本資料のうち、枠囲みの内容は、 機密事項に属しますので公開で きません。

柏崎刈羽原子力発電	所第7号機 工事計画審査資料
資料番号	KK7添-2-036-19 改0
提出年月日	2020年5月28日

V-2-5-4-2-5 管の耐震性についての計算書

2020年5月 東京電力ホールディングス株式会社 V-2-5-4-2-5 管の耐震性についての計算書

設計基準対象施設

目 次

1.		概	要	• • •	•	•	• •	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	1
2.		概	烙系 統	統図及て	バ鳥	敢国	X]		•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	2
	2. 1	l	概略	系統図				•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•		•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	2
	2. 2	2	鳥瞰	図	•	•		•	•	•	•	•	•	•	•		•	•	•	•	•	•	•	•	•		•	•	•	•				•	•	4
3.		計算	算条值	牛 •	•	•		•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•		•	•	•	•				•	•	9
	3. 1	l	計算	方法		•		•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•		•	•	•	•					•	9
	3. 2	2	荷重	の組合	せ及	くび	許多	容师	むえ	力壮	犬食	患			•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•		•	•	•	•	•				•	10
	3. 3	3	設計	条件		•		•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•		•	•	•	•	•			•	•	11
	3. 4	1	材料	及び許	容応	力			•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•		•	•	•	•					•	23
	3. 5	5	設計	用地震	力		•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	24
4.		解和	沂結 !	果及び評	平価		•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	25
	4. 1	l	固有	周期及	び設	計	震	叓			•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	25
	4. 2	2	評価	話果		•		•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	37
	4	1. 2.	1	管の応	力割	猛	結	果			•	•	•		•	•		•	•	•		•	•	•		•	•		•	•	•				•	37
	4	1. 2.	2	支持構	造物	評	価	結り	果			•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•			•	•	•					38
	4	1. 2.	3	弁の動	的機	能	維	诗詞	评有	田糸	吉見	長			•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•		•	•	•				•	39
	4	1. 2.	4	代表モ	デル	\ (T)	選	定約	洁り	長及	支て	バタ	È٦	トラ	デル	レの	つ言	平信	田糸	吉与	艮														•	40

1. 概要

本計算書は、V-2-1-14 「計算書作成の方法 添付資料-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、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

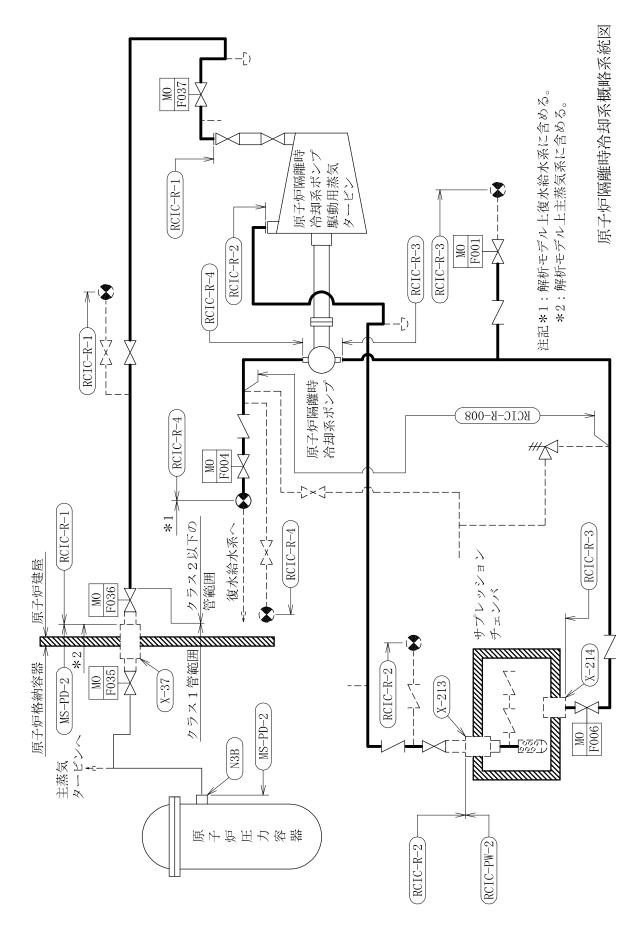
機能確認済加速度の応答加速度に対する裕度が最小となる動的機能維持要求弁を代表として評価結果を記載する。

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
00-0-00	鳥瞰図番号
•	アンカ



2.2 鳥瞰図

鳥瞰図記号凡例

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 系統の管であって解析モデルの概略を示すために表記する管
•	質点
•	アンカ
	レストレイント (本図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。)
] [スナッバ
<u>∃</u> -√√-	ハンガ
] = 	リジットハンガ
*	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。) 注1:鳥瞰図中の寸法の単位はmmである。

