
		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	
		<ul> <li>計算した値とする。</li> <li>注6:シアコーンの評価において,MKS単位系からSI単位系への換算表現の</li> <li>係数0.31を用いて評価する。</li> </ul>	の相違
		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,JEAG46	
		<ul> <li>01に基づく設計とする。</li> <li>記号の説明</li> <li>f<sub>t</sub>:許容引張応力 支持構造物(ボルト等を除く)に対して設計・</li> </ul>	
		I 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	
		定される値 F <sub>c</sub> , A <sub>c</sub> , α, A <sub>0</sub> , E <sub>c</sub> , A <sub>b</sub> : (2)項の記号の定義による	

東海第二発電所		女川原子力発電所第2号機		備考
	(2) 強度言	+算式		
	a. 記号の	定義		
	埋込金物	の強度計算に使用する記号は、下記のとおりと	こする。	
	款 号	正 義	单位	
	· · · P	引張商重	N	
	(2	ぜん樹眉重	N	
	6	プレート幅	0100	
	t	プレート厚き	Links T.	
	A	プレート所面積	/0000 <sup>10</sup>	
	Z	プレートの断面係数	ana <sup>a</sup>	
	e	スタッドの間隔	BIB	
	0	プレートの曲げ・せん断共存時の応力	MPu	
	1.	許容可服応力	MPa	
	N N	スタッドの本数	<b>本</b>	
	d	スタッド軸部の径	mm	
	AL	スタッド軸部の販売積	and a	
	0 t	スタッドの引服応力	MPa	
	S <sub>y</sub>	スタッド鋼材の曻伏点	MP at	
		スタッドとスタッド間辺のコンクリートが圧壊	8	
	q n	(復合破壊) する場合の埋込金特1枚当たりの 許容せん所得重		
	E	コンクリートのヤング係数	MPa	
	7	コンタリートの気軽単位体積重量	kN/m <sup>a</sup>	
	F .	コンクリートの設計基準強度	MPa	
	Ex al E	コンクリートの駅体がコーン破壊する場合の埋 込金物1枚当たりの許容引張得重	N	
	A.	コンクリートのコーン状酸痰面の有効投影面積	and a	
	p a g	スタッド頭部のコンクリート部が支圧破壊する 場合の埋込金物1枚当たりの許容引景荷重	N	
	10	スタッド頭部の径		
	A	スタッド頭部の支圧面積	inter Carlos	
	0.	支圧面積と有効投影面積から定まる係数	_	

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Ⅲ <sub>A</sub> S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。
			川 2 号機では, プ
			トのスタッド位置
			端固定支持はりと
			評価している。)
		(b) スタッドの計算式(引張応力)	
		(0) ヘクットの計算式()   嵌心刀)	
			割別の光田にして
		(c) スタッドの計算式(せん断応力)	設計の差異による。
			川 2 号機では,ス
			ドのせん断応力評
			実施している。)

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)	lanta a lanata
			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)	
			- 126 -

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	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         各支持構造物について,定められた評価荷重に対して十分な耐         度を有することを確認した結果を以下に示す。         5.1.2 支持構造物の耐震評価結果         支持構造物における評価結果を表 5-1 に示す。         5.1.2 支持構造物の耐震評価結果         支持構造物における評価結果を表 5-1 に示す。         8         1       ロッドレストレイント 定格荷重         1       ロッドレストレイント 定格荷重         2       オイルスナッバ         2       オイルステッバ         2       オイルステッバ         2       オイルステッバ         2       オイルステッバ         2       オイルステッバンガ         3       メカニカルステッバ         2       使用荷重         3       シュー         4       スプリングハンガ         2       ウバント         2       ウバント         2       ウバント         2       ウバント         2       ウバント         3       シュー         4       スプリングト <td><ul> <li>              要強             表現の相違      </li> <li>             -2         </li> <li>             -14         </li> <li>             -3         </li> <li>             z使表現の相違         </li> </ul></td>	<ul> <li>              要強             表現の相違      </li> <li>             -2         </li> <li>             -14         </li> <li>             -3         </li> <li>             z使表現の相違         </li> </ul>
		7         レスト         Uボルト         使用荷重         田AS         表 5-8           8         レイント         支持架構         使用荷重         田AS         表 5-9-12-表 5-9           9         埋込金物         使用荷重         田AS         表 5-10-12-表 5-9	<u>-14</u> 0-3 こ使 表現の相違

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
	本资金	のうち枠囲みの内容は、当社の商業機密を含むため、又は他社の機密事項を含む可能性があるため	· 128 -

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
	Г	- 130

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
		#620(40 B-FLX7-L-1/2-1) Rights.       #6620(40 B-FLX7-L-1/2-1) Rights       Addition to the second secon	
			- 131 -

