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-19-0332_改 0
提出年月日	2021年8月3日

VI-2-5-7-1-6 管の耐震性についての計算書 (原子炉補機冷却水系及び原子炉補機冷却海水系)

2021年8月

東北電力株式会社

- (1) 原子炉補機冷却水系
- (2) 原子炉補機冷却海水系

(1) 原子炉補機冷却水系

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
2.1 概略系統図	2
2.2 鳥瞰図 ·····	11
3. 計算条件 · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	17
3.1 計算方法 ·····	17
3.2 荷重の組合せ及び許容応力状態 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	18
3.3 設計条件	19
3.4 材料及び許容応力 <mark>評価条件</mark> ····································	26
3.5 設計用地震力	27
4. 解析結果及び評価	29
4.1 固有周期及び設計震度	29
4.2 評価結果	41
4.2.1 管の応力評価結果	41
4.2.2 支持構造物評価結果	43
4.2.3 弁の動的機能維持評価結果	44
4.2.4 代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果	45

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、原子炉補機冷却水系の管、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 24 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

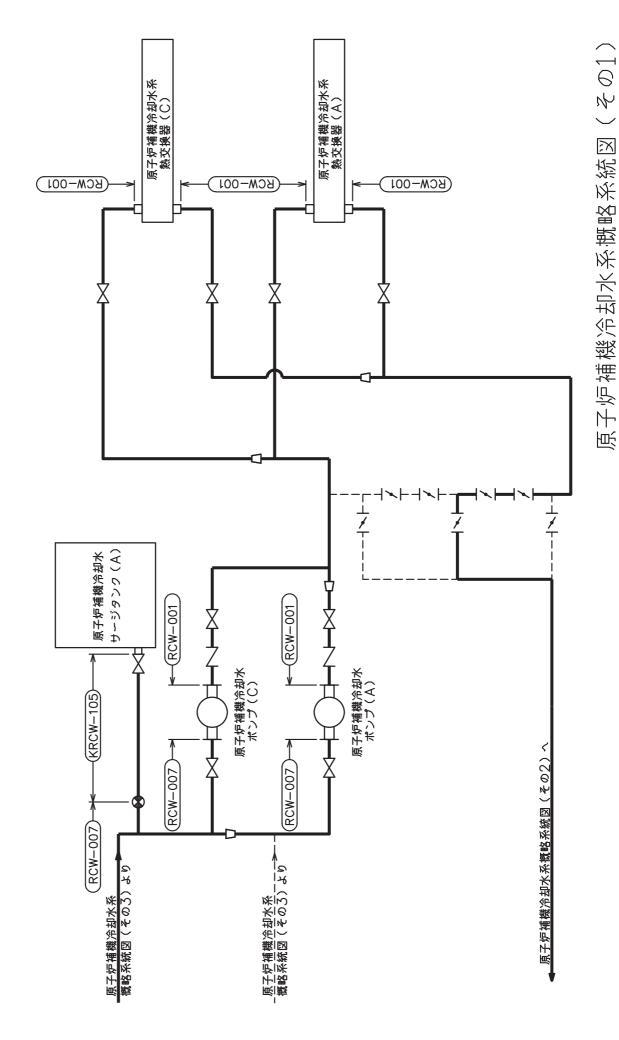
機能確認済加速度の機能維持評価用加速度に対する裕度が最小となる動的機能維持要求弁を代表として、評価結果を記載する。

2. 概略系統図及び鳥瞰図

2.1 概略系統図

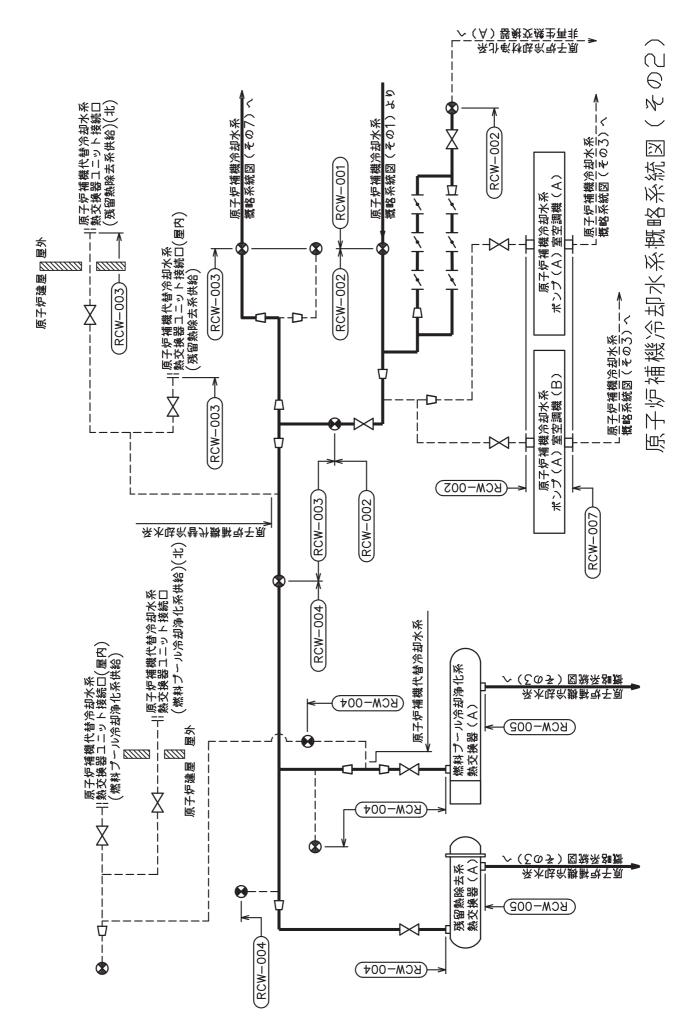
概略系統図記号凡例

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

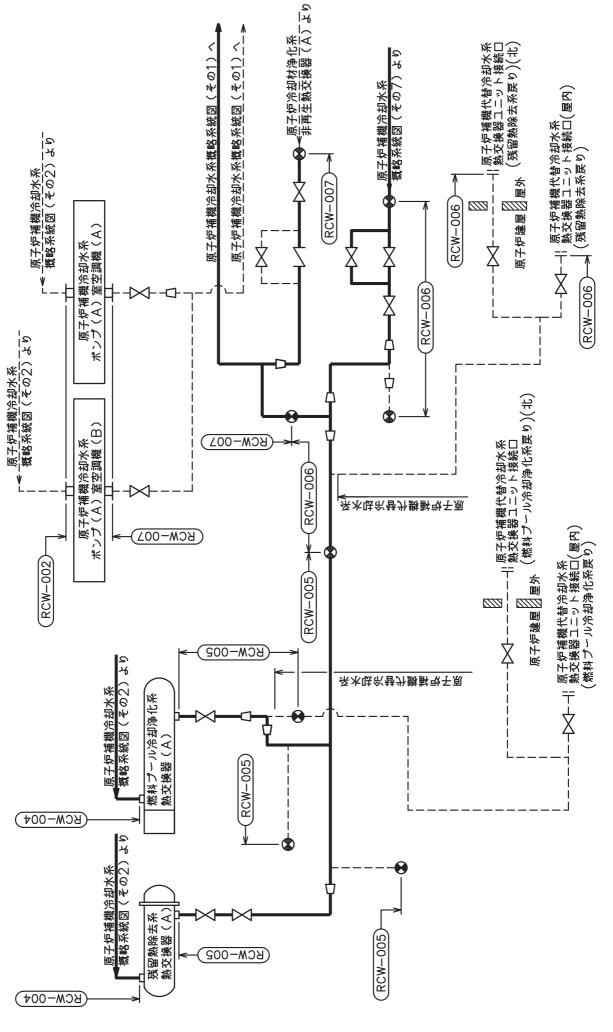


3

0

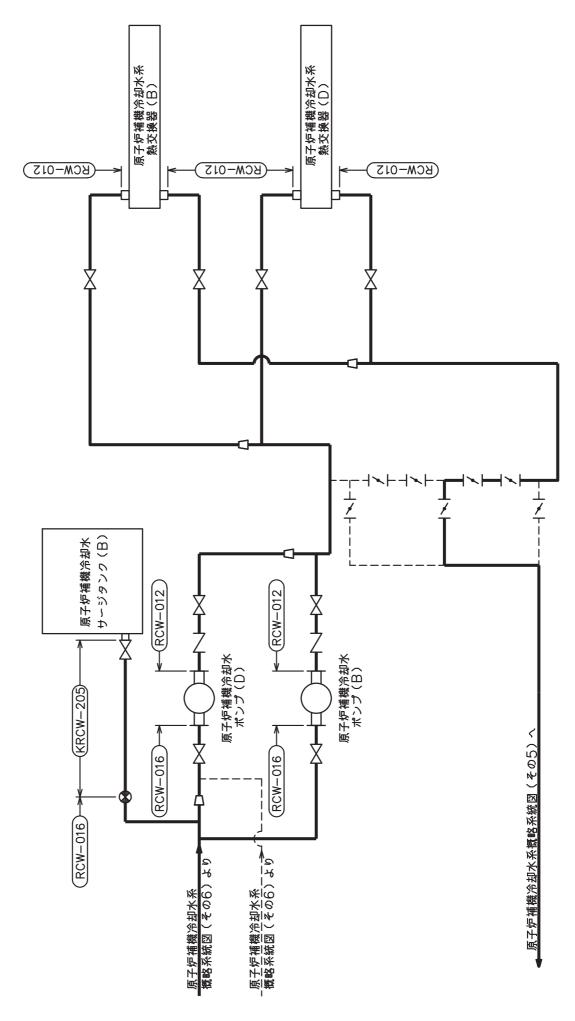


0 2



原子炉補機冷却水糸概略糸統図(その3)

