島根原子力発	電所第2号機 審査資料
資料番号	NS2-補-027-05 改 05
提出年月日	2023年6月7日

## 弁の動的機能維持評価について

2023年6月

中国電力株式会社

本資料のうち、枠囲みの内容は機密に係る事項のため公開できません。

目 次

1.	弁	の応答加速度の算出について	
	1.1	はじめに・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	1
	1.2	弁の動的機能維持評価に用いる配管系の応答値について・・・・・・・・・・・・・・	1
	1.3	スペクトルモーダル解析において考慮する高振動数領域及び床応答スペクトル	
		について・・・・・	3
	1.4	高振動数領域を考慮した弁の動的機能維持評価結果・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	4

- 添付1 弁の動的機能維持評価における高振動数領域の検討に適用する床応答スペクトル について
- 添付2 高振動数領域の考慮によって機能維持評価用加速度の応答増加が確認された弁に 対する要因の推定
- 添付3 弁の動的機能維持評価に用いる床応答スペクトルについて
- 添付4 弁の高振動数領域を考慮した評価を行う配管モデルの妥当性の確認

- 1. 弁の応答加速度の算出について
  - 1.1 はじめに

本資料では,実用発電用原子炉及びその附属施設の技術基準に関する規則の解釈等にお ける動的機能維持に関する評価に係る一部改正(以下「技術基準規則解釈等の改正」とい う。)及びそれに伴い改正された耐震設計に係る工認審査ガイドの記載を踏まえて,弁の動 的機能維持の検討方針を示す。

耐震設計に係る工認審査ガイド(抜粋)

弁等の機器の地震応答解析結果の応答加速度が当該機器を支持する配管の地震応答によ り増加すると考えられるときは、当該機器については、当該配管の地震応答の影響を考慮 し、一定の余裕を見込むこと。

なお、本資料は以下に示す図書について補足する図書である。

- ・Ⅵ-2-5-3-1-2 「管の耐震性についての計算書(主蒸気系)」
- VI-2-5-3-2-1 「管の耐震性についての計算書(給水系)」
- VI-2-5-4-1-4 「管の耐震性についての計算書(残留熱除去系)」
- VI-2-5-5-1-3 「管の耐震性についての計算書(高圧炉心スプレイ系)」
- ・VI-2-5-5-2-3 「管の耐震性についての計算書(低圧炉心スプレイ系)」
- ・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)」
- ・VI-2-5-7-1-6 「管の耐震性についての計算書(原子炉補機冷却系及び原子炉補機海 水系)」
- ・VI-2-5-8-1-1 「管の耐震性についての計算書(原子炉浄化系)」
- ・VI-2-6-3-2-1-1「水圧制御ユニットの耐震性についての計算書」
- ・VI-2-6-6-1-1 「管の耐震性についての計算書(逃がし安全弁窒素ガス供給系)」
- ・VI-2-9-4-5-1-1「管の耐震性についての計算書(非常用ガス処理系)」
- ・VI-2-9-4-5-2-1「管の耐震性についての計算書(可燃性ガス濃度制御系)」
- ・VI-2-9-4-6-1-1「管の耐震性についての計算書(窒素ガス制御系)」
- ・VI-2-10-2-11 「隔離弁,機器・配管の耐震性についての計算書」

1.2 弁の動的機能維持評価に用いる配管系の応答値について

技術基準規則解釈等の改正を踏まえて,島根原子力発電所第2号機の配管系に設置され る弁の動的機能維持評価に適用する加速度の算定方針について,規格基準に基づく設計手 順を整理し,比較することにより示す。

規格基準に基づく手法としてJEAG4601-1991追補版(以下「JEAG4601」 という。)の当該記載部の抜粋を図1に示す。

(1) 規格基準に基づく設計手順の整理

JEAG4601において,弁の動的機能維持評価に用いる弁駆動部の応答加速度の算 定方針が示されている。 配管系の固有値が剛構造と判断される場合は最大加速度(以下「ZPA」という。)を用いること、また、柔構造の場合は設計用床応答スペクトルを入力とした配管系のスペクトルモーダル解析を行い算出された弁駆動部での応答加速度を用いることにより、弁の動的機能維持評価を実施することとされている。

(2) 今回工認における島根原子力発電所第2号機の設計手順

今回工認における島根原子力発電所第2号機の弁駆動部の応答加速度の算定において は、耐震設計に係る工認審査ガイドの記載を踏まえ、上記の規定に加えて一定の余裕を見 込むとともに、配管解析に用いるスペクトルモーダル解析では各モードの応答をモード合 成して最大応答を算出していることに鑑みて、20Hz を超える振動数領域まで考慮した地 震応答解析を実施する方針とする。

a. 剛構造の場合(配管系の1次固有振動数が20Hz以上の場合)