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
	本資料	↓のうち枠囲みの内容は、当社の商業機密を含むため、又は他社の機密事項を含む可能性がある♪	- 13

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
			- 13

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
		BE-30.03 H-(AXX+)-VA NETERSINA MEMBER: (STAN)-(ALA)       MEMBER: (STAN)-(ALA)       ATTAN (STAN)-(ALA)    <	
			- 134

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
		資料のうち枠囲みの内容は、当社の商業機密を含むため、又は他社の機密事項を含む可能性があるたと	- 18

: 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
	本凶	料のうち枠囲みの内容は、当社の商業機密を含むため、又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	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	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	「なてない八眼づきされ」

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	
	十次割の		- 140

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
		R5-4(D/6) メカビンカハナリハ Regiments Target (D/2-1-2)-2)-27-97-00 (L/2) 大学校 校園市 新聞 大学校 校園市 新聞 市 新聞 市 新聞 市 一 (m) (n) (n) (n) (n) (n) (n) (n) 市 1 (n)	
			- 14

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
		R5-4009 / Atarabachyol Registere Matter Colorador and Atarabachyo	
		資料のうち枠囲みの内容は、当社の商業機密を含むため、又は他社の機密事項を含む可能性が	·14

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
	本資料		· 143 -

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
		本資料のうち枠囲みの内容は、当社の商業機密を含むため、又は他社の機密事項を含む可能性があるため	<ul> <li>・146・</li> </ul>

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
	大次判		△問づきまま) - 147

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

Image: Sector of the sector

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
			キスを以八明マキナナノ

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
		Bit Production Distribution       Bit Production Distribution       Attraction-Pho/Physic Riths       Attraction-Pho/Pho/Physic Riths       Attraction-Pho/Pho/Physic Riths       Attraction-Pho/Pho/Pho/Pho/Pho/Pho/Pho/Pho/Pho/Pho/	
			- 151 -

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
	-+-%~	のうち枠囲みの内容は「当社の商業機密を含むため」又は他社の機密事項を含む可能性があろた	- 152 ·

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
		Tendential         Tendential           Statust :0.1-1         Tendettial         Tendettial           Statust :0.1-1         Tendettial         Tendettial           Statust :0.1-1         Tendettial         Tendettial	
	本資料	りうち枠囲みの内容は、当社の商業機密を含むため、又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。 - 155

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
	Γ	本容料のうた於囲みの内容け 当社の商業機変を会まっため、 マけ伸社の機変車頂を会す。可能性があスため	- 154

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
		● ●うちた枠囲みの内容は 当社の商業機変を会まっため 又は他社の機変事項を会まっ可能性があろた♪	- 155

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	
		B5-65/11 X-71 X0014BMB       MEDIT (0.12)       MEDIT (0.12) <th colsp<="" td=""><td></td></th>	<td></td>	
		うちた林田五の内容け 当社の商業機密を含むため 又け仙社の機密東頂を含む可能性があるた	- 156 -	

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
		* * *********************************	- 15

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
			· 18

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
			- 159

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
			- 160

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
			- 16

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
		本資料のうち枠囲みの内容は、当社の商業機密を含むため、又は他社の機密事項を含む可能性がある)	とめ公開できません。 - 16

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
	2	本資料のうち枠囲みの内容は,当社の商業機密を含むため,又は他社の機密事項を含む可能性があるた	・163

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
		服子 Line All All All All All All All All All Al	
		本資料のうち枠囲みの内容は、当社の商業機密を含むため、又は他社の機密事項を含む可能性が	・164あるため公開できません。

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
		いのうちが囲なの内突け 当社の商業機変を今まっため マけ師社の機変東頂を今まっ可能性があるため	- 165 -

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
		Matter in the interview         Matter interview         Matter interview         Matter interview           Image: Interview         Image: Interview         Image: Interview         Image: Interview         Image: Interview           Image: Interview         Image:	
			- 16

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
			- 167

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
	Г	大変料のこと払用7.の内次け、当社の高零準次と会われため、ワけ値社の準次事項を会わって総計があるため、	- 168

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
	本資料	のうち枠囲みの内容は、当社の商業機密を含むため、又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。 - 169

◎ 計画報表現,設備石林の相違(美負的な相違なし) :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 配管及びラ		02-工-B-19-0030_i
柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25版)	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3 <b>東海第二発電所</b>		備考
		Weiter (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1)	

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)

2021年1月14日

02-工-B-19-0030\_改 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
		<text></text>	
			- 17

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
		<text></text>	
	4-	資料のうち枠囲みの内容は、当社の商業機密を含むため、又は他社の機密事項を含む可能性があるため	· 173 ·