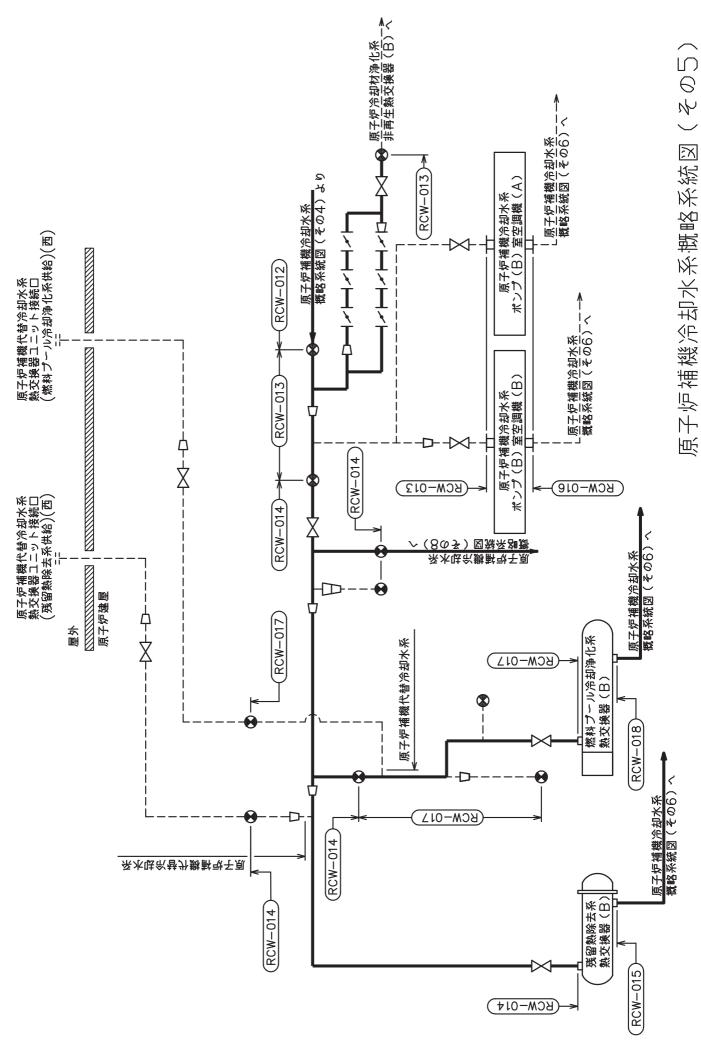
5



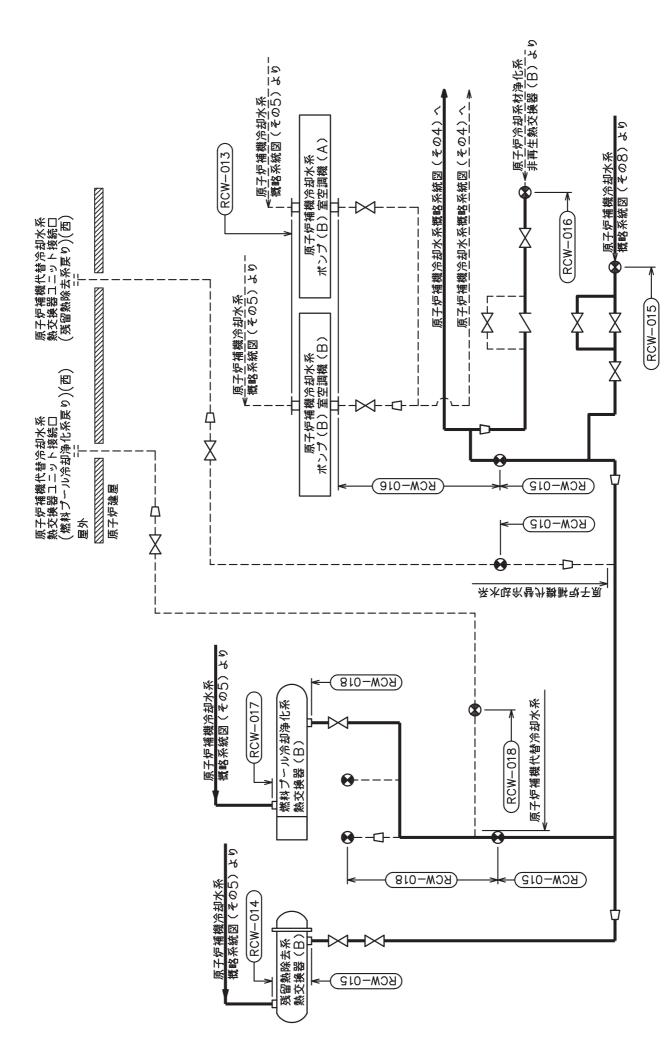
原子炉補機冷却水系概略系統図(その4)

6

0

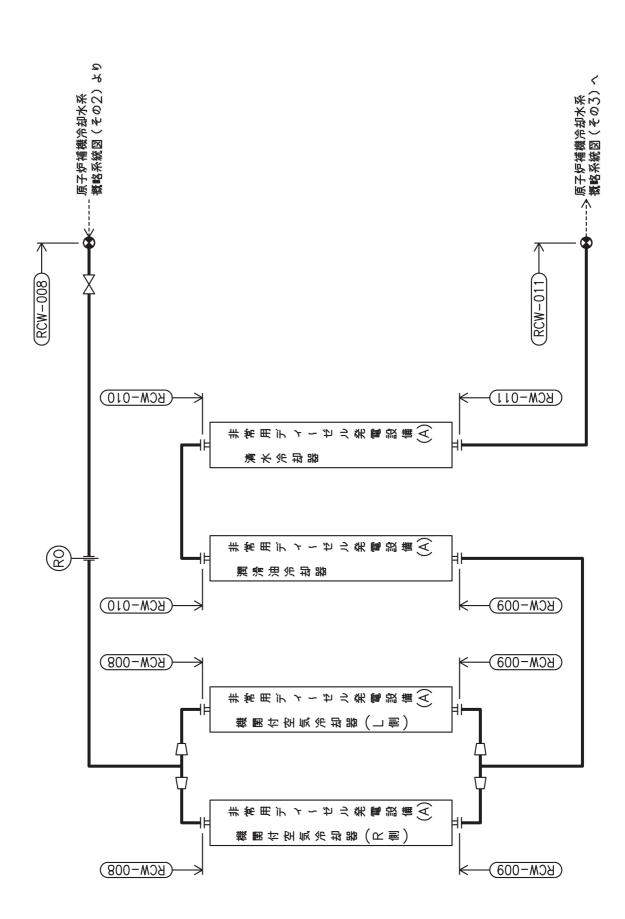


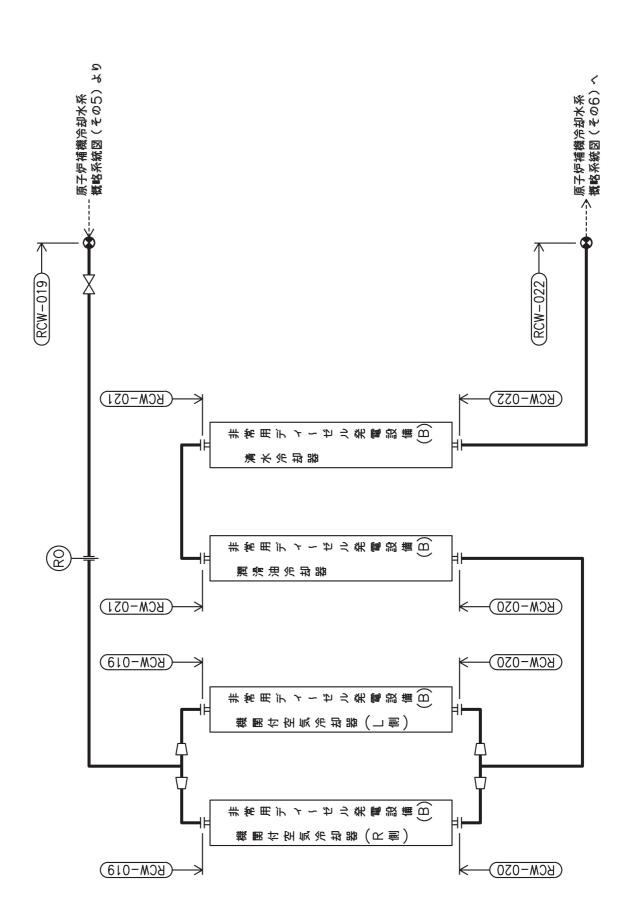
0



原子炉補機冷却水糸概略糸統図(その6)

8





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.	スナッバ
	ハンガ
3 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」、「SAP-V」、「SOLVER」及び「NX NASTRAN」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	力状態	o E	N _A S	2 / 14	V A S		
	左手の名令4*2. *3		$I_L + S d$	$\Pi_L + S d$	$I_L + S$ s	$\Pi_{\rm L} + S s$		
	耐震重要度	分類		υ	a			
	機器等	の医分		カニンの係				
0 /	まり 作 へ 粘	成開刀類	Ţ					
	施設	分類*1	DB					
	不结方針	オがし合わか	原子炉補機冷却水系					
	記借 <i>夕</i> 轿	区)用石小		原子炉補機冷却	水設備			
I	松克及	加取石机		原子炉冷却系統	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:運転状態の添字Lは荷重を示す。

*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 RCW-013

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	1. 18	70	609. 6	9. 5	SM400CA	S	200200
2	1. 18	70	609. 6	17. 5	SM400CA	S	200200
3	1. 18	70	508. 0	9. 5	SM400CA	S	200200
4	1. 18	70	406. 4	12. 7	SM400CA	S	200200
5	1. 18	70	406. 4	9. 5	SM400CA	S	200200
6	1. 18	70	406. 4	9. 5	STS410	S	200200
7	1. 18	70	318. 5	10. 3	STS410	S	200200
8	1. 18	70	318. 5	10. 3	SM400CA	S	200200