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、「HISAP」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、別紙「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		ШAS		S . M	LVAS				
荷重の組合せ*2,3	р S + ^Т I	p S + T II	W_L (L) +S d	S + T I	$II_L + S_S$				
耐震 重要度分類			S						
機器等 の区分	クラス2								
設備分類	I								
施設 分類*1			DB						
系統名称		1	原子知隔離時冷却終						
設備名称		非常用炉心冷却	設備その他原子炉	注水設備					
施設名称			原子好名型系统拓势						

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,(L)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番号で区分し、管番号と対応する評価点番号を示す。

鳥瞰図 RCIC-R-1

绞 米 甲	対け 大 2 割 年 1	最高使用压力最高使用温度	最高使用温度	外径	厚さ	**************************************	耐震	統弾性係数
日毎ク	(5 / المار (X	(MPa)	(O _o)	(mm)	(mm)	43 44	重要度分類	(MPa)
1	$6\sim1901,1905\sim70$	8.62	302	165.2	14.3	STPT410	S	185960
2	N68∼2 <i>L</i>	8.62	302	165.2	14.3	STPT410	S	200360

設計条件

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

鳥瞰図 RCIC-R-4

於 本 中	な マイン が 一本 アイン は 一本 アイン は 一本 アイン は 一本 アイン は 一本 コート アード・アード・アード・アード・アード・アード・アード・アード・アード・アード・	最高使用压力	最高使用压力最高使用温度	外径	とし	\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\\	耐震	統弾性係数	
日毎ク	رة الإسارية ال	(MPa)	(°C)	(mm)	(mm)	13 AF	重要度分類	(MPa)	
1	$1N\sim18, 19\sim30S$	11.77	2.2	165.2	165.2 18.2	STPT410	S	200360	
2	308~61	11.77	2.2	165.2	165.2 18.2	STPT410	S	201667	
3	65~101A	8.62	302	165.2	165.2 14.3	STPT410	S	201667	

配管の付加質量

質量	対応する評価点
	6~1901, 1905~37S, 47S~70, 75~89N
	37S~47S

配管の付加質量

	質量		対応する評価点							
			$1N\sim18, 19\sim29S, 45S\sim61, 6501\sim7001, 7002\sim7501$							
			$7502 \sim 7901, 7902 \sim 8501, 8502 \sim 9401, 9402 \sim 100$							
			30S~44S							
			$65\sim6501,7001\sim7002,7501\sim7502,7901\sim7902,8501\sim8502$							
			9401~9402							
			100~101A							

フランジ部の質量

質量	対応する評価点
	89N

フランジ部の質量

質量	対応する評価点
	13

弁部の寸法

鳥瞰図 RCIC-R-1

評価点	外径(mm)	厚さ(mm)	長さ(mm))	評価点	外径(mm)	厚さ(mm)	長さ(mm)
2~3					3~4			
4~5					3 ∼ 6			
1901~1902					1902~1903			
1903~1904					1902~1905			
70~71					71~72			
72~73					73 ~ 74			
71~75						_		

弁部の寸法

評価点	外径(mm)	厚さ(mm)	長さ(mm)	評価点	:	外径(mm)	厚さ(mm)	長さ(mm)
18~19				61~62				
62~63				63~64				
62~65								

弁部の質量

質量	対応する評価点	質量	対応する評価点
	4		5
	1903		1904
	72		74

弁部の質量

質量	対応する評価点	質量	対応する評価点
	18~19		63
	64		

支持点及び貫通部ばね定数

鳥瞰図 RCIC-R-1

士性占委 旦	各軸方	向ばね定数(N/mm)	各軸回り回転ばね定数(N·mm/rad)				
支持点番号 -	X	Y	Z	X	Y	Z		
** 160 **								
19								
25								
31								
38								
** 51 **								
** 51 **								
51								
61								
** 73 **								
** 80 **								
80								
81								
89N								

支持点及び貫通部ばね定数

鳥瞰図 RCIC-R-4

古埃占来只	各軸力	う向ばね定数((N/mm)	各軸回り回	転ばね定数(N	N·mm/rad)
支持点番号 -	X	Y	Z	X	Y	Z
1N						
12						
26						
35						
50						
54						
66						
78						
** 78 **						
82						
89						
** 89 **						
93						
95						
101A						

3.4 材料及び許容応力

使用する材料の最高使用温度での許容応力を下表に示す。

材料	最高使用温度	許容応力(MPa)							
17) 177	(°C)	Sm	Sу	S u	S h				
STPT410	302	_	182	404	_				
STPT410	77	_	226	406	_				

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V-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V-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	建屋・構築物	標高	減衰定数(%)
RCIC-R-1	原子炉建屋		
RCIC-R-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

