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-19-0325_改 0
提出年月日	2021年8月3日

VI-2-5-6-1-3 管の耐震性についての計算書 (原子炉隔離時冷却系)

2021年8月

東北電力株式会社

設計基準対象施設

目次

1.	概	要	1
2.	概	略系統図及び鳥瞰図 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	2
2	2. 1	概略系統図	2
2	2. 2	鳥瞰図	5
3.	計	算条件	13
3	8. 1	計算方法 ·····	13
3	3. 2	荷重の組合せ及び許容応力状態 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	14
3	3. 3	設計条件	15
3	3. 4	材料及び許容応力 <mark>評価条件</mark>	24
3	8. 5	設計用地震力 · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	25
4.	解	析結果及び評価・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	28
4	1. 1	固有周期及び設計震度 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	28
4	l. 2	評価結果 ·····	46
	4.	2.1 管の応力評価結果	46
	4.	2.2 支持構造物評価結果	49
	4.	2.3 弁の動的機能維持評価結果	50
	4.	2.4 代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果	51

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、原子炉隔離時冷却系の管、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5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。

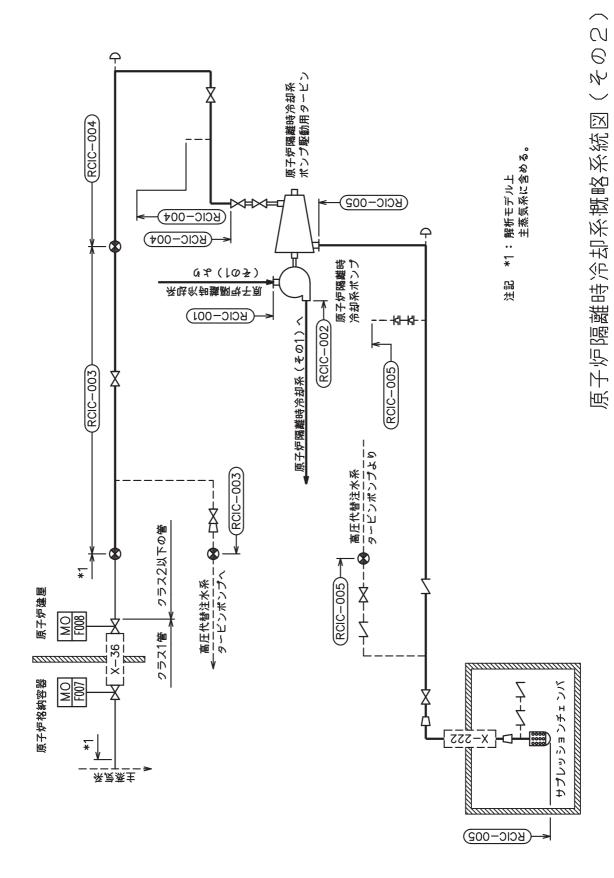
2. 概略系統図及び鳥瞰図

2.1 概略系統図

概略系統図記号凡例

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
•	アンカ

原子炉隔離時冷却条概略条統図(その1) 原子炉隔離時冷却系 ポンプ駆動用タービン (RCIC-004) 9x (203) V (ZO≯) RCIC-001 原子炉陽離時冷却条ポンプ RCIC-001 (RCIC-002) 4 0 高圧炉心スプレイ系 RCIC-002 ¥ RCIC-001) RCIC-002) RCIC-002 復水貯蔵タンクより RCIC-001) 解析モデル上本系統に含める。 サプレッションチェンバ *2 *2:解析モデル上 復水給水系に含める。 *1: 高圧炉心スプレイ糸 補給水系より -----*2 洪 原子炉冷却材净化系 ~器容代五吋千魚



4

2.2 鳥瞰図

鳥瞰図記号凡例

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> </u>	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
lacktriangle	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。)
H.	スナッバ
	ハンガ
3 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5	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。)

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、「ISAP」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。