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 RCW-013

管名称					対	応	す	-	る	評	価	点				
1	1	3	105	106	801	802										
2	2	105	106													
3	3	4	5	6	7	8	108	803	804	903						
4	2	107														
5	41	42	58	82	83	84	86	87	103	104	107	109	110	114	115	
	806															
6	43	81	110	114												
7	43	44	45	46	48	49	51	52	53	55	56	57	67	68	69	
	70	71	73	74	75	77	78	80	81	111	112	113	116	127	128	
	805	900	901	902												
8	42	58	111	116												

配管の質量(付加質量含む)

鳥 瞰 図 RCW-013

評価点の質量を下表に示す。

評価点	質量(kg)								
1		44		81		110		803	
2		45		82		111		804	
3		52		83		112	1	805	
4		56		87		113		806	
5		57		103		114		900	
6		58		104		115		901	
7		67		105		116	1	902	
8		68		106		127]	903	
41		69	1	107		128	1		•
42		70	1	108		801]		
43		74		109		802			

弁部の質量を下表に示す。

弁1 弁2

弁3

弁 4

弁 5

_	·									
	評価点	質量(kg)								
	46		49		53		71		75	
Γ	47		50		54	1	72	1	76	
Γ	48		51		55		73		77	
_			88			,			90	
			89						91	
			94						97	
			95						98	
			96						99	

弁6

弁 7

評価点	質量(kg)	評価点	質量(kg)
78		84	
79		85	
80		86	
		92	1
		93	

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	47			
弁2	50			
弁3	54			
弁4	72			
弁5	76	1		
弁6	79	1		
弁7	85			

支持点及び貫通部ばね定数

鳥 瞰 図 RCW-013

支持点部のばね定数を下表に示す。

支持点番号	各車	油方向ばね定数(N/n	mm)	各軸回り	回転ばね定数(N・n	m/rad)
	X	Y	Z	X	Y	Z
1						
8						
52						
74						
82						
87						
900						
901						
902						
** 903 **						
L						

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 KRCW-205

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	1. 18	70	318. 5	10.3	STS410	S	200200

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 KRCW-205

管名称					対	応	す		る	評	価	点				
1	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	90	100	200	801	802	810	811	900	
	901	902	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)								
4		20		36				68	
5	1	21		37			1	69	1 1
6	1	22		38				90	l I
7		23		39				100	l I
8		24		40				200	
9		25		41				801	l I
10		26		42				802	
11		27		43				810	
12		28		44				811	
13		29		45				900	
14		30		46				901	
15		31		47				902	
16		32		48				903	
17		33		49					
18]	34		50					
19		35		51					

弁部の質量を下表に示す。

弁1

評価点	質量(kg)
1	
2	
3	

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	2			

支持点及び貫通部ばね定数

鳥 瞰 図 KRCW-205

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/	mm)	各軸回り	回転ばね定数(N・	mm/rad)
	X	Y	Z	X	Y	Z
1						
11						
14						
17						
20						
26						
30						
35						
41						
48						
51						
54						
58						
64						
66						
69						
100						
200						
900						
902						
903						

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
SM400C	70	_	233	383	_
STS410	70	_	229	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(%)
R C W - 0 1 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。

建物・構築物	標高(O.P. (m))	減衰定数(%)
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

 $\rm R\,C\,W - 0\,1\,3$ X 薆 1

適用する地震動等	<i>ধ</i> 111-		Sd及び静的震度			Ss	
		7	平 震 度*1	応答鉛直震度*1	5 参 六	平 震 度*1	応答鉛直震度*1
- ナード - 国有 周期 - (s) - (s) - (s)		X 方 向	Z 方向	Y方向	X 方 向	Z 方向	Y方向
1							
2 次							
3 次							
4 次							
5 次							
6 次							
7 次							
8 次							
18 次							
19 K*²							
動的震度**							
静的震度**							

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 RCW-013

22] H	1		軍	繳	庥	禁			
<u></u>		X 方 向		Y 为	垣		Z	九	垣
1 次									
2 恢									
3 次									
4 K									
5 次									
6 次									
7 次									
8 次									
18 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。

	鳥瞰図 RCW-013	

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

鳥類図 RCW-013

4. 解析結果及び評価

4.1 固有周期及び設計震度

- 1 - 1 - 2 - 2 - 3 - 3 - 3 - 3 - 3 - 3 - 3 - 3 - 3 - 3						N S	
	(S)	5 答 次	平 震 度*!	応答鉛直震度*1	际 答 水	平 震 度*!	応答鉛直震度*1
		X 方 向	Z 方向	Y 方 向	X 方 向	Z 方向	Y 方 向
4 茨							
5 次							
6 K							
7 次							
8 次							
20 次							
21 K* ²							
動的震息	庚*3						
静的震	英 *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1.2Cvより定めた震度を示す。

各モードに対応する刺激係数

鳥 殿 図 KRCW-205

}	1		承	凝	深	※			
h -		X 方 向		Y ħ	重		Z	Z为	垣
1 次									
2 次									
3 次									
4 次									
5 次									
6 次									
7 次									
8 次									
20 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

<u></u>	3数				
疲労評価	疲労累積係数	s s			
一次+二次応力評価 (MPa)	許容応力	2 · S y			466
	計算応力	Sn(Ss)			456
一次応力評価 (MPa)	許容応力	S y*1 0. 9 · S u	233	344	
—————————————————————————————————————	計算応力	Sprm(Sd) Sy*1 Sprm(Ss) 0.9·Su	125	237	
	最大応力 区分		Sprm(Sd)	S p r m (S s)	Sn(Ss)
	最大応力評価点		4	4	4
	許容応力 状態		III _A S	$ ext{IV}_{ ext{A}} ext{S}$	$ m IV_A~S$
	鳥瞰図			R CW - 013	

*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)		/応力評価 a)	疲労評価
最大応力解価所		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
			$\begin{array}{ccc} \text{Sprm}(\text{Sd}) & \text{Sy}^{*1} \\ \text{Sprm}(\text{Ss}) & 0.9 \cdot \text{Su} \end{array}$	S y*1 0. 9 · S u	Sn(Ss)	2 · S ×	s S D
					,	,	
51 S	S	S p r m (S d)	142	229			1
51 S	S	Sprm(Ss)	244	366			
51		Sn(Ss)	_		440	458	

*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

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)

	[/_ Jm1			
評価結果	許容 荷重 (kN)	150	75	39
計量	計算 荷重 (kN)	113	16	21
	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	添付書類「	配管及び支持	農計算につ
	型	RSA-10	SMS-3-100	VS30C-17
	種類	ロッドレストレイント	メカニカルスナッバ	スプリングハンガ
	支持構造物番号	RCW-002-505BA	RCW-003-917S	RCW-007-117H

支持構造物評価結果(応力評価)

	許容	応力 (MPa)	252	280
評価結果	計算	応力 (MPa)	124	232
ilin.	応力	分類	組合せ	組合社
	·m)	M_Z	19	1
	モーメント (kN·m)	$ m M_{ m Y}$	96	1
支持点荷重	子	$ m M_{x}$	9	
THA		$\mathbf{F}_{\mathbf{z}}$	292	126
	反力(kN)	F_{Y}	67	143
		Fx	29	281
SA	調を選り		70	40
	材質		SGV410	STKR400
	型式		ラガ	架構
	種類		アンカ	レストレイント
	支持構造物	一	RCW-016-001A	RCW-001-020R

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。

沿	要求機能	機能維持評 (×9.8	維持評価用加速度 (×9.8m/s²)	機能確認済加速 (×9.8m/s²)	S確認済加速度 (×9.8m/s²)	構造強度 [:] (MF	·強度評価結果 (MPa)
		水平	鉛直	水水	鉛直	計算応力	許容応力
	_		1	_	-		

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以下の管)

		代表	1												
	疲労評価	被緊條治費級	I	Ţ											
	· 淮	評価点	1	1											
		代表	1	1											0
	**	裕	1.48	1.92	2.31	2.38	2.24	2.74	1.32	1.88	2.08	3.88	6.02	1.31	1.02
W_A S	一次十二次応力*	許容 応力 (MPa)	466	466	466	458	458	466	466	458	458	458	458	466	466
	— 	計算 応力 (MPa)	313	242	201	192	204	170	351	243	220	118	92	355	456
許容応力状態		評価点	18	11	2	31	П	45	30	29	1	22	1	100	4
₩±		代表		Ţ											0
		格展	2.11	2.86	6.88	3,85	3, 93	6.88	2.11	4.88	3.51	9.38	10.76	1.92	1.45
	一次応力	許容 応力 (MPa)	344	344	344	366	366	344	344	366	366	366	366	344	344
		計算 応力 (MPa)	163	120	20	92	93	90	163	22	104	39	34	179	237
		評価点	18	16	2	903	П	806	2	29	43	22	20	111	4
	一次応力	代表	1	1											
III A S		裕度	2.45	2.77	5.97	4.01	3, 63	5.97	2.09	4.40	3, 36	8.48	9.95	2.24	1.86
		許容 応力 (MPa)	233	233	233	229	229	233	233	229	229	229	229	233	233
許容応力狀態		計算 応力 (MPa)	95	84	39	22	63	39	111	52	89	27	23	104	125
		評領点	18	8	2	903	П	806	2	59	43	23	21	111	4
	3	配管モデル	RCW-001	RCW-002	RCW-003	RCW-004	RCW-005	RCW-006	RCW-007	RCW-008	RCW-009	RCW-010	RCW-011	RCW-012	RCW-013
		No.	_	2	က	4	5	9	2	∞	6	10	11	12	13

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 $W_A S の一次+二次応力裕度最小を代表とする。$

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以下の管)