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
		BB-66/00 HICR/PLACE/ MERRINAR       MERRINAL       ART Colspan="2">ART Colspan="2" Colspan="2">ART Colspan="2" Colspan="2">ART Colspan="2" Colspan="2" ART CO	
		▲ うち終囲ムの内窓け 当社の商業継楽を全す。ため マけ他社の機変重頂を全す。可能性があスため/	- 174

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

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
	L. Wratel av	うち枠囲みの内容は 当社の商業機密を会かため 又け他社の機密事項を会か可能性があろため	- 176

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

2021年1月14日 02-工-B-19-0030\_改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
			- 178

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	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	備考
			(たてた从八田ペンナル) -

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	もてため八明ペキナナト

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	備考
			ちてた从八明づきナ斗/

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	ちてたい八明ベキナナ)

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
			「なるため小胆づきませ」

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	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	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	備考
		I I	

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	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	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な	パキスため八明でキナナナ/

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		女川原子力多	発電所第2号機	備考
		表 5-7	7-1 標準ラグのī	耐震計算結果(ラグ本体)	
			使用荷重	組合せ応力	
		型式番号	(N)		《 価
		1199.1	P <sub>1</sub>	発生応力 許容応力	0
		H32-1 H32-2			0
		H32-3		Post in the second seco	0
		H32-4			0
		H32-5		303030 20022	0
		H32-6			0
		H32-7	a. 2	150 166	0
		表 5-7-2		計算結果(配管―ラグ溶接	部)
		표배	使用荷重	組合せ応力	ti Are
		型式番号	(N) F 1	(MPa) 発生応力 許容応力	戶 1 <u>冊</u>
		H32-1		CALCULATION CONTRACTOR AND CONTRACTOR AN	0
		H32-2			0
		H32-3		101 127	0
		H32-4			0
		H32-5		8724530 9572575	0
		H32-6 H32-7			0
		H3Z-1	ġ.	90 127	
					- 19

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	1	大川原子力発電列	f第2号機		備考
		表 5-8 標準Uボルトの耐震計算結果				
		1	使用荷重	組合せ応力	1	
		型式番号	(N)	(MPa)	- 評価	
		王以重弓	P₂ P₃	発生 許容	at im	
			12 13	応力 応力		
		U-BOLT*15A		194 215	0	
		U-BOLT*20A		194 215	0	
		U-BOLT*25A		194 215	0	
		U-BOLT*32A		194 215	0	
		U-BOLT*40A U-BOLT*50A		194 215 194 215	0	
		U-BOLI*55A		194 215	0	
		U-BOLT*80A		194 215	0	
		U-BOLT*100A		194 215	Õ	
		U-BOLT*125A		194 215	0	
		U-BOLT*150A		194 215	0	
			R		100 - 111	

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 す法 荷重(kN) 調材サイズ 組合せ応力(MPa)
		日(mm) L(mm) 水平 鉛值 完全応力 計谷応力
		L-50×50×6 88 234
		L-100×100×10 85 234
		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 87 216
		□150×150×6 111 216
		L-65×65×6 113 234 L-100×100×10 147 234
		$\Box 100 \times 100 \times 10$ $\Box 100 \times 100 \times 6$ $118$ $216$
		□ 175×175×6 109 216
		□200×200×9 118 216
		++ L.+//J.5
		基本形状:タイプ-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 5-9-2 支持架構の耐震計算結果	
		支持架構 寸法         荷重 (kt)         組合せ応力 (MPa)           U(xx)         メロレージャー         鋼材サイズ         総合せ応力 (MPa)	
		<b>口(咖) L(咖) 水平 西區 光玉心刀 計各心刀</b>	
		$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	
		L-50×50×6 167 234	
		L-100×100×10 86 234	
		$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	
		$\frac{1-50\times50\times6}{1-50\times50\times6}$	
		L-65×65×6 143 234	
		L-100×100×10 119 234	
		□ 100×100×6 118 216 L-50×50×6 33 234	
		L-50×50×6 163 234	
		L-75×75×6 140 234	
		L-100×100×10 152 234 □125×125×6 94 216	
		基本形状:タイプ-2	

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	
		支持案情り法         10重(RN)         通付サイズ         超品で応力(Mra)           H(mn)         L(mn)         水平         鉛査         発生応力         許容応力	
		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	
		$\frac{1-100\times100\times10}{1-50\times50\times6}$	
		L-50×50×6 128 234	
		L-85×65×6 147 234	
		L-100×100×10 123 234	
		$\begin{array}{ c c c c c c c c c c c c c c c c c c c$	
		L-50×50×6 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	
		L	
		基本形状:タイプ-2	