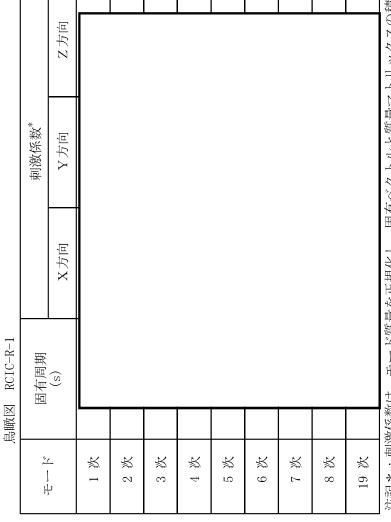
応答鉛直震度*1 Y方向 Z方向 S 応答水平震度*1 X方向 応答鉛直震度*1 Y方向 Sd及び静的震度 Z方向 応答水平震度*1 X方向 固有周期 (s) 適用する地震動等 静的震度*3 動的震度*2 よ | | 20 恢 2 次 3 ∰ 4 K 5 ∦ 6 K 7 ※ 8 ₩ 19 次

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。

*3:3.6C1及び1.2Cvより定めた震度を示す。

^{*2:}SdXはSs地震動に基づく設計用最大応答加速度より定めた震度を示す。

各モードに対応する刺激係数



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。

固有周期及び設計震度

適用す	適用する地震動等		S d 及び静的震度	庚		S		
2. J H	固有周期	- 応答水	応答水平震度*1	応答鉛直震度*1	応答水平震度*1	P 震度*1	応答鉛直震度*1	*
 -	(s)	X方向	Z方向	Y方向	X方向	Z方向	Y方向	
1 次								
2 恢								
3 次								
4 K								
5 次								
6 次								
7 次								
8 次								
14 次								
15 次								
動的	動的震度*2							
静	静的震度*3							
				-				1

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。

*3:3.6C1及び1.2Cvより定めた震度を示す。

^{*2:} Sd又はSs地震動に基づく設計用最大応答加速度より定めた震度を示す。

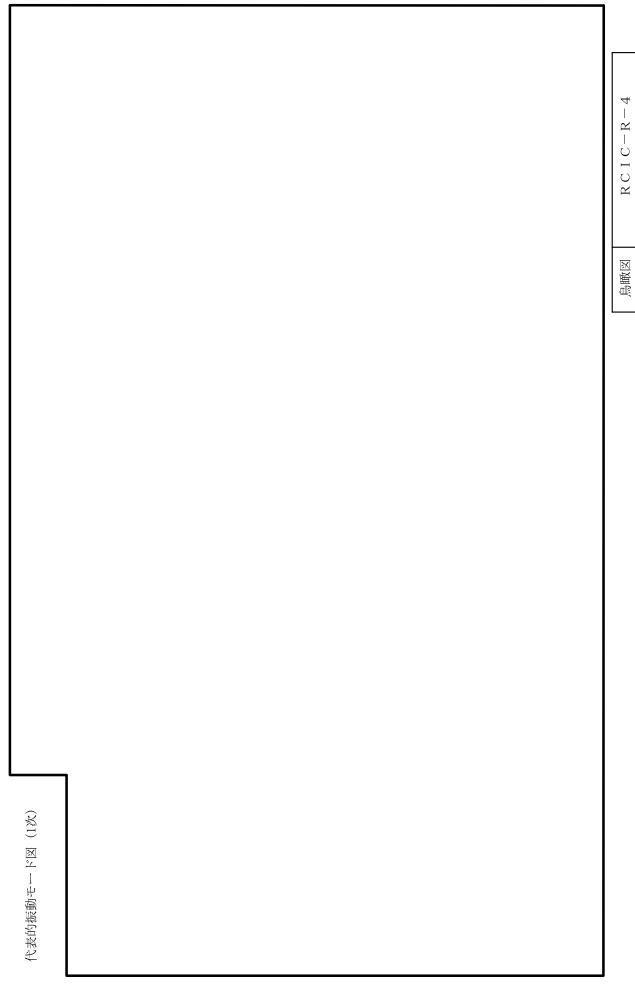
各モードに対応する刺激係数

												#
		Z方向										1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1
	刺激係数*	Y方向	_									田右ベカトル・10 姫号コトリニカコの往
		X方向	-									五一に妬鼻を正細化1 田
鳥瞰図 RCIC-R-4	固有周期	(S)										
鳥瞰		<u>.</u>	1 次	2 恢	3 次	4 次	5 次	6 次	7 次	8 次	※	六型 · · 由海 6 孝 子
	<u>ئ</u> ا ا	ļ	1	2	3	4	2	9	7	8	14 次	* 品状

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

1 (- () () / /	I .							
				一次応力評価(MPa)	平価 (MPa)	 - - -	一次十二次応力評価 (MPa)	疲労評価
鳥瞰図	許 本 金 金	最大応力部の展示	最大応力区公	計算応力	許容応力	計算応力	許容応力	疲労累積係数
	今 弱	[]]]	K ∀	Sprm (Sd)	S ×			
				Sprm (Ss)	0.9S u	Sn (Ss)	$2 S_y$	USs
RCIC-R-1	MAS	19	S prm (Sd)	106	182			
RCIC-R-4	$ m IV_AS$	15	Sprm (Ss)	156	365			
RCIC-R-1	IVAS	11	S n (S s)			219	364	

