柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25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	
		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	

2021年7月15日 02-工-B-19-0030_改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
	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力	与針
	3.1.2 配管系の設計において	て考慮すべき事コ
	3.23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	標進支持間隔決
	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	
	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而	
	4.4 支持架構及び付属部品の	
	4.4.1 概要	
	4.4.2 支持架構及び付属部品	
	4.4.3 支持架構及び付属部品	
	4.4.4 支持架構及び付属部品	
	4.5 埋込金物の設計	
	4.5.1 概要	

2021年7月15日 02-工-B-19-0030_改 4

f第2号機	備考
き事項	
扇法	
『隔法	
すべき事項	
法	
料	
び耐震評価方法	

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
柏崎刈羽原子力発電所第 7 号機(2020.9.25 版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2 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 5.1.2 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 別紙1 メカニカルスナッバの詳細評価

2号機	備考
	設計の差異による。(女
	川2号において適用す
	るメカニカルスナッバ
	の詳細評価を記載)

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		1. 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	
		配管経路は建屋形状,機器配置計画とともに系統の運転条件,機器	
		等への接近性,保守点検性の確保を考慮した上,配管系の熱による変	
		位の吸収, 耐震設計上の重要度分類に応じた耐震性の確保に関し最適	
		設計となるよう配置を決定する。また、この際、配管内にドレンが溜	
		まったり、エアポケットが生じたりしないようにするとともに、水撃	
		現象の生じる可能性のあるものについては十分に配慮するものとす	
		る。地震による建屋間等相対変位を考慮する必要のある場所に配置さ	
		れるものについては,その変位による変形に対して十分耐えられるよ	
		うにし、また、ポンプ、容器等のノズルに対する配管反力が過大とな	
		らないよう併せて考慮する。	
		以上を考慮の上決定された配管経路について,多質点系モデル(3	
		次元はりモデル)による解析又は標準支持間隔法により配管系及び支	
		持構造物の設計を行う。	

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. 配管系の設計	
		3.1 基本方針	
		3.1.1 重要度別による設計方針	
		配管系は耐震重要度分類,呼び径及び通常運転温度により,表3-1	
		のように分類して設計を行う。ただし、表3-1以外の確認方法につい	
		ても、その妥当性が確認できる範囲において採用するものとする。	
		表 3-1 配管の耐震重要度分類別による解析法	
		分類 3 次元はりモデルによる解析*1 耐震重要 第 次元はりモデルによる解析*1	
		度分類 呼び径 温度 地震自重 熱 *3	
		854 LV F 121°C LX E O O O -	
		S*4 121℃未満 〇 〇 〇 一	
		- 50A以下 121℃以上 O*2 O*2 O*2 — 121℃未満 — — — O	
		B*5 B5A 以上 121℃未満 — — — O	
		50A WT 121°C WE O*2 O*2 O*2 -	
		121℃未満 <u> O</u> 121℃以上 O O O -	
		65A以上 121℃未満 — — — O	
		С 50A ЦХТ 121°С ЦХ Е О*2 О*2 О*2 —	
		O	
		注記*1:耐震重要度分類がS及びBクラスの配管で3次元はりモデ	
		ルによる解析を行い,配管系の1次固有周期が0.05秒を超	
		えた場合は、動的解析及び静的解析を実施する。	
		*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る。	
		*3 :標準支持間隔法は、3次元はりモデルによる解析にて代行	
		することができる。	
		*4 :常設耐震重要重大事故防止設備,常設重大事故緩和設備,	
		常設重大事故防止設備(設計基準拡張)(当該設備が属する	
		耐震重要度分類が S クラスのもの)又は常設重大事故緩和	
		設備(設計基準拡張)を含む。	
		*5 : 重大事故等時に耐震重要度分類が B クラスの設備の機能を	
		代替する常設耐震重要重大事故防止設備以外の常設重大事	

Subard 700 pick 1, #KSubard 1, General 7, 200 Subard 700 pick 1, #KSubard 1, General 7, 200 Subard 700 pick 1, #KSubard 1, General 7, 200 Subard 7, #KSubard 1, General 7, 200 Subard 7, 200	柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
			故防止設備又は常設重大事故防止設備(設計基準拡張)(当	
			該設備が属する耐震重要度分類が B クラスのもの) を含む。	
5 - (1) - (
- ⁶				
حمقام خلفستي مربونه - ۵				
大盗乳のうた物囲みの内容は、仙社の機密東頂を含む可能性がなるため八眼できせれし、 - 6				
本姿乳のうた桃田五の内家け、仙社の機密東頂を含む可能研がなスため八眼できません。 -6				
			太盗乳のふた枕囲ひの内容は 仙社の地容東西た会か可能研ぶたてたいい	開できません - 6

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25版)	東海第二発電所 女川原子力発	電所第2
	3.1.2 配管系の設計において考慮す	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
	支持するようにする。ただし、大口	コ径配管の
	大きい場合には,分岐部及び分岐管	音に過大な
	フレキシビリティを持たせた支持な	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
	管経路及び支持方法を決定する。	
	(3) 異なる建屋,構築物間を結ぶ西	配管系
	異なる建屋、構築物間を結ぶ配管	管系につい
	相対変位を吸収できるように,配管	音にフレキ
	造とするか又はフレキシブルジョー	イントを言
	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な	かかる部分
	量部にできる限り近い部分を支持	し,特に駆
	量を考慮して,必要に応じて弁本体	本を支持す
	が生じないようにする。弁は、配管	管よりも厚
	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	クト構造内
	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
	乱れによる配管振動を生じないよ	うに考慮し
	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	は,原則と
	でを独立した1つのブロックとし~	て,地震荷
	り配管に生じる応力が許容応力以	「下となる
	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	ト位置を知
	必要に応じてアンカ、レストレイン	ント位置,
	路の見直しを行い, 配管に生じる応	志力が許容

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。

第2号機	備考
き事項	
なるべく大口径配管の近傍を	
管の熱及び地震による変位が	
大な応力を発生させないよう	
5°	
許容反力以内となるように配	
r.	
系 こついては,建屋,構築物間の	
レキシビリティを持たせた構	
トを設けるなどの配慮を行い、	
る部分については,この集中質	
Fに駆動装置付きの弁は偏心質	
持することにより過大な応力	
)も厚肉構造であり,発生応力	
構造内に配置され,建屋内配管	
機器等の振動又は内部流体の	表現の相違
考慮して決定する。	
〔則として固定点から固定点ま	
し 震荷重, 自重, 熱荷重等によ	
なるように配管経路及び支持	
5.	
置を定めて熱応力解析を行い,	
と置, 個数等の変更又は配管経	表現の相違
許容応力以下となるようにす	
	_ 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
柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25版)	東海第二発電所	 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標準支持間隔法では、配管系を直管部、曲がり部、集中質量部及び分岐部に分け、それぞれに定められた支持間隔内に支持点を設定する。 3.3.1 応力を基準とした標準支持間隔法 直管部の最大支持間隔については、自重によるたわみを制限する目的として基本的に自重による応力が 39.2MPa以下になるよう支持間隔を設定する。更に直管部をモデル化し、地震荷重、自重及び内圧を考慮した応力解析を行い、配管に生じる応力が許容応力を超える場合 	
		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	

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

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
柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25版)	東海第二発電所	A川原子力発電所第2号機 a. 直管部の最大支持間隔の算出 各種配管を下図のように、支持間隔しの両端単純支持でモデル化し、静的解析により最大支持間隔を求め、これ以内になるよう支持する。 このモデルを用いて地震荷重、自重及び内圧を考慮した応力解析を行い、配管に生じる応力が許容応力以下となるような最大支持間隔を求める。	備考
		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	- 9 -

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25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

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

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		b. 曲がり部の最大支持間隔の算出	
		和答の曲がり如けて回のとうた ピン社人工地国会の体八大所見は	
		配管の曲がり部は下図のように, ピン結合両端固定の等分布質量は りにモデル化する。	
			- 11 -

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

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
		$L_1 + L_2 = L_E とした場合, L_E はL_1, た地震荷重による曲げモーメントが, 直管部による曲げモーメントが, 直管部による曲げモーメントの下となるように設$

2号機	備考
L₂を任意の値として求め	
寄部最大支持間隔の地震荷重	
設定する。	
	- 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
		l	LUH-バキマをゆい明マキナル) - 13
		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	を性があるため公開できません。 - 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
		本資料のうち枠囲みの内容は、他社の機密事項を含む可能性	:があるため公開できません。 - 14

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25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。	
		W	
		w w Lw:集中質量部支持間隔 □□□□□□ □□□□□□□ C □□□□□□ □□□□□□ C	
		C :支持点から集中質量点までの長さ W :配管の単位長さ当たりの質量 W :集中質量	
		\leq L_{π} >	
		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。	
		本資料のうち枠囲みの内容は、他社の機密事項を含む可能性があるためな	「明示セナル」

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	能性があるため公開できません。 - 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
		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
		つの支持端を有する単純支持はりにモデ
		 配管の分岐部は、下図のように、丁字つの支持端を有する単純支持はりにモデ し し し し し し し こ こ<

女川原子力発電所第2号機	備考
大支持間隔の算出	
は,下図のように,T字分岐部をピン結合とした,三 する単純支持はりにモデル化する。	
長さ から分岐管取付け点長さ BはCを任意の値として求めた地震荷重による曲げモ 管部最大支持間隔の曲げモーメントより小さくなるよ	
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。 - 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
		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	- 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
		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	

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25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	- 20 -

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
			なスため八眼づきません

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
<u> </u>		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	スため公開できません。 - 22 -

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25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	- 23 -

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25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	- 24

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25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	25 -

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2
		 3.3.2 振動数を基準とした標準支持間隔決 配管系を剛(20Hz以上)にし、地震による するために、配管系の各支持区間について、 ベースに定められた基準区間長以下となる (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 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 向の支持を行う。 (2) 曲り部分 曲り部分は曲り面と直角な方向(面外方) 分により構成される平面に垂直な方向)の引 め曲り部分の近くで面外振動を抑えるようご さを直管部分の基準長さより縮小した値と 次固有振動数が基準振動数を下回ることが。 (3) 集中質量部 配管に弁等の集中質量がかかる場合、直律 動数が低下する。このため、原則として集中 持するものとする。 (4) 分岐部 配管の分岐部の主管側は主管に分岐管の と比較して1次固有振動数が低下する。この 影響を受けないよう支持を行う。

 よる過度の振動がないように いて、あらかじめ基準振動数を なるように支持する。 基と長さの関係を 1 次固有振 るく。 が拘束されていない場合は軸方 ト方向:曲り部分前後の直管部 の振動数が低下する。このた よう支持を行い、支持区間の長 直とし、曲げ部分についても 1 	第2号機	備考
 Nで、あらかじめ基準振動数を なるように支持する。 基と長さの関係を 1 次固有振 いて、あらかじめ基準振動数を なるように支持する。 基本規の相違 基本規の相違 第の質量が加わるため、直管部 	隔法	
なるように支持する。 基と長さの関係を 1 次固有振 らく。 が拘束されていない場合は軸方 か方向:曲り部分前後の直管部 の振動数が低下する。このた よう支持を行い,支持区間の長 直とし,曲げ部分についても 1 とがないようにする。 直管部と比較して 1 次固有振 実中質量部自体又は近傍を支 第の質量が加わるため,直管部 表現の相違	よる過度の振動がないように	
 基と長さの関係を1 次固有振 っく。 が拘束されていない場合は軸方 か方向:曲り部分前後の直管部 の振動数が低下する。このた よう支持を行い,支持区間の長 直とし,曲げ部分についても1 とがないようにする。 直管部と比較して1次固有振 集中質量部自体又は近傍を支 寄の質量が加わるため,直管部表現の相違 	いて,あらかじめ基準振動数を	
3く。 5 均束されていない場合は軸方 5 方向:曲り部分前後の直管部 の振動数が低下する。このた よう支持を行い,支持区間の長 直とし,曲げ部分についても1 とがないようにする。 直管部と比較して1次固有振 2集中質量部自体又は近傍を支 第の質量が加わるため,直管部 表現の相違	なるように支持する。	
3く。 5 均束されていない場合は軸方 5 方向:曲り部分前後の直管部 の振動数が低下する。このた よう支持を行い,支持区間の長 直とし,曲げ部分についても1 とがないようにする。 直管部と比較して1次固有振 2集中質量部自体又は近傍を支 第の質量が加わるため,直管部 表現の相違		
3く。 5 均束されていない場合は軸方 5 方向:曲り部分前後の直管部 の振動数が低下する。このた よう支持を行い,支持区間の長 直とし,曲げ部分についても1 とがないようにする。 直管部と比較して1次固有振 2集中質量部自体又は近傍を支 第の質量が加わるため,直管部 表現の相違		
 労車されていない場合は軸方 大方向:曲り部分前後の直管部の振動数が低下する。このたたう支持を行い、支持区間の長直とし、曲げ部分についても1とがないようにする。 直管部と比較して1次固有振行集中質量部自体又は近傍を支援 寄の質量が加わるため、直管部表現の相違 		
 ト方向:曲り部分前後の直管部の振動数が低下する。このたよう支持を行い,支持区間の長直とし,曲げ部分についても1とがないようにする。 直管部と比較して1次固有振 表現の相違 第中質量部自体又は近傍を支 第の質量が加わるため,直管部表現の相違 		
 ト方向:曲り部分前後の直管部の振動数が低下する。このたよう支持を行い,支持区間の長直とし,曲げ部分についても1とがないようにする。 直管部と比較して1次固有振 表現の相違 第中質量部自体又は近傍を支 第の質量が加わるため,直管部表現の相違 	海東されていたい場合は軸方	
の振動数が低下する。このた よう支持を行い,支持区間の長 直とし,曲げ部分についても1 とがないようにする。 直管部と比較して1次固有振 集中質量部自体又は近傍を支 管の質量が加わるため,直管部 表現の相違		
の振動数が低下する。このた よう支持を行い,支持区間の長 直とし,曲げ部分についても1 とがないようにする。 直管部と比較して1次固有振 集中質量部自体又は近傍を支 管の質量が加わるため,直管部 表現の相違		
よう支持を行い,支持区間の長 直とし,曲げ部分についても1 とがないようにする。 直管部と比較して1次固有振 集中質量部自体又は近傍を支 管の質量が加わるため,直管部 表現の相違	ト方向:曲り部分前後の直管部	
直とし,曲げ部分についても1 とがないようにする。 直管部と比較して1次固有振 2集中質量部自体又は近傍を支 管の質量が加わるため,直管部 表現の相違	の振動数が低下する。このた	
とがないようにする。 直管部と比較して1次固有振 集中質量部自体又は近傍を支 管の質量が加わるため,直管部 表現の相違	よう支持を行い,支持区間の長	
直管部と比較して1次固有振 集中質量部自体又は近傍を支 管の質量が加わるため,直管部 表現の相違	直とし、曲げ部分についても1	
集中質量部自体又は近傍を支 管の質量が加わるため,直管部 表現の相違	とがないようにする。	
集中質量部自体又は近傍を支 管の質量が加わるため,直管部 表現の相違		
管の質量が加わるため,直管部 表現の相違		表現の相違
	〔集中質量部自体又は近傍を支	
	夸の質量が加わろため 直管部	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
	4. 支持構造物の設計	
	4.1 概要	
	支持構造物は,配管系の施設区分及び耐震重要度分類に応じた地震	表現の相違
	荷重(以下,「地震荷重」という。),自重,熱荷重等に対して十分な強	
	度を持たせる必要がある。	
	支持構造物の設計に当たっては、支持構造物の型式ごとの定格荷	表現の相違
	重,使用荷重と配管系の支持点荷重を比較する荷重評価,又は配管系	
	の支持点荷重から求まる支持構造物に生じる応力と使用材料により	
	定まる許容応力を比較する応力評価を行う。	
	本章では、支持装置、支持架構及び付属部品から構成される支持構	
	造物並びに埋込金物の設計の基本原則,選定方針,強度及び耐震評価	
	の方法等を示す。	
	4.2 基本原則	
	4.2.1 支持構造物の設計において考慮すべき事項	
	支持構造物は、以下の点を考慮して設計する。	
	(1) 支持装置及び付属部品は,配管系の地震荷重,自重,熱荷重等に	
	よる支持点荷重が,使用される支持装置の定格荷重又は付属部品	
	の使用荷重以下となるよう選定する。	
	(2) 支持架構は, 配管系の地震荷重, 自重, 熱荷重等による支持点荷	
	重から求まる支持架構に生じる応力が,許容応力以下となるよう	
	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。	
	(6) 支持構造物の設計に当たっては、JSME S NC1-	
	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 J E A G 4 6 0 1 ・補一1984, J E A G 4 6 0	
	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	
	たせるものとする。	