		代表											
	疲労評価	按 緊 條 労 糖 潊											
	*	評価点											
		代表											
	*45	裕	2.15	1.75	1.87	2.27	2.12	1.94	1.89	2.75	2.99	1.22	1.04
$\rm I\!V_{\rm A}S$	一次十二次応力*	許 応力 (MPa)	458	466	466	458	458	458	458	458	458	458	458
	一	計算 応力 (MPa)	213	265	249	201	216	235	242	166	153	373	440
許容応力狀態		評価点	32	21	27	26	59	51	33	15	26	∞	51
恒		代表											
		裕度	3.62	2.84	3.18	3, 05	2.83	3, 42	3, 05	4.69	11.80	1.92	1.50
	· 依応力	許容 応力 (MPa)	366	344	344	366	366	366	366	366	366	366	366
	1	計算 応力 (MPa)	101	121	108	120	129	107	120	78	31	190	244
		評価点	32	21	П	26	59	36	33	15	1	8	51
	一次応力	代表											0
${\rm I\hspace{1em}I\hspace{1em}I}_{\rm A}S$		裕度	3, 63	3.19	3.02	2.97	2.82	3, 46	2.89	4, 49	10.40	2.14	1.61
		許容 応力 (MPa)	229	233	233	229	229	229	229	229	229	229	229
許容応力状態		計算 応力 (MPa)	63	73	22	22	81	99	62	51	22	107	142
		評価点	32	21	П	26	69	36	33	15	1	8	51
	3	配管モデル	RCW-014	RCW-015	RCW-016	RCW-017	RCW-018	RCW-019	RCW-020	RCW-021	RCW-022	KRCW-105	KRCW-205
		No.	14	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24

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	1. 概要	1
2	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	11
Ç	3. 計算条件	15
	3.1 計算方法 ·····	15
	3.2 荷重の組合せ及び許容応力状態	16
	3.3 設計条件	17
	3.4 材料及び許容応力 <mark>評価条件</mark> ····································	20
	3.5 設計用地震力 ·····	21
4	4. 解析結果及び評価	22
	4.1 固有周期及び設計震度	22
	4.2 評価結果	28
	4.2.1 管の応力評価結果	28
	4.2.2 支持構造物評価結果	29
	4.2.3 弁の動的機能維持評価結果	30
	4.2.4 代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果	31

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、原子炉補機冷却水系の管、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 24 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

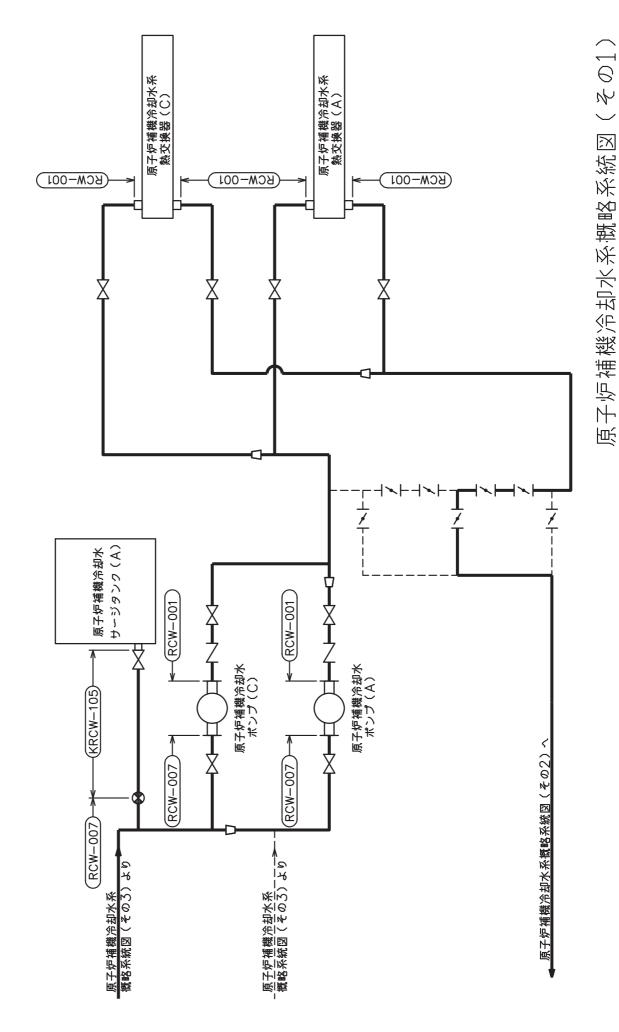
機能確認済加速度の機能維持評価用加速度に対する裕度が最小となる動的機能維持要求弁を代表として、評価結果を記載する。