注記*: 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1.2Shのうち大きい方の値とする。

K7 ① V-2-5-4-2-5 (設) R0

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	評価結果	
	種類	型式	材質	温度 (°C)	計算 荷重 (kN)	群 荷 (kN)	
)—1	SNM-RCIC-R020-1 メカニカルスナッパ SMS-6A-100 V-2-1-12「配管及び支 本地 注版 の 回	SMS-6A-100	A-2-1-12「配管及び支 特機洗粉の耐電計算15	配管及び支	88	06	
SH-RCIC-R020-2	スプリンゲハンガ	VS1B-12	な帯垣物の間ついて」参照		8.9 9.8	9.8	

支持構造物評価結果(応力評価)

	_	-											
							支持点荷重	(荷重			넅	評価結果	
種類型式材		**	極	温度 (°C)	ı Δ	反力 (kN)		モーメ	モーメント (kN・m)	kN•m)	応力	計算	許容
					Fx	F_{Y}	F_Z	$M_{\rm X}$	$ M_{Y} $	M_Z	分類	(MPa)	MPa)
アンカ ラゲ SGV		SGV	SGV410	302	36	22	11	2	6	19	曲げ	92	16
レストレイント パイプバンド STK		STK	STKR400 SM400B	302	22	53	0				引張圧縮	51	82

4.2.3 弁の動的機能維持評価結果

下表に示すとおり応答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)	計算応力		
構造強度 (M	計算応力	1	
機能確認済加速度 (×9.8m/s²)	鉛直	6.0	6.0
機能確認 (×9.8	水平	0.9	0.9
応答加速度* (×9.8m/s²)	鉛直	1.0	1.4
応答加 (×9.8	水平	3.4	2.5
要求機能		β (Ss)	β (Ss)
形式		止め弁	止め弁
小番号		E51-F004	E51-F037

注記*:応答加速度は,打ち切り振動数を30Hzとして計算した結果を示す。

K7 ① V-2-5-4-2-5(記) R0E

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、応力分類毎に裕度最小のモデルを選定して鳥瞰図、設計条件及び評価結果 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	被解除 於讚羧						
	¥	計 里点						
		代表		0				
	:\J*	裕度	12.16	1.66	5.50	5.84	1.88	3, 22
IV A S	一次十二次応力*	許容 応力 (MPa)	304	364	418	438	452	438
許容応力状態 IVAS	<i>-</i> ₩-	計算 応力 (MPa)	25	219	92	22	240	136
午容応		平面点	8	11	29	2	15	45
tlii⊏		代表					0	
		裕度	18.85	2.45	6.98	6.15	2.33	6.60
	-	許容 応力 (MPa)	396	363	363	363	365	363
	I	計算 応力 (MPa)	21	148	52	69	156	22
		計 単点	8	11	23	2	15	45
		代报		0			1	
III A S		裕度	10.13	1.71	6.33	5.61	2.30	5.65
許容応力状態 IIIAS	一次応力	許容 応力 (MPa)	152	182	209	219	226	226
許容応7		計算 応力 (MPa)	15	106	33	39	86	40
		計 里 点	8	19	23	2	09	41
		配管モデル	RCIC-PW-2	RCIC-R-1	RCIC-R-2	RCIC-R-3	RCIC-R-4	RCIC-R-008
		No.	1	2	3	4	2	9

注記 $*: \Pi_\Lambda S$ の一次+二次応力の許容値は $\Pi_\Lambda S$ と同様であることから,地震荷重が大きい $\Pi_\Lambda S$ 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	咯 系統	統図及	び鳥	l 瞰	図			•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	2
	2. 1	l	概略	系統図			•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•		•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	2
	2. 2	2	鳥瞰	図	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•		•	•	•	•	•		•	•	•	•		•	•	•	•	9
3.		計算	算条值	'牛		•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•		•	•	•	•	•		•	•	•	•	•	•	•	•	•	13
	3. 1	l	計算	方法		•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	13
	3. 2	2	荷重	この組合	せ	及て	が許	- 容	に応	ラナ	フお		招			•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	14
	3. 3	3	設計	条件		•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	15
	3. 4	1	材料	及び許	容	応力	J			•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	21
	3. 5	5	設計	用地震	力			•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•		•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	22
4.		解材	折結り	果及び	評価	б		•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•		•	•	•	•	•		•	•	•	•		•	•	•	•	23
	4. 1	l	固有	周期及	くび	設計	十震	度	:			•	•	•	•	•	•	•	•	•		•	•	•	•	•		•	•	•	•		•	•	•	•	23
	4. 2	2	評価	結果		•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•		•	•		•	•	•	•	•		•	•	•	•		•	•	•	•	29
	4	1. 2.	1	管の応	力	評佰	五結	果	į			•	•	•	•	•	•	•	•	•		•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	29
	4	1. 2.	2	支持棒	造	物評	平佃	i結	ī果	1			•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•		•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•		30
	4	1. 2.	3	弁の動	的的	幾前	皀綃	持	育	厚征	五糸	吉月	艮			•	•	•	•	•	•	•	•		•	•	•	•	•	•	•	•	•	•	•		31
	4	1. 2.	4	代表モ	デ	ルの) 運	定	: 紺	拝	き込	とて	バタ	È4	ララ	デカ	V0)言	平信	田糸	吉月	艮								•			•			•	32

