本資料のうち,枠囲みの内容 は商業機密の観点から公開で きません。

女川原子力発電所第2号	号機 工事計画審査資料			
資料番号	02-工-B-19-0431_改 0			
提出年月日	2021年8月3日			

VI-2-9-4-4-4-1 管の耐震性についての計算書

(可搬型窒素ガス供給系)

2021年8月

東北電力株式会社

重大事故等対処設備

目	次	

1. 概要	1
2. 概略系統図及び鳥瞰図	2
2.1 概略系統図	2
2.2 鳥瞰図	4
3. 計算条件	8
3.1 計算方法	8
3.2 荷重の組合せ及び許容応力状態	9
3.3 設計条件	10
3.4 材料及び許容応力 <mark>評価条件</mark> · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	18
3.5 設計用地震力	19
4. 解析結果及び評価 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	20
4.1 固有周期及び設計震度	20
4.2 評価結果	26
4.2.1 管の応力評価結果	26
4.2.2 支持構造物評価結果	27
4.2.3 弁の動的機能維持評価結果	28
4.2.4 代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果 ・・・・・・・・・・・・・	29

1. 概要

本計算書は,添付書類「VI-2-1-13-6 管の耐震性についての計算書作成の基本方針」(以下 「基本方針」という。)に基づき,可搬型窒素ガス供給系の管,支持構造物及び弁が設計用地震 力に対して十分な構造強度及び動的機能を有していることを説明するものである。

評価結果の記載方法は、以下に示すとおりである。

(1) 管

工事計画記載範囲の管のうち,各応力区分における最大応力評価点の評価結果を解析モデ ル単位に記載する。また,全4モデルのうち,各応力区分における最大応力評価点の許容値 /発生値(以下「裕度」という。)が最小となる解析モデルを代表として鳥瞰図,計算条件 及び評価結果を記載する。各応力区分における代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結 果を4.2.4に記載する。

(2) 支持構造物

工事計画記載範囲の支持点のうち,種類及び型式単位に反力が最大となる支持点の評価結 果を代表として記載する。

(3) 弁

機能確認済加速度の機能維持評価用加速度に対する裕度が最小となる動的機能維持要求弁 を代表として,評価結果を記載する。

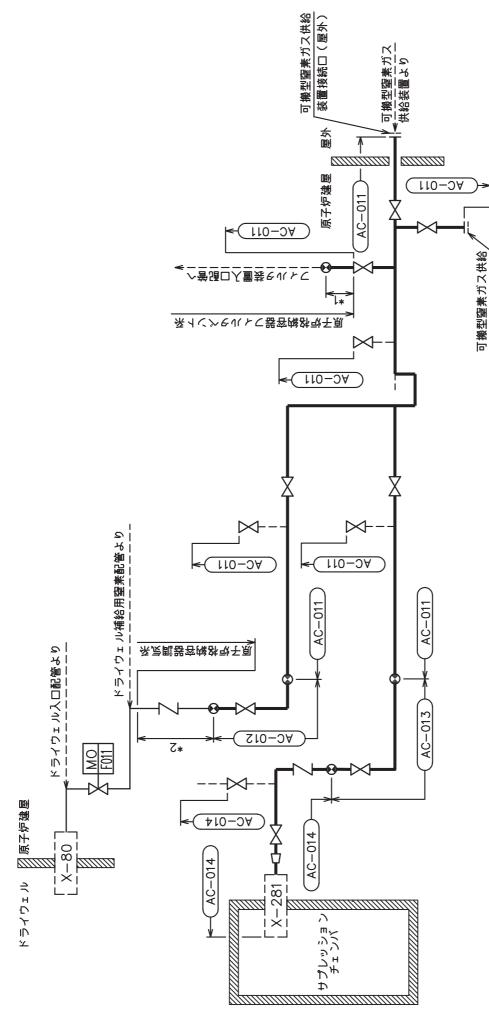
2. 概略系統図及び鳥瞰図

2.1 概略系統図

記号	内 容
(太線)	工事計画記載範囲の管のうち、本計算書記載範囲の管
———— (細線)	工事計画記載範囲の管のうち,本系統の管であって他 計算書記載範囲の管
(破線)	工事計画記載範囲外の管又は工事計画記載範囲の管の うち,他系統の管であって系統の概略を示すために表 記する管
000-000	鳥瞰図番号
$\mathbf{\bullet}$	アンカ