2. 概略系統図及び鳥瞰図

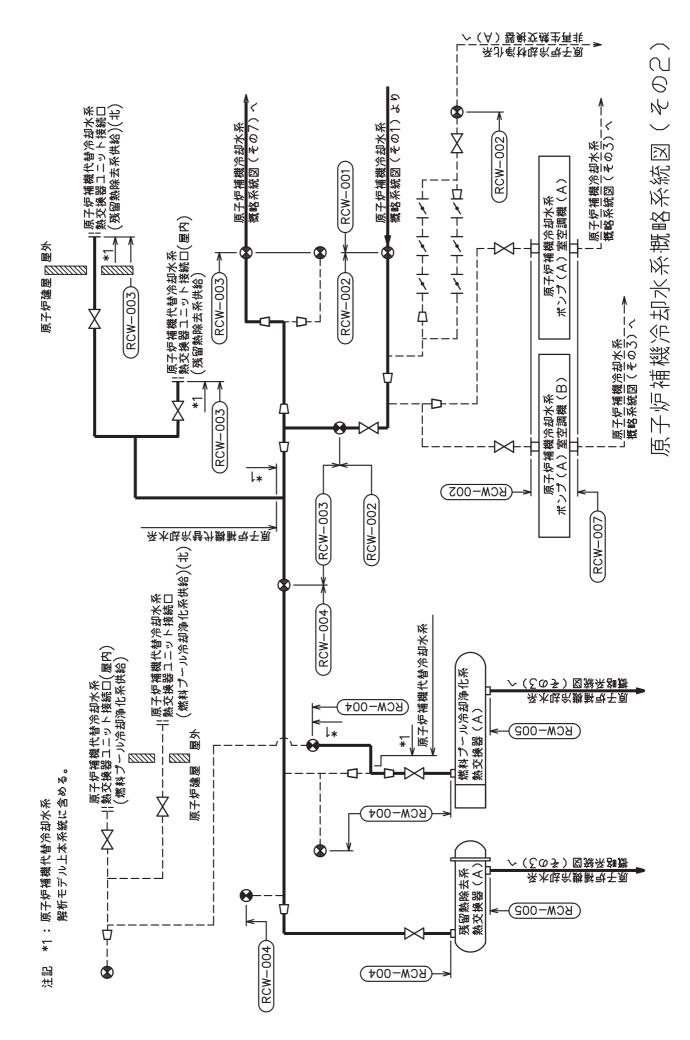
2.1 概略系統図

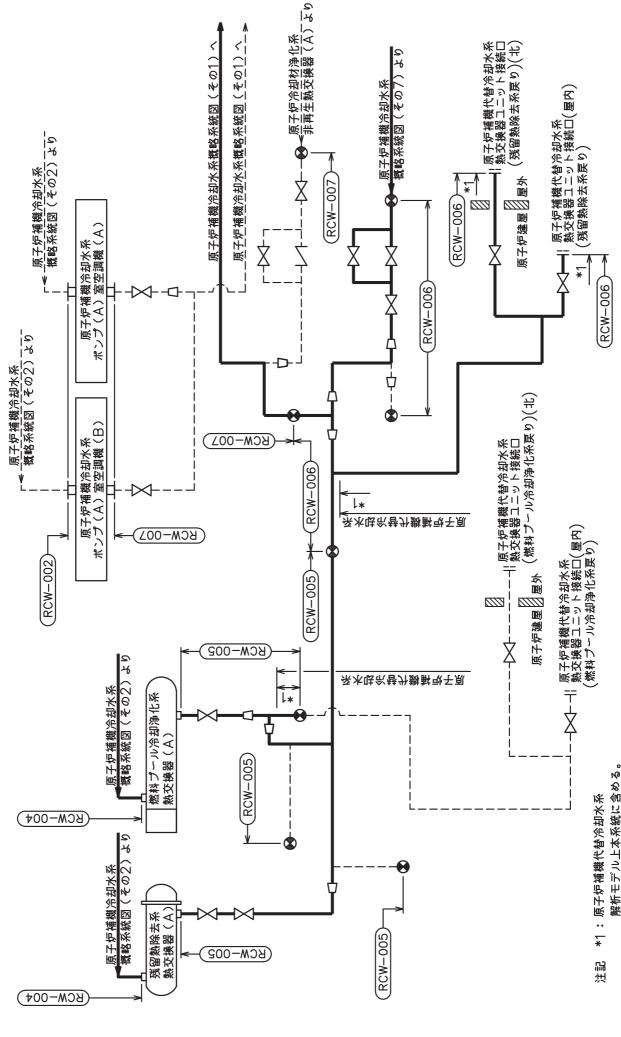
概略系統図記号凡例

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



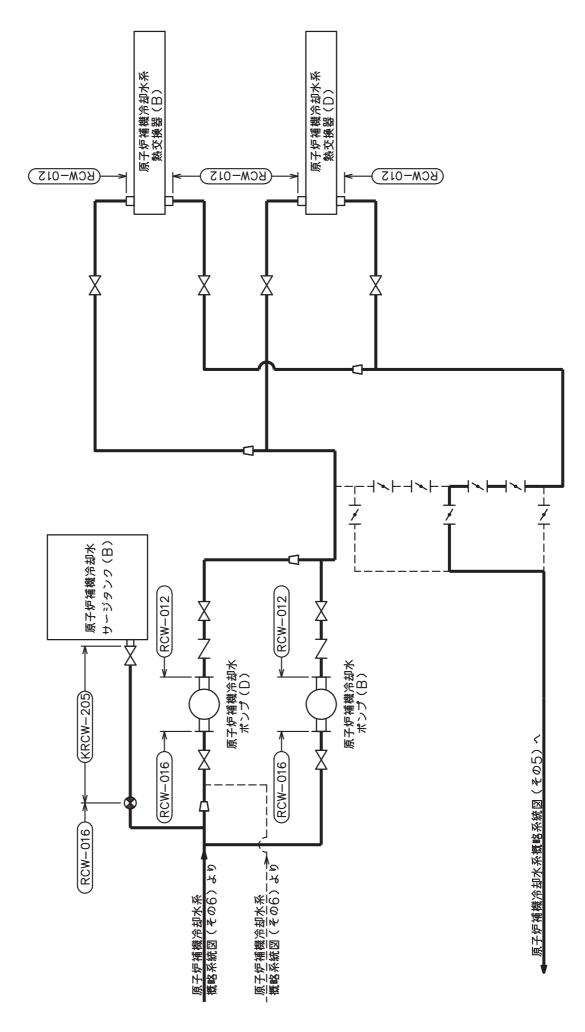
3



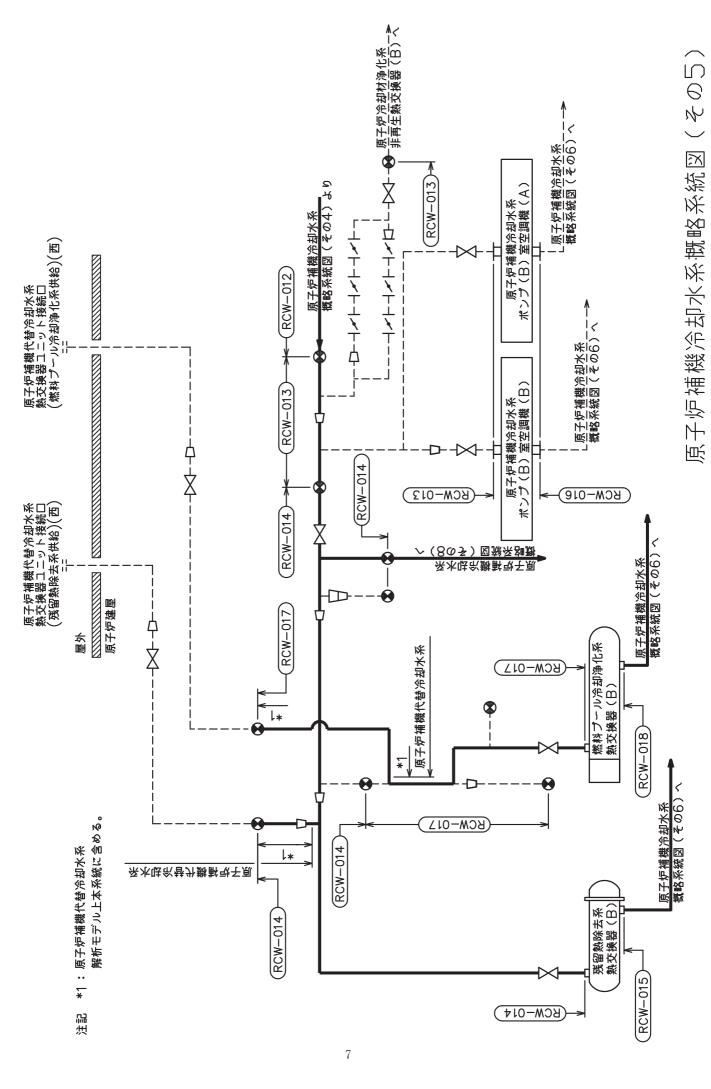


原子炉補機冷却水条概略条統図(その3)

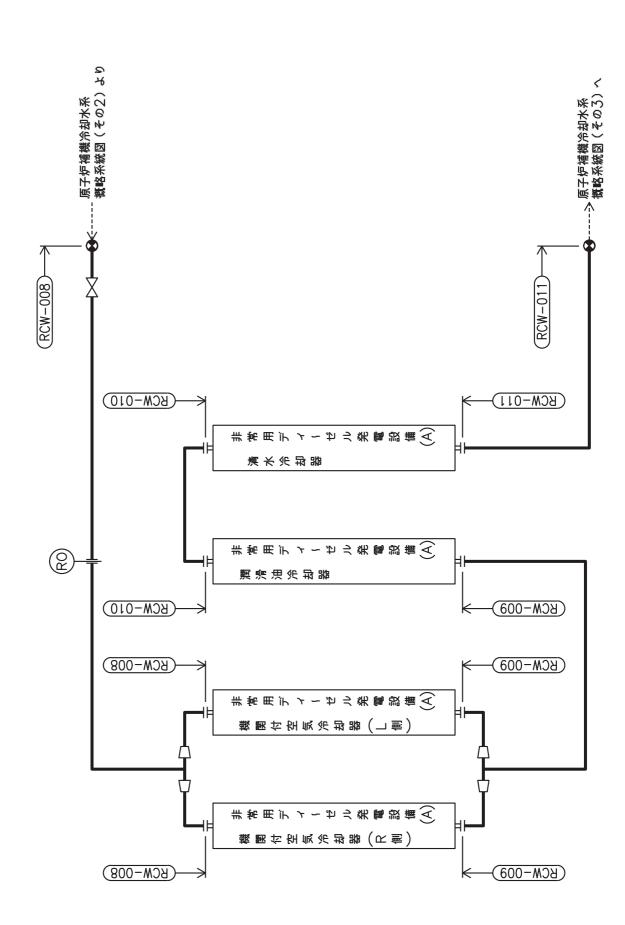
5

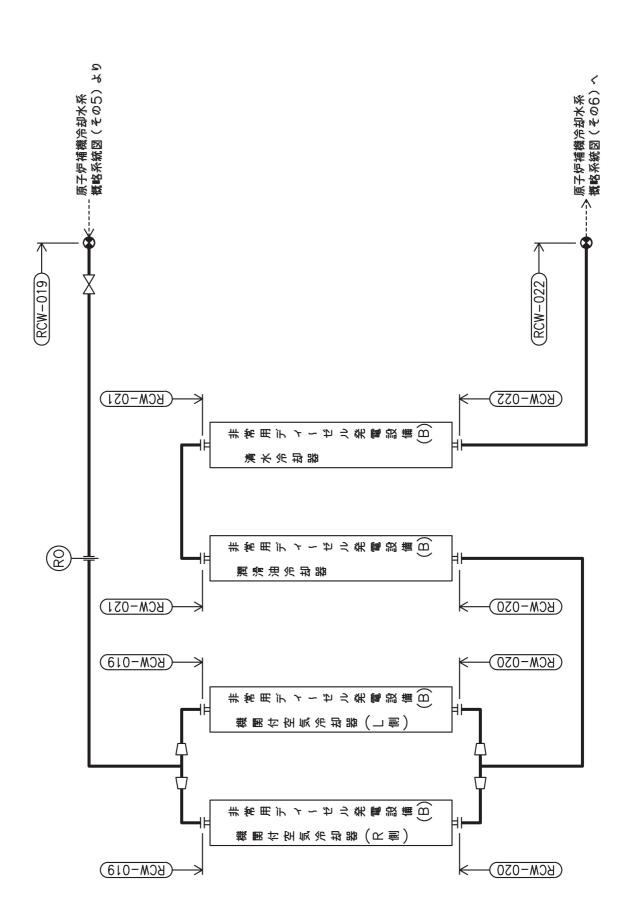


原子炉補機冷却水系概略系統図(その4)



原子炉補機冷却水米퇪略米統図(その6)





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.	スナッバ
	ハンガ
3 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」、「SAP-V」、「SOLVER」及び「NX NASTRAN」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 状態*5	Λ_{Λ}					
	荷重の組合せ*3,*4	$V_L + S s$					
	耐震重要度 分類	Ĺ					
	機器等の区分	重大事故等 クラス2管					
4くしつ、9。	設備分類*2	常設/防止 (DB 拡張) 常設/緩和 (DB 拡張)					
ノケ陸でし	施設 分類*1	SA					
7旭日で及り町舟心	系統名称	原子炉補機 冷却水系					
4.1 弁骨において右慮りの何里が低口で及び目付が分れなどし衣にかり。	設備名称	原子炉補機冷却設備					
4日 年 日 年 目	施設名称	原子炉冷却系統施設					

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/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 (DB 拡張)」は常設重大事故緩和設備 (設計基準拡張)

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 RCW-013

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	1. 18	70	609. 6	9. 5	SM400C	_	200200
2	1. 18	70	609. 6	17. 5	SM400C	_	200200
3	1.18	70	508. 0	9. 5	SM400C	_	200200

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 RCW-013

管名称					対	応	す	-	る	評	価	点	
1	1	3	105	106	801	802							
2	2	105	106										
3	3	4	5	6	7	8	108	803	804	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)	評価点	質量(kg)	評価点	質量(kg)	評価点	質量(kg)
1		5		105		802	
2		6		106	1 1	803	
3		7		108	1	804	
4		8		801	ldot	903	

支持点及び貫通部ばね定数

鳥 瞰 図 RCW-013

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/	mm)	各軸回り回転ばね定数(N・mm/rad)			
	X	Y	Z	X	Y	Z	
1							
8	1						
** 903 **	1						

3.4 材料及び許容応力評価条件

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 (℃)	S m	S y	S u	S h
SM400C	70	_	233	383	_

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(%)
R C W - 0 1 3	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

 $\rm R\,C\,W - 0\,1\,3$ × 文

	IV O I O						
適用する地震動等	地震動等		S d 及び静的震度			S	
22] ዘ	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	2 参 公	平 震 度*!	応答鉛直震度*1	拉	平 震 度*1	「応答鉛直震度*1
۲ ۲	回有 周朔 (s)	X 方 向	Z 方向	Y 方 向	X 方 向	Z 方向	Y 方 向
- ※							
2 次							
3							
4 茨							
₹							
6 ₹							
7 次							
8							
18 茨							
19 灰*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 RCW-013