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 5-9-4 支持架構の耐震計算結果	
		支持架構 计法         荷重 (kt)         細合せ応力(MPa)           11(1)         11(1)         11(1)         11(1)	
		月(mm) L(mm) 水平 超值 先生応力 計各応力	
		$\begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	
		L-50×50×6 177 234	
		L-100×100×10 92 234	
		$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	
		$L = 50 \times 50 \times 6$ $L^{\gamma}$ $L^{-50} \times 50 \times 6$ $132$ $234$	
		L-65×65×6 152 234	
		L-100×100×10 127 234 □ 100×100×8 126 216	
		□ 100×100×6 126 218 L-50×50×6 35 234	
		L-50×50×6 174 234	
		L-75×75×6 152 234	
		L-100×100×10 162 234 □125×125×6 100 216	
		E	
		基本形状:タイプ-2	
			- 90

→ E→5、大学味得いの強いなお         ● ●●●●●●       ●●●●●       ●●●●●       ●●●●●       ●●●●●       ●●●●●       ●●●●●●       ●●●●●       ●●●●●       ●●●●●●       ●●●●●●       ●●●●●●       ●●●●●●       ●●●●●●●       ●●●●●●●       ●●●●●●●●       ●●●●●●●●●●       ●●●●●●●●●●●●       ●●●●●●●●●●●●●●●●●●●●●●●●●●●●●●●●●●●●	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	lê.		備考
H (m)     L (m)     K (m)     M (m)     M (m)     M (m)     M (m)     M (m)     M (m)       I     I     I     I     I     I     I     I     I     I       I     I     I     I     I     I     I     I     I     I       I     I     I     I     I     I     I     I     I       I     I     I     I     I     I     I     I       I     I     I     I     I     I     I       I     I     I     I     I     I     I       I     I     I     I     I     I     I       I     I     I     I     I     I     I       I     I     I     I     I     I     I       I     I     I     I     I     I     I       I     I     I     I     I     I     I       I     I     I     I     I     I     I       I     I     I     I     I     I     I       I     I     I     I     I     I     I       I     I <t< th=""><th></th><th></th><th>表</th><th>そ5-9-5 支持</th><th>架構の耐震計算</th><th>算結果</th><th></th><th></th></t<>			表	そ5-9-5 支持	架構の耐震計算	算結果		
12 (302)     1.000     87.*     1031     1.000     87.*     1031     1024     024       1-00,500,76     1.00     212     214       1-00,500,76     1.00     213     1031       1-00,500,76     1.00     1.00     1.00     1.00     1.00       1-00,500,76     1.00     1.00     1.00     1.00     1.00     1.00       1-00,500,76     1.00     1.00     1.00     1.00     1.00     1.00       1-00,500,76     1.00     1.00     1.00     1.00     1.00     1.00       1-00,500,76     1.00     1.00     1.00     1.00     1.00     1.00       1-00,500,76     1.00     1.00     1.00     1.00     1.00     1.00       1-00,500,76     1.00     1.00     1.00     1.00     1.00     1.00       1-00,500,76     1.00     1.00     1.00     1.00     1.00     1.00       1-00,500,76     1.00     1.00     1.00     1.00     1.00     1.00       1-00,500,76     1.00     1.00     1.00     1.00     1.00     1.00       1-00,500,76     1.00     1.00     1.00     1.00     1.00     1.00       1-00,500,76     1.00     1.00			支持架構寸法	荷重(kN)	-	組合せ応	5力(MPa)	
1-365 30 × 36 × 36       323       234         173 × 70 × 45       366       216         173 × 70 × 45       46       234         173 × 70 × 45       46       234         1-365 × 304 × 6       432       234         1-365 × 304 × 6       432       234         1-365 × 304 × 6       432       234         1-365 × 304 × 6       133       234         1-310 × 100 × 6       460       218         1-310 × 100 × 6       460       218         1-310 × 100 × 6       136       218         1-310 × 100 × 10       138       234         1-310 × 100 × 10       138       234         1-310 × 100 × 10       138       234         1-310 × 100 × 10       138       234         1-310 × 100 × 10       138       234         1-310 × 136 × 8       283       216         1310 × 136 × 8       283       218         1310 × 136 × 8       283       218         1310 × 136 × 8       283       218			1		― 鋼材サイズ		de la constanti	
205x73x4.5       90       208         1205x100x6       81       938         1-35x100x6       81       938         1-45x45x6       127       734         1-108×100x7       98       928         1-108×100x7       128       928         1-108×100x7       128       928         1-108×100x7       128       928         1-109×100x6       108       828         1-109×100x6       108       108			5					
□     100×103×8     89     200       □     140×163×6     84     224       1     145×48×6     100     234       1     100×103×10     70     234       1     100×103×6     88     206       □     100×103×6     88     208       □     100×103×6     88     208       □     100×103×6     88     208       □     100×103×6     88     208       □     100×103×6     88     234       1     100×103×6     88     234       1     100×103×6     88     234       1     100×103×6     88     234       1     100×103×6     88     234       1     100×103×6     88     234       1     100×103×6     88     234       1     100×103×6     88     236								
1305       100       101         1-260       254         1-260       73       254         1-100       73       254         1-100       73       254         1-100       100       103       88       213         100       100       103       88       214         1-100       100       103       88       214         1-100       100       103       88       214         1-100       100       103       88       214         1-100       100       103       88       214         1-100       100       108       216         100       100       108       216         1100       100       88       216         1100       100       88       216         1100       100       88       216         1100       100       100       100       100         1100       100       100       100       100         1100       100       100       100       100								
L*58×50×6       407       234         L*50×100×10       78       234         L100×100×8       90       218         L101×10×8       128       128         L125×150×6       100       234         L-60×100×10       108       234         L-100×100×10       108       234         L100×100×6       108       234         L100×100×6       108       234         L100×100×6       108       216								
1 - 100×101×10       73       234         1 - 100×101×6       98       216         1 - 100×100×10       80       234         1 - 100×100×10       80       234         1 - 100×100×10       80       234         1 - 100×100×10       80       234         1 - 100×100×10       80       234         1 - 100×100×10       80       234         1 - 100×100×10       80       234         1 - 100×100×10       80       234         1 - 100×100×10       80       234         1 - 100×100×10       80       216						49	234	
IDD-103-16     96     218       IDD5-155-45     168     224       I-65×55×6     168     224       I-100-103/10     168     224       IDD0-103/10     168     218       IDD0-103/10     163     218					281 45/41 9/201 (9/82			
1123×135×8       1123       918         1-40×50×8       00       254         1-40×10×10       88       254         1-100×10×8       108       218         100×10×8       98       218					1960 PROVING REVIEWS	1	96/04945	
L+60×50×6       100       234         L+65×50×6       106       234         L+105×100×10       108       234         L+100×100×8       108       218         L+50×50×6       108       218         L+50×50×6       108       218         L+50×50×6       108       218         L+50×50×6       108       218						5623772	50/2831P	
Image: constraint of the second se								
						1000		
					201		and the second sec	
							1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	
3 3			L		□ 150×150×6	93	216	
				基本形	た:タイプ-3			