概略系統図記号凡例





可搬型窒素ガス供給条概略系統図

*1:原子炉格納容器フィルタベント系 離析モデル上本系統に含める。 *2:解析モデル上 原子炉格納容器調気系に含める。

記注

装置接続口(屋内)

2.2 鳥瞰図

鳥瞰図記号凡例	J
---------	---

記号	内容
	工事計画記載範囲の管のうち、本計算書記載範囲の管
申請範囲外	工事計画記載範囲外の管
<u>← 000</u> 系	工事計画記載範囲の管のうち,他系統の管であって解析モデル として本系統に記載する管
•	質点
$\mathbf{\Theta}$	アンカ
	レストレイント (矢印は斜め拘束の場合の全体座標系における拘束方向成分を 示す。スナッバについても同様とする。)
-He -HE	スナッバ
	ハンガ
No contraction of the second s	ガイド
	拘束点の地震による相対変位量(mm) (*は評価点番号,矢印は拘束方向を示す。また,内 に変位量を記載する。)

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

鳥瞰図 AC-014-1/3

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

鳥瞰図 AC-014-2/3

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

鳥瞰図 AC-014-3/3

3. 計算条件

3.1 計算方法

管の構造強度評価は、「基本方針」に記載の評価方法に基づき行う。解析コードは、「ISA P」及び「SAP-V」を使用し、解析コードの検証及び妥当性確認等の概要については、添 付書類「VI-5 計算機プログラム(解析コード)の概要」に示す。 O 2 ⑤ VI-2-9-4-4-4-1(重) R 1

3.2 荷重の組合せ及び許容応力状態

本計算書において考慮する荷重の組合せ及び許容応力状態を下表に示す。

					-			
가 1년 가 1년 - 1년 - 1년 - 1년 - 1년 - 1년 - 1년	割准を先	反弦力张	施設	<u> ヨウノ仕 ノン米石 * 2</u>	機器等	耐震重要	井毛の如人 ひ*3, *4	許容応力
1997年1997	民间也的		分類*1	成 浦 刀 規	の区分	度分類	山田四の面	状態*5
学校にと	「十万字書」、今をた	いた市る里蓉口			主士市北京		$V_{L}(L) + S d$	
原于沪哈鲁	圧ノは風設備てい他の女全設備	リ酸単単素シス供給系	SA	常設/緩和	里 人 事 の 寺 ス 2 管		$V_L(LL) + S_s$	$\mathbf{V}_{\mathrm{A}}\mathbf{S}$
							$V_L + S s$	
	放射性物質濃度制御設備	原子炉格納容器					$V_{L}(L) + S d$	
原十沪格納施設	原子沪格納 及び可燃性ガス濃度制御 施設 設備並びに格納容器再循	フィルタベント	SA	常設/緩和	車大事故等 クラス2管		$V_{L}(LL) + S_{S} S$	$\mathbf{V}_{\mathrm{A}}\mathbf{S}$
	環設備	婇			I Ç		$V_{\rm L}+{ m S}$ s	
		原子炉格納容器		常設耐震/			$V_{L}(L) + S d$	
原子沪格納	圧力逃がし装置	フィルタベント	SA	防止	重大事故等 クラス ? 管		$V_L(LL) + S_s$	$\mathbf{V}_{\mathrm{A}}\mathbf{S}$
X H B Z		釆		常設/緩和			$V_L + S s$	
		原子炉格納容器					$V_{L}(L) + S d$	
原十沪代型系統諸設	残留熱除去設備	フィルタベント	SA	常設耐震/ 防止	車大事故等 クラス2管		$V_{L}(LL) + S_{S} s$	$\mathbf{V}_{\mathrm{A}}\mathbf{S}$
		棌			I		$V_{\rm L}+S$ s	