1	I i		刺 激	磔	*			
ή. .~	国 有 周 期 (s)	X 方 向	Y Y	五百		Z	七	恒
1 次								
2 次								
3 次								
4 次								
5 X								
6 次								
7 次								
8 次								
18 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。

	鳥瞰図 [RCW-013]	
② VI-2-3-1-1-0(I)(重)(I)(重)		

	真断図 RCW-013	

0 2

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

		4	- - - -	一次応力評価 (MPa)	力評価 'a)	次十二次応 (MPa)	一次+二次応力評価 (MPa)	疲労評価
計争心力	一——	大心/ 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(Ss) 0.9·Su	0.9 · S u	S n (S s)	2 · S y	$^{\rm S}$ S $^{\rm O}$
$V_A S$ 4 $S p r m (S s)$	4 Sprm(S	Sprm(S	s)	236	344			1
$V_A S$ 4 $S n (S s)$	4 Sn(Ss)	Sn(Ss)	_			456	466	

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)

<u> </u>	許容 荷重 (kN)	150	75	39
評価結果	計算 荷重 (kN)	113	16	21
	温度 (°C)	「VI-2-1-12-1 酉己	管及び支持構造物の耐震	計算について」参照
	材質		管及び支持	計算につ
	型式	RSA-10	SMS-3-100	VS30C-17
	種類	ロッドレストレイント	メカニカルスナッバ	スプリンゲハンガ
	支持構造物番号	RCW-002-505BA	RCW-003-917S	RCW-007-117H

支持構造物評価結果 (応力評価)

过式 材質	型式
110	SGV410
	STKR400

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。

并番号	米	要求機能	機能維持評価用加速[(×9.8m/s²)	価用加速度 3m/s²)	機能確認済加速 (×9.8m/s²)	孫認済加速度 ×9.8m/s²)	構造強度 MF	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
					_			

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	换 緊 係労 糖 黎														
		評価点														
		代表													0	
	37	裕	1.48	1.92	2.31	2.38	2.24	2.07	1.32	1.88	2.08	3.88	6.02	1.31	1.02	2.15
V A S	- 依十二依応力	許容 応力 (MPa)	466	466	466	458	458	458	466	458	458	458	458	466	466	458
許容応力状態	——次	計算 応力 (MPa)	313	242	201	192	204	221	351	243	220	118	92	355	456	213
許容応		評価点	18	Ξ	2	31	1	302	30	29	1	22	П	100	4	32
		代表	I												0	
	一狹応力	裕	2.13	2.91	7.16	3,89	3.97	7.02	2.13	4.88	3.51	9.38	10.76	1.94	1.45	3.66
		一次応力	許容 応力 (MPa)	344	344	344	366	366	344	344	366	366	366	366	344	344
	'	計算 応力 (MPa)	161	118	48	94	92	49	161	22	104	39	34	177	236	100
		評価点	18	16	2	903	1	806	2	29	43	22	20	111	4	32
		配管モデル	RCW-001	RCW-002	RCW-003	RCW-004	RCW-005	RCW-006	RCW-007	RCW-008	RCW-009	RCW-010	RCW-011	RCW-012	RCW-013	RCW-014
		No.	Н	2	3	4	9	9	2	8	6	10	11	12	13	14

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	海 と と と と と と な な な な な な な な か か か か か か										—
		評価点										
		代表										
	77	裕度	1.75	1.87	2.27	2.12	1.94	1.89	2.75	66.7	1.22	1.04
VAS	一次十二次応力	許容 応力 (MPa)	466	466	458	458	458	458	458	458	458	458
許容応力状態	<u></u>	計算 応力 (MPa)	265	249	201	216	235	242	166	153	373	440
許容応		評価点	21	27	26	69	51	33	15	26	8	51
		代表										
	一次応力	裕	2.86	3.58	3.07	2.85	3.42	3.05	4.69	11.80	1.92	1.50
		許容 応力 (MPa)	344	344	366	366	366	366	366	366	366	366
			計算 応力 (MPa)	120	96	119	128	107	120	78	31	190
		<u></u> 岸 恒 低	21	27	26	69	36	33	15	1	8	51
		配管モデル	RCW-015	RCW-016	RCW-017	RCW-018	RCW-019	RCW-020	RCW-021	RCW-022	KRCW-105	KRCW-205
		No.	15	16	17	18	19	20	21	22	23	24

(2) 原子炉補機冷却海水系

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
2.1 概略系統図	• 2
2.2 鳥瞰図	• 5
3. 計算条件 · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	. 9
3.1 計算方法 ·····	. 9
3.2 荷重の組合せ及び許容応力状態	• 10
3.3 設計条件	• 11
3.4 材料及び許容応力 <mark>評価条件</mark> ····································	• 15
3.5 設計用地震力	• 16
4. 解析結果及び評価 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	• 17
4.1 固有周期及び設計震度	• 17
4.2 評価結果	• 23
4.2.1 管の応力評価結果	• 23
4.2.2 支持構造物評価結果	• 24
4.2.3 弁の動的機能維持評価結果 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	• 25
4.2.4 代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果	· 26

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、原子炉補機冷却海水系の管、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 14 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

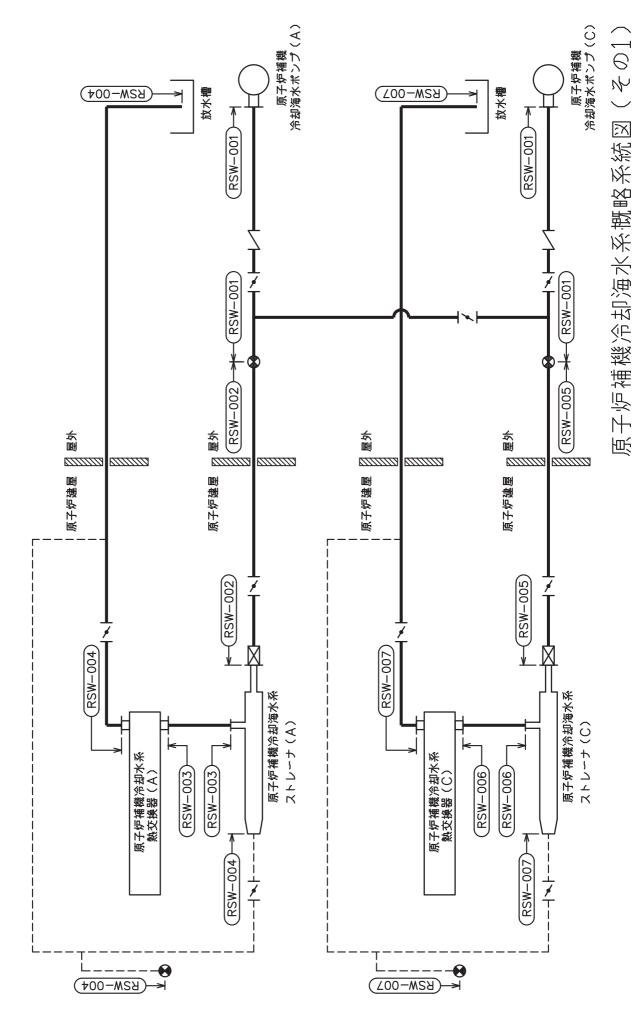
機能確認済加速度の機能維持評価用加速度に対する裕度が最小となる動的機能維持要求弁を代表として、評価結果を記載する。

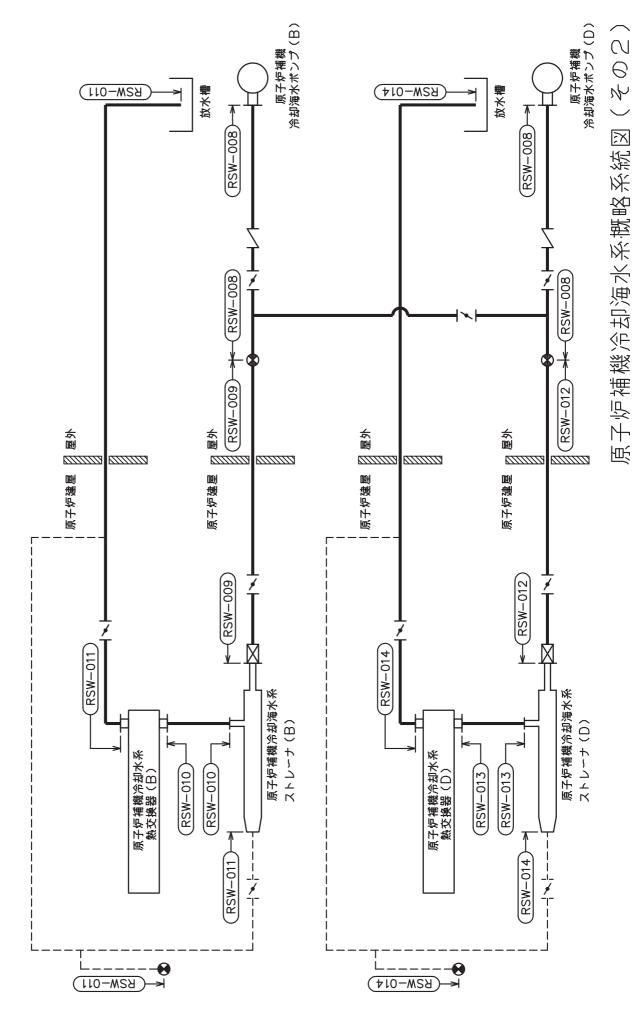
2. 概略系統図及び鳥瞰図

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





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.	スナッバ
	ハンガ
3 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」、「SAP-V」及び「MSAP(配管)」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	o E	C _A IIII	2 / 11	C _A VI	
	## 1 2 2 3 3 3 3 3 3 3 4 3 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5	荷重の組合せ*2, *3		$I_L + S$ s	$II_L + S$ s		
	耐震重要度	分類		υ	a		
	機器等	の医分		アコンの経	担ってく		
。 ん、 ())	言が借入新	成開刀類					
シンクンは、ロータストラント。	施設	分類*1	DB				
プロログンロログへ	公结方针	不利石刀	原子炉補機 冷却海水系				
今日 早世にない、七句問 3 の15 里で百 5 久り5 古		14.100000000000000000000000000000000000		原子炉補機冷却	設備		
う回来日子	拡売を発	加政石小		原子炉冷却系統	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:運転状態の添字Lは荷重を示す。