1. 概要

本計算書は、V-2-1-14 「計算書作成の方法 添付資料-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、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

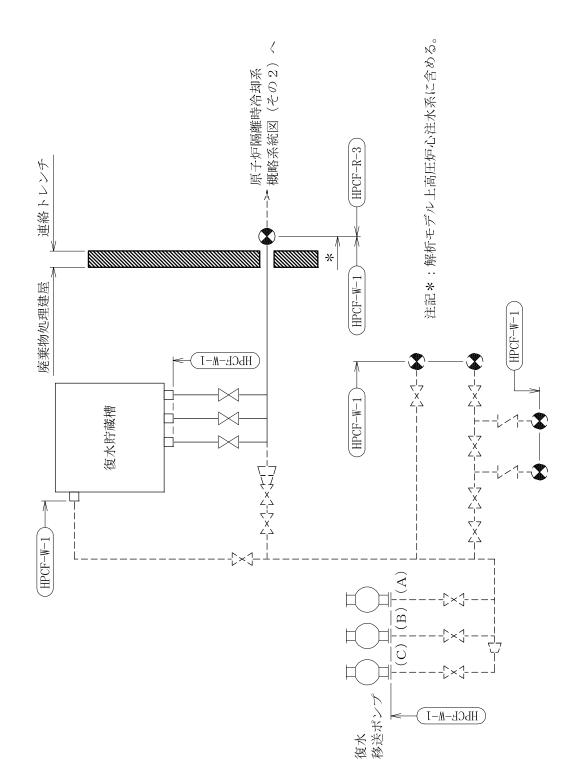
機能確認済加速度の応答加速度に対する裕度が最小となる動的機能維持要求弁を代表として評価結果を記載する。