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
		4.2.2 支持構造物の設計荷重	
		支持構造物の設計に用いる支持点荷重は, 耐震設計上の重要度分類	
		に基づく設計用地震力を条件とした配管系の3次元はりモデルによ	
		る解析又は標準支持間隔法により得られる支持点荷重を支持構造物	Ø
		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	Ĩ
		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
		4.3 支持装置の設計	
		4.3.1 概要	
		支持装置は、型式ごとに基本形状が決まっており、配管系の地震	†
		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格	Ĵ
		重の比較による荷重評価によって選定できる。	
		4.3.2 支持装置の選定	
		支持装置は、以下の条件により選定する。	
		(1) ロッドレストレイント	
		支持点荷重に基づき、定格荷重で選定する。	
		(2) オイルスナッバ及びメカニカルスナッバ	
		支持点荷重及び熱膨張変位に基づき、定格荷重で選定する。	
		なお、メカニカルスナッバについて、許容応力状態ⅢAS における	5 設計の差異による。(女
		支持点荷重が定格荷重を超過する場合,又は許容応力状態Ⅳ ₄ Sにお	
		ける支持点荷重が定格荷重×1.5 を超過する場合は、メカニカルス	
		ナッバの詳細評価を行う。詳細評価の許容荷重については、別紙	
		に示す。	
			設備構成の差異によ
		(3) スプリングハンガ及びコンスタントハンガ	る。(女川2号機の工認
		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。	配管にはリジットハン
			北を適用しない。以下
		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。	同様。)
		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*	
		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権	
		していると、 している し している している している している している	
		里により港圧を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
		表 4-1 ロッドレストレイントの定
		本体 定格 主要寸 本体 荷重* L 型式 (kN) 最小 最
		主人 (kN) 最小 最 S2 6.6 1 18.2 2 42.6 3 82.1
		4 107 5 182 6 274 注記*:定格荷重は,各型式

2号機	備考	
三格荷重及び主要寸法	型式の相違	
*法 (mm)		
D 最大		
よいおける最小値を示す。		
6 (C 4) (A) 公司X171 同 (C 7) (A 9		
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。	- 29 -

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

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
		表 4	-2 オイノ	レスナッバの定格花
		本体型式	定格 荷重 (kN)	ストローク (mm)
		3	30	

格荷重及び主要寸法(mm) 上 D d 	第2号機	備考	
		型式の相違	
	主要寸法(mm)		
	L D d		
マ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。	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。	- 30 -

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25版)	東海第二発電所			女川原子力発電)	
		表 4-3 メカニカルス			の定格
		本体 型式	定格 荷重 (kN)	ストローク (mm)	
		06	6		
		1	10		
		3	30		
		6	60		
		10	100		
		16	160		
		25	250		

2号機	備考
格荷重及び主要寸法	型式の相違
主要寸法(mm)	
L D	
仙社の機変車頂た会も可能性	- 31 -

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25版)	東海第二発電所		女川原子力発電所第2号機		備考
		表 4-4-1 スプリ	リングハンガの定格荷重		
			荷重範囲(kN)		
		本体	トラベルシリーズ		
		型式 30	60 120 80	160	
		01			
		02			
		03			
		04			
		05			
		07			
		08			
		09			
		10			
		12			
		13			
		14			
		15			
		17			
		18			
		19			
		20			
		22			
		23			
		22. I.S.			

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25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

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25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(1/2) スプリングハンガの主要寸法(吊り型)	
		主要寸法(mm) 本体 B	
		型式 A トラベルシリーズ C	
		30 60 120 80 160	
		01	
		02	
		04	
		05	
		06	
		07	
		08	
		09	
		11	
		12	
		13	
		14	
		15	
		16	
		18	
		19	
		20	
		21	
		22	
		23	
		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。 - 34

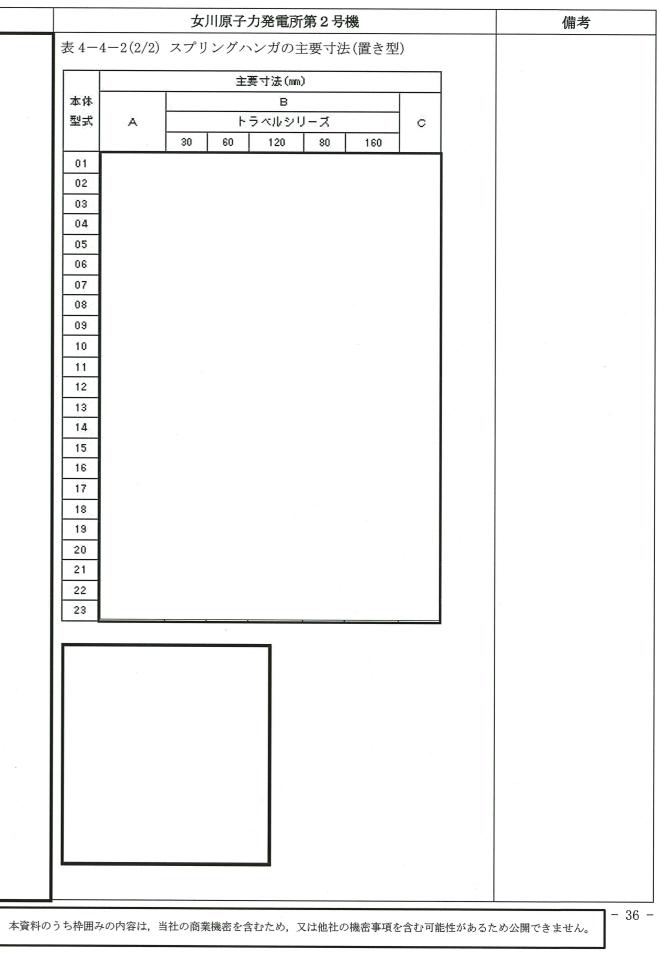
柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第

§2号機	備考	
	型式の相違	
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。	- 35 -

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

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	川原子力到	発電所第2
		表 4	4 - 2(2/2)		ングハン	
					主要可	i法(mm)
		本体		3		В
		型式	A			ロレシリース
				30	60	120 8
		01				
		02				
		03				
		04				
		05				
		06				
		07				
		08				
		09				
		10				
		11				
		12				
		13				
		14				
		15				
		16				
		17				
		18 19				
		20 21				
		21				
		23				
					,	
						1
		- II				1.1
		,				
		II				
						, 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
			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	- 37 -

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25版)	東海第二発電所		女川原子	·力発電所第2
		表 4-5 コン	スタントハンガの	の定格荷重及び
		本体型式	荷重範囲 (kN)	Ė .
		01	7707	A
		02	-	
		02	-	
		03		
		05	-	
		06		
				··

2号機	備考	
び主要寸法	型式の相違	
主要寸法(mm)		
B C		
		- 38 -
t他社の機密事項を含む可能性があるた	とめ公開できません。	

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
			- 39
		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:
·		4.3.3 支持	接置の使用材料	
			設規格の適用を受ける箇所に使用する材料	は,設計・建設
			材料図表 Part1 に従うものとする。	
		4.3.4 支持	接置の強度及び耐震評価方法	
			る こう ふくく こう ふんし いっかい こう ひんし ひんし ひんしゅう ひんしゅ ひんしゅう ひんしゅ ひんしゅう ひん ひん ひんしゅう ひん	・以下に示す。
		(1) 定格荷		
				C 4 6 0 1 た法
			の定格荷重は,設計・建設規格及びJEA	
			設定されたものであり,支持点荷重を上回	
			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
		保される。		
		(2) 支持装	置の強度計算式	
		a. 記号の知	定義	
		支持装置	の強度計算式に使用する記号は、下記のと	おりとする。
		(a) ロッ	・ドレストレイント	
		記号	定 義	単位
		A c	圧縮応力計算に用いる断面積	mm²
		A p	支圧応力計算に用いる断面積	mm²
		A _a	せん断応力計算に用いる断面積	mm²
		A t	引張応力計算に用いる断面積	mm²
		В	クランプせん断断面寸法	mm
		D	ピン径	mm
		D 1	メインコラム外径	mm
		D _z	メインコラム内径	mm
		D _H	アイプレート穴径	
		6.000 C	クレビス穴径	
		Do	メインコラム外径	n.n.
		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 6	曲げ応力	MPa
		F ¢	E縮応力 組みまたも	MPa
		F m	組合せ応力	MPa
		F p	支圧応力	MPa
		F .	せん断応力 引張応力	MPa MPa
		F t	ע/טאאנוס	MIa

拍崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25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	
		f .	許容圧縮応力	MPa	
		н	クランプ引張断面寸法	mm	
		I	断面二次モーメント	mm ⁴	
		31	断面二次半径	mm	
			ピン間寸法		
		7 1 23	クレビス高さ	mm	
		ß k	産屈長さ	mm	
		P	定格荷重	N	
		R	アイプレート半径		
		R	クレビスせん断断面寸法	mm	
		S	クレビス幅	mm	
			アイプレート板厚		
		т	クレビス板厚	mm	
			クランプ板厚		
		T n	球面軸受幅	mm	
		W	すみ肉溶接部脚長	mm	
		Z "	クレビス断面係数	m m ³	
		z,	クレビス断面係数	m m ³	
		θ	クレビス荷重角度	deg	
		Δ.	限界細長比	1 H	
		a	有効細長比		
		(b) オイノ	レスナッバ		
		記号	定義	単位	
		A c	圧縮応力計算に用いる断面積	mm²	
		A p	支圧応力計算に用いる断面積	mm ²	
		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	
			イーヤ穴部せん断断面寸法		
			クランプ穴部せん断断面寸法		
		В	ブラケット穴部せん断断面寸法	mm	
			ロッドエンド穴部せん断断面寸法		
		В	ブラケット穴部せん断断面寸法	m.m	

記号 C D D D 1 D 1 D 1 C	定 義 イーヤ引張断面寸法 クランプ引張断面寸法 プラケット引張断面寸法 ロッドエンド引張断面寸法 イーヤ穴径 クランプ穴径 プラケット穴径 ロッドエンド穴径 ロッドエンド穴径 シリンダカバー内径 コネクティングパイプ外径 ピストンロッド外径 アダプタ外径 アダプタ内径 ピン径 ピストンロッド最小断面部の径 縦弾性係数	単 位 mm mm mm mm mm	
D D D 1 D 1 d E F	クランプ引張断面寸法 ブラケット引張断面寸法 ロッドエンド引張断面寸法 イーヤ穴径 クランプ穴径 ブラケット穴径 ロッドエンド穴径 シリンダカパー内径 コネクティングパイプ外径 ビストンロッド外径 アダブタ内径 ピン径 ビストンロッド最小断面部の径		
D D D 1 D 1 d E F	ブラケット引張断面寸法 ロッドエンド引張断面寸法 イーヤ穴径 クランプ穴径 ブラケット穴径 ロッドエンド穴径 シリンダカパー内径 コネクティングパイプ外径 ビストンロッド外径 アダブタ内径 ビン径 ビストンロッド最小断面部の径		
D D D 1 D 1 d E F	ロッドエンド引張断面寸法 イーヤ穴径 クランプ穴径 ブラケット穴径 ロッドエンド穴径 シリンダカパー内径 コネクティングパイプ外径 ビストンロッド外径 アダプタ外径 アダプタ内径 ピン径 ビストンロッド最小断面部の径		
D ₁ D ₂ d E F	 イーヤ穴径 クランプ穴径 ブラケット穴径 ロッドエンド穴径 シリンダカバー内径 コネクティングパイプ外径 ピストンロッド外径 アダブタ外径 アダブタ内径 ピン径 ピストンロッド最小断面部の径 	11.11 11.11 11.11	
D ₁ D ₂ d E F	クランプ穴径 プラケット穴径 ロッドエンド穴径 シリンダカバー内径 コネクティングバイプ外径 ピストンロッド外径 アダプタ外径 アダプタ内径 ピン径 ピストンロッド最小断面部の径	11.11 11.11 11.11	
D ₁ D ₂ d E F	 ブラケット次径 ロッドエンド穴径 シリンダカバー内径 コネクティングパイプ外径 ピストンロッド外径 アダプタ外径 アダプタ内径 ピン径 ピストンロッド最小断面部の径 	11.11 11.11 11.11	
D ₁ D ₂ d E F	ロッドエンド穴径 シリンダカバー内径 コネクティングバイプ外径 ビストンロッド外径 アダプタ外径 アダプタ内径 ピン径 ピストンロッド最小断面部の径	11.11 11.11 11.11	
D ₁ D ₂ d E F	シリンダカバー内径 コネクティングバイプ外径 ピストンロッド外径 アダプタ外径 アダプタ内径 ピン径 ピストンロッド最小断面部の径	11.11 11.11 11.11	
D1 d E F	コネクティングバイプ外径 ビストンロッド外径 アダプタ外径 アダプタ内径 ビン径 ビストンロッド最小断面部の径	0.0	
D1 d E F	ビストンロッド外径 アダプタ外径 アダプタ内径 ビン径 ビストンロッド最小断面部の径	0.0	
D1 d E F	アダプタ外径 アダプタ内径 ピン径 ピストンロッド最小断面部の径	0.0	
D1 d E F	アダプタ外径 アダプタ内径 ピン径 ピストンロッド最小断面部の径	0.0	
D1 d E F	アダプタ内径 ピン径 ピストンロッド最小断面部の径		
d E F	ビン径 ピストンロッド最小断面部の径 -		
E F			
F	縦弾性係数	1 m	
-		MPa	
12	材料の許容応力を決定する場合の基準値	MPa	
A	压缩応力	MPa	
F.,	支圧応力	MPa	
F .	せん断応力	MPa	
	引張応力		
F .	内圧による引張応力	MPa	
f e		MPa	
h		nn	
1	断面二次モーメント	mm ⁴	
i		88	
K	シリンダチューブ内圧		
L			
1			
-			
M		0 m	
n			
	1 i K L Ø _k M	F: 内圧による引張応力 1。 許容圧縮応力 h すみ肉溶接部脚長 1 斯面二次モーメント i 斯面二次半径 K シリンダチューブ内圧 L コネクティングパイプ長さ 座屈長さ M 大角ボルトの呼び径 タイロッドのねじ部呼び径 大角ボルトの本数	F: 内圧による引張応力 MPa 1. 許容圧縮応力 MPs h すみ肉溶接部脚長 mm 1 斯面二次モーメント mm ⁴ i 断面二次モーメント mm K シリンダチューブ内圧 MPs L コネクティングパイプ長さ mm k 座組長さ mm M 六角ボルトの呼び径 mm A 大角ボルトの本数 mm

x 24	電所第2号機	備考
定	義	単位
定格荷重		N
シリンダチューブの内半	轻	mm
シリンダチューブの外半	轻	mm
クランプ板厚		
イーヤ板厚		
ブラケット板厚		mm
ロッドエンドイーヤ板厚	I	
	27	
シリンダカバー板厚		mm
コネクティングパイプ板	[厚	2.77100000
限界細長比		
有効細長比		-
カニカルスナッバ		
; 定		単位
圧縮応力計算に用いる断	i面積	mm ²
支圧応力計算に用いる断	f面積	mm ²
せん断応力計算に用いる	断面積	mm ²
引張応力計算に用いる断		mm ²
イーヤセム断断面寸法		
ブラケット穴部せん断断	而寸法	
クランプ穴部せん断断面		
コネクティングチューブ		mm
ユニパーサルプラケット		
ユニバーサルボックス穴		
ブラケット引張断面寸法		
クランプ引張断面寸法		mm
	イーヤ部引導断量寸法	
		mm
		mm
ユニバーサルボックス引	100 000 000 000 1000	- man
イーヤ引張断面 ブラケット引張 クランブ引張断 コネクティング	 寸法 新面寸法 テューフ ラケット ックス 	 寸法 断面寸法 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・