*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 RSW-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	0.78	50	508. 0	9. 5	SM400C	S	201000

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

RSW - 004

管名称					対	応	す	-	る	評	価	点				
1	1	2	3	4	5	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	200	302	303	305	801	
	802	803	804	807	808	809	810	820	821	901	902	903	904	905	906	
	907	908	914	915	916	917	918	919								

配管の質量(付加質量含む)

鳥 瞰 図 RSW-004

評価点の質量を下表に示す。

評価点	質量(kg)								
1		30		56		82		803	
2	1	31		57		83		804	
3	1	32		58		84		807	
4	1	33		59		85		808	
8	1	34		60		86		809	
9	1	35		61		87		810	
10	1	36		62		88		820	
11	1	37		63		89		821	
12	1	38		64		90		901	
13	1	39		65		91		902	
14		40		66		92		903	
15		41		67		93		904	
16		42		68		94		905	
17		43		69		95		906	
18		44		70		96		907	
19		45		71		97		908	
20		46		72		98		914	
21		47		73		99		915	
22		48		74		100		916	
23		49		75		101		917	
24		50		76		200		918	
25		51		77		302		919	
26		52		78		303			
27		53		79		305			
28		54		80		801			
29		55		81		802			

弁部の質量を下表に示す。

弁1

/I I	
評価点	質量(kg)
5	
6	
7	1

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	6			

支持点及び貫通部ばね定数

鳥 瞰 図 RSW-004

支持点部のばね定数を下表に示す。

支持点番号	各軸		mm)	各軸回り回	 囙転ばね定数(N・m	m/rad)
	X	Y	Z	X	Y	Z
1				•	'	
10						
13						
20						
27						
35						
38						
43						
50						
59						
62						
72						
75						
81						
90						
96						
100						
901						
902						
903						
904						
905						
906						
** 907 **						
** 908 **						
914						
915						
916						
917						
918						
919						
513						

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
SM400C	50		241	394	_

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(%)
R S W - 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	RSW - 004						
適用する	適用する地震動等		S d 及び静的震度			S	
2:] H	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	5 参 大	平 震 度*!	応答鉛直震度*1	松 松	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
1 次							
2 次							
3 次							
4 次							
5 次							
6 X							
7 次							
8 次							
26 次							
27 W*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1.2Cv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 RSW-004

	向									
	七									
	Z									
*										
*蒸										
磔	直									
7.2	为									
凝	Y									
副										
	구									
	X 方 向									
	, ,									
崩										
有 (s)										
田										
ት ;<		1 次	2 次	3 K	4 次	5 次	6 K	7 次	8 X	※ ※
朴			2	co.	4	Ω.	9	7	×	26

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

	教				
疲労評価	疲労累積係数	USs			
一次+二次応力評価 (MPa)	許容応力	2 · S y			482
次十二次応 (MPa)	計算応力	S n (S s)			481
次応力評価 (MPa)	許容応力	$\begin{array}{ccc} & & & & \\ & & & \\ & & & \\ & & & \\ & & & \\ & & & \\ & & & \\ & & & \\ & & & \\ & & & \\ & & & \\ & & & \\ & & & \\ & & & \\ & & & \\ &$	241	354	
一次応力評価 (MPa)	計算応力	Sprm(Sd) Sy*1 Sprm(Ss) 0.9·Su	156	253	
	最大応力区分		Sprm(Sd)	Sprm(Ss)	Sn(Ss)
	最大応力評価点		38	38	38
	許容応力 状態		III _A S	$ ext{IV}_{ ext{A}} ext{S}$	$ ext{IV}_{ ext{A}} ext{S}$
	鳥瞰図			RSW - 004	

*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

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)

	容量の	0	0
評価結果	指 容 (N)	300	009
計不	計 (A)	246	200
	温度 (°C)	※付書類「VI-2-1-12-1	ず構造物の両いて」参照
	材質	※付書類「7	配官及び文持構造物の耐震計算について」参照
	式 翻	307256AP	RSAZ 40
	種類	オイルスナッバ	ロッドレストレイント
	支持構造物番号	RSW-007-905S	RSW-002-906R

支持構造物評価結果 (応力評価)

	計 4 公 4	(Pa)	280	127
账				
評価結	計 点	(MPa	179	62
1]111111	京力	分類	組合せ	組合せ
	·m)	${ m M}_{ m Z}$	I	30
	モーメント (kN·m)	$ m M_{Y}$	-	16
:持点荷重	₩ 1	$ m M_{X}$	_	4.3
X		$_{\rm Z}$ $_{\rm Z}$	547	20
	反力 (kN)	$F_{ m Y}$	33	37
		Fx	0	370
	順 (S)		40	90
	材質		STKR400	SGV410
	型		架構	ラゲ
	種類		レストレイント	アンカ
	支持構造物番号		RSW-004-038R	RSW-008-061A

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	米	要求機能	機能維持評価用加速[(×9.8m/s²)	価用加速度 8m/s²)	機能確認 (×9.8	能確認済加速度 (×9.8m/s²)	構造強度評価結果 (MPa)	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(クラス2以下の管)

			T	l	I										I	l .
		代表														
	疲労評価	徴 東 海 糠 数								_		_				
	K.	評価点														
		代表				0										
	7	裕	1.41	1.02	6.34	1.00	1.11	6.34	1.19	2.17	1.50	6.34	1.48	1.28	6.34	1.26
W_AS	一次十二次応力*	許容 応力 (MPa)	482	482	482	482	482	482	482	482	482	482	482	482	482	482
許容応力状態]	一次	計算 応力 (MPa)	340	469	92	481	431	92	402	222	320	92	324	376	92	381
F容応フ		評価点	19	18	П	38	9	1	82	411	7	1	29	2	П	35
ili=		代表	1			0										
		裕度	2.04	1.70	7.69	1.39	2.22	7.69	1.61	3.64	3.47	7.69	2.10	6.32	7.69	1.76
	- 狹応力	許容 応力 (MPa)	354	354	354	354	354	354	354	354	354	354	354	354	354	354
		計算 応力 (MPa)	173	208	46	253	159	46	219	26	102	46	168	99	46	201
		評価点	19	18	Н	38	810	1	82	411	503	1	14	2	Н	35
		代表	1			0										
${\rm I\hspace{1em}I}_{\rm A}$ S		裕度	2, 56	1.92	6.51	1.54	2.33	6.51	1.65	3.95	3.54	6.51	2.41	6.17	6.51	2.07
	一次応力	許 で が (MPa)	241	241	241	241	241	241	241	241	241	241	241	241	241	241
許容応力状態		計算 応力 (MPa)	94	125	37	156	103	37	146	61	68	37	100	39	37	116
		評価点	19	11	Н	38	810	1	913	411	503	1	14	2	Н	24
		配管モデル	RSW-001	RSW-002	RSW-003	RSW-004	RSW-005	RSW-006	RSW-007	RSW-008	RSW-009	RSW-010	RSW-011	RSW-012	RSW-013	RSW-014
		O	1	2	3	4	2	9	2	8	6	10	11	12	13	14

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	系統図及び鳥瞰図 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	2
4	2.1 概	略系統図	2
4	2.2 鳥	瞰図	5
3.	計算条	条件	9
ç	3.1 計	算方法	9
ç	3.2 荷	重の組合せ及び許容応力状態 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	10
ç	3.3 設	計条件	11
3	3.4 材	料及び許容応力 <mark>評価条件</mark> · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	15
Ç	3.5 設	計用地震力	16
4.	解析約	吉果及び評価	17
4	4.1 固	有周期及び設計震度	17
4	4.2 評	価結果	23
	4. 2. 1	管の応力評価結果 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	23
	4. 2. 2	支持構造物評価結果	24
	4. 2. 3	弁の動的機能維持評価結果 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	25
	4. 2. 4	代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果	26

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、原子炉補機冷却海水系の管、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 14 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

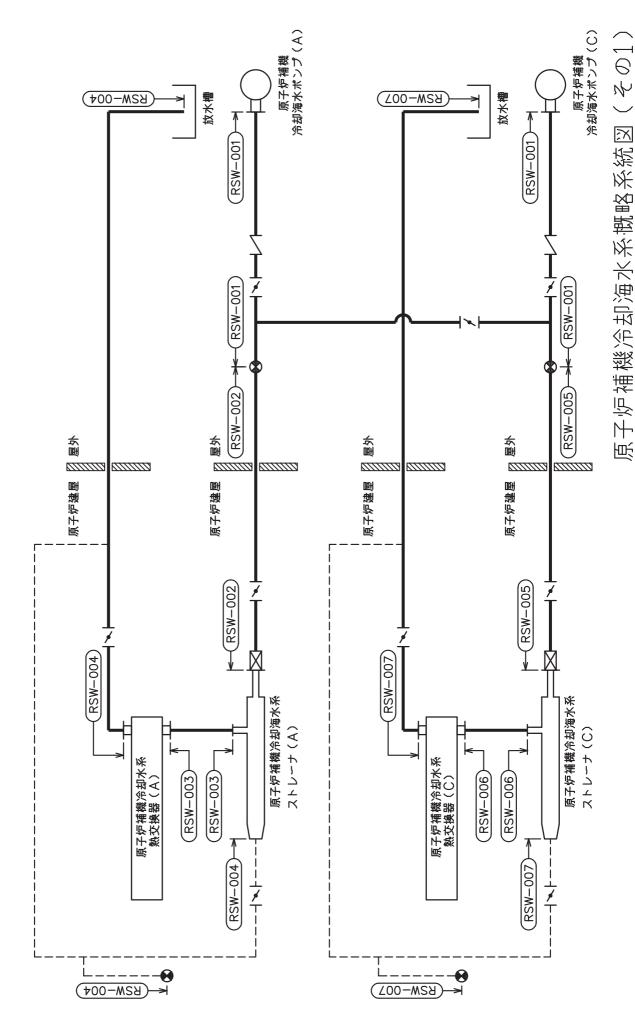
機能確認済加速度の機能維持評価用加速度に対する裕度が最小となる動的機能維持要求弁を代表として、評価結果を記載する。