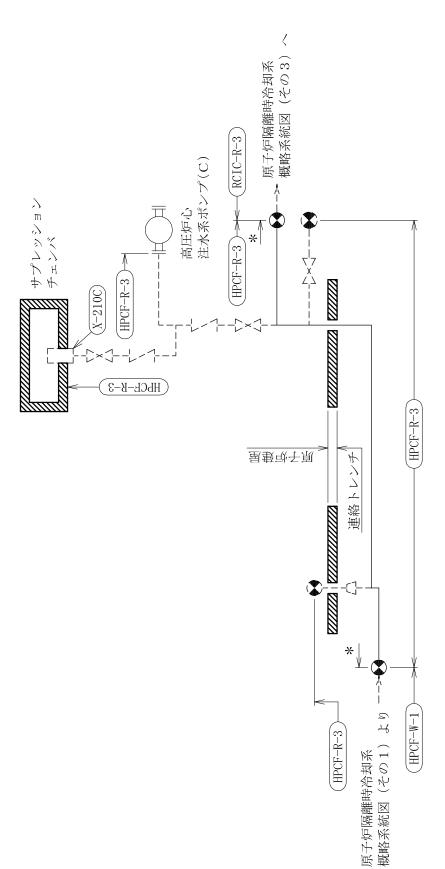
2. 概略系統図及び鳥瞰図

2.1 概略系統図

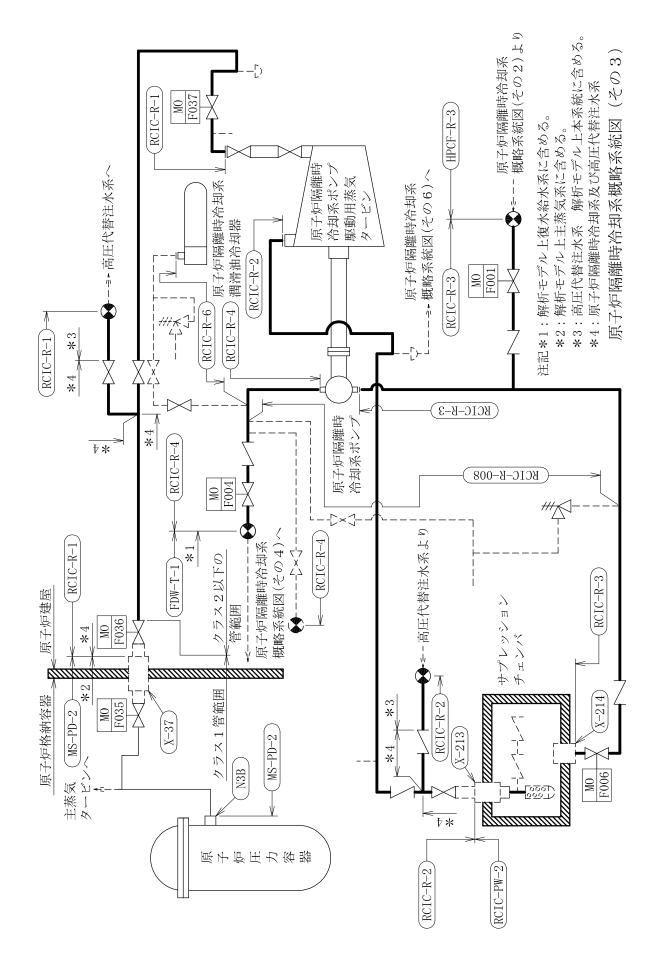
概略系統図記号凡例

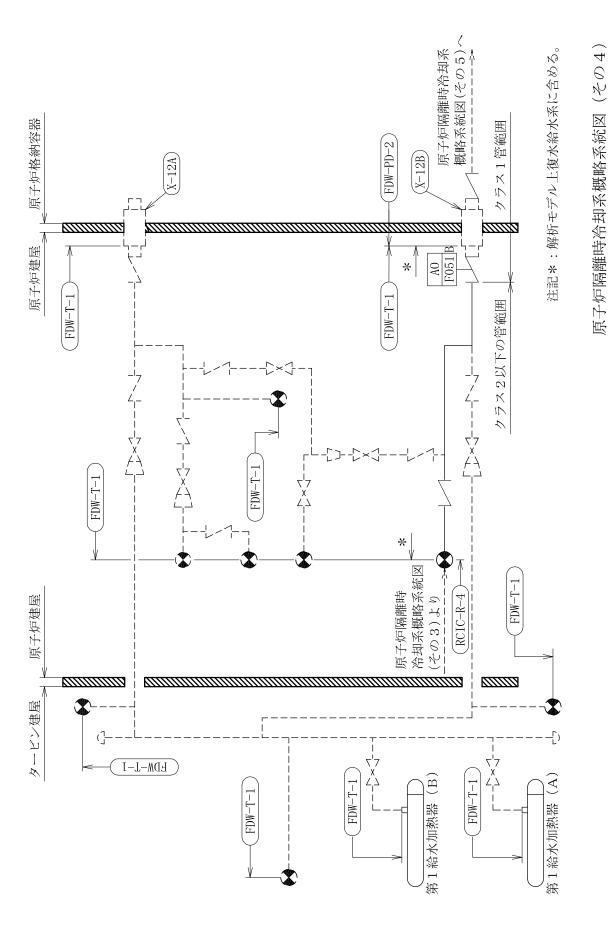
記号	内容
(太線)	工事計画記載範囲の管のうち、本計算書記載範囲の管
(細線)	工事計画記載範囲の管のうち,本系統の管であって他 計算書記載範囲の管
(破線)	工事計画記載範囲外の管又は工事計画記載範囲の管の うち,他系統の管であって系統の概略を示すために表 記する管
00-0-00	鳥瞰図番号
•	アンカ