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。

15	万 给 夕 华	施設	珠ノノ 型/ 心管	機器等	耐震重要度	护师 6名 今 4 * 2. * 3	許容応力
光	Ź Ł	分類*1	政備刀殺	の医分	分類	10 里の部ロで	
						$I_L + S d$	υШ
原子炉	原子炉隔離時冷	9		カコンの経	٥	$\mathbb{I}_{L} + S d$	C _A IIII
平	却系	du		三フマン	2	$I_L + S s$	N 7H
						${ m I\hspace{1em}I}_{ m L} + { m S\hspace{0.1em} s}$	C _A VI
						$I_L + S d$	υШ
1 <u>.</u> 1- 11	9					$\mathbf{I}_{\mathrm{L}} + \mathbf{S} d$	C _A III
尚仁尔	同圧がにヘノアンを	DB		クラス2管	S	$IV_L(L) + S d$	
~	K				•	$I_L + S$ s	IV_AS
						${\rm 1\hspace{-0.90ex}I}_{\rm L} + {\rm S}_{\rm -S}$	

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:運転状態の添字Lは荷重,(1)は荷重が長期間作用している状態を示す。

*3: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。

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。

鳥 瞰 図 RCIC-002

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	11. 77	66	114. 3	13. 5	STS410	S	200360

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 RCIC-002

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	66	68	69	
	70	71	72	73	74	101	102	103	105	106	851	852	911			

配管の質量(付加質量含む)

評価点の質量を下表に示す。

評価点	質量(kg)								
1		10		19		66		102	
2		11		20		68		103	
3		12		21		69		105	
4		13		22		70		106	
5		14		23		71		851	
6		15		24		72		852	
7		16		25		73		911	
8		17		26		74			
9		18		27		101			

支持点及び貫通部ばね定数

鳥 瞰 図 RCIC-002

支持点部のばね定数を下表に示す。

支持点番号	各車	曲方向ばね定数(N/i	mm)	各軸回り	回転ばね定数(N・	mm/rad)
	X	Y	Z	X	Y	Z
1						
5						
10						
18						
23						
27						
66						
70						
74						
911						

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。

鳥 瞰 図 RCIC-003

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	8. 62	302	114. 3	11. 1	STS410	S	184760
2	8. 62	302	114. 3	11.1	STS410	S	184760

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 RCIC-003

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	
	32	103	106	900	901											
2	101	106	107	108	903											

配管の質量 (付加質量含む)

評価点の質量を下表に示す。

評価点	質量(kg)								
1		9		17		25		107	
2	1	10		18	1	26	[108	1
3	1	11		19	1	27	[900	
4		12		20		28	[901	
5		13		21		29	[903	
6		14		22		30	[
7		15		23		32			
8		16		24		106			

弁部の質量を下表に示す。

弁1

Л I	
評価点	質量(kg)
101	
102	
103	
104	
105	

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		139.8	10.8	457

支持点及び貫通部ばね定数

鳥 瞰 図 RCIC-003

支持点部のばね定数を下表に示す。

X	Y	Z	X	Y	Z

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。

鳥 瞰 図 RCIC-004

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	8. 62	302	114. 3	11.1	STS410	S	184760

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 RCIC-004

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	31	
	32	33	34	35	36	37	38	39	40	41	46	50	801	803	804	
	805	807	808	809	900	901	906	907	908							

配管の質量 (付加質量含む)

評価点の質量を下表に示す。

評価点	質量(kg)								
1		12		23		37		807	
2	1	13		24	1	38		808	
3		14		25	1	39		809	
4	1	15		26	1	40		900	
5		16		27	1	41		901	
6		17		28	1	46		906	
7		18		32	1	50		907	
8		19		33	1	801		908	
9		20		34	1	803			
10		21		35		804			
11		22		36		805			

弁部の質量を下表に示す。

弁1

/ -	
評価点	質量(kg)
29	
30	
31	
44	
45	

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				

支持点及び貫通部ばね定数

鳥 瞰 図 RCIC-004

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)			
	X	Y	Z	X	Y	Z	
1							
8							
13							
18							
22							
26							
28							
33							
41							
45							
** 45 **							
46							
** 50 **							
900							
** 901 **							
906							
** 907 **							
908							

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<mark>評価条件</mark>を下表に示す。

材料	最高使用温度 (℃)	S m	S y	S u	S h
CTC 410	66	_	231	407	_
STS410	302	_	182	404	_

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(O.P. (m))	減衰定数(%)
R C I C - 0 0 2	原子炉建屋		