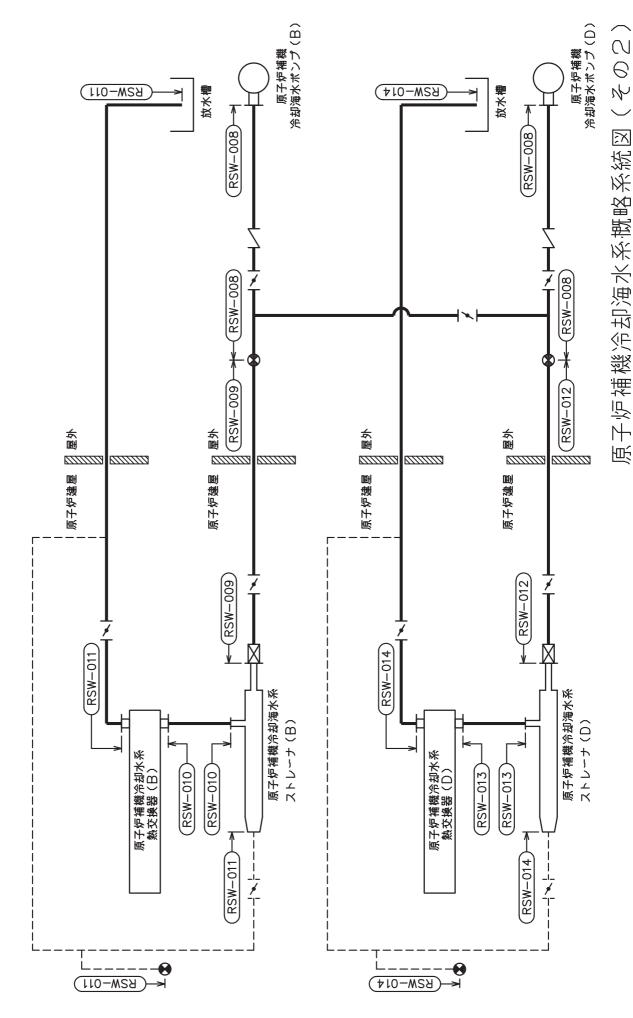
2. 概略系統図及び鳥瞰図

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





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
○○○ 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
•	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
<u></u>	ハンガ
3	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」、「SAP-V」及び「MSAP(配管)」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	$ m V_{AS}$
荷重の組合せ*3,*4	$ m 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
設備分類*2	常設/防止 (DB 拡張) 常設/緩和 (DB 拡張)
施設 分類*1	SA
系統名称	原子炉補機 冷却海水系
See	原子炉補機冷却設備
施設名称	原子炉冷却系統施設

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/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 (DB 拡張)」は常設重大事故緩和設備 (設計基準拡張)

を示す。

*3:運転状態の添字Lは荷重示す。

*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 RSW-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	0.78	50	508. 0	9. 5	SM400CA	_	201000

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

RSW - 004

管名称					対	応	す	-	る	評	価	点				
1	1	2	3	4	5	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	200	302	303	305	801	
	802	803	804	807	808	809	810	820	821	901	902	903	904	905	906	
	907	908	914	915	916	917	918	919								

配管の質量 (付加質量含む)

鳥 瞰 図 RSW-004

評価点の質量を下表に示す。

評価点	質量(kg)								
1		30		56		82		803	
2	1	31		57	1	83	1 1	804	
3	1	32		58	1	84	1 1	807	
4	1	33		59	1	85	1 1	808	
8	1	34		60	1	86	1 1	809	
9	1	35		61	1	87	1	810	1
10	1	36		62	1	88	1 1	820	
11	1	37		63		89		821	
12		38		64		90		901	
13]	39		65		91		902	
14		40		66		92		903	
15]	41		67		93		904	
16]	42		68		94		905	
17]	43		69		95		906	
18]	44		70		96		907	
19		45		71		97		908	
20]	46		72		98		914	
21]	47		73		99		915	
22]	48		74		100		916	
23]	49		75		101		917	
24]	50		76		200		918	
25]	51		77		302		919	
26]	52		78		303			
27	.	53		79		305			
28]	54		80		801			
29		55		81		802			

弁部の質量を下表に示す。

弁1

評価点	質量(kg)
5	
6	
7	

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	6			

支持点及び貫通部ばね定数

鳥 瞰 図 RSW-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						
10						
13						
20						
27						
35						
38						
43						
50						
59						
62						
72						
75						
81						
90						
96						
100						
901						
902						
903						
904						
905						
906						
** 907 **						
** 908 **						
914						
915						
916						
917						
917						
919						
919						

3.4 材料及び許容応力評価条件

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
SM400C	50	_	241	394	_

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(%)
R S W - 0 0 4	原子炉建屋		

R 0 VI-2-5-7-1-6(2)(C) 02

4. 解析結果及び評価

4.1 固有周期及び設計震度

RSW - 004X 薆 1

適用する	適用する地震動等		Sd及び静的震度			S S	
ے ا	田 日 日	大 % 公	平震度*1	応答鉛直震度*1	松 松	平 震 度*1	応答鉛直震度*1
۲ ا	回有/同规 (s)	X 方 向	Z 方 向	Y 方 向	X 方 向	Z 方向	Y 方 向
1 茨							
2 次							
3							
4 %							
5 X							
6 X							
7 次							
88 ☆							
26 次							
27 W*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

X 薆 1

RSW - 004

۲ ا	H		激	***************************************
- -		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				
26 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。

重大事故等クラス2管であってクラス2以下の管

** ** ** ** **	· 书 · 七	易大於力	一次応力評価 (MPa)	力評価 'a)	$-\mathcal{K}+\mathcal{L}\mathcal{V}$	ー次+二次応力評価 (MPa)	疲労評価
1 年	(大)	2	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	Sn(Ss)	2 · S y	s S U
V_A S 38 Sprm(Ss)	Sprm((Ss)	252	354			
V_A S 38 Sn(Ss)	Sn(S	s)			481	482	

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	計 計 (kN)	300	009		
評価	計 (kN)	246	200		
	温度 (°C)	「VI-2-1-12-1 酉己	官及び文持構造物の町景計算について」参照		
	材質	派付書類「V 然下二十二			
	型汽	307256AP	RSAZ 40		
	種類	オイルスナッバ	ロッドレストレイント		
	支持構造物番号	RSW-007-905S	RSW-002-906R		

支持構造物評価結果 (応力評価)

	辞点谷十	(MPa)	280	127
2価結果	計 算 七	(MPa)	179	62
沚	応力	分類	組合せ	組合せ
	·m)	${ m M}_{ m Z}$	Ι	30
	モーメント (kN·m)	$ m M_{Y}$	-	16
支持点荷重	₩ Ì	$ m M_{X}$	-	4.3
ir (\mathbf{F}_{Z}	547	20
	反力 (kN)	$F_{ m Y}$	33	37
		Fx	0	370
	高 (S (C)		40	20
	材質	STKR400	SGV410	
	型		架構	ラガ
	種類		レストレイント	アンカ
	支持構造物番号		RSW-004-038R	RSW-008-061A

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	形式	要求機能	機能維持評(×9.8	:能維特評価用加速度 (×9.8m/s²)	機能確認 (×9.8	:能確認済加速度 (×9.8m/s²)	構造強度評価結果 (MPa)	度評価結果 MPa)
			水平	鉛直	水平	鉛直	計算応力	許容応力
	_	_		_	_	_		

O 2 ⑤ VI-2-5-7-1-6(2)(重) R O E

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	と と と と と と と と と と と と と な かんしん かんしん かんしん かんしん かんしん かんしん かんしん とうしん とうしん とうしん とうしん かんしん かんしん かんしん かんしん かんしん かんしん かんしん か														-
		評価点														_
		代表				0										
	(力	裕	1.41	1.02	6.34	1.00	1.11	6.34	1.19	2.17	1.50	6.34	1.48	1.28	6.34	1.26
V A S		許容 応力 (MPa)	482	482	482	482	482	482	482	482	482	482	482	482	482	482
許容応力状態	-	計算 応力 (MPa)	340	469	92	481	431	92	402	222	320	92	324	376	92	381
計容店			19	18	П	38	9	1	82	411	2	1	29	2	1	35
		代表				0										
		裕	2.04	1.70	7.86	1.40	2.22	7.86	1.62	3.64	3, 47	7.86	2.11	6.32	7.86	1.77
	一次応力	許容 応力 (MPa)	354	354	354	354	354	354	354	354	354	354	354	354	354	354
		計算 応力 (MPa)	173	208	45	252	159	45	218	26	102	45	167	99	45	200
		岸庙点	19	18	П	38	810	1	82	411	503	1	14	2	1	35
	配管モデル		RSW-001	RSW-002	RSW-003	RSW-004	RSW-005	RSW-006	RSW-007	RSW-008	RSW-009	RSW-010	RSW-011	RSW-012	RSW-013	RSW-014
		No.	П	2	3	4	5	9	2	∞	6	10	11	12	13	14