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		女川原子力多	洛電所第2 <del>号</del> 機	ŧ	備考
		Ę	そ5-9-6 支持な	架構の耐震計算	節結果	
		支持架構寸法	荷重(kN)	鋼材サイズ	組合せ応力(MPa)	
		H (mm) L (mm)	水平 鉛直		発生応力 許容応力	
				L-50×50×6	60 234	
				L-75×75×6 L-100×100×10	128 234 93 234	
				□ 125×125×6	82 216	
				□150×150×6	118 216	
				L-50×50×6	63 234	
				L-75×75×6 L-100×100×10	133 234 95 234	
				$\Box 100 \times 100 \times 10$ $\Box 100 \times 100 \times 6$	123 216	
				□150×150×6	112 216	
				L-50×50×8	74 234	
				L-75×75×6	154 234	
				L-100×100×10 □125×125×6	108 234 84 216	
				□ 150×150×6	117 216	
		L				
		-				
		345			4.45	
			基本形状:	タイプ-3	1	
					12	

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)           1100000000000000000000000000000000000	
		H (mm)         L (mm)         水平         鉛直         卵4/9/1 X         発生応力         許容応力           L-50×50×6         82         234	
		L-100×100×10 64 234	
		L-100×100×10 127 234	
		□ 125×125×6 110 216 □ 175×175×6 121 216	
		L-50×50×6 85 234	
		L-100×100×10 64 234 L-100×100×10 127 234	
		□125×125×6 104 216	
		□175×175×6 111 216 L-50×50×6 98 234	
		$\frac{L=30\times30\times50}{L=100\times100\times10} \frac{360}{70} \frac{234}{234}$	
		L-100×100×10 140 234	
		□ 125×125×6 108 216 □ 175×175×6 111 216	
		基本形状:タイプ-3	

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?	洛電所第2号機	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)	amathan A and a	
		H(mm) L(mm) 水平 鉛直		
			L-65×65×6 50 234	
			□100×100×6 28 216	
			□ 125×125×6 35 216	
			□ 175×175×6 56 216 □ 200×200×9 62 216	
			L-65×65×6 81 234	
			□100×100×6 43 216	
			□ 125×125×6 54 216	
			□200×200×9 45 216	
			□ 250×250×12 46 216 L-75×75×6 84 234	
		1	L-75×75×6 84 234 □100×100×6 59 216	
		1	□ 100×100×6 38 216 □ 125×125×6 73 216	
			□ 200× 200× 9 59 216	
			□ 250× 250× 12 60 216	
		基本形状:	<b>タイペー4</b>	
		± +4/2000		
		1		
		1		
		1		
		1		
		1		
		1		
		ť	。ため、 マけ伸みの雌変車面を今まっ可能性があるため	- 20