·	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径		
		100	ユ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		
			コードコラム外径		
		D ₁	ケースの支圧強度面内径	- CE 100 -	
			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		
			ケースのせん断強度面の径		
		D 2	ケースの支圧強度面外径	10.00	
			ベアリング押えのせん断強度面の径		
			ベアリング押えの支圧強度面外径		
		Da	ケースの引張強度面内径		
		D ₄	ケースの引張強度面外径	mm	
			ピン径		
		d	イーヤ穴部の軸径	16.00	
		1000	ユニバーサルボックス穴部の軸径	1.000	
		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.e	王縮応力	MPa	
		F.	支圧応力	MPa	
		F .	せん断応力	MPa	
		F.	引張応力	MPa	
		f	許容正緒応力	MPa	
		h	すみ肉溶接部脚長	mm	
			新面二次モーメント	mm*	
	L. L	15		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	
		1	断面二次半径	mm	
			コネクティングチューブの長さ	mm	
		8 ₁	座屈長さ	mm	
		M	六角ボルトの呼び径	mm	
		n	六角ボルトの本数	本	
		P	定格荷重	N	
		1.5 N. W.	ブラケット板厚		
			クランプ板厚		
		T	コネクティングチューブイーヤ部板厚	mm	
			ユニバーサルブラケット板厚		
			コネクティングチューブ板厚		
			イーヤ板厚		
		t		mm	
			ケースのせん断強度面板厚		
		25	ペアリング押え板厚		
		t 1	ユニバーサルボックス板厚	mm	
		t 2	ユニバーサルボックス板厚	mm	
			ユニバーサルボックス引張強度面寸法	mm	
		A	限界細長比 有効細長比		
			本資料のうち枠囲みの内容は、他社の機密事	王と会と一つ時にパナマとい	八明云さされ)

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25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	リングハンガ		
		en 15.		144 244	
		記号	定 義 圧縮応力計算に用いる断面積	単 位 mm ²	
		A e	上報応力計算に用いる断面積 支圧応力計算に用いる断面積	tom ²	
		Α,,	またのでの一般に用いる新面積 などのでの一般に用いる新面積 などのでの一般に用いる新面積 などのでの一般に用いる新面積 などのでの一般に用いる新面積 などのでの一般に用いる新面積 などのでの一般に用いる新面積 などのでの一般に用いる新面積 などのでの一般に用いる新面積 などのでの一般に用いる新面積 などのでの一般に などのでの一般に などのでの一般に などのでの な などのでの などの な などのでの などのでの などの な な な な な な な な な な な な な な な な な	mm ²	
		Α,	引張応力計算に用いる断面積	mm ²	
		Α.	上部カバー円板外径		
		а	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	mm	
			上部カバーイーヤ円面積変換経		
		b	下部カバー円板内径	mm	
			「前以八一門权内住		

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25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	
		100	イーヤ断面寸法		
		C	クレビス引張断面寸法	milli	
			イーヤ穴径		
		D	ケース内径	888	
			クレビス穴径		
			ばね平均径	-	
		D1	コードコラム外径	milli	
			ばね座外輪内径		
		D_2	ロードコラム内径	800	
		Da	ばね座内輪外径	800	
		d	ピン径	cim.	
		100	ターンパックルの厚さ		
		E	縦弾性係数	MPa	
			ターンパックル外径	1000	
		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.	压缩応力	MPa	
		Fm	組合せ応力	MPa	
		F.	支圧応力	MPa	
		F .	せん断応力	MPa	
		F .	引張応力	MPa	
		f.	許容圧縮応力	MPa	
		G	ターンパックルの内幅	nm	
		h	すみ肉溶接部脚長	1000	
		h 1	すみ肉溶接部脚長	-	
		h a	すみ肉溶接部脚長	aim.	
		1	断面二次モーメント	mm*	
		i.,	断面二次半径	nim.	
		J	ケース切り欠き部の幅	100	
			ロードコラムからばね座までの距離	(92)	
		L	クレビスの板と板の距離	min	
		£ 6.	座相長さ	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
		記号	定義	単位	
		0	ハンガロッドのねじ部呼び径	227 80220 3	
		M	ロッドのねじ部呼び径	mm	
		Mo	作用モーメント	N ' mm	
		P	定格荷重	N	
			イーヤ板厚		
		4655	ケース板厚		
		т	下部カバー板厚	mm	
			クレビス板厚		
			上部カバー板厚		
		π,	ばね座外輪板厚	mm	
		π.,	はね座内輪板厚	mm	
		τ.	はね座板厚	mm	
		Τ.,	ばね座板厚	mm	
		z	断面係数	mm ^a	
		Δ.	限界細長比	-	
		λ	有効細長比	10.000	
		βs	応力係数(機械工学便覧 材料力学第5章図 82 に よる)	857-	
		ßg	応力係数(機械工学便覧 材料力学第5章図 84 に よる)	-	
		ß 10	応力係数(機械工学便覧 材料力学第5章図 84 に よる)		
		8	ターンバックル断面角度	deg	

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25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	
		ばね平均径	
		A) イーヤオ注 mm	
		A _p 支圧応力計算に用いる断面積 mm ²	
		A。 せん断応力計算に用いる断面積 mm ²	
		A、 引張応力計算に用いる断面積 mm ²	
		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	用できません。 - 49

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25版)	東海第二発電所		女川原子力発電所第2号機		備考
		能导	定義	単 位	
			テンションロッドピン曲 伊部寸渉		
		フレームの板と板の距離			
			ラグプレート被庫	RR.	
			リンクブレート穴部せん断断菌寸渉		
		200	ばね座の穴径		
		c	アッパープレートの寸渉	nn	
		7	テンションロッドのねじの呼び径	8	
			ピン径		
		D	テンションロッド穴径	nn	
			ハンガロッド のねじの呼び径		
			リンクプレート穴径		
		12 12 12 12 12 12 12 12 12 12 12 12 12 1	ロードブロックピン径		
		Di	メインピン経	nn	
		Dz	ターンアーム穴径	88	
		D 3	テンションロッドピン径		
		D.1	イーや穴径	1116	
		D 28	フレーム穴径	nn	
		d	ビン径	1200	
		E	ターンバックルの厚さ	nn.	
		E	ターンバックルが年で	0.0	
		F	タージバックル示量 はね荷重	6.0 M	
		E A	はなぎ重けたかかる荷重	N	
		FA		22.52	
		F b	● 伊応力	MPa	
		F m	組合せ応力 キピキキ	MPa	
		F v	支圧応力	MPa	
		F +	せん断応力	MFa	
		F 1	引張応力	MPa	
		G	ターンパックルの内幅	nn	
		H	溶接部のと厚	0.0	
		H	フレーム穴龍単経	1.000	

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25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	
			イーヤの板と板の距離		
		L	テンションロッド溶接長さ	mm	
			リンクプレートの板と板の距離		
		M u	作用モーメント	N 1 mm	
		P	定格荷重	N	
		PF	メインピンにかかる荷重	N	
		5 	リンクプレート半径	1959.0c	
		R	テンションロッド穴部半径	mn	
		R	ターンアーム穴部半径	mm	
			テンションロッドピンの板と板の距離		
		s	ターンアームの板と板の距離	mn	
			ロードブロックの寸法	10/5/60	
		S i	フレームの板と板の距離	mm	
		S.	ターンアームの板と板の距離	mm	
			リンクプレート板厚		
		т	テンションロッドプレートの板厚	mm	
			イーヤ板厚		
		T A	アッパーブレート板厚	mm	
		Τ.	フレーム板厚	7000	
		-	ばね座板厚		
		Τs	ターンアーム板厚	. 000	
		W	イーヤ溶接部脚長	mn	
		Wı	アッパーブレート溶接部脚長	mo	
		Wz	アッパーブレート溶接部脚長	mm	
		z	断面係数	mm ²⁸	
		β.,	応力係数(機械工学便覧 材料力学第5章図 84 に よる)	15 <u>F-</u> 1	
		8	ターンバックル断面角度	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
		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	- 52 -

	④メインコラム, ⑤クランプ, ⑥ピン, ⑦アイプレート 強	代表的な形状に対する 魚度部材の構成,名称 つ相違
	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), 代 ④メインコラム, ⑤クランプ, ⑥ピン, ⑦アイプレート 強 の	金度部材の構成,名利
	③ ④および②のアッセンブリ (金長)	

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第
		ロ. 各部材の計算式
		(ホ) クランプ(5)
		i 引張応力評価
		引張応力が、許容引張応力以下であるこ
		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
		iii 支圧応力評価
		支圧応力が,許容支圧応力以下であるこ

【 所第2号機	備考
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,名称 の相違
下であることを確認する。	
あることを確認する。	
の、又は他社の機密事項を含む可能性があ	っるため公開できません。 - 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
柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機 (ハ) アッセンブリ (全長) (⑧) i 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	備考 代表的な形状に対する 強度部材の名称の相違
			- 55 -
		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。

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		(イ) クレビス(本体)(①)	代表的な形状に対する
		i 引張応力評価	強度部材の構成の相違
		引張応力が,許容引張応力以下であることを確認する。	
		ii せん断応力評価	
		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 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。	
		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。	
		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	っるため公開できません。 - 56 -

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25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	
		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
		(二) メインコラム(④)
		i せん断応力評価
		せん断応力が、許容せん断応力以下で
		$(a) = t^{\alpha} \cdot (\alpha)$
		(へ) ピン(⑥)i せん断応力評価
		せん断応力が、許容せん断応力以下で

<u>あることを確認する。</u> あることを確認する。	第2号機	備考
あることを確認する。		代表的な形状に対する
あることを確認する。		強度部材の構成の相違
	あることを確認する。	
あることを確認する。		
	あることを確認する。	
58		
58		
58		
58		
58		
58		
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。	山山の松安吉石と公正ったしいとう	- 58 -

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第
		(ト) アイプレート(⑦)
		i 引張応力評価
		引張応力が、許容引張応力以下である
		ii せん断応力評価
		せん断応力が、許容せん断応力以下で
		iii 支圧応力評価
		支圧応力が、許容支圧応力以下である

52号機	備考
	代表的な形状に対する
	強度部材の構成,名称
	の相違
ことを確認する。	
あることを確認する。	
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
	照度前的の伸成の相逢
他社の機密事項を含む可能性がある	- 59 -

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
		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。	

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

訪第2号機	備考	
出し, 許容せん断応力以下である		
あることを確認する。		
 ,又は他社の機密事項を含む可能性があるた 	とめ公開できません。	- 62 -

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第
		(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
		(ii) せん断応力評価
		せん断応力が,許容せん断応力以下で。
		(iii) 支圧応力評価
		支圧応力が、許容支圧応力以下である
		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な
		1
		I

§2号機	備考
ことを確認する。	
あることを確認する。	
ことを確認する。	
ナマントナガニュトマ	
あることを確認する。	
	- 63 -
は他社の機密事項を含む可能性がある	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
		(へ) 六角ボルト(⑥) i 引張応力評価
		1 引張応力計価 引張応力が,許容引張応力以下であるこ
		(ト) ロッドエンド(⑦)
		i 引張応力評価
		引張応力が,許容引張応力以下である。
		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
		ⅲ 支圧応力評価
		支圧応力が,許容支圧応力以下である、

፪ 所第2号機	備考
あることを確認する。	
あることを確認する。	
下であることを確認する。	
あることを確認する。	
	- 64 -
り、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
		(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
		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る

2021年7月15日 02-工-B-19-0030_改4

電所第2号機	備考
ぎあることを確認する。	
<u>人下であることを確認する。</u>	代表的な型式の相違
),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。 - 65 -

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。

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25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	
		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	- 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(¹ ⁰)	
		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。	
		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。 - 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
		(ル) ブラケット(⑪)
		i 引張応力評価 引張広力が、対応引張広力以下でたて、
		引張応力が、許容引張応力以下である。
		ii せん断応力評価
		せん断応力が,許容せん断応力以下でる
		iii 支圧応力評価
		支圧応力が、許容支圧応力以下である。
		(ヲ) ピン(12)
		i せん断応力評価
		せん断応力が、許容せん断応力以下でな

所第2号機	備考
あることを確認する。	
下であることを確認する。	
あることを確認する。	
下であることを確認する。	
又は他社の機密事項を含む可能性がある7	- 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
		 (c) メカニカルスナッバ 応力評価は、次の強度部材の最弱部に発生するせん断応力、引張応力(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 	
		カ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、 ①ユニバーサルブラケット ④ ③ ① ① ① ① ① ① ① ① ① ① ① ① ① ① ① ① ① ①	代表的な形状に対する 強度部材の名称の相違
		$A \beta 1 d$ 4 8 3 7 0 9 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	
		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	

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号相
		ロ. 各部材の計算式
		(イ) ダイレクトアタッチブラケット(①),
		ティングチューブイーヤ部(⑩)及びユニバーサ
		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
		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
		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

所第2号機	備考
ト(①) , クランプ(④), コネク ユニバーサルブラケット(⑪)	代表的な形状に対する 強度部材の構成の相違
あることを確認する。	
下であることを確認する。	
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) 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。	

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25版)	東海第二発電所	女川原子力発電所領
		(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
		i せん断応力評価 サノ 新広力が、 新広井 / 新広力 / 新石力 / 新広力 / 新石力 / / / / / / / / / / / / / / / / / / /
		せん断応力が,許容せん断応力以下で

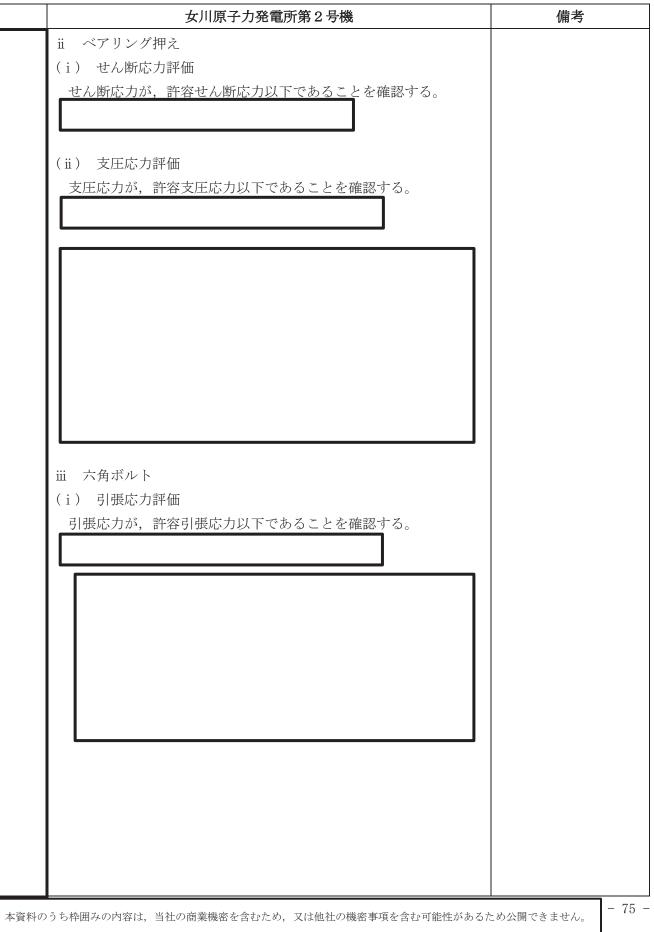
2号機	備考	
ことを確認する。		
ることを確認する。		
		- 72

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		(ホ) コネクティングチューブ(⑥)	
		i 圧縮応力評価	
		圧縮応力が,許容圧縮応力以下であることを確認する。	
		許容圧縮応力	
			<u> </u>
		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 - 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
		(へ) ケース、ベアリング押え及び六角ズ
		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
		L (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
		(ⅲ) 支圧応力評価
		支圧応力が、許容支圧応力以下であるこ

	備考	
六角ボルト(⑦)		
なることな破却する		
あることを確認する。		
下っと ストレナ ゆきしと ス		
下であることを確認する。		
あることを確認する。		
,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。	- 74 -
		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
		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
		(ii) 支圧応力評価
		支圧応力が、許容支圧応力以下である
		… 六角ボルト
		(i) 引張応力評価 引張広力が、 新安引張広力以下でた 7
		引張応力が,許容引張応力以下である



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
		(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。
		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
		 iii 支圧応力評価 支圧応力が,許容支圧応力以下であるこ