注記*1:DB は設計基準対象施設, SA は重大事故等対処設備を示す。

*2:「常設/緩和」は常設重大事故緩和設備,「常設耐震/防止」は常設耐震重要重大事故防止設備を示す。

*3:運転状態の添字Lは荷重,(L)は荷重が長期間作用している状態,(LL)は(L)より更に長期的に荷重が作用している状態を示す。

*4:許容応力状態ごとに最も厳しい条件又は包絡条件を用いて評価を実施する。

*5:許容応力状態 V_AS は許容応力状態 IV_AS の許容限界を使用し,許容応力状態 IV_AS として評価を実施する。

3.3 設計条件

鳥瞰図番号ごとに設計条件に対応した管名称で区分し、管名称と対応する評価点番号を示す。

管名称	最高使用圧力 (MPa)	最高使用温度 (℃)	外径 (mm)	厚さ (mm)	材料	耐震 重要度分類	縦弾性係数 (MPa)
1	854kPa (0.854MPa)	66	60.5	5.5	STS410	_	200360
2	854kPa (0.854MPa)	200	60.5	5.5	STS410		191000
3	854kPa (0.854MPa)	200	34.0	4.5	STS410		191000
4	854kPa (0.854MPa)	200	34.0	3.4	SUS316LTP		183000

鳥 瞰 図 AC-014

設計条件

管名称と対応する評価点 評価点の位置は鳥瞰図に示す。

鳥 瞰 図 AC-014

管名称					対	応	す	-	る	評	価	点				
1	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	
	16	17	18	19	20	21	22	23	24	25	26	27	28	29	30	
	31	32	33	34	35	36	37	38	39	40	41	42	43	44	45	
	46	47	48	49	50	51	52	53	54	55	56	57	58	59	60	
	61	62	63	64	65	66	67	68	69	70	71	72	73	74	75	
	76	77	78	79	80	81	82	83	84	85	86	87	88	89	90	
	91	92	93	94	95	96	97	98	99	100	101	102	103	104	105	
	143															
2	107	108	109	110	111	112	114	115	116	117	118	119	120	121	122	
	123	124	125	142												
3	125	126	127	128	129											
4	129	130	131	132												

配管の質量(付加質量含む)

鳥 瞰 図 AC-014

評価点の質量を下表に示す。

評価点	質量(kg)								
1		27		53		79		108	
2		28	1	54		80		109	
3		29	1	55		81		110	
4		30]	56		82		111	
5		31		57		83		115	
6		32		58		84		116	
7		33]	59		85		117	
8		34		60		86		118	
9		35]	61		87		119	
10		36		62		88		120	
11		37		63		89		121	
12		38		64		90		122	
13		39		65		91		123	
14		40		66		92		124	
15		41		67		93		125	
16		42		68		94		126	
17		43		69		95		127	
18		44]	70		96		128	
19		45]	71		97		129	
20		46		72		98		130	
21		47		73		99		131	
22		48		74		100		132	
23		49		75		101		142	
24		50		76		102		143	
25		51		77		103			
26		52		78		104			

鳥 瞰 図 AC−014

弁部の質量を下表に示す。

弁1

弁1	弁2							
評価点	質量(kg)	評価点	質量(kg)					
105		112						
106		113						
107		114						
		135						
		136						