- 205 -

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)         網材サイズ         組合せ応力(MPa)           11<	
		日(mm) L(mm) 水平 鉛區	
		L-85×85×6 85 234 □100×100×6 36 216	
		$\Box 125 \times 125 \times 6$ 44 216	
		□200×200×9 38 216	
		□ 250× 250× 12 39 216	
		$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	
		$\Box 125 \times 12$	
		□ 200× 200× 9 45 216	
		□ 250×250×12 46 216 L-75×75×6 84 234	
		$ \begin{array}{c ccccccccccccccccccccccccccccccccccc$	
		□150×150×6 50 216	
		□ 200× 200× 9 59 216	
		□ 250×250×12 60 216	
		基本形状:タイプ-4	

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 5-9-10 支持架構の耐震計算結果	
		支持架構寸法         荷重(lkl)         組合せ応力(llPa)           11()         1()         1()         1()	
		日(mm) L(mm) 水平 新區 先生応力 計合応力	
		L-75×75×8 84 234 □ 100×100×6 58 218	
		□ 100×100×6 59 216 □ 150×150×6 50 216	
		$\Box 200 \times 200 \times 9 \qquad 59 \qquad 216$	
		□ 250×250×12 60 216	
		L-100×100×10 21 234	
		$ \begin{array}{c c c c c c c c c c c c c c c c c c c $	
		$\Box 200 \times 200 \times 9 \qquad 45 \qquad 216$	
		□250×250×12 46 216	
		L-100×100×10 30 234	
		□125×125×6 37 216	
		$\Box 150 \times 150 \times 6 \qquad 50 \qquad 216 \\ \Box 200 \times 200 \times 9 \qquad 59 \qquad 218$	
		$\Box 300 \times 300 \times 12 \qquad 42 \qquad 216$	
		基本形状:タイプ-4	

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			ţ	r川原子力	発電所第2号機			備考	
				表 5-	9-11 支持	梁構の耐震計算	算結果			
		支	持架構寸法		荷重(kN)	22222000	組合せ	応力(MPa)		
		H (m			《平 鉛直	— 鋼材サイズ	発生応力			
		7	8		8	□75×75×4.5	6	216		
						□75×75×4.5	31	216		
						□75×75×4.5 □100×100×6	61 86	216		
						$\Box 100 \times 100 \times 8$ $\Box 125 \times 125 \times 6$	116	216		
						□75×75×4.5	12	216		
						□75×75×4.5	58	216		
						□100×100×6	53	216		
						□ 125×125×6	106	216		
						□ 175×175×6 □ 75×75×4.5	119 18	216		
						□75×75×4.5	86	216		
						□100×100×6	79	216		
						$\Box$ 150×150×6	112	216		
						□200×200×9	96	216		
							2			
				S	基本形状	:タイプ-5				
				1.			- 1			
										- 2

- 208 -

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 5-9-12 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)           マイレン         41         第         1 <td< td=""><td></td></td<>	
		月(mm) L(mm) 水平 鉛值	
		□75×75×4.5 32 216 □75×75×4.5 63 216	
		$\Box 100 \times 100 \times 6 \qquad 82 \qquad 216$	
		□125×125×6 110 216	
		□75×75×4.5 58 216 □100×100×6 51 216	
		□125×125×6 101 216	
		□175×175×6 113 216	
		□75×75×4.5 17 216	
		□75×75×4.5 83 216 □100×100×6 75 216	
		1100×100×6 73 216	
		□200×200×9 91 216	
		基本形状:タイプ-5	
		\$\$\$\$\$\$\$\$\$\$\$\$	

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 支持势	<b>保構の耐震計算</b>	算結果	
		支持架構寸法		鋼材サイズ	組合せ応力(MPa)	
		H (mm) L (mr			発生応力 許容応力	
				□75×75×4.5 □75×75×4.5	6 216 31 216	
				□75×75×4.5 □75×75×4.5	81 216	
				□100×100×6	86 216	
				□ 125×125×6	116 216	
				□75×75×4.5 □75×75×4.5	12 216 58 216	
				□ 100×100×6	53 216	
				□125×125×6	106 216	
					119 216 18 216	
				□75×75×4.5 □75×75×4.5	18 216 86 216	
				$\Box 100 \times 100 \times 6$	79 216	
				□150×150×6	112 216	
		L		□ 200×200×9	96 216	
			基本形状	:タイプ-6		
			2. <sup>6</sup>		-d:	

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 5-9-14 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)	
		支持架構力法         (何重(KN))         鋼材サイズ           H(mm)         L(mm)         水平         鉛直	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	
			81 216	
		□125×125×6 □75×75×4.5	109 216 11 216	
		□75×75×4.5	56 216	
			51 216	
		□ 125×125×6	100 216	
		□ 175×175×6	112 216	
		□75×75×4.5	17 216	
		□75×75×4.5	83 216	
		$\Box 100 \times 100 \times 6$	75 216	
			106 216	
		□ 200× 200× 9	90 216	
		基本形状:タイプ-6	1	
				- 210