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(%)
R C I C - 0 0 3	原子炉建屋		

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(%)
R C I C - 0 0 4	原子炉建屋		

R 0

4. 解析結果及び評価

4.1 固有周期及び設計震度

	S S	度*1 応答鉛直震度*1	方 向 A Y 方 向												
	37	水平震	Z												
		京 答 九	X 方 向												
		応答鉛直震度*1	Y方向												
	S d 及び静的震度	平 震 度*1	Z 方向												
) 2		5	X 方向												
RCIC-00	適用する地震動等	田田田田田田田田田田田田田田田田田田田田田田田田田田田田田田田田田田田田田田田												震 度*3	震 度*4
鳥瞰図	適用す、	22] H	<u>-</u>	1 次	2 次	3 次	4 %	5 次	6 次	7 次	8 炎	19 次	20 1 1 1 2 1 2 1 2 1 2 1 2 1 2 1 2 1 2 1	動動的	静的

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: 3.6C,及び1.2C,より定めた震度を示す。

各モードに対応する刺激係数

鳥 瞰 図 RCIC-002

<u>2</u>	±	TEX	刺激	磔	※			
Ψ 		X 方 向	Y ħ	臣		Z	Z为	叵
1 次								
2 次								
3 次								
4 次								
5 次								
6 次								
7 次								
8 次								
19 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。

32

固有周期及び設計震度

RCIC-003

X 顄 1

十 日 寸	7 12 带乳灰		日 出 子 子 祥 《 Y L L C				
適用する	適用する地震動等		S d 及び静的震度			Ss	
2 } }	田 日 日	好 答 不	平 震 度*1	応答鉛直震度*1	2 参 经	平 震 度*1	応答鉛直震度*1
ή -	回有 周朔 (s)	X 方 向	Z 方向	Y 方 向	X 方 向	Z 方向	Y 方 向
1 次							
2 次							
3 次							
4 %							
5 X							
6 X							
7 次							
8 次							
9 1 1 1 1							
動的	震 度*3						
静的	震 庚*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0.050s以下であることを示す。 *3:Sd又はSs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。

各モードに対応する刺激係数

鳥 瞰 図 RCIC-003

	垣								
	Z 方向								
	Z								
条 教	Y方向								
凝	Y								
壓	X 方 向								
H H H									
2:/] H	<u>-</u>	1 次	2 次	3 次	4 次	5 茨	6 次	7 次	8 ※

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。

R 0 ⑤ VI-2-5-6-1-3 (記) 0 2

固有周期及び設計震度

RCIC-004

X 顄 1

適用する地震動等	動等	Sd及び静的震度	11.0	S	S	
	田田田田田田田田田田田田田田田田田田田田田田田田田田田田田田田田田田田田田田田	応答水平震度*1	応答鉛直震度*1	际 答 水 平 震 度	度*1	応答鉛直震度*1
<u>교</u>	回(s) (s)	X 方 向 Z 方 向	Y 方 向	X 方 向 Z 力	方 向	Y 方 向
7 人						
2 次						
3						
4 次						
5 次						
6						
7 次						
8						
9 次						
10 K*2						
動的震	承33					
静的震	庚*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: 3.6C,及び1.2C,より定めた震度を示す。

各モードに対応する刺激係数

0
0
\circ
\boldsymbol{H}
\mathcal{O}
\simeq
X
顧
重

4

ž.	#	庫	激	数*
		X 方 向	Y 方 向	Z 方 向
1 次				
2 次				
3 次				
4 K				
5 次				
6 次				
7 次				
8 次				
9 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。

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。

クラス2以下の管

疲労評価	疲労累積係数	s s n			
二次応力評価 (MPa)	許容応力	2 · S y			462
一次+二次応力評価 (MPa)	計算応力	S n (S s)			279
力評価 a)	許容応力	$\begin{array}{ccc} & & & & & \\ & & & & \\ & & & & \\ & & & & \\ & & & & \\ & & & & \\ & & & & \\ & & & \\ & & & \\ & & & \\ & & & \\ & & & \\ & & \\ & & & \\ & & \\ & & \\ & & \\ & & \\ & & \\ & & \\ & & \\ & & \\ & & \\ & & \\ & & \\ & & \\ & & \\ & & \\ & & \\ & & \\ & \\ & & \\ &$	231	366	
一次応力評価 (MPa)	Sprm(Sd) Sprm(Ss)	68	164		
	最大応力 区分		Sprm(Sd)	Sprm(Ss)	S n (S s)
	最大応力評価点		12	12	12
	許容応力 状態		III _A S	$ m IV_{\scriptscriptstyle A}$ S	${ m IV}_{ m A}$ S
	鳥瞰図			RCIC-002	