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

鳥 瞰 図 AC−014

弁部の寸法を下表に示す。

弁NO.	評価点	外径(mm)	厚さ(mm)	長さ(mm)
弁1	106			
弁2	113			

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

支持点及び貫通部ばね定数

鳥 瞰 図 AC-014

支持点部のばね定数を下表に示す。

支持点番号		曲方向ばね定数(N/			回転ばね定数(N・	
	Х	Υ	Z	Х	Υ	Z
1						
8						
** 8 **						
10						
** 10 **						
12						
** 12 **						
17						
** 17 **						
24						
** 24 **						
31						
** 31 **						
33						
** 33 **						
35						
** 35 **						
44						
46						
48						
50						
53						
62						
** 62 **						
64						
** 64 **						
66						
** 66 **						
					-	

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

支持点及び貫通部ばね定数

鳥 瞰 図 AC-014

支持点部のばね定数を下表に示す。

支持点番号		方向ばね定数(N			回転ばね定数(N・	
	Х	Υ	Z	Х	Υ	Z
** 69 **						
76						
** 76 **						
78						
** 78 **						
10						
80						
** 80 **						
82						
** 82 **						
** 89 **						
92						
** 92 **						
94						
** 94 **						
** 94 **						
** 96 **						
111						
115						
120						
** 120 **						
122						
** 122 **						
** 133 **						
I						
I						
I						
I						
	-					

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

支持点及び貫通部ばね定数

鳥 瞰 図 AC-014

支持点部のばね定数を下表に示す。

支持点番号	各軸	方向ばね定数(N/1	mm)	各軸回り	回転ばね定数(N・	mm/rad)
	Х	Y	Z	Х	Y	Z
136						
142						
143						

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

3.4 材料及び許容応力<mark>評価条件</mark>

使用する材料の最高使用温度での許容応力評価条件を下表に示す。

材料	最高使用温度 (℃)	Sm (MPa)	Sу <mark>(MPa)</mark>	Su (MPa)	Sh (MPa)
STS410	66		231	407	_
515410	200	_	207	404	—
SUS316LTP	200		120	407	

3.5 設計用地震力

本計算書において考慮する設計用地震力の算出に用いる設計用床応答曲線を下表に示す。 なお,設計用床応答曲線は,添付書類「VI-2-1-7 設計用床応答曲線の作成方針」に基づき 策定したものを用いる。また,減衰定数は,添付書類「VI-2-1-6 地震応答解析の基本方針」 に記載の減衰定数を用いる。

鳥 瞰 図	建物・構築物	標高(0.P. (m))	減衰定数(%)
A C - 0 1 4	原子炉建屋		

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

- 4. 解析結果及び評価
- 4.1 固有周期及び設計震度
- AC 014X 顒 Ę

適用する地震動等		S d 及				
田石田	5 谷 水	平 震 度*1	応答鉛直震度*1	応 答 水	平 震 度*1	
回7月7月7月 (S)	w X 方 向	Z方向	Y 方 向	X 方 向	Z 方 向	
狹						
الر *2						
的 震 度*3						
的 震 度*4						

注記*1:各モードの固有周期に対し,設計用床応答曲線より得られる震度を示す。 *2:固有周期が0.050 s 以下であることを示す。 *3: S d 又はS s 地震動に基づく設計用最大床応答加速度より定めた震度を示す。 *4:3.6C₁及び1.2C_vより定めた震度を示す。

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

各モードに対応する刺激係数

鳥 瞰 図 AC-014

	Z 方 向					
数*						
孫	方 向					
澎	Υ					
刺						
	X 方 向					
	X					
田田	Let l					
Æ ۲						
ین ا بر	<u>_</u>	1 次	2 次	3 次	4 次	5 次

注記*:刺激係数は、モード質量を正規化し、固有ベクトルと質量マトリックスの積から算出した値を示す。

代表的振動モード図

振動モード図は、3次モードまでを代表とし、各質点の変位の相対量・方向を破線で 図示し、次ページ以降に示す。

鳥 脚 図 |A C - 0 | 4 ^{枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。}

鳥 脚 図 $|A \square - \square |4|$

鳥 脚 図 |A C - 0 | 4 ^{枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。} O2 ⑤ VI-2-9-4-4-1(重) R0