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	2号機				備考
			表	5-10-1	埋込金	物の				ト)		
				使用荷	重(kN)		1000	げ・せん				
		タイ		打張荷重	せん歯	6725 #	362.1456.5	寺の応力( :カ 許容		2 24500	価	
		A		门饭何里	ぜん困	「何里	完至元 211	195452    1846 (189    1	¥ルムノ。 235		2	
		B					231		235 235		2	
		C					186		235		2	
		D					215		235			
		E	~				209		235	(	>	
		F					136		235	(	>	
			表	5-10-2	埋込金	:物のī	耐震計算	〔結果(ス	タッ	ド)		
			使用	荷重(kN)	루[	張応力	(MPa)	せん困	标志力	(MPa)		
		タイプ	引張 荷重	100 CE 10 CE 100 CO	発生』	む力	許容応力	発生応た	り許	F容応力	評価	
		A			10	0	235	144		235	0	
		В			16	305	235	173		235	0	
		C	8		13	×	235 235	130	5	235 235	0	
		E	8		17	256	235	174	4	235	0	
		F	2		15	. J.	235	156	4	235	0	
			-	-10-3 埋			雲計算結 奇重(kN)			ート)  断荷重		
				奇重(kN) -	シアコ	130.000873	支			kN)		
		タイプ	引張	せん断	発生	許容	発生	許容	発生	許容	評価	
			荷重	荷重	荷重	荷重	荷重	荷重	荷重	荷重		
		Á			80	136.3	80	383.4	50	217.2	0	
		В		5	130	172.1	130	396.5	60	217.2	12 22 2	
		C		-		121.4		361.7	45	217.2		
		D		E		297.3 227.5	1	502.2 449.3	110 85	410.6		
		F		-		590.9	1 1	1004.4		821.3		
			1	1	100	300.0	1.00		200	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
		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。	

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
		x 5 - 11       Carton v zyskina         x 7 - 1 - 1       x 7 - 2 - 1         y 7 - 1 - 2       x 7 - 3 - 2         y 7 - 1 - 2       x 7 - 3 - 2         y 7 - 1 - 2       x 7 - 4 - 1         y 7 - 1 - 3       x 7 - 4 - 1         y 7 - 1 - 3       x 7 - 4 - 1         y 7 - 1 - 3       x 7 - 4 - 1         y 7 - 7 - 2       x 7 - 7 - 4 - 2         x 7 - 7 - 2       x 7 - 7 - 4 - 2         x 7 - 7 - 2       x 7 - 7 - 4 - 2         x 7 - 7 - 2       x 7 - 7 - 4 - 2         x 7 - 7 - 2       x 7 - 7 - 4 - 2         x 7 - 7 - 2       x 7 - 7 - 4 - 2         x 7 - 7 - 2       x 7 - 7 - 4 - 2         x 7 - 7 - 2       x 7 - 7 - 4 - 2	
			- 213

Нейфизik         Кийипайар         Кийипайар <t< th=""><th></th><th>先行審査プラントの記載との比較表(VI-2-1-12-1 配管及び支持株</th><th><b>春造物の耐震計算について)</b></th><th></th></t<>		先行審査プラントの記載との比較表(VI-2-1-12-1 配管及び支持株	<b>春造物の耐震計算について)</b>	
Image: Second secon	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
			<ul> <li>→12-12</li> <li>⇒ 5-12-1 支持構造物の消度及び耐磨計算結果(1/2)</li> <li>= 1-13</li> <li>= 1</li> <li>= 1</li></ul>	

#### 2021年1月14日 02-工-B-19-0030\_改1

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
		展5-12-1 文師構造物の強度及び解除計算承承(2/2)       (1)     人工       人工     人工       (2)     人工       (3)     (2)       (2)     (2)       (3)     (2)       (3)     (2)       (3)     (2)       (3)     (2)       (3)     (2)       (3)     (2)       (3)     (3)       (4)     (2)       (5)     (4)       (4)     (4)       (5)     (4)       (4)     (4)       (5)     (4)       (4)     (4)       (5)     (4)       (4)     (4)	
		本資料のうち枠囲みの内容は、当社の商業機密を含むため、又は他社の機密事項を含む可能性があるため公開	マネナル)

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

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
		本資料のうち枠囲みの内容は、当社の商業機密を含むため、又は他社の機密事項を含む可	

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 - 12-3 文科等強約の強度以び開発其業成素 (1/2)           (1) 文書体素質(1/2)           (1) 文書体素質(1/2)           (1) 文書体素質(1/2)           (1) 文書体素質(1/2)           (1) 文書体書質(1/2)           (1) 文書体書書(1/2)           (1) 文書体書書(1/2)           (1) 文書 (1/2)           (1) 文書 (1/2)	