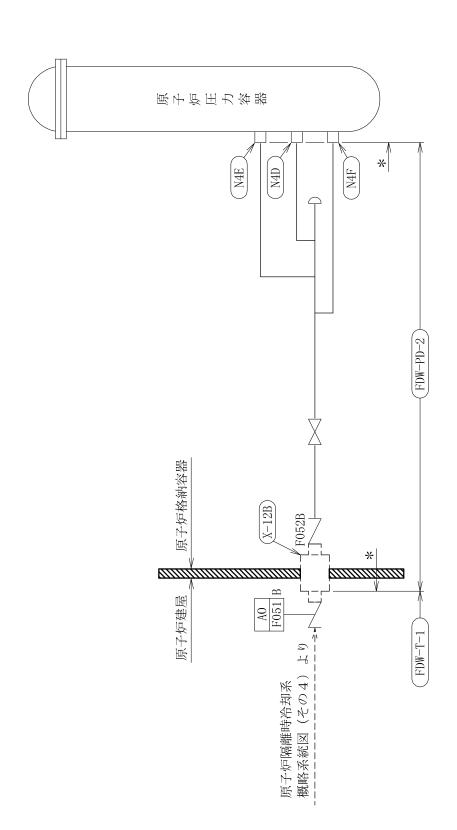


注記*:解析モデル上高圧炉心注水系に含める。

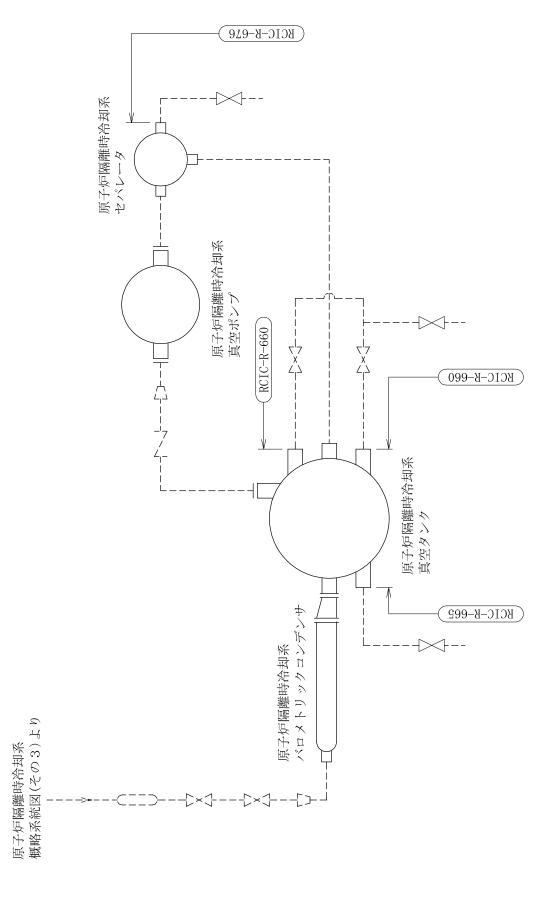




6



注記*:解析モデル上復水給水系に含める。



8

2.2 鳥瞰図

鳥瞰図記号凡例

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 系統の管であって解析モデルの概略を示すために表記する管
•	質点
€	アンカ
	レストレイント (本図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。)
] [スナッバ
∃ -√√-	ハンガ
] = 	リジットハンガ
*	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。) 注1:鳥瞰図中の寸法の単位はmmである。

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、「HISAP」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、別紙「計算機プログラム(解析コード)の概要」に示す。

K7 ① V-2-5-4-2-5(重) R0

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。

V A S	S $^{\mathrm{V}}$ Λ	${ m S} {}_{ m Y} \Lambda$
$V_L + S_S$	s S+1A	$S S + T \Lambda$
_	_	
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
常設/防止 (DB拡張)	常設耐震/防止	常設/緩和
$_{ m SA}$	$_{ m SA}$	SA
原子炉隔離時冷却系	高压代替注水系	高压代替注水系
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
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
	非常用炉心冷却 原子炉隔離時 SA 常設/防止 重大事故等 一 VL+Ss 注水設備 冷却系 (DB拡張) クラス2管 一 VL+Ss	非常用炉心冷却 原子炉隔離時 冷却系 SA 常設/防止 (DB拡張) 重大事故等 クラス2管 UL+Ss 非常用炉心冷却 設備その他原子炉 注水設備 SA 常設耐震/防止 有設耐震/防止 うラス2管 一 VL+Ss

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 $V_\Lambda S$ は許容応力状態 $V_\Lambda S$ の許容限界を使用し,許容応力状態 $V_\Lambda S$ 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番号で区分し、管番号と対応する評価点番号を示す。

鳥瞰図 RCIC-R-1

孩 叶	挙でする場所に	最高使用压力	最高使用压力最高使用温度	外徭	とし	*****	耐震	縦弾性係数
世年つ	ᄊᄼᄼᄼᇷ퍼ᄪᄭᇌ	(МРа)	(°C)	(mm)	(mm)	72/7	重要度分類	(MPa)
,	$6{\sim}1901,1905{\sim}70$	69 0	606	165 0	6 F D	CTDTAIO		105060
-	12~106	0.02	2000	7.601	14.0			109300
2	75~89N	8.62	302	165.2	165.2 14.3	STPT410		200360
3	110~131A	8.62	302	165.2	165. 2 14. 3	STPT410		201667

配管の付加質量

鳥瞰図 RCIC-R-1

ĺ	質量	対応する評価点
		6~1901, 1905~37S, 47S~70, 75~89N, 12~106
		110~131A
		37S~47S

フランジ部の質量

鳥瞰図 RCIC-R-1

質量	対応する評価点
	89N

弁部の寸法

鳥瞰図 RCIC-R-1

評価点	外径(mm)	厚さ(mm)	長さ(mm)	評価点	外径(mm)	厚さ(mm)	長さ(mm)
2~3				3~4			
4~5				3~6			
1901~1902				1902~1903			
1903~1904				1902~1905			
70~71				71~72			
72~73				73~74			
71~75				106~107			
107~108				108~109			
107~110					_	_	

弁部の質量

鳥瞰図 RCIC-R-1

質量	対応する評価点	質量	対応する評価点
	4		5
	1903		1904
	72		74
	108		109

鳥瞰図 RCIC-R-1

	各軸		(N/mm)	各軸回り回	転ばね定数(N・	mm/rad)
支持点番号	X	Y	Z	X	Y	Z
** 160 **					•	
19	Ш					
25	Ц					
31	Ц					
38	Ц					<u> </u>
** 51 **	Ц					
	\coprod					
** 51 **	Ц					
	Ц					
51	Ц					
61	Щ					
** 73 **	Н					ļ.
	\coprod					
** 80 **	H					L
	\mathbb{H}					-
80	\mathbb{H}					
81 20N	\mathbb{H}					
89N	\blacksquare					-
1100	\mathbb{H}					Į.
** 1100 **	H					ŀ
1951	H					-
1251	H					-
131A						