4.2 評価結果

4.2.1 管の応力評価結果

下表に示すとおり最大応力及び疲労累積係数はそれぞれの許容値以下である。

重大事故等クラス2管であってクラス2以下の管

		- - 	- - - -	- 次応 (MF	一次応力評価 (MPa)	$-\chi_{+} = \chi$	ー次+二次応力評価 (MPa)	疲労評価
鳥瞰図	半谷心力 法態	康大心 評価点	<u> </u>	計算応力	許容応力	計算応力	許容応力	疲労累積係数
				S p r m(S s) 0.9 • S u	0. 9 • S u	Sn(Ss)	2 • S y	US s
	$V_A S$	40	Sprm(Ss)	146	366			
	$V_A S$	40	Sn(Ss)			291	462	

4.2.2 支持構造物評価結果

下表に示すとおり計算応力及び計算荷重はそれぞれの許容値以下である。

支持構造物評価結果(荷重評価)

評価結果	評 (kN) (kN)	6	18	18
評価	計算 荷重 (kN)	2	2	3
	温度 (°C)	添付書類「Ⅵ-2-1-12-1	配管及び支持構造物の耐	震計算について」参照
	材質	小業付書類	配管及び支持	震計算につ
	型	RTS-06	SMS-06-100	SMS-06-100
	種類	ロッドレストレイント	メカニカルスナッバ	メカニカルスナッバ
	支持構造物 番号	AC-011-051B	AC-014-136SA	AC-014-136SB

支持構造物評価結果(応力評価)

							支持,	⁵ 点荷重			-	評価結果	
種類 型式 材質 ^[1]	材質		活じ	記 (C) (C)	E	反力(kN)		F - X	$\mathcal{F} - \mathcal{X} \supset \mathcal{F} (kN \cdot m)$	N•m)	応力	計 第 七	結 行 之
					F_{X}	F_{Y}	F_{z}	${\rm M}_{\rm X}$	${\rm M}_{\rm Y}$	M_{Z}	分類	(MPa)	(MPa)
アンカ ラグ SGV410		SGV410		66	4	5	11	2	2	1	曲げ	154	490
レストレイント Uボルト SS400		SS400		130	2	0	5			_	せん断	<i>LL</i>	147

4.2.3 弁の動的機能維持評価結果

下表に示すとおり機能維持評価用加速度が機能確認済加速度以下又は計算応力が許容応力以下である。

台署守	形式	要求機能	機能維持評価用 (×9.8m/s ²	持評価用加速度 ×9.8m/s ²)	機能確認 (×9.8	<2 → 3 → 3 → 3 → 3 → 3 → 3 → 3 → 3 → 3 →	構造強度評価結果 (MPa)	評価結果 a)
			水平	鉛直	水平	鉛直	計算応力	許容応力
	—					-		

4.2.4 代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果

代表モデルは各モデルの最大応力点の応力と裕度を算出し、応力分類ごとに裕度が最小のモデルを選定して鳥瞰図、計算条件及び評価結果を 記載している。下表に、代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果を示す。

		代表					
	疲労評価	痰 累 係労 糟 教		_			
	演	評価点					
		代表				0	
	力	裕度	2.58	4.57	6.50	1.58	
$V \wedge S$	一次十二次応力	許容 応力 (MPa)	462	462	462	462	
許容応力狀態 VAS	一次	計算 応力 (MPa)	179	101	71	291	
許容応		評価点	134	1	11	40	
		代表				0	
	一次応力		裕度	4.46	14.07	12.62	2.50
		許容 応力 (MPa)	366	366	366	366	
		計算 応力 (MPa)	82	26	29	146	
		評価点	134	71	13	40	
		配管モデレ	AC-011	AC-012	AC-013	AC-014	
		No.	1	2	3	4	

代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果(重大事故等クラス2 管であってクラス2以下の管)