*1:オーステナイト系ステンレス鋼及び高ニッケル合金については、Syと1.2・Shのうち大きい方とする。 注記

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。

クラス2以下の管

				一次応力評価 (MPa)	力評価 a)	一次+二次応力評価 (MPa)	二次応力評価 (MPa)	疲労評価
鳥瞰図	許容応力 沃態	最大応力 評価点	最大応力 区分	計算応力	許容応力	計算応力	許容応力	疲労累積係数
				Sprm(Sd) Sprm(Ss)	S y*1 0. 9 • S u	Sn(Ss)	2 · S y	s s D
	III _A S	24	Sprm(Sd)	105	182			
RCIC-003	IV_A S	24	Sprm(Ss)	150	363			
	IV_A S	24	S n (S s)			218	364	

*1:オーステナイト系ステンレス鋼及び高ニッケル合金については、Syと1.2・Shのうち大きい方とする。 注記

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。

クラス2以下の管

				一次応力評価 (MPa)	力評価 'a)	一次+二次応力評価 (MPa)	たカ評価 a)	疲労評価
鳥瞰図	許容応力 沃態	最大応力評価点	最大応力区分	計算応力	許容応力	計算応力	許容応力	疲労累積係数
				$\begin{array}{ccc} \text{Sprm}(\text{Sd}) & \text{Sy}^{*1} \\ \text{Sprm}(\text{Ss}) & \text{0.9} \cdot \text{Su} \end{array}$	$\begin{array}{ccc} & & & & \\ & & & \\ & & & \\ & & & \\ & & & \\ & & & \\ & & & \\ & & & \\ & & & \\ & & \\ & & & \\$	Sn(Ss)	2 · S y	s S D
	III S	1	Sprm(Sd)	85	182			
RCIC-004	IV_A S		Sprm(Ss)	127	363			
	$ m IV_A~S$	П	Sn(Ss)			270	364	

*1:オーステナイト系ステンレス鋼及び高ニッケル合金については、Syと1.2・Shのうち大きい方とする。 注記

0 2

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)

					評作	評価結果
支持構造物 番号	種類	型	林	温(C)	計算 荷重 (kN)	群 格 (kN)
RCIC-005-916S	メカニカルスナッバ	SMS-3-100	旅付書類 「Ⅵ-2-1-12-1	[-2-1-12-1	13	22
RCIC-004-045B	ロッドレストレイント	RST-1	配管及び支持構造物の耐	構造物の耐	18	24
RCIC-005-070H	スプリンゲハンガ	VS30T-12	震計算について」参照	いて」参照	2	8

支持構造物評価結果 (応力評価)

	참 点	(MPa)	96	141
評価結果	計 算 七	(MPa)	51	114
11112	下方	分類	せん断	せん断
	N·m)	${ m M}_{ m Z}$	13	-
	モーメント (kN·m)	$ m M_{Y}$	3	_
寺点荷重	H 1	$ m M_{X}$	11	-
支持		\mathbf{F}_{Z}	49	99
	反力 (kN)	${ m F}_{ m Y}$	44	9
	9	\mathbf{F}_{X}	92	0
	道 (S)	302	40	
	材質	SGV410	SS400	
	H 翻	ラゲ	イーイルロ	
	種類		アンカ	レストレイント リプレート
	支持構造物 番号		RCIC-003-001A	RCIC-002-911R

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。

構造強度評価結果 (MPa)	許容応力	I
構造強度 (M	計算応力	Ι
3確認済加速度 (×9.8m/s²)	納直	_
機能確認済. (×9.8m/	水平	1
能維特評価用加速度 (×9.8m/s²)	鉛直	Ι
機能維持評 (×9.	I	
要求機能	I	
米		I
弁番号		Ι

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。

代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果(クラス2管)

		代表						
	疲労評価	海 網 線 養 数	_	_				
	兆	評領点						
		代表				0		
	*43	裕度	3, 03	1.65	1.66	1.34	2.66	
$ m IV_A S$	一次十二次応力	許容 応力 (MPa)	462	462	364	364	418	
	一次-	計算 応力 (MPa)	152	279	218	270	157	
許容応力状態		評価点	9	12	24	1	103	
1]11=		代表		0				
		裕度	4.11	2.23	2.42	2.85	5.58	
	一次応力	許容 応力 (MPa)	366	366	363	363	363	
	I	計算 応力 (MPa)	68	164	150	127	9	
		計 単 点	29	12	24	1	29	
		代表			0		_	
${ m I\hspace{1em}I}_{ m A}$ S	一次応力	- 狹応力	裕度	4.12	2.59	1.73	2.14	4.75
許容応力状態 III S			許容 応力 (MPa)	231	231	182	182	209
許容応.		計算 応力 (MPa)	99	89	105	85	44	
		計 田 単	22	12	24	1	29	
	1	配管モデル	RCIC-001	RCIC-002	RCIC-003	RCIC-004	RCIC-005	
		No.	1	2	3	4	2	