訂第2号機	備考	
あることを確認する。		
<u>下である</u> ことを確認する。		
あることを確認する。		
,又は他社の機密事項を含む可能性がある†	こめ公開できません。	- 76 -

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第
		(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
		ii せん断応力評価
		 しめ断応力が,許容せん断応力以下で
		L
		iii 支圧応力評価
		支圧応力が、許容支圧応力以下である

	考
さとを確認する。	式の相違
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. 各部材の評価式	
		(イ) イーヤ(①)	
		i 穴部	
		(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>	
		(ii) せん断応力評価	
		せん断応力が、許容せん断応力以下であることを確認する。	
		(iii) 支圧応力評価	
		_支圧応力が,許容支圧応力以下であることを確認する。	
		ii 溶接部	
		(i) せん断応力評価	
		せん断応力が、許容せん断応力以下であることを確認する。	

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25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)	表現の相違
		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 -
		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	こめ公開できません。

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
		(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
		ii せん断応力評価
		せん断応力が、許容せん断応力以下で
		iii 引張応力評価
		引張応力が、許容引張応力以下である

§2号機		備考	
ことを確認する。			
<u>あることを</u> 確認する。			
ことを確認する。			
			1 -
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
		(ニ) ハンガロッド(④)
		i 引張応力評価
		引張応力が,許容引張応力以下である
		(ホ) スプリングケース(⑤)
		i 引張応力評価
		引張応力が、許容引張応力以下である
		<u></u>



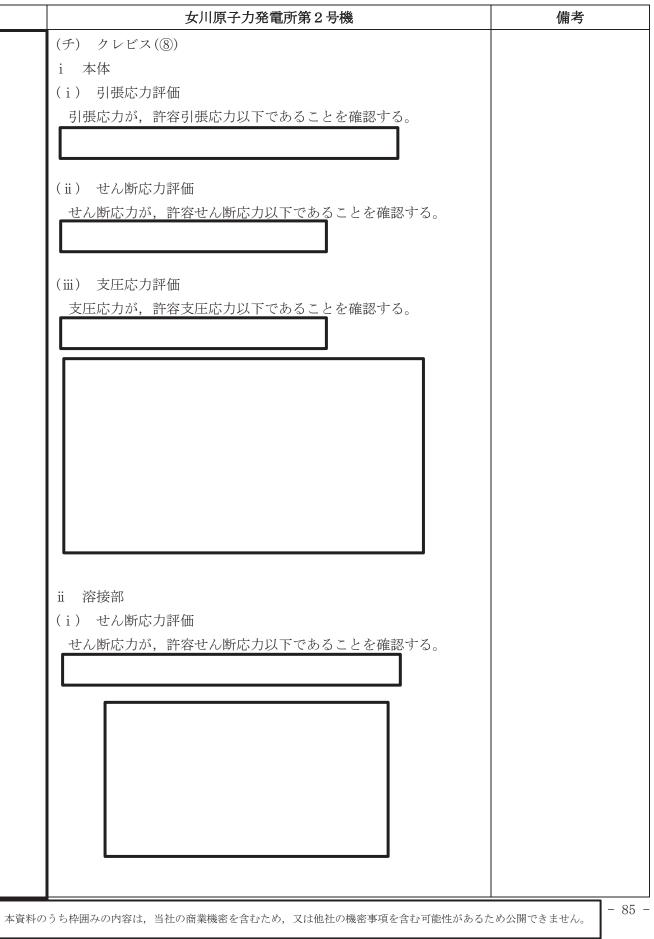
 (*) 下語少く(8)) 1: 本化 (1) 単次の方面 (1) 単次の方面 (1) 学校成功方面 (2) 学校成功方面 (1) 学校成功方面 (1) 学校成功方面 (1) 学校成功方面 (1) 学校成功方面 (1) 学校成功方面 (1) 学校成功方面 (2) 学校成功方面 (2) 学校成功方面 (3) 学校成功方面 (4) 学校成功方面 (4) 学校成功方面 (5) 学校成功方面 	柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第
 (i) 曲げ応力評価 曲げ応力が、許容曲げ応力以下である ii 溶接部 (i) せん断応力評価 			(へ) 下部カバー(⑥)
<u>曲げ応力が、許容曲げ応力以下である</u> <u> </u>			i 本体
i 溶接部 (i) せん断応力評価			(i) 曲げ応力評価
(i) せん断応力評価			曲げ応力が、許容曲げ応力以下である
(i) せん断応力評価			
			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

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。



柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		(ト) ターンバックル(⑦)	
		i 引張応力評価	
		引張応力が、許容引張応力以下であることを確認する。	
		盗料のうた桃田五の内交け、当社の商業機変を含むため、又け他社の機変車頂を含む可能性がある	- 84 -

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第
		(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、
		(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</u>
		(iii) 支圧応力評価 まに広れば、数次まに広わい下であった
		支圧応力が、許容支圧応力以下であるこ
		··
		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、
		本資料のうち松囲みの内容け 当社の商業機密を全かため マけ



柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		(リ) ビン(⑨)	
		i 曲げ応力評価	
		曲げ応力が,許容曲げ応力以下であることを確認する。	
		ii せん断応力評価	
		せん断応力が、許容せん断応力以下であることを確認する。	
		iii 組合せ応力評価	
		組合せ応力が,許容組合せ応力以下であることを確認する。	
		(ヌ) ロッド(110)	
		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。	
		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。 - 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
		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。

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25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。	
	**	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	レ 公開できませ/

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
		(e) コンスタントハンガ 広力証在は、次の改産如村の見可如に発生するよう。	
		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	
		りて、 又は 二相応 りし、 計谷応 り 算 山 し、 計谷応 り 以 下であることを確認する。	
		イ. 強度部材	
		①ばね座, ②テンションロッド (ロッド),	代表的な形状に対する
		③テンションロッド (プレート), ④テンションロッドピン,	強度部材の構成、名称
		⑤リンクプレート,⑥アジャストピン,⑦ロードブロックピン,	の相違
		⑧ターンアーム, ⑨アッパープレート, ⑩イーヤ, ⑪ピン,	
		⑫ハンガロッド, ⑬ターンバックル, ⑭メインピン, ⑮フレーム	
			ļ
		5 6	
		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	- め公開できません - 89 -

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		ロ. 各部材の評価式	
		(イ) ばね座(①)	
		i 曲げ応力評価	
		曲げ応力が、許容曲げ応力以下であることを確認する。	
			<u> </u>

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25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 (ロ) テンションロッド(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。	備考 表現の相違
	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	- 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
柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機 (ハ) テンションロッド (ブレート) (③) 「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 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 せん断応力評価 せん断応力評価 	備考 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
		(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。	1
		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。	
		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	っ 93 - 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。	
		(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 アジャストピン側穴部	
		(i) 引張応力評価	
		引張応力が、許容引張応力以下であることを確認する。	
		(ii) せん断応力評価	
		せん断応力が、許容せん断応力以下であることを確認する。	
		(ⅲ) 支圧応力評価	
		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	女川原子力発電所領
		(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
		ii せん断応力評価
		せん断応力が,許容せん断応力以下で
		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。 あることを確認する。	52号機	備考	
あることを確認する。	ことを確認する。		
	あることを確認する。		
	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
		(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
		ii せん断応力評価
		せん断応力が,許容せん断応力以下で
		iii 組合せ応力評価
		組合せ応力が、許容組合せ応力以下で

§2号機	備考
とを確認する。	
<u>あること</u> を確認する。	
あることを確認する。	
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。 - 96 -

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25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。	
			ן ך
			-
			- 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) アッパープレート(⑨)	
		i 本体	
		(i) 曲げ応力評価	
		曲げ応力が,許容曲げ応力以下であることを確認する。	
		ii 溶接部	
		(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。	
			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、両方の溶接脚
			面積を考慮している。)
		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	- 98

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2
		(ヌ) イーヤ(10)
		i 穴部
		(i) 引張応力評価
		引張応力が、許容引張応力以下であるこ
		<u> </u>
		(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
		(iii) 支圧応力評価
		支圧応力が、許容支圧応力以下であるこ
		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
		<u> </u>

第2号機	備考	
ることを確認する。		
であることを確認する。		
<u>るこ</u> とを確認する。		
であることを確認する。		
て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。	- 99 -

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第
		$(\mathcal{V}) \mathcal{L}^{*}\mathcal{V}(\mathbb{I})$
		i 曲げ応力評価
		曲げ応力が,許容曲げ応力以下である
		ii せん断応力評価
		iii 組合せ応力評価
		組合せ応力が、許容組合せ応力以下で

52号機	備考	
ことを確認する。		
あることを確認する。		
あることを確認する。		
他社の機密事項を含む可能性があるため	め八間できません	- 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
		(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
		(ワ) ターンバックル(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

第2号機	備考
第2号機 3ことを確認する。	備考
汁姐社の機家車面も今も可能はポッチ	め公開できません。 - 101 -
は他社の機密事項を含む可能性があるた	の公開でさません。

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	女川原子力発電所領
		(力) メインピン(强)
		i 曲げ応力評価
		曲げ応力が、許容曲げ応力以下である
		ii せん断応力評価
		せん断応力が,許容せん断応力以下で
		iii 組合せ応力評価
		組合せ応力が,許容組合せ応力以下で

§2号機	備考	
<u>こと</u> を確認する。		
<u>あることを</u> 確認する。		
あることを確認する。		
他社の機密事項を含む可能性がある	ため公開でキモチル	- 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(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。	
			ר
		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 - 103 -

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25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	※ちてため公開できませ/

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
		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	っるため公開できません。 - 105

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25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	っ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
		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	っるため公開できません。 - 107

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25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	っるため公開できません。 - 108

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25版) 東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
柏崎利羽原子力発電所第7 号機(2020.9.25 版) 東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機 4.4 支持架構及び付属部品の設計 4.4.1 概要 配管系の支持架構及び付属部品(ラグ, Uボルト等)は, 配管系の支 持点荷重から求まる支持構造物に生じる応力と使用材料により定ま る許容応力の比較による応力評価によるに力、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。	

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第
		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
		行い、発生応力が許容応力を超えないよう
		溝形鋼, H形鋼, 角形鋼, 鋼管等)を決定
		付属部品については,支持点荷重が使用
		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住
		す。
		なお, 付属部品については, 使用荷重を
		の評価により健全性の確認を行うことが可
		表 4-6 支持架構の標準鋼材仕様
		鋼材名称 材 質 鋼材サイ
		山形綱
		111 7/2 999
		溝形鋼
		104 102 504
		日形鋼
		000000
		角形鋼
		鋼管

2号機	備考
‡とした強度及び耐震評価を うに使用する鋼材(山形鋼, ごする。	
- / つ。。 月荷重を超えないように使用	表現の相違
仕様を表 4-6~表 4-9 に示	
と超える場合であっても個別 可能である。	
	- 110 -
他社の機変事項を含む可能性があるた	め公開できません - 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-	下力発電所第	2
		表	4-7 標準ラ	ラグの主要寸	法
		型式番号	材質	0	
		H32-1			
		H32-2	1		
		H32-3	1		
		H32-4			
		H32-5	1		
		H32-6	1		
		H32-7	1		
				の溶接部主要	巨寸
		型式番号	材質	w b ₁	
		H32-1			
		H32-2			
		H32-3			
		H32-4			
		H32-5			
		H32-6			
		H32-7			<u></u>

第2号機	備考
寸法 (mm)	型式の相違
h i t	
要寸法 (mm) w b 2 a	
」 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。 - 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
		表 4-9 橋	標準Uボルト主要
		型式番号	材質
		U-BOLT*15A	
		U-BOLT*20A	
		U-BOLT*25A	
		U-BOLT*32A	
		U-BOLT*40A	
		U-BOLT*50A	
		U-BOLT*65A	
		U-BOLT*80A	
		U-BOLT*100A	
		U-BOLT*125A	
		U-BOLT*150A	

2号楼	送		備考	
更寸法	(mm)		型式の相違	
	D o			
他社の権	幾密事項を含む可能性な	ぶあるた	め公開できません。	- 112 -

東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機 備考
	4.4.3 支持架構及び付属部品の使用材料 設計・建設規格の適用を受ける箇所に使用する材料は,設計・建設 規格 付録材料図表 Part1に従うものとする。ただし,ラグの材料 は当該配管に適用する材料とする。
	 4.4.4 支持架構及び付属部品の強度及び耐震評価方法 支持架構及び付属部品の強度及び耐震評価の方法を以下に示す。 (1) 許容応力 許容応力は,設計・建設規格及びJEAG4601に基づくものと する。 許容応力状態に対する許容応力を表4-10に示す。
	表 4-10 各許容応力状態の許容応力*7 *8
	許容応力 一次応力 一次+二次応力 状態 1000 1000 1000 1000 1000
	状態 引張 せん断 圧縮 曲げ 支圧 組合ぜ 51% せん断 曲げ 支圧 座屈 IA, IA f, f
	$ \begin{array}{ c c c c c c c c c c c c c c c c c c c$
	$\mathbb{IV}_{\lambda} \mathbb{S} = \begin{bmatrix} 1.5 \cdot & 1.5 \cdot \\ \mathbf{f}_{\tau}^{*} & \mathbf{f}_{s}^{*} & \mathbf{f}_{c}^{*} & \mathbf{f}_{b}^{*} & \mathbf{f}_{b}^{*} & \mathbf{f}_{\tau}^{*} \end{bmatrix} = \begin{bmatrix} 1.5 \cdot & 1.5 \cdot & 1.5 \cdot \\ \mathbf{f}_{\mu}^{*} & \mathbf{f}_{\mu}^{*} & \mathbf{f}_{\mu}^{*} \end{bmatrix}$
	 注記*1 : すみ肉溶接部にあっては,最大応力に対して 1.5・f 。と する。 *2 :設計・建設規格 SSB-3121.1(4)a.により求めた f b とする。 *3 :応力の最大圧縮値について評価する。 *4 : 自重,熱等により常時作用する荷重に,地震による荷重を 重ね合わせて得られる応力の圧縮最大値について評価す る。 *5 :組合せ応力の許容応力は,設計・建設規格に基づく値とす る。 *6 :地震動のみによる応力振幅について評価する。 *7 :材料の許容応力を決定する場合の基準値下は,設計・建設
	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。	
		* 8 : f _t *, f _s *, f _c *, f _b *, f _p */t, f _t , f _s , f _c ,	
		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 _b :許容曲げ応力 支持構造物(ボルト等を除く)に対して設計・	
		建設規格 SSB-3121.1(4)により規定される値	
		f p:許容支圧応力 支持構造物(ボルト等を除く)に対して設計・	
		建設規格 SSB-3121.1(5)により規定される値	

a. 記号の) 支持架構 とする。	8構及び付属部品の強度計算式 定義 及び付属部品の強度計算に使用する記号は, 下詞	己のとおり
支持架構た		己のとおり
支持架構た		己のとおり
とする。		
(a) 支持架	旦構	
(a) 文內(A) 記号	定義	単位
f.	产 報 許容引張応力	MPa
σ.	引張(圧縮)応力	MPa
σь	曲げ応力	MPa
		MPa
σ	組合せ応力	MPa
A	引張(圧縮)に用いる断面積	mia
A .	せん断応力計算に用いる断面積	mm ²
Z	曲げ応力計算に用いる断面係数	mm ³
N	引張(圧縮)方向荷重	N
Q	せん断方向荷重	N
M 。	曲げモーメント	N +mm
記号	定 義	単位
(b) ラグ		HH (1)
ft	許容引張応力	MPa
A a	せん断応力計算に用いる断面積	mm ²
a	ラグ溶接部のど厚	mm
F _e	組合せ応力	MPa
Fь	曲げ応力	MPa
F s	せん断応力	MPa
h 1	ラグの高さ	mm
l	ラグの長さ	mm
M .	ラグに作用する曲げモーメント	N + mm
P ₁	ラグに作用する荷重	N
w b 1	ラグ溶接部寸法	mm
w b _z	ラグ溶接部寸法	mm
Z	曲げ応力計算に用いる断面係数	mm ³
t	ラグの板厚	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
		(c) Uボルト		
		記号定義	単位	
		A。 せん断応力計算に用いる断面積	mm ²	
		A、 引張応力計算に用いる断面積	mm²	
		D。 Uボルトの径	mm	
		F。 組合せ応力	MPa	
		F。 せん断応力	MPa	
		F. 引張応力	MPa	
		f . 許容引張応力	MPa	
		P ₂ , P ₈ Uボルトに作用する荷重	N	