3.4 材料及び許容応力

使用する材料の最高使用温度での許容応力を下表に示す。

材料	最高使用温度		許容応	カ(MPa)	
17) 177	(°C)	S m	Sу	S u	S h
STPT410	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V-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V-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	建屋・構築物	標高	減衰定数(%)
RCIC-R-1	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-R-1

応答鉛直震度*1 Y方向 Z方向 S 応答水平震度*1 X方向 固有周期 (s) 適用する地震動等 動的震度*2 よ | | 2 次 3 ∰ 4 K 5 ∦ 6 次 7 ※ 8 ∰ 19 次 20 恢

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: Sd又はSs地震動に基づく設計用最大応答加速度より定めた震度を示す。

各モードに対応する刺激係数

												番か
		Z方向										1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1
	刺激係数*	Y方向										田右ベカトル・いの単つトリッカッの様か
		X方向										エー に 呼号 か 正 相 化 1 正
鳥瞰図 RCIC-R-1	固有周期	(s)										
鳥瞰	یم ا ا	<u>-</u> 	1 次	2 依	3 次	4 次	5 次	6 次	7 次	8 次	19 次	1、1、1、1、1、1、1、1、1、1、1、1、1、1、1、1、1、1、1、

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

	疲労累積係数	u S s		1	
					_
芯力評価(M	許容応力	2 S y		364	
一次+二次応力評価(MPa)	計算応力	S n (S s)		219	
一次応力評価 (MPa)	許容応力	0.9Su	363	1	
一次応力	計算応力	Sprm (Ss)	158	l	
	最大応力区分	3	Sprm (Ss)	Sn (Ss)	
	最大応力評価点		106	11	
	許容応力 決能		VAS	V_AS	
	鳥瞰図		RCIC-R-1	RCIC-R-1	

K7 ① V-2-5-4-2-5(重) R0

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)

計算 許容 荷重 荷重 (kN) (kN)	33 90	8.9 9.8
温度 (°C)	N-2-1-12「配管及び支 特繊決協の耐電計管ル	2回反三年6参照
材質	V - 2 - 1 - 15	いにはある。ことに、参照
型	SMS-6A-100	VS1B-12
種類	SNM-RCIC-R020-1 メカニカルスナッバ SMS-6A-100 V-2-1-12 「配管及び支 は様 込	スプリンゲハンガ
支持構造物 番号	SNM-RCIC-R020-1	SH-RCIC-R020-2

支持構造物評価結果 (応力評価)

							支持点荷	(荷重				評価結果	
支持構造物 番号	種類	H 副	材質	温度 (%)		反力 (kN)		モーメ	モーメント (kN・m)	kN·m)	応力	計算十	
					Fx	F_{Y}	Fz	$M_{\rm X}$	$M_X \mid M_Y$	M_Z	分類	(MPa)	(MPa)
AN-HPCF-R501	アンカ	ラガ	SUS304 STKR400	100	45	14	16	4	10	16	組合せ	45	117
RE-RCIC-R006	レストレイント パイプバンド	パイプバンド		302	22	53	0				引張圧縮	51	82

4.2.3 弁の動的機能維持評価結果

下表に示すとおり応答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)	計算応力	
構造強度 (M	計算応力	
機能確認済加速度 (×9.8m/s²)	車場	
機能確認 (×9.8	 本平	
応答加速度 (×9.8m/s²)	部直	
応答力 (×9.8	並 桨	
要求機能		
沿	_	
弁番号		

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、応力分類毎に裕度最小のモデルを選定して鳥瞰図、設計条件及び評価結果 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	海 解 孫 養							—			
	· · ·	罪 所 点										
		代表		0								
	5.力	裕度	12.16	1.66	5.50	5.78	1.80	4.82	3.10	1.49	8.18	7.11
VAS	-次十二次応力	許容 応力 (MPa)	304	364	418	434	434	434	422	434	434	434
許容応力状態	— 	計算 応力 (MPa)	25	219	92	75	240	06	136	290	53	61
午客応	計 4 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	評価点	8	11	29	2	15	24	45	11N	11N	1N
1 11=		代表		0								
		裕度	18.85	2.29	86.9	6.24	2.32	6.05	6.48	1.76	11.70	7.89
	一次応力	許容 応力 (MPa)	968	898	898	431	898	898	898	898	898	898
	'	計算 応力 (MPa)	21	158	25	69	156	09	99	907	31	46
		計 里 点	8	106	23	49A	15	24	45	1N	11N	1N
		配管モデル	RCIC-PW-2	RCIC-R-1	RCIC-R-2	RCIC-R-3	RCIC-R-4	RCIC-R-6	RCIC-R-008	RCIC-R-660	RCIC-R-665	RCIC-R-676
		No.	1	2	3	4	5	9	7	8	6	10