注記 $*: \Pi_A S の一次+二次応力の許容値は<math>W_A S と$ 同様であることから,地震荷重が大きい $W_A S の一次+二次応力裕度最小を代表とする。$

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	2.1 概略系統図	 2
2	2.2 鳥瞰図	 5
3.	計算条件 ·····	 11
3	3.1 計算方法 ·····	 11
3	3.2 荷重の組合せ及び許容応力状態	 12
3	3.3 設計条件	 13
3	3.4 材料及び許容応力 <mark>評価条件</mark> ······	 19
3	3.5 設計用地震力	 20
4.	解析結果及び評価 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	 22
4	4.1 固有周期及び設計震度	 22
4	4.2 評価結果	 34
	4.2.1 管の応力評価結果	 34
	4.2.2 支持構造物評価結果	 36
	4.2.3 弁の動的機能維持評価結果	 37
	4.2.4 代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果	 38

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、原子炉隔離時冷却系の管、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5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

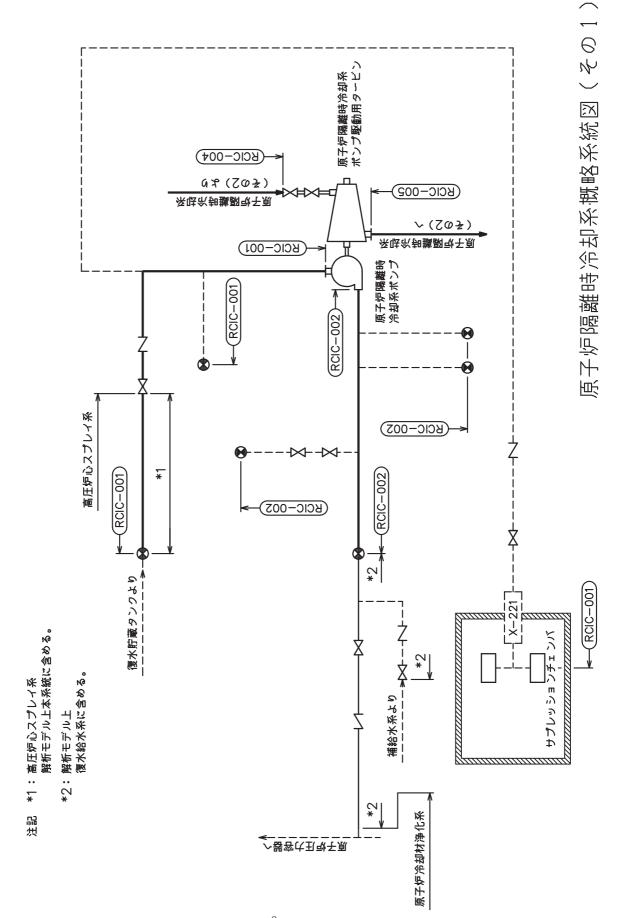
機能確認済加速度の機能維持評価用加速度に対する裕度が最小となる動的機能維持要求弁を代表として、評価結果を記載する。

2. 概略系統図及び鳥瞰図

2.1 概略系統図

概略系統図記号凡例

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
lacktriangle	アンカ



原子炉隔離時冷却条概略条統図(その2)

4

2.2 鳥瞰図

鳥瞰図記号凡例

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> </u>	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
•	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。)
H. H.	スナッバ
	ハンガ
330	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。)

	鳥瞰図 RCIC-002-1/3	
)		

	鳥瞰図 RCIC-002-2/3	

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、「ISAP」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。

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。

許容応力 狀態*5	V_AS	$ m V_AS$	$V_{_{ m A}}$ S
荷重の組合せ*3, *4	$V_L + S s$	$V_L + S s$	$V_L + S s$
耐震重要度 分類	[
機器等 の区分	重大 事故等 クラス2管	重大 事故等 クラス2管	重大 事故等 クラス2管
設備分類*2	常設/防止 (DB 拡張)	常設耐震/防止常設/緩和	常設/緩和
施設 分類*1	SA	SA	SA
系統名称	原子炉隔離時冷却系	高圧代替注水系	高圧代替注水系
設備名称	非常用炉心冷却設備その他原子炉注水設備	非常用炉心冷却設備その他原子炉注水設備	圧力低減設備その他の安全設備
施設名称	原子炉冷却系統施設	原子炉冷却系統施設	原子炉格納施設