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2
		b. 強度計算式
		支持架構及び付属部品の強度計算式を以
		なお,以下に示す強度及び耐震計算式は
		であり、記載のない形状についても、同様
		た,許容応力は,許容応力状態ⅢASにお
		を例として記載したものであり、許容応力
		適切な許容応力を用いる。
		(a) 支持架構
		支持架構の引張(圧縮)・せん断・曲げ応
		は、次の計算式で計算できる。
		11 1 1
		11 1 1
		11 1 1
		11 1 1
		11 1 1
		したがって,
		(b) ラグ
		ラグ本体のせん断・曲げ・組合せ応力を
		カ以内であることを確認する。
1		
	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,又は低
	•• 17 與"十、	

第2号機	備考
を以下に示す。	
には代表的な形状に対するもの	
目様の計算式で計算できる。ま	
おける一次応力評価(組合せ)	
気力状態及び応力種別に応じて	
応力を生じる構造部分の応力	
」を算出し,算出結果が許容応	代表的な型式の相違
7114山社の撤密車店を会す。可始はればキッチ	- めい眼できません
ては他社の機密事項を含む可能性があるた	_の公開でさません。

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
		したがって,
		町弦 ニ が次位却の止しば、出し、如人
		配管―ラグ溶接部のせん断・曲げ・組合~ が許容応力以内であることを確認する。
		配管―ラグ溶接部に発生する応力は,
		したがって,
		<u></u>

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。

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

2号機	備考
を算出し,算出結果が許容応	代表的な型式の相違

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
		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。	
		ケミカルアンカ 支持架構 フレート 樹脂 メカニカルアンカ 支持架構	
		図 4-2 埋込金物の概略図	
		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	こめ公開できません。 - 120

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25版)	東海第二発電所		女川原子力?	発電所第2
			下 T 形状タイプA	
			X 4	1-3 埋込会
		荷重を超えない なお,使用荷 よる個別の強度 標準的な埋込 示す。	発生する荷重に基 範囲でタイプを選 重を超える場合で 評価により健全性 金物の使用荷重及 レアンカ及びメカ る荷重を許容でき	建定する。 ぎあっても多 きの確認を? なび主要す? コニカルア? きるものを?
		مب و بيو	使用商	守重(kN)
		タイプ	引張荷重	せん断
		A		
		В		
		C		
		D	-	
		E		
		F		

2号機	備考
	型式の相違
形状タイプF	
全物の代表形状	表現の相違
マイプごとに定められた使用	
っ発生する荷重の作用状態に を行うことが可能である。	表現の相違
寸法を表 4-11,表 4-12 に	
アンカを用いる場合には,使 をカタログから選定する。	
	型式の相違
断荷重	
他社の機密事項を含む可能性があるた	- 121 -

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2
		表 4-12 標準埋込金物の主要寸法
		グレート 横辺側 極辺側 外径 月 ・ 日 の長さ の長さ t d D 1 ・ 日 W (mm) (mm) (mm) (mm) (mm)
		A B C D E F
		注記*:材料は, (プ (スタット
		4.5.3 埋込金物の強度及び耐震評価方法 埋込金物の強度及び耐震評価の方法を以
		 (1) 許容応力及び許容荷重 許容応力及び許容荷重は, JEAG46 埋込金物における各許容応力状態に対す を表 4-13 に示す。
		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

第2号機	備考
	型式の相違
スタッド 長さ L (nm) スタッドの間隔 を を た数 を 長辺方向(nm)× 短辺方向(nm)	
200 KZ 1.5 Io.3 (mm)	
(プレート), ッド)を使用	
法 を以下に示す。	
4601に基づくものとする。 対する許容応力及び許容荷重	

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機 備考
		表 4-13 埋込金物における各許容応力状態の許容応力及び許容荷重
		プレート スタッド コンクリート
		許容応力 曲げ・ 引張 せん断 引張荷重 設計の差異による。(力
		状態 せん断 ビん断 株存の応力 応力 シアコーン 支圧 せん断荷重 川 2 号機では、スタッ ドのせん断応力評価を
		IA, IAft $2/3 + 2/3 + 3 + 3 + 3 + 5 + 3 + 5 + 5 + 5 + 5 + $
		$ II_{A}S = 1.5 \cdot f_{c} S_{y} S_{y}/3^{1/2} = (0.31 \cdot 0.45 \cdot (2/3 \cdot \alpha) + (0.6 \cdot 0.5 \cdot (2/3 $
		W_{AS} $1.5 \cdot f_{\tau}^{*}$ $1.2 \cdot S_{y}$ $1.2 \cdot S_{y}$ $(0.31 \cdot 0.6 \cdot S - (0.75 \cdot \alpha) + S_{z})$ $(0.8 + 0.5 + S_{z}) + S_{z}$ W_{AS} $1.5 \cdot f_{\tau}^{*}$ S_{y} $S_{y}/3^{1/2}$ $(0.31 \cdot 0.6 \cdot S - (0.75 \cdot \alpha) + S_{z}) + S_{z}$ $(0.8 + 0.5 + S_{z}) + S_{z}$
		注1:コンクリートの圧縮応力が支配的の場合は圧縮応力について評 価する。
		注2:コンクリートの許容荷重は単位系の換算係数を用いて評価する。
		注3:許容値を算出する設計温度は常温を使用するものとする。
		注4:埋込金物の使用荷重は、プレート、スタッド及びコンクリート
		の評価のうち最も厳しい部位で決定する。
		注 5: f _t *は, f _t の値を算出する際に設計・建設規格 SSB-3121.1(1)
		本文中「付録材料図 表 Part5 表 8 に定める値」とあるのを「付
		録材料図表 Part5 表8に定める値の1.2倍の値」と読み替えて
		計算した値とする。
		注 6:シアコーンの評価において、工学単位系から SI 単位系への換 表現の相違
		算係数 0.31 を用いて評価する。
		注 7:シアコーンの許容応力状態IVASでの引張荷重において, 建屋
		の面内せん断ひずみ度に応じた低減係数を考慮し、JEAG46
		01に基づく設計とする。
		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
		S _y :設計降伏点 設計・建設規格 付録材料図表 Part5 表8に規 定される値
		F _c , A _c , α, A ₀ , E _c , A _b : (2)項の記号の定義による

				
	JA/2H	(2) 強度計算式		
	記号の知			
H		- ** D強度計算に使用する記号は,下記のとおりと	する	
		1		
	記号	定義	単位	
	20.0.2			
	Q		S CONTRACTOR	
	b.			
-	1.0			
	d		and the second se	
		スタッド軸部の断面積	80m ²	
1.1	a .	スタッドの引張応力	MPa	
	S y		MPa	
		スタッドとスタッド間辺のコンクリートが圧壊	£	
	q a	(複合破壊) する場合の埋込金物1枚当たりの 許容せん断荷重	N	
	E.	コンクリートのヤング係数	MPa	
	γ		kN/m ²	
	F.	コンクリートの設計基準強度	MPa	
	p a i	コンクリートの躯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荷重	N	
	Ac	コンタリートのコーン状破壊面の有効投影面積	mm ²	
5	1	スタッド頭部のコンクリート部が支圧破壊する		
	p a g	場合の埋込金物1枚当たりの許容引張荷重	N	
	D		mm	
	A .	スタッド頭部の支圧面積	mm ²	
	a	支圧面積と有効投影面積から定まる係数	—	
		$ \begin{array}{c} A_b \\ \sigma_{1} \\ S_y \\ q_a \\ q_a \\ E_c \\ \overline{\gamma} \\ F_c \\ p_{a_1} \\ A_c \\ p_{a_2} \\ D \\ A_o $	Q 世人勝衛重 b プレート幅 t プレート厚き A プレート断面値 z プレート断面値 c スタッドの断面係数 c スタッドの問題 o プレートの曲げ・せん断共存時の応力 1 許容引張応力 N スタッドの本数 d スタッドの本数 d スタッドの素能の d スタッドの素能の d スタッドの素能の d スタッドの引張応力 Sy スタッドをスタッド開始の時代点 マ スタッドをスタッド開始の時代点 マ コンタリートのないが保護 マ コンタリートのないが保護 マ コンタリートののないないないないないないないないないないないないないないないないないないな	Q せん勝倚重 N b プレート幅 900 t プレート厚古 300 A プレート明面積 300 ² Z プレートの面面体数 300 ² c スタッレートの曲面体数 300 ² a プレートの面面体数 300 ² a プレートの曲ば・せん断共育時の応力 300 ² a スタッドの開露の印 300 ² a スタッド輸船の低 300 ² A スタッド輸船の低 300 ² A スタッド輸船の低 300 ² a スタッド輸船の低 300 ² b スタッド開催の保護 300 ² a スタッド開催の保護 300 ² a スタッド原動の販価積 300 ² a スタッド原動の販価積 300 ² a スタッド原動の保護 300 g スタッド原動の配のコンクリートのセング爆数 30 p a コンクリートのコン状酸壊血の有効投影面積 300 ² p a コンクリートのコン大酸速 30 p a 30 ² 30 ² 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
		b. 強度計算式 埋込金物の強度計算式を以下に示す。 なお,以下に示す許容応力及び許容荷重は,許容応力状態ⅢASにお ける評価を例として記載したものであり,各評価部位の許容応力状態 に応じて適切な許容応力及び許容荷重を用いる。	
		(a) プレートの計算式	
			設計の差異による。(女 川2号機では,原子九 発電所耐震設計技術指 針(JEAG4601- 1987)表 6.6.4-2 埋辺
			金物の評価方法(その 1)を参照し、プレート のスタッド位置を両端 固定支持はりとして評 価している。)
			設計の差異による。(タ 川 2 号機では,スタッ ドのせん断応力評価を 実施している。)

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25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 (d) コンクリートの計算式(せん断荷重) ただし、(E _c ・F _c) ^{1/2} の値は、500N/mm ² 以上、880N/mm ² 以下とす る。また、880N/mm ² を超える場合は、(E _c ・F _c) ^{1/2} =880N/mm ² とし て計算する。 (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) (f) コンクリートの計算式(引張荷重を受ける場合の支圧)	
		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	- 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
		 ・ 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
		No. 種 別 評価商重 許否応力状態 設計 評価結果の表番号 1 ロッドレストレイント 定格商重 田本S 表 5-2 ま 5-2 2 オイルスケッバ 定格商重 田本S 表 5-4 ま 5-5 3 メカニカルスケッバ 定格商重 田本S 表 5-6 ま 5-5 5 コンスタントハンガ 定格商重 田本S 表 5-7 ま 5-7-2 2 レスト ジガ 使用商重 田本S 表 5-9 ま 5-9 1 レスト ジガ 使用商重 田本S 表 5-9 こ 2 表 5-9 2 レスト ジボルスト 使用商重 田本S 表 5-10-1 表 5-9 14 3 レスト ジボルスト 支援登場 使用商重 田本S 表 5-10-1 表 5-9 14 3 レイント 支援登場 使用商重 田本S 表 5-10-1 表 5-10-1 表 5-10-1 表 5 10 11 2 表 5 10 11 2 2 5 10 11 11 11 11 11 <td< td=""></td<>
		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。

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
		<text></text>
	太资料/	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。

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
			- 129

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
		<text></text>	
		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	- 130

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
		<text></text>	
		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	- 131

2021年7月15日 02-工-B-19-0030_改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できません。

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)

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)

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)

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
			- 135

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
		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	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

2021年7月15日 02-工-B-19-0030_改 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
			「ちてため公明でキナナナノー

2021年7月15日 02-工-B-19-0030_改 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
			H-Vitt Z to H- 139
		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。

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
		#5(1/3) が = = かい 2 million 	
	太容*	¥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	- 140

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
		AB-4(20) バカニスカレイナッバ ADDFMARA ADDFMARA (2011-2) スタロイントンティンテントフィンテンテ スロイントレー スロイン スロイントレー スロイント スロイント スロー スロイント スロー スロー スロー スロー スロー スロー スロー スロー スロー スロー	
	Г	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	- 141

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)

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
		- 14 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。

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
		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	- 144

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
			光州がちょため公開できませ、 - 145 ·
		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。

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
		<text></text>	
		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	- 146

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
		<text></text>
	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。

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
			+がちてため公開できませ) - 148
		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	生があるため公開できません。

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
		<text></text>
		- 14 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。

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

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
		#5 - 4(5/9) A AttachArXPorA 1980F888.A attach ArXPorA 1987-0 1887 attach ArXPorA 1987-0 1887 本語 文化 文化 文化 文化 文化 文化 文化 文化 文化 文化	
		* 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	- 151 -

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
	Γ	- 15 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。

2021年7月15日 02-工-B-19-0030_改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できません。

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
		Mathematical structure Re-R-0.01 AL-0-4-00 Structure mathematical structure mathematical structure mathematical structure	
)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	- 153

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。

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
		■■■■■ 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	- 154 -

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
		<page-header></page-header>	
			- 155 -

2021年7月15日 02-工-B-19-0030_改 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できません。

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
		- 156 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。

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。

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	
		RE-60(1) X/92/X/21 NOTABINE RE-60(1) X/92/X/21 MORTABINE MORTABINE MORTABINE MORTABINE MORTABINE MORTABINE MORTABINE MORTAGINE MORTAGINE MORTAGINE MORTAGINE <th co<="" td=""><td></td></th>	<td></td>	
	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	- 157	

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
1 Huel Vardative 2 YO 20 BEID 180 L G 238 (2020) 3, 20 (10)			<u><u></u></u>
		うち、桃田五の内容は、当社の商業機密を含むため、又け伽社の機密車頂を含む可能性があるた	- 158

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)

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
		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	- 160

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
		<page-header></page-header>	
		D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	- 161

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
		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	- 162 -

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
		第6-6(12/15) スプリングリング 独野和師: Add (世科 (文化) 文化 文化 文化 文化 文化 文化 文化 文化 文化 文化
		Dうち枠囲みの内容は、当社の商業機密を含むため、又は他を

2	Ę	枌	送									備考
							_					r.
0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	0	
213	213	213	213	213	204	204	204	204	204	213	213	
13	17	14	18	25	25	29	33	38	43	64	80	
30	90	96	96	30	86	86	86	86	86	30	60	
18	11 8	9. 2	11 .	15	13	16	19	22	30	45	62 8	8
156	156	156	156	156	150	150	150	150	150	156	156	2
6	12	6	11	15	14	20	20	29	43	15	20	
	-141-		-							2		1
8, 770	11.69	15.78	20.75	28,06	39.16	52.31	69,55	92.06	122.74	163, 65	216.26	
12	13	14	15	16	17	18	19	30	21	20	5	
									-			
												- 163 -

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
		B5-613.11) X79.247-04 MiGRHBBBB SINTE FAT INTERVIEW SINTE FAT INTERVIEW	
		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。 - 16

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
		Mitter inter- inter- inter- net mitter inter- inter- net mitter- inter- inter- net mitter- inter- inter- net mitter- inter- inter- net mitter- inter- inter- net mitter- inter- inter- inter- net mitter- inter- inter- inter- net mitter- inter- inter- inter- net mitter- inter-	
			- 165

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
			- 166

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
		MR00.011 X/9 /// WILTHINGONG MRTARE : INIT11-9 /L (MRCAUL-SE MHE) ANTEC-00.011 MI MRTARE : INIT11-9 /L (MRCAUL-SE MHE) ANTEC-00.011 MI MRTARE : INIT11-9 /L (MRCAUL-SE MHE) ANTEC-00.011 MI MRTARE : INIT11-9 /L (MRCAUL-SE MHE) MRTARE : INIT11-9 /L (MRCAUL-SE MHE) MRTARE : INIT11-9 /L (MRCAUL-SE MHE) MRTARE : INIT11-9 /L (MRCAUL-SE MHE) MRTARE : INIT11-9 /L (MRCAUL-SE MHE) ANTEC-0.01 /L (MRCAUL-SE MHE) MRTARE : INIT11-9 /L (MRCAUL-SE MHE) ANTEC-0.01 /L (MRCAUL-SE MHE) MRTARE : INIT11-9 /L (MRCAUL-SE MHE) ANTEC-0.01 /L (MRCAUL-SE MHE) MRTARE : INIT11-9 /L (MRCAUL-SE MHE) ANTEC-0.01 /L (MRCAUL-SE MHE) INIT-11-9 /L (MRCAUL-SE MHE) ANTEC-0.01 /L (MRCAUL-SE MHE) <	
			- 167