#### 2021年1月14日 02-工-B-19-0030\_改1

#### 2021年1月14日 02-工-B-19-0030\_改 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

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
子力発電所第7号機 (2020.9.25版)	東海第二発電所	中国       +       +       +       +       +       +       +       +       +       +       +       +       +       +       +       +	

赤字:設備,運用又は体制の相違点(設計方針の相違)

2021年1月14日 02-工-B-19-0030\_改1

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

	。 よ し 路	
(0) (0) (0) (0) (0) (0) (0) (0) (0) (0)	* * 1 8	
	9239 6214	8239 ※生着重みび サイブ 日 評価計典 評価

	<b>市</b> 海 供 立 委 通 記		歴北
杜崎刈羽原子力発電所第7 号機(2020.9.25 版)	東海第二発電所	Attraction and active ac	

新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	俳
		ート 一日 一日 一日 一日 一日 一日 一日 一日 一日 一日 一日 一日 一日	下であり穂全性を確認した。
		Qび破壊計算論果(2/2) 日振り (20) 日振り (20) 日振り (2) (2) (2) (2) (2) (2) (2) (2)	
		表 5-12-6 支持構造物の強度及び耐震計算結果 (2/2) たん断 (0) (0) (0) (0) (0) (0) (0) (0) (0) (0)	
		体化所 (00) (01) (114) (114) (114) (114) (114) (114)	
		<ul> <li>(4) 現込金符</li> <li>(4) 現込金符</li> <li>(4) 現公会符</li> <li>(5) 現金書面及び</li> <li>(7)</li> <li>(7)</li></ul>	

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

#### 2021年1月14日 02-工-B-19-0030\_改 1

#### 2021年1月14日 02-工-B-19-0030\_改1

	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
			- 228 -
	大盗おしの	うち枠囲みの内容は、当社の商業機密を含むため、又は他社の機密事項を含む可能性があるため	ム国 びきません

## 生行率木プラントの記載しの比較主(WI\_9\_1\_19\_1 - 配際及び古佐港準拠の研究社管区のいて)

#### 2021年1月14日 02-工-B-19-0030\_改 1

力発電所第7号機(2020.9.25版)	東海第二発電所			女	川原	子力多	<b>と</b> 電所知	第2号	機	備
		F部属計算結果(2/2) 使用着量 (n) 部り せん夢 能したタイプの使用荷盛以下であり操全性を確認した。								
		6輪果 (2/2)			使用荷重 (V)	せん断		i,	タイプの使用荷重以下	
		強度及び避難計算			使用	白頭后				
		表 5-12-8 支持構造物の強度及び耐露計算結果(2/2)			発生荷重 (v)	世人断	5000		当該選込金物に作用する発生荷量は。	
		ца #A	せん都 (N) 5000			4 <b>.</b>	5000		以上より、当該理込金	
		垣込金物 発生荷重	91張 9 (N) 5000		発生荷重及び使用荷重	442	Q	評論結果	Trace I	
		(1)			0			8		

#### 2021年1月14日 02-工-B-19-0030\_改 1

####         #### <th< th=""><th></th><th>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</th><th>時構造物の耐震計算について)</th><th></th></th<>		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	時構造物の耐震計算について)	
In the state of the stat	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) =5) (1/2) (1/	

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

#### 2021年1月14日 02-工-B-19-0030\_改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
		第5-12-10 法特殊能的现代分析解释的   法律法的问题的问题的问题的问题的问题的问题的问题的问题的问题的问题的问题的问题的问题的	

#### 2021年1月14日 02-工-B-19-0030\_改 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
		5般農計算結果(2/2) 使用荷重 (N) 適定したタイプの使用商産以下であり確全性を確認した。 運産したタイプの使用商産以下であり確全性を確認した。
		<ul> <li>※ 5-12-10 支持構造物の独成及び設置計算結果(2/2)</li> <li>※ 4人断 31座り 化小断 31座り 化小断 31座り 100</li> <li>※ 4人ണ 31座り 100</li> <li>※ 14人ണ 31座り 100</li> </ul>
		<ul> <li>(1) 支持構造物の強度及 (2)</li> <li>(2)</li> <li>(2)</li> <li>(2)</li> <li>(2)</li> <li>(3)</li> <li>(3)</li> <li>(4)</li> <li>(4)</li> <li>(5)</li> <li>(6)</li> <li>(7)</li> <li>(7)</li></ul>
		せん様 第91番り 15494 15494 15494
		編込金物 総全物量 利潤() 15494 15494 15494 15494 15494 15494 15494 15494 15494
		38 0 0

- 234 -

#### 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