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:「常設耐震/防止」は常設耐震重要重大事故防止設備,「常設/防止(DB拡張)」は常設重大事故防止設備(設計基準拡張),「常設/緩和」は 常設重大事故緩和設備を示す。

*3:運転状態の添字Lは荷重を示す。

*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。

鳥 瞰 図 RCIC-002

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	11.77	66	114. 3	13.5	STS410	_	200360

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 RCIC-002

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	66	68	69	
	70	71	72	73	74	101	102	103	105	106	851	852	911			

配管の質量(付加質量含む)

評価点の質量を下表に示す。

評価点	質量(kg)								
1		10		19		66		102	
2		11	[20	l I	68	[103	
3	1	12	[21	1 I	69		105	
4		13	[22	l I	70	[106	
5	1	14	[23	l I	71	[851	
6	1	15	[24	l I	72	[852	
7]	16	[25		73	[911	
8		17	[26	l I	74	[-
9		18		27	oxdot	101			

支持点及び貫通部ばね定数

鳥 瞰 図 RCIC-002

支持点部のばね定数を下表に示す。

支持点番号	各車	曲方向ばね定数(N/r	nm)	各軸回り回転ばね定数(N・mm/rad)				
	X	Y	Z	X	Y	Z		
1								
5								
10								
18								
23								
27								
66								
70								
74								
911								

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。

鳥 瞰 図 RCIC-004

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	10. 34	315	114. 3	11. 1	STS410	_	183200
2	8. 62	302	114. 3	11. 1	STS410	_	184760

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 RCIC-004

管名称					対	応	す	j	3	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	801	
	803	807	808	809	900	901	906									
2	31	32	33	34	35	36	37	38	39	40	41	46	50	804	805	
	907	908														

配管の質量(付加質量含む)

評価点の質量を下表に示す。

評価点	質量(kg)								
1		12		23		37		807	
2		13		24		38		808	l I
3		14		25		39		809	
4		15		26		40		900	l I
5		16		27		41		901	l I
6		17		28		46		906	
7		18		32		50		907	l I
8		19		33		801		908	
9		20		34		803			
10		21		35		804			
11		22		36		805			

弁部の質量を下表に示す。

弁1

評価点	質量(kg)
29	
30	l 1
31	
44	1 1
45	

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				

支持点及び貫通部ばね定数

鳥 瞰 図 RCIC-004

支持点部のばね定数を下表に示す。

支持点番号	各車	軸方向ばね定数(N/	mm)	各軸回り	回転ばね定数(N・	mm/rad)
	X	Y	Z	X	Y	Z
1						
8						
13						
18						
22						
26						
28						
33						
41						
45						
** 45 **						
46						
** 50 **						
900						
** 901 **						
906						
** 907 **						
908						

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<mark>評価条件</mark>を下表に示す。

材料	最高使用温度 (℃)	S m	S y	S u	S h
	66	_	231	407	_
STS410	302	_	182	404	_
	315	_	180	404	_

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(O.P. (m))	減衰定数(%)
R C I C - 0 0 2	原子炉建屋		

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(%)
R C I C - 0 0 4	原子炉建屋		

4. 解析結果及び評価

4.1 固有周期及び設計震度

鳥瞰図	RCIC-00	2		,			
適用する	適用する地震動等		S d 及び静的震度			S s	
22 1 H	田夕田田	5 多 不	平 震 度*!	応答鉛直震度*1	5	平 震 度*1	応答鉛直震度*1
<u>-</u>		X 方 向	Z 方 向	Y方向	X 方 向	Z 方 向	Y 方 向
- 次							
2 次							
3 K							
4 次							
5 K							
6 K							
7 次							
8 ☆							
19 次							
20 $ m \chi^{*2}$							
動的	震 度*3						
静的	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: 3.6C,及び1.2C,より定めた震度を示す。