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
		のみた枕囲びの内容は、光社の充光機成を会たため、フローの社の機成東西を会た可能性がもてた	- 168

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	
		本資料のうち枠囲みの内容は 当社の商業機密を会むため 又は他社の機密車項を会む可能性があろため公開できません	- 169

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
		<section-header></section-header>	
		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	- 170

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
		<text></text>	
	+ /*	斗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	- 171

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
		<section-header></section-header>
		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。

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)

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
		BREARE - INCLUDING INCLUDING INCLUDING INCLUDING INCLUDING BREARE - INCLUDING INCLUDING A DEFINITION INCLUDING	
	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	ウン開できません。 - 174 -

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
		<section-header></section-header>	
		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†	- 175

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
		<section-header></section-header>	
		 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	- 17

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)

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
		BE-000.00 more-book methodemeth Ander and the state of the state o	
		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	- 17

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
]] 17				
— — 17				
				レサがたえため公開できませ) - 179

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
		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。 - 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
		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	ろため公開できません - 18]

2021年7月15日 02-工-B-19-0030_改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
		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	っるため公開できません。 - 182 -

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

2021年7月15日 02-工-B-19-0030_改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

2021年7月15日 02-工-B-19-0030_改 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

2021年7月15日 02-工-B-19-0030_改 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
		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	ぶあるため公開できません。 - 186

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

2021年7月15日 02-工-B-19-0030_改 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

2021年7月15日 02-工-B-19-0030_改 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
			- 189
		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。 - 189

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25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	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
		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	ろため公開できません

2021年7月15日 02-工-B-19-0030_改 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
			L Z E H A U III (192 - 192 - 192 -
		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。 - 192・

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
			102
		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	あるため公開できません。 - 193 -

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25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		女川原子ス	り発電所第2	号機		備考
		表 5-7-1 標準ラグの耐震計算結果(ラグ本体)					
			使用荷重	組合・	せ応力		
		型式番号	(N)	(MI	Pa)	評 価	
		-	P ₄	発生応力	許容応力		
		H32-1		132	166	0	
		H32-2		150	166	0	
		H32-3		150	166	0	
		H32-4		150	166	0	
		H32-5		150	166	0	
		H32-6		150	166	0	
		H32-7		150	166	0	
		表 5-7-2 7	標準ラグの耐た 使用荷重 (N)		世応力	7 溶接部)	
			P i	箢生応力			
		H32-1		115	127	0	
		H32=2		95	127	0	
		H32-3		101	127	0	
		H32-4		104	127	0	
		H32=5		72	127	0	
		H32-6		82	127	0	
		H32-7		96	127	0	

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25版)	東海第二発電所		女川	原子力発	8電所第2	2 号機		備考
			表 5-8 枝	漂準Uボ/	ルトの耐	震計算約	吉果	
			使用	目荷重	組合せ	忠力		
		100 - In 10	1000	(N)	(MP)	(a)	Sec.	
		型式番号			発生	許容	評価	
			P 2	P a	忘力	应力		
		U-BOLT*15A			194	215	Ö	
		U-BOLT*20A			194	215	0	
		U-BOLT*25A			194	215	0	
		U-BOLT*32A			194	215	0	
		U-BOLT*40A			194	215	0	
		U-BOLT*50A			194	215	0	
		U-BOLT*65A			194	215	0	
		U-BOLT*80A			194	215	0	
		U-BOLT*100A			194	215	0	
		U-BOLT*125A			194	215	0	
		U-BOLT*150A			194	215	0	
		本資料のうち枠囲みの内容は、当	ين بالدولي جر الله			비 ~ 니// ㅗ ·		

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25版)	東海第二発電所	女川原子力教	各電所第2号機			備考
		表 5-9-1 支持	県構の耐震計算	結果		
		支持架構寸法 荷重(kN)	-	組合せた	5力(MPa)	
		H(mm) L(mm) 水平 鉛直	鋼材サイズ	発生応力	菲容応力	
			$L=50 \times 50 \times 6$	88	234	
			$L100\times100\times10$	65	234	
			$L100\times100\times10$	130	234	
			$\Box125\!\times\!125\!\times\!6$	105	216	
			\Box 175 × 175 × 6	112	216	
			$L=50 \times 50 \times 6$	145	234	
			L-100×100×10	200.00.00	234	
			$\Box 100 \times 100 \times 6$ $\Box 150 \times 150 \times 6$	87	216	
			$\Box 150 \times 150 \times 6$ $\Box 200 \times 200 \times 9$	111 89	216 216	
			L-65×65×6	113	234	
			$L - 100 \times 100 \times 10$	147	234	
			□100×100×6	118	216	
			□175×175×6	109	- 216	
			$\Box 200 \times 200 \times 9$	118	216	
		基本形状:タイプ-1				
		本資料のうち枠囲みの内容は、当社の商業機密を含む [†]				-

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25版)	東海第二発電所	女川原子力発電所:
		表 5-9-2 支持架構の
		支持架構寸法 荷重(kN)
		H (mn) L (mn) 水平 鉛直 漏杆
		L-50>
		L-50>
		L-50>
		L-100
		L=100
		L-50 >
		L-50
		L-65
		L-100
		□ 100 L-50
		L=50
		L-751
		L-100
		#-1-11%1. > 2-00
		基本形状:タイプ-2
		1
		1
		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

訪第2号機			備考	
季の 耐震計算	結果			
	組合世境	5力(MPa)		
鋼材サイズ	鳌生応力	許容応力		
-50×50×6	17	234		
-50×50×6	84	234		
-50×50×6	167	234		
-100×100×10	86	234		
100×100×10	171	234		
-50×50×6	25	234		
-50×50×6	124	234		
-65×65×6	143	234		
$-100 \times 100 \times 10$	119	234		
100×100×6	118	216		
-50×50×6	33	234		
-50×50×6	163	234		
-75×75×6	140	234		
$100 \times 100 \times 10$	152	234		
$125 \times 125 \times 6$	94	216		
又は他社の機額	密事項を含む	可能性があるため	り公開できません。	- 198 -

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25版)	東海第二発電所		女川原子力発電所第
柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25版)	東海第二発電所		支持架構寸法 荷重(kN) 御林 甘(ma) L (ma) 水平 鉛直 1-50×5 1-50×5 1-50×5 1-50×5 1-50×5 1-50×5 1-50×5 1-50×5 1-50×5 1-50×5 1-50×5 1-50×5 1-50×5 1-50×5 1-50×5 1-50×5 1-50×5 1-50×5 1-50×5 1-50×5 1-50×5 1-50×5 1-50×5 1-50×5 1-50×5 1-50×5 1-50×5 1-50×5 1-50×5 1-50×5 1-50×5 1-50×5 100× 1-25×5 1-50×5 1-50×5 1-100× 1-100× 1-100× 1-100× 1-100× 1-100× 1-100× 1-100× 1-100× 1-100× 1-100× 1-100× 1-100× 1-100× 1-100× 1-100× 1-100× 1-100× 1-100× 1-100× 1-100× 1-100× 1-100× 1-100× 1-100× 1-100× 1-100× 1-100× 1-100× 1-100× 1-100× 1-100× 1-100×
		大次約の	
		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

第2号機			備考	
討震計算	結果			
	組合世応	++ (up_a)		
サイズ	#110元 発生応力	許容応力		
50×6	18	234		
50×6	86	234		
50×6	172	234		
100×10	89	234		
100×10	177	234		
50×6	.26	234		
50×6	128	234		
55×6	147	234		
100×10	123	234		
100×6	121	216		
50×6	34	234		
50×6	169	234		
75×6	145	234		
100×10	157	234		
125×6	97	216		
は他社の機能	密事項を含む	可能性があるため	公開できません。	- 199 -

柏崎刈羽原子力発電所	所第7号機(2020.9.25版)	東海第二発電所	女川原子力発行	電所算
			表 5-9-4 支持架	構の耐
			支持架構寸法 荷重(kN)	
			H(mm) L(mm) 水平 鉛直	鋼材
				L-50>
				L-50> L-50>
				L-100
				L-50>
				L-50> L-65>
				L-100
				L-50> L-50>
				L-50> L-75>
				L-100
				L-100
			基本形状:タイプ-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と	 カ、又り

前第2号機			備考	
)耐震計算	結果			
材サイズ	CONCERNMENT OF STREET	カ(MPa)		
ANTANG	発生応力	許容応力		
0×50×6	18	234		
$9 \times 50 \times 6$ $0 \times 50 \times 6$	89	234		
$00 \times 100 \times 10$	92	234 234		
0×100×10	104	234		
0×50×6	27	234		
0×50×6	132	234		
5×65×6	152	234		
00×100×10	127	234		
00×100×6	126	216		
)×50×6	35	234		
)×50×6	174	234		
5×75×6	150	234		
00×100×10	162	234		
25×125×6	100	216		

Bit High Strategy Bit High Strategy Bit High Straegy Bit High Strategy <	柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25版)	東海第二発電所	女川原子力発電	【所第2号機			備考		
大井平山十二 作用しい 休田 株田 スロ 1000			表 5-9-5 支持架構の耐震計算結果						
14 (bac) L (bac) 4.7 (bac) 4.6 (bac) 3.4 (bac) 4.6 (bac)			专结规模十进 游音(UN)			ちわ (MPa)			
199 (20076) 433 234 100 (20076) 100 240 1100 (20076) 100 240 </td <td></td> <td></td> <td></td> <td>鋼材サイズ</td> <td></td> <td></td> <td></td>				鋼材サイズ					
□□0 + 100 + 6 00 216 □00 + 100 + 6 01 216 □00 + 100 + 6 01 216 □00 + 100 + 10 13 224 □100 + 100 + 10 13 224 □100 + 100 + 10 06 216 □100 + 100 + 10 13 224 □100 + 100 + 10 06 216 □100 + 100 + 10 16 224 □100 + 100 + 10 16 224 □100 + 100 + 10 16 224 □100 + 100 + 10 16 224 □100 + 100 + 10 16 224 □100 + 100 + 10 16 224 □100 + 100 + 10 16 224 □100 + 100 + 6 168 226 □100 + 100 + 6 100 + 100 + 6 100 □100 + 100 + 6 100 + 100 + 6 100 + 100 + 6 □100 + 100 + 6 100 + 100 + 6 100 + 100 + 6 □100 + 100 + 6 100 + 100 + 6 100 + 100 + 6 □100 + 100 + 6 100 + 100 + 6 100 + 100 + 6 □100 + 100 + 6 100 + 100 + 6 100 + 100 + 100 + 6									
C1 100 × 100 × 0 95 226 C1 100 × 100 × 0 74 224 L-00 × 100 × 0 73 224 L-00 × 100 × 10 73 224 L-100 × 100 × 10 100 224 L-100 × 100 × 10 73 224 L-100 × 100 × 10 100 224 L-100 × 100 × 10 100 224 L-100 × 100 × 10 100 226 C110 × 120 × 10 100 226									
□100×150×6 91 216 1-00×50×6 470 224 1-00×100×10 73 224 1-10×150×6 121 214 □10×150×6 121 214 1-10×150×6 121 214 1-10×150×6 121 214 1-10×150×6 121 214 1-00×100×10 166 224 1-10×10×6 160 234 1-10×10×6 166 234 1-10×10×6 160 234 1-10×10×6 166 234 1-10×10×6 160 234 1-10×10×6 160 234 1-10×10×6 160 234 1-10×10×6 160 234 1-10×10×6 160 234 1-10×10×6 160 234 1-10×10×6 160 24 1-10×10×6 160 24 1-10×10×6 160 160 100×10×10 160 160 100×10 160 160 100×10 160 160]75×75×4.5	70	216			
1-80×10×10 49 234 1-60×10×10 137 234 100×10×6 96 216 1125×125×6 123 234 100×10×6 96 214 100×10×6 106 234 100×10×6 106 234 100×10×6 106 234 100×10×6 106 234 100×10×6 106 234 100×10×6 106 234 100×10×6 106 234 100×10×6 106 234 100×10×6 93 216]100×100×6	95	216			
1-65×65×8 117 234 1-100×100×20 706 246 1-100×100×30 166 216 1-125×125×6 123 216 1-65×65×8 166 123 216 1-105×100×10 166 234 216 1-105×100×10 168 226 216 1-105×100×10 168 226 216 1-105×100×10 168 226 216 1-105×100×50×6 168 216 216 1-105×100×50×6 168 216 216 1-105×100×50×6 168 216 216 1-105×100×50×6 168 216 216 1-105×100×50×6 168 216 216 1-105×100×50×6 168 216 216 1-105×100×50×6 168 216 216 1-105×100×50×6 168 216 216 1-105×100×6 168 216 216 1-105×100×6 168 216 216				$150 \times 150 \times 6$	91	216			
L-100×100×10 73 234 □100×100×6 196 1216 □155×15×6 123 216 □100×100×6 106 224 L-00×100×6 108 226 □110×110×6 93 216						234			
100×100×6 96 216 125×125×6 122 216 1-65×65×6 166 224 1-10×100×10 86 224 100×100×6 108 216 100×100×6 93 216									
□125×125×6 123×123×6 163 234 1-59×50×6 108 108 234 1-109×100×6 108 234 1100×100×6 108 216 1100×110×6 93 216						11 C			
L-50×50×6 60 224 L-65×65×6 106 224 L-100×100×0 108 216 □100×150×6 93 216									
L+65×65×6 166 234 L+100×100×10 86 224 □100×100×6 108 216 □150×5 93 216									
1-100×100×10 86 234 □100×100×6 108 216 □1100×100×6 93 216									
				the second s	and a second				
					2.2.1	21			
基柄状:タイプ-3									
			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	女川原子力発	含電所第2号機			備考
		表 5-9-6 支持纳	2時の耐震計算約	結果		
		支持架構寸法 荷重(kN)			5力(MPa)	
		H (nm) L (nm) 水平 鉛直	鋼材サイズ・	発生応力	許容応力	
			L=50×50×6	60	234	
			L-75×75×6	128	234	
			L-100×100×10	93	234	
			$\Box125\!\times\!125\!\times\!6$	82	216	
			$\Box150\times150\times6$	118	216	
			$L{=}50\times50\times6$	63	234	
			$L-75 \times 75 \times 6$	133	234	
			$L100\times100\times10$	95	234	
			$\Box100\!\times\!100\!\times\!6$	123	216	
			$\Box 150 \times 150 \times 6$	112	216	
			L=50 × 50 × 6	74	234	
			$L75 \times 75 \times 6$	154	234	
			L~100×100×10	108	234	
			□125×125×6	84	216	
			□150×150×6	117	216	
		基本形状:タイプ-3				
		基本形状:タイプ-3				
		基本形状:タイプ-3				
		基本形状:タイプ-3				
		基本形状:タイプ-3				
		基本形状:タイプ-3				
		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)
		(nm) L (nm) 水平 鉛直 鋼材サイズ 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
		\Box 125 × 125 × 6 110 216
		$\Box 175 \times 175 \times 6$ 121 216
		L+50×50×6 85 234
		L-100×100×10 64 234
		L-100×100×10 127 234
		$\Box 125 \times 125 \times 6 \qquad 104 \qquad 216 \\ \Box 175 \times 175 \times 6 \qquad 111 \qquad 216$
		L+50×50×6 96 234
		$L = 100 \times 100 \times 10$ 70 234
		L-100×100×10 140 234
		□ 125×125×6 108 216
		□175×175×6 111 216
		基本形状:タイプ-3
		- 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。

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25版)	東海第二発電所	女川原子力発	電所第2号機			備考
		表 5-9-8 支持纳	2時の耐震計算	〔結果		
		支持架構寸法 荷重(kN)			に力(MPa)	
		H (nm) L (nm) 水平 鉛道	- 鋼材サイズ	#1100 発生応力	許容応力	
		a const. As count. 3, 1 bit the	L+65×65×6	50	234	
			□100×100×6	28	216	
			□125×125×6	35	216	
			\Box 175×175×6	56	216	
			$\Box 200 \times 200 \times 9$	62	216	
			L-65×65×6	81	234	
			$\Box 100 \times 100 \times 6$	43	216	
			\Box 125×125×6	54	216	
			□200×200×9	45	216	
			$\Box250\!\times\!250\!\times\!12$	46	216	
			L-75×75×6	84	234	
			□100×100×6	59	216	
			$\Box 125 \times 125 \times 6$ $\Box 200 \times 200 \times 9$	73 59	216 216	
			$\Box 250 \times 250 \times 12$	60	216	
			1200×200×12	00	510	
		基本形状:タイプ-4				
		±24NIXA + 2-4				
		木資料のうち枠囲みの内容け 当社の商業機変を含むす				- 20