各モードに対応する刺激係数

鳥 瞰 図 RCIC-002

	2 方向	0.356								
*										
磔	Y 方 向	0.001								
刺 激	\\ \frac{1}{2}									
Z	X 方 向	0.008								
1		0.113								
ž.	<u>,</u>	1 次	2 次	3 次	4 次	5 次	6 次	7 次	8 次	19 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。

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

固有周期及び設計震度

RCIC-004

X

翢 1

適用する地震動等			~ ~	2 次	3 K	交 4	₹ 3	6 %	7 次	8	9 %	10 Xx*2	
	好 经	X 方 向											Γ
Sd及び静的震度	平 震 度和	Z 方向											
	応答鉛直震度*1	Y 方 向											
	位	X 方 向											
S	平 震 度*!	2 方向											
	応答鉛直震度*1	Y 方 向											

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。 *4:3.6C,及び1.2C,より定めた震度を示す。

承

寰

纪

韓

各モードに対応する刺激係数

鳥 瞰 図 RCIC-004

2.7] H	ή <u>Π</u>		刺 激	磔	***
<u>-</u>		X 方 向	Y	方 向	Z 方 向
1 次					
2 K					
3 K					
4 K					
5 K					
6 %					
7 K					
8 次					
9 K					

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。

33

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 RCIC-004

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

疲労評価	疲労累積係数	n S s		
一次+二次応力評価 (MPa)	許容応力	2 · S y		462
	計算応力	Sn(Ss)		279
一次応力評価 (MPa)	許容応力	Sprm(Ss) 0.9·Su	366	
一次応力 (MPa)	161			
下 七 中 叫	Sprm(Ss)	Sn(Ss)		
千 七 十 叫	12	12		
长	V_A S	V_A S		
	600-0100	N 1 0 0 0 4		

⑤ VI-2-5-6-1-3(重) R 0 0 2

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

- - - - -	·	- - - 0	- - - -	一次応力評価 (MPa)	力評価 'a)	一次+二次応 (MPa)	一次+二次応力評価 (MPa)	疲労評価
計谷心力 最大心力 状態 評価点 区分		東大心 区分	R	計算応力	許容応力	計算応力	許容応力	疲労累積係数
				Sprm(Ss) 0.9·Su	0.9 · S u	S n (S s)	2 · S y	u S s
$V_A S$ 1 Sprm(Ss)	1 Sprm(Sprm((S s)	129	363			
$V_A S$ 1 $S n (S s)$	1 Sn(S	Sn(S	(s			270	360	

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)

種類
メカニカルスナッバ
メカニカルスナッバ
ロッドレストレイント
スプリンゲハンガ

支持構造物評価結果(応力評価)

		94	135	
評価結果	計 章 七	(MPa)	51	114
ifii¤	京力	分類	せん断	せん断
	cN·m)	${ m M}_{ m Z}$	13	_
	モーメント (kN·m)	$ m M_{ m Y}$	3	-
荷重	チーメ	${ m M}_{ m X}$	11	I
支持点		\mathbf{F}_{Z}	49	9
	反力 (kN)	${\sf F}_{ m Y}$	44	2
	Ĭ	\mathbf{F}_{X}	75	0
-	韻展 (℃)		315	99
	材質		SGV410	SS400
型 式			ラゲ	イーイルロ
種類			アンカ	レストレイント リプレート
支持構造物番号			RCIC-003-001A	RCIC-002-911R

0 2

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。

弁番 号	光	要求機能	機能維持評価用加 (×9.8m/s²)	機能維持評価用加速度 (×9.8m/s²)	機能確認済加速 (×9.8m/s²)	済加速度 3m/s²)	構造強度 (M	構造強度評価結果 (MPa)
			水平	鉛直	水平	鉛直	計算応力	許容応力
	_	_	_	I	_	_	-	_

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)

		代表					
	疲労評価	嵌 緊 係 策 糠 糠 藜					
		代表				0	
	力	裕度	1.57	1.65	1.65	1.33	1.82
V A S	一次十二次応力	許容 応力 (MPa)	376	462	360	360	414
許容応力狀態	一次	計算 応力 (MPa)	238	279	218	270	227
許容応		評価点	1	12	24	1	35
		代表		0			
		裕度	3.10	2.27	2.38	2.81	5.67
	一次応力	許容 応力 (MPa)	431	366	363	363	363
	-	計算 応力 (MPa)	139	161	152	129	64
		評価点	1	12	24	1	29
配管モデル		RCIC-001	RCIC-002	RCIC-003	RCIC-004	RCIC-005	
No.		1	2	3	4	5	