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25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 支持势	2構の耐震計算	結果		
		支持架構寸法 荷重(kN)	-	組合社員	5力(MPa)	
		H (nn) L (nn) 水平 鉛直	鋼材サイズ	発生応力	許容応力	
			L-65×65×6	65	234	
			□100×100×6	-36	216	
			$\Box125\times125\times6$	-44	216	
			$\Box 200 \times 200 \times 9$	38	216	
			$\Box 250 \times 250 \times 12$	39	216	
			$L75\times75\times6$	60	234	
			$\Box 100 \times 100 \times 6$	43	216	
			\Box 125×125×6	54	216	
			$\Box 200 \times 200 \times 9$	45	216	
			$\Box 250 \times 250 \times 12$	46	216	
			L-75×75×6	84	234	
			$\Box 100 \times 100 \times 6$	59	216	
			□150×150×6 □200×200×9	50 59	216 216	
			$\Box 250 \times 250 \times 9$ $\Box 250 \times 250 \times 12$	59 60	216	
			L1200 ~ 200 ~ 12	00	210	
		to be a set of the]			
		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(kN) 組合せ応力(MPa)
		(nm) L (nm) 水平 鉛直 鋼材サイズ 通信
		L-75×75×6 84 234
		□100×100×6 59 216
		□150×150×6 50 216
		□200×200×9 59 216
		$\Box 250 \times 250 \times 12 \qquad 60 \qquad 216$
		L=100×100×10 21 234
		□100×100×6 43 216
		□150×150×6 37 216
		□200×200×9 45 216
		□250×250×12 46 216
		L=100×100×10 30 234
		$\Box 125 \times 125 \times 6 \qquad 37 \qquad 216$
		□150×150×6 50 216
		$\begin{array}{ c c c c c c c c c c c c c c c c c c c$
		□ 300×300×12 42 216
		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 5-9-11 支持架構の耐震計算結果
		1.11.11.11.11.11.11.11.11.11.11.11.11.1
		支持架構寸法 荷重(kN) 組合せ応力(MPa) H(nm) L(nm) 水平 鉛直 第4年の力 許容応力
		□75×75×4.5 6 216
		□75×75×4.5 30 216
		□75×75×4.5 59 216
		□100×100×6 84 216
		□125×125×6 114 216
		□75×75×4.5 12 216
		□75×75×4.5 57 216
		□100×100×6 53 216
		□125×125×6 105 216
		□175×175×6 118 216
		□75×75×4.5 17 216
		□75×75×4.5 85 216
		□100×100×6 78 216 □150×150×6 111 216
		□200×200×9 98 216
		基本所3大: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
		表 5-9-12 支持架構の証
		支持架構寸法 荷重(kN) #########
		H (mm) L (mm) 水平 鉛直 鋼材サ
		\Box 75 \times 78
		□75×75 □75×75
		$\Box 125 \times 1$
		□75×78
		\Box 75 × 75
		□ 125 × 1 □ 175 × 1
		075×76
		□75×75
		$\Box 100 \times 1$
		\Box 150 \times 1
		□200×2
		基本形状:タイプ-5

	È.	
耐震計算	算結果	
サイズ		こ力(MPa)
	一発生応力	許容応力
5×4.5	6	216
75×4.5	28	216
75×4.5	56	216
100×6	80	216
125×6	108	216
75×4.5	11	216
100×6	55	216
100×6	50	216
125×6	100	216
175×6	112	216
15×4.5	17	216
100×6	82	216
100×6	75	216
150×6 200×9	106 90	216 216

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機 備考
· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		表 5-9-13 支持架構の耐震計算結果
		支持架構寸法 荷重(kN) 組合せ応力(MPa) H(nm) L(nm) 水平 鉛直 雑合せ応力(MPa)
		□75×75×4.5 6 216
		□75×76×4.5 30 216
		175×75×4.5 59 216
		□100×100×6 84 216
		□125×125×6 114 216
		□75×75×4.5 12 216
		□75×75×4.5 57 216
		□100×100×6 53 216
		□125×125×6 105 216
		□175×175×6 118 216
		□75×75×4.5 17 216
		$\Box 75 \times 75 \times 4.5 \qquad 85 \qquad 216 \\ \Box 100 \times 100 \times 6 \qquad 78 \qquad 216$
		□100×100×6 78 216 □150×150×6 111 -216
		基本形状:タイプ-6
		- 20

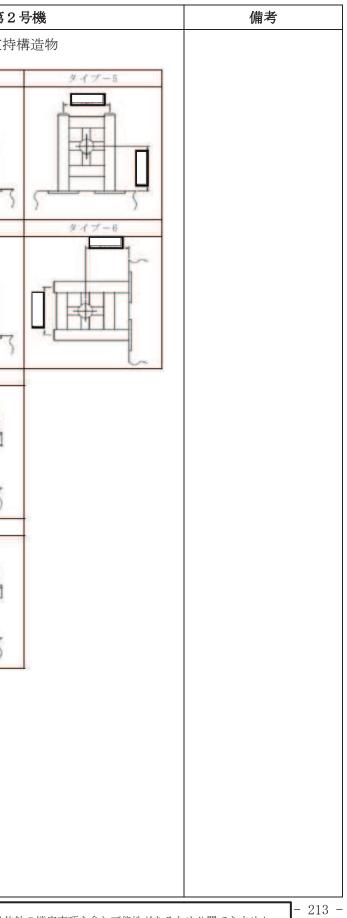
柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第
		表 5-9-14 支持架構の而
		支持架構寸法 荷重(kN)
		H(nm) L(nm) 水平 鉛直 鋼材 ;
		□75×7 □75×7
		□75×7 □75×7
		□100×
		□125× □175×
		1113~
		□75×7
		□100× □150×
		□200×3
		基本形状:タイプ-8
		- 11/1 V 1/1 V
		<u></u>
	本資料の	- うち枠囲みの内容は,当社の商業機密を含むため,又は

発生応力 許容応力 $4, 5$ 6 216 $4, 5$ 28 216 $4, 5$ 56 216 $4, 5$ 56 216 $\times 6$ 80 216 $\times 6$ 108 216 $4, 5$ 11 216 $4, 5$ 59 216 $\times 6$ 50 216 $\times 6$ 100 216 $\times 6$ 100 216 $\times 6$ 112 216 $4, 5$ 17 216 $4, 5$ 17 216 $4, 5$ 17 216 $4, 5$ 17 216 $\times 6$ 75 216 $\times 6$ 75 216 $\times 6$ 75 216	組合世応力 (MPa) 発生応力 許容応力 4.5 6 216 4.5 28 216 4.5 56 216 4.5 56 216 $\times 6$ 80 216 $\times 6$ 108 216 $\times 6$ 11 216 $\times 6$ 50 216 $\times 6$ 50 216 $\times 6$ 100 216 $\times 6$ 100 216 $\times 6$ 100 216 $\times 6$ 100 216 $\times 6$ 112 216 $\times 6$ 17 216 $\times 6$ 75 216 $\times 6$ 75 216 $\times 6$ 75 216				
イズ 発生応力 許容応力 ※4.5 6 216 ×4.5 28 216 ×4.5 56 216 ×4.5 56 216 ×4.5 56 216 ×4.5 108 216 ×5×6 118 216 ×4.5 50 216 ×4.5 50 216 ×4.5 11 216 ×4.5 100 216 ×5×6 100 216 ×5×6 112 216 ×4.5 17 216 ×4.5 82 216 ×4.5 17 216 ×4.5 17 216 ×4.5 216 216 ×4.5 12 216 ×4.5 12 216 ×4.5 106 216	第二 発生応力 許容応力 ※4.5 6 216 ※4.5 28 216 ※4.5 56 216 ※4.5 56 216 ∞4.5 56 216 ∞0×6 80 216 25×6 108 216 ∞4.5 55 216 ∞4.5 55 216 ∞4.5 55 216 ∞4.5 50 216 ∞4.5 100 216 ∞4.5 112 216 ∞4.5 17 216 ∞4.5 82 216 ∞4.5 82 216 ∞4.5 17 216 ∞4.5 82 216 ∞4.5 106 216	震計算	氧結果		
イズ 発生応力 許容応力 ※4.5 6 216 ×4.5 28 216 ×4.5 56 216 ×4.5 56 216 ×4.5 56 216 ×4.5 56 216 ×4.5 108 216 ×5×6 1108 216 ×4.5 50 216 ×4.5 50 216 ×4.5 50 216 ×4.5 112 216 ×5×6 1100 216 ×5×6 112 216 ×4.5 17 216 ×4.5 82 216 ×4.5 82 216 ×4.5 17 216 ×4.5 82 216 ×4.5 216 216 ×4.5 106 216	$\mathcal{A} \propto$ $\tilde{\mathfrak{R}} \pm \tilde{w} \tilde{x}$ $\tilde{\mathfrak{R}} \tilde{w} \tilde{w} \tilde{x}$ $\times 4.5$ 6 216 $\times 4.5$ 28 216 $\times 4.5$ 36 216 $\times 4.5$ 36 216 00×6 80 216 25×6 108 216 $\times 4.5$ 50 216 $\times 4.5$ 50 216 00×6 50 216 75×6 100 216 75×6 112 216 $\times 4.5$ 82 216 00×6 75 216 00×6 75 216 00×6 75 216				
4.5 6 216 $\times 4.5$ 28 216 $\times 4.5$ 56 216 00×6 80 216 00×6 108 216 $\times 5 \times 6$ 108 216 $\times 4.5$ 55 216 00×6 50 216 $\times 4.5$ 55 216 00×6 50 216 5×6 100 216 5×6 112 216 $\times 4.5$ 17 216 $\times 4.5$ 82 216 00×6 75 216 00×6 75 216	$\times 4.5$ 6 216 $\times 4.5$ 28 216 $\times 4.5$ 56 216 00×6 80 216 25×6 108 216 $\times 4.5$ 51 216 $\times 4.5$ 11 216 $\times 4.5$ 55 216 00×6 50 216 25×6 100 216 25×6 100 216 75×6 112 216 $\times 4.5$ 82 216 00×6 75 216 50×6 106 216	1×	0		
$\times 4.5$ 28 216 $\times 4.5$ 56 216 00×6 80 216 55×6 108 216 $\times 4.5$ 11 216 $\times 4.5$ 11 216 $\times 4.5$ 50 216 10×6 50 216 55×6 100 216 75×6 112 216 $\times 4.5$ 17 216 $\times 4.5$ 82 216 10×6 75 216 00×6 75 216 00×6 106 216	$\times 4.5$ 28 216 $\times 4.5$ 56 216 00×6 80 216 25×6 108 216 $\times 4.5$ 11 216 $\times 4.5$ 55 216 00×6 50 216 00×6 50 216 25×6 100 216 25×6 100 216 75×6 112 216 $\times 4.5$ 17 216 $\times 4.5$ 82 216 00×6 75 216 50×6 106 216				
$44, 5$ 56 216 0×6 80 216 5×6 108 216 $44, 5$ 11 216 $(4, 5)$ 55 216 0×6 50 216 0×6 50 216 5×6 100 216 5×6 112 216 5×6 112 216 $(4, 5)$ 17 216 $(4, 5)$ 82 216 0×6 75 216 0×6 106 216	$44, 5$ 56 216 0×6 80 216 5×6 108 216 $44, 5$ 11 216 $(4, 5)$ 55 216 0×6 50 216 0×6 50 216 5×6 100 216 5×6 112 216 5×6 112 216 $(4, 5)$ 17 216 $(4, 5)$ 82 216 0×6 75 216 0×6 106 216			1.000	
0×6 80 216 5×6 108 216 (4.5) 11 216 (4.5) 55 216 (4.5) 55 216 0×6 50 216 5×6 100 216 5×6 112 216 5×6 112 216 5×6 112 216 6×6 82 216 0×6 75 216 0×6 106 216	0×6 80 216 5×6 108 216 (4.5) 11 216 (4.5) 55 216 (4.5) 55 216 0×6 50 216 5×6 100 216 5×6 112 216 5×6 112 216 5×6 112 216 6×6 82 216 0×6 75 216 0×6 106 216				
5×6 108 216 (4.5) 11 216 (4.5) 58 216 0×6 50 216 5×6 100 216 5×6 112 216 (4.5) 17 216 (4.5) 82 216 (4.5) 82 216 (4.5) 82 216 0×6 75 216 0×6 106 216	5×6 108 216 (4.5) 11 216 (4.5) 58 216 0×6 50 216 5×6 100 216 5×6 112 216 (4.5) 17 216 (4.5) 82 216 (4.5) 82 216 (4.5) 82 216 0×6 75 216 0×6 106 216				
4.5 11 216 4.5 58 216 5×6 50 216 5×6 100 216 5×6 112 216 4.5 82 216 4.5 82 216 5×6 75 216 5×6 106 216	4.5 11 216 4.5 58 216 5×6 50 216 5×6 100 216 5×6 112 216 4.5 82 216 4.5 82 216 5×6 75 216 5×6 106 216	Sec. 2	-	1.	
4.5 56 216 $\times 6$ 50 216 $\times 6$ 100 216 $\times 6$ 112 216 4.5 17 216 4.5 82 216 $\times 6$ 75 216 $\times 6$ 75 216	4.5 56 216 $\times 6$ 50 216 $\times 6$ 100 216 $\times 6$ 112 216 4.5 17 216 4.5 82 216 $\times 6$ 75 216 $\times 6$ 75 216		2		
$\times 6$ 100 216 $\times 6$ 100 216 $\times 6$ 112 216 4.5 112 216 4.5 17 216 4.5 82 216 $\times 6$ 75 216 $\times 6$ 75 216	$\times 6$ 100 216 $\times 6$ 100 216 $\times 6$ 112 216 4.5 112 216 4.5 17 216 4.5 82 216 $\times 6$ 75 216 $\times 6$ 75 216			1.52530	
<6 100 216 <6	<6 100 216 <6	126		1000	
×6 112 216 4.5 17 216 L5 82 216 ×6 75 216 ×6 106 216	×6 112 216 4.5 17 216 L5 82 216 ×6 75 216 ×6 106 216		-		
.5 17 216 .5 82 216 ×6 75 216 ×6 106 216	.5 17 216 .5 82 216 ×6 75 216 ×6 106 216				
L5 82 216 ×6 75 216 ×6 106 216	L5 82 216 ×6 75 216 ×6 106 216		0		
<6 75 216 <6 106 216	<6 75 216 <6 106 216		0		
×6 106 216	×6 106 216		11		
		100	12		
×9 90 216	×9 90 216	×6	106	216	
		< 9	90	216	

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機 備考
		表 5-10-1 埋込金物の耐震計算結果(プレート)
		タイプ 使用荷重(kN) 曲げ・せん断 共存時の応力(MPa) 評価
		引張荷重 せん断荷重 発生応力 許容応力 A 211 245 〇
		B 231 248 O C 186 245 O
		D 215 235 O E 209 235 O
		F 233 235 O
		表 5-10-2 埋込金物の耐震計算結果(スタッド) 使用荷重(kN) 引張応力(MPa) せん断応力(MPa)
		タイプ 引張 せん断 発生応力 許容応力 発生応力 許容応力 詳価
		A 100 235 83 135 O B 162 235 100 135 O
		C 131 235 75 136 O D 175 235 97 136 O
		E 177 235 100 135 O F 139 235 90 135 O
		表 5-10-3 埋込金物の耐震計算結果(コンクリート)
		使用荷重(kN) 引張荷重(kN) せん断荷重 シアコーン 支圧 (kN)
		タイプ 引張 せん断 発生 許容 発生 許容 発生 許容 荷重 荷重 </td
		A 80 136.3 80 383.4 50 212.3 O B 130 172.1 130 396.5 60 212.3 O
		C 105 112.1 106 556.5 60 112.3 0 D 265 297.3 265 502.2 110 401.4 0
		E 200 227.5 200 449.3 85 299.4 O F 420 590.9 420 1004.4 205 802.8 O

柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25版)	東海第二発電所	女川原子力発電所第2
		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, 耐震語
		-12-10に示す。
		なお,本項における耐震計算結果は,代表
		したものであり,本項に記載のない支持構成
		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,支持点荷重か
		超えた場合には,標準支持間隔法であればま
		支持点荷重低減,3次元はりモデル解析であ
		見直し等により強度向上を図るものとする。

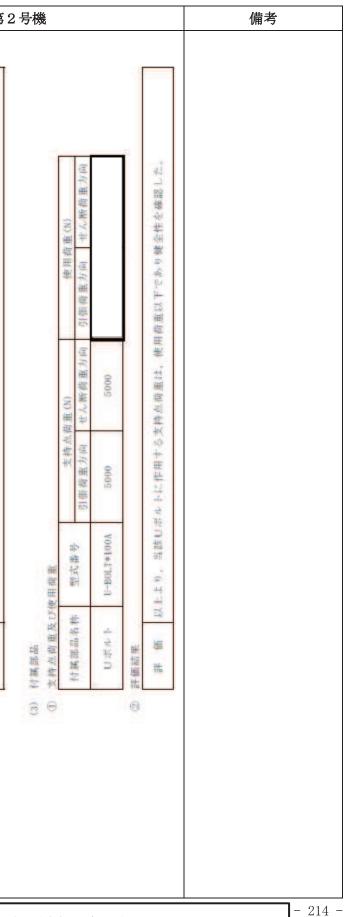
女川原子力発電所第2号機	備考
持構造物の耐震計算例	
のの耐震計算例	
構造物を表 5−11 に, 耐震計算例を表 5−12−1~表 5	
。 おける耐震計算結果は、代表的な支持構造物の例を示	
本項に記載のない支持構造物についても同様な評価	
量方法	
平価において, 支持点荷重が定格荷重又は使用荷重を	表現の相違
標準支持間隔法であれば支持間隔の短縮化等による	
3次元はりモデル解析であれば使用鋼材又は構造の	
街度向上を図るものとする。	
	010
本資料のうち枠囲みの内容は、他社の機密事項を含む可能性があるた	め公開できません。 - 212 -



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

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)

様全性を確認した。 様金目の (株会体認した。
6



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

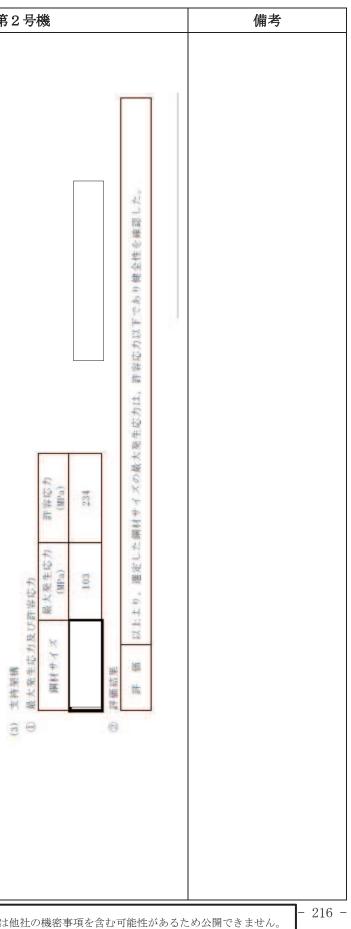
先行審査プラントの記載との比較表(VI-2-1-12-1 配管及び支持構造物の耐震計算について)

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	川原子力發	後電所夠	第2 号機			備る	考
									全性を確認した。			
			(2/2)				せん断		プの使用荷重以下であり健			
			の強度及び耐震計算結果(2/2)			使用荷重 (N)	引張り		生荷重は、選定したタイ			
			5-12-1 支持構造物			5生荷重 (N)	せん断	2000	金物に作用する発			
			表	社 心脈 (N)	2000	用荷重	9. 重 9	Tress	以上より、当該埋込			
			(4) 埋込金物(1) 察生曲重		18038	③ 発生荷重及び使	634	H	 · · · · · · · · · · · · · · ·			
		本資料のう	ら枠囲みのP	内容は,当	社の商業権	機密を含む	ため,又I	は他社の機	密事項を含む可	能性があるたう	め公開できません	/

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

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
柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25版)	東海第二発電所	f = 1 = 2 f = 1 f
	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f



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
		度及び副療計算結果(2/2) 使用荷重 (N) 可振り セム断 重は、選定したタイプの使用荷重以下であり縫全性を確認した。
		支持構造物の強 在ん脈 5000 5000 5000
		表 5-12-2 世ん新 (N) 5000 5000 う張 0 33334 以上より、当該理込金物に
		 (4) 埋込金物 (5) 増込金物 (5) 発生荷重 (8) (8) (8) (8) (8) (8) (8) (8) (8) (8) (8) (8) (9) (10) (9) (10) (9) (10) (9) (10) (9) (10) (9) (10) (10) <

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)

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
		以下であり様全性を確認した。
		の強度及び耐痰計算結果(2/2) 使用荷重 (N) 引張り セム斯 生荷重は、運定したタイプの使用荷重以
		(上下の)、 「「上の」、 「二、 「二、 「二、 「二、 「二、 「二、 「二、 「二
		(4) 埋込金物 ① 発生荷重 ③ 現り ③ 2010 ● 10 評価結果 第 面
	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できません。

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)

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)

R.5-L2-4 文列機協称の強化法(D16)開発) 新規化(D2) (0) (0) (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1	日本の日本の日本の日本の日本の日本の日本の日本の日本の日本の日本の日本の日本の日	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
 第 5-12-1 法務備協助の独民及び部績計算結果(2/2) 第 5-12-1 法務備協助の独民及び部績計算結果(2/2) 第 5-12-1 法務備協助の独民及び部績計算結果(2/2) 第 5-12-1 法務備協助の独民及び部績計算結果(2/2) 第 5-12-1 法務備協助の強民及び部績計算結果(2/2) 第 5-12-1 法務備協助の強民及び部績計算結果(2/2) 	Rice# Rice# #And #And #And #And #And #And #And #An			あり鍵全性を確認し	
 第 5-12-4 支持構造的の強度 第 4 支持構造的の強度 12-4 支持構造的の強度 6400 6400 6400 	構造会部 単立体部 単立体部 単立体部 単立体部 単立体部 1月前10110 1月前10110 1月前10110 1月前10110 1月前10110 1月前1010 1月前110 1月前110 1月前1010 1月前110 1月前110 1月前11010 1月前110 1月			び 耐潤計算線果 (2/2) 使用荷重 (N) 適定したタイプの使用荷重以下	
	 構造金等 第生音量 第日 第日			表 5-12-4 支持構造物の強度 発生荷重 (K) せん断 6408 単込金物に作用する発生荷重	

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)

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
		を確認した。	
		使用資産以下であり続全性	
		 使用算結果(2/2) 使用消遣 使いたタイプの 	
		造物の強度及U る発生都重は、	
		表 5-12-5 支持構 せん断 (N) 6214 31限り せん断 20576 6214 5254 11日 - 5 212-5 支持構 51日 - 5 11日 -	
		「「「「「「「」」」」	
		(4) 增込金物 (1) 建込金物 (1) 建込金物 (1) 建込金物 (1) 建込金物 (1) 建込金物 (1) 第公本 (2) 第二本 (2) 第二	
		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	

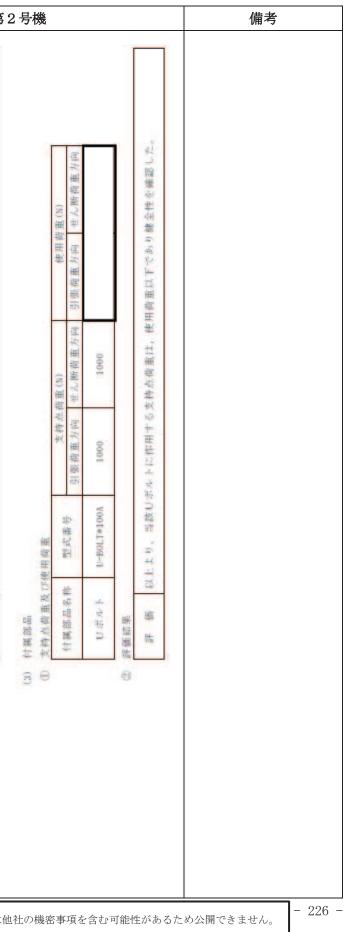
先行審査プラントの記載との比較表(VI-2-1-12-1 配管及び支持構造物の耐震計算について)

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	
		全藤調した。	
		鹿以下であり練金作件	
		(案計算結果(2/2)) 使用荷重 (N) さしたタイプの使用荷	
		物の強度及び副課 発生荷重は、選定し	
		-12-6 支持铸造 生荷重 (N) 6165 6165 6165	
		本 (N) 在 八 新 (N) (N) (Id5 (D) (D)	
		(4) 埋込金物 ① 密生荷重 引張り (N) (N) 第七首重及び積 第七首重及び積 第千 10 詳重 面	
		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	

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
		CATIK 計算結果 (1/2) z \rightarrow 3 $ -$
		接接造物評価 (タイプー4-1) 支持構造物評価 (タイプー4-1) (1) 支持点衛重(N) (1) 支持点衛重(N) (2) 支持樂構 (2) 支持樂構 (2) 支持樂構 (3) 支持樂構 (3) 支持樂構 (1) 酸大電生芯力及(Y許容広力 (10) (3) (3) (3) (3) (3) (4) (4) (4) (4) (4) (4) (4) (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

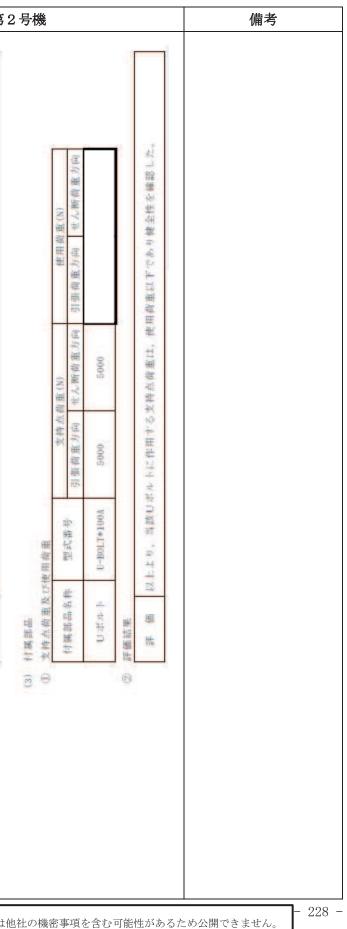


先行審査プラントの記載との比較表(VI-2-1-12-1 配管及び支持構造物の耐震計算について)

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 偏
		であり機全性を確認した。
		度及び耐震計算結果(2/2) 使用荷重 (N) 重は、適定したタイプの使用滑重以下
		世人勝 (y) 1000 1000 月振り せん断 5 9, 当該埋込金約に作用する発生借重は、
		(4) 理込金物 ① 発生衛重 ③ 第一 ③ 第000 ③ 第一 ⑤ ○
		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

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
		i陳計算結果(1/2) 2 → 3 → 1 → 1 → 1 → 1 → 1 → 1 → 1 → 1 → 1
		支持構造物評価(タイプ-4-2)
	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、又は低



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			女川原子之	力発電	所第2∮	子機		備	考
							健全性を確認した。			
		医风心制 医耳鼻筋术 (2/2)		使用荷重			選定したタイプの使用消重以下であり			
		9-17-8 えけ鴨道物が進度及い	1-1	密生荷重 (v)	1.00 社ん断 引張	5000	金物に作用する発生荷重は、			
		理込金物 影生荷重 引張り せん版 (M) (M)		5使用荷重	タイプ 引張り	D 1000	評価結果 評価 以上上り,当該埋込			
		(†) ()		0			6	·含む可能性があるた		

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
		Relation (L1) Relation (L2) And Relation (L2) Fract Relation (L2) Import (L2) Import (L2) Import (L2) <t< th=""></t<>
		- 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。

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)

(1) (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1)	(1) (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1)	(1) (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1) (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	ſi
A 5-12-9 SPR構造物の強化化の推測系は20 (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1)	R4-0-10-10-10-10-10-10-10-10-10-10-10-10-1	注目の目的 注目の目的 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1			「「「「「」」」の言語では、「」」」である。	
 東京市会会会会会会会会会会会会会会会会会会会会会会会会会会会会会会会会会会会会	#5.12-9 5時論語的の強度及び程書 #5.23-9 5時論語的の強度及び程書 #5.23-9 5時論語的の強度及び程書 #5.23-9 5時論語的の強度及び程書 #5.23-9 5時論語的の強度及び目書 #5.23-9 5時論語的の強度及び目書 #5.23-9 5時論語的の強度及び目書	(1) (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1)			(2/2) せん断 ずの使用得重以下であ	
 本 ん断 2009 1 年 ん断 2009 1 年 ん助 2009 1 年 ん助 2009 2 日本 ん助 3 日本 の助 3 日本 の助<td>建む金物 単む金物 <u>安生物素</u> <u>安生物素</u> <u>マース</u> <u>日</u> <u>日</u> <u>日</u> <u>日</u> <u>日</u> <u>日</u> <u>日</u> <u>日</u></td><td>康辺会特 東京の4 東京の4 東京の4 東京の4 東京の4 東京の4 東京の4 東京の4 東京の4 東京の4 東京の4 東京の4 東京の4 10,000 10,000 10</td><td></td><td></td><td>の強度及び耐震</td><td></td>	建む金物 単む金物 <u>安生物素</u> <u>安生物素</u> <u>マース</u> <u>日</u> <u>日</u> <u>日</u> <u>日</u> <u>日</u> <u>日</u> <u>日</u> <u>日</u>	康辺会特 東京の4 東京の4 東京の4 東京の4 東京の4 東京の4 東京の4 東京の4 東京の4 東京の4 東京の4 東京の4 東京の4 10,000 10,000 10			の強度及び耐震	
上上より。 当課の 111111111111111111111111111111111111	建造金物	連送金物 建送金物 発生高重 (3)) (3)) (3)) (3)) (3)) (3)) (3)) (3)			-12-9 支持編 世治 他的に作用す 2000	
	 構造金物 登書書 登書書 第二書 第二書<td> 建造産物 発生資産 予えず 第 第 第 10 10 </td><td></td><td></td><td></td><td></td>	 建造産物 発生資産 予えず 第 第 第 10 10 				

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
		A:0-10-10 支持構造時の損後10目線長10目線長10目線長10目線長10日 A:0-10 A:0-10 <th></th>	
	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	- 2

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)

Image: second	柏崎刈羽原子力発電所第7号機(2020.9.25版)	東海第二発電所			女川原子	力発電	所第2 ⁻	号機	 備考
RDLを作用 RDLを作用 RDLを作用 RDLを作用 RDLを作用 RDLを作用 RDLを作用 RDLを作用 RDLを作用 RDLを作用 RDLを作用 RDLを作用 RDLを作用 RDLを作用 RDLを作用 RDLを作用 RDLを RDLを RDLを RDLを RDLを RDLを RDLを RDLを RDLを RDLを RDL RDLを RDL RDLを RDL RDLを RDL RDL RDL RDL RDL RDL RDL RDL								あり鍵全性を確認し	
開設会部 単立会部 単立名 単立 第 第 第 第 第 第 第 第 第 第 第 第 第			及び耐酸計算結果		使用格重	(8) (3)		遷定したタイプの使用背重以下で	
建造送会等 発生改合者 発生改善者 発生改善者 2013 2013 2015 20			12-10 支持構造物の強		2.生荷重		3009	金物に作用する発	
			**	せん断 (N) <mark>3609</mark>	使用荷重		F1666	ELD.	
					発生衛重及び	1+6	B	時価格	

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
		一一) 月和	
			川2号において適用す
		メカニカルスナッバの詳細評価	るメカニカルスナッバ の詳細評価を記載)
			の詳神評価を記載) (先行審査プラントと
			の 比較 対象 が ないた
			め、本資料への記載は
			省略)
<u> </u>		_	

- 234 -