配管系が剛構造の場合は,最大加速度に一定の余裕を考慮し1.2倍した値(1.2ZPA)を 用いて弁駆動部の応答加速度を算出し,機能維持評価を実施する。

b. 柔構造の場合(配管系の1次固有振動数が20Hz 未満の場合)

配管系が柔構造の場合は、JEAG4601の手順と同様にスペクトルモーダル解析 を行い弁駆動部の応答加速度を算出した値に加えて、剛領域の振動モードの影響を考慮 する観点から1.2倍した最大加速度(1.2ZPA)による弁駆動部の応答加速度を算定し、 いずれか大きい加速度を用いて機能維持評価を行う方針とする。

また、今回工認における弁駆動部の応答加速度の算定に用いる配管系のスペクトルモ ーダル解析において、剛領域の振動モードの影響を踏まえて、20Hz を超える振動数領域 まで考慮した地震応答解析により、弁駆動部の応答加速度の算定を行う。

弁の機能維持評価における規格基準に基づく耐震設計手順及び島根原子力発電所第2 号機の耐震設計手順の比較を表1に示す。表1に示すとおり,島根原子力発電所第2号 機における弁の機能維持評価に用いる加速度は,規格基準に基づく設定方法に比べて一 定の余裕を見込んだ値である。

(5) 地震応答解析

弁の地震応答を算出するに当たり、(4)項で作成した弁モデルを配管系モデルに組み込 み、地震応答解析を実施する この場合の解析方法は、配管系の固有値に応じて静的応 答解析法あるいはスペクトルモーダル応答解析法を用いる。

配管系の固有値が剛と判断される場合は、静的応答解析を行うが、この場合弁に加わ る加速度は設計用床応答スペクトルのZPA(ゼロ周期加速度)であり、これを弁駆動 部応答加速度と見なして評価を行う。また、剛の範囲にない場合には、原則として(3)項 で定めた設計用床応答スペクトルを入力とする配管系のスペクトルモーダル解析を行 い、算出された弁駆動部応答加速度を用いて弁の評価を実施する。更に、弁の詳細評価 が必要となる場合には、弁各部の強度評価に必要な応答荷重を算出する。

図1 JEAG4601の抜粋 (P.345)

表1 弁の機能維持評価の耐震設計手順の比較

配管系の固有値	J E A G 4 6 0 1	島根原子力発電所第2号機
剛捷浩の担ム	最大加速度(1.0ZPA)を	最大加速度を 1.2 倍した値(1.2ZPA)
剛悟垣の場合	適用する。	を適用する。
柔構造の場合	スペクトルモーダル解析 により算定した弁駆動部 の応答を適用する。	スペクトルモーダル解析*により算定 した弁駆動部の応答加速度と最大加速 度を1.2倍した値(1.2ZPA)のいずれ か大きい方の値を適用する

注記\*:20Hzを超える振動数領域まで考慮した地震応答解析により算定する。

1.3 スペクトルモーダル解析において考慮する高振動数領域及び床応答スペクトルについて

高振動数領域を考慮した弁の機能維持評価について,島根原子力発電所第2号機におけ る従来の弁の機能維持評価に用いる振動数領域は20Hz までとしていたが,新たに50Hz, 100Hz まで考慮したスペクトルモーダル解析を実施する。なお,スペクトルモーダル解析 に使用する床応答スペクトルは水平2方向及び鉛直方向を考慮する。

スペクトルモーダル解析に使用する床応答スペクトルについて検討を行った結果を添付 1 に示す。添付 1 に示すとおり、島根原子力発電所の基準地震動 S s の周期特性と建物の 振動特性の関係により、床応答スペクトルは 1Hz から 50Hz の領域で応答が卓越すること が確認されたことから、高振動数領域の検討においては 50Hz までの適用を基本とする。

また,床応答スペクトルは 50Hz 付近で概ね応答が最大加速度(1.0ZPA)程度まで収束していること,基準地震動Ssの評価範囲が0.02秒~5秒であることを踏まえて,弁の動的機能維持評価に適用する床応答スペクトルについては,作成範囲を50Hzまでとし,50Hzよりも高振動数となる領域は最大加速度(1.0ZPA)と設定したスペクトルを適用する。

補足説明資料「動的機能維持評価対象弁の選定」に整理している動的機能要求弁につい ては、上記で示した床応答スペクトルを用いて振動数領域を 50Hz 及び 100Hz まで考慮し た応答加速度の比較を行うこととし、振動数領域を 50Hz にした場合の応答加速度と振動 数領域を 100Hz にした場合の応答加速度を比較して、有意な応答増加が確認された場合は 有意な応答増加がなくなる範囲まで振動数領域を拡張することにより、機能維持の確認を 行う(図 2 参照)。ここで、有意な応答増加の判断における考え方は以下のとおりとする。

【パターン1:JEAG4601に基づき機能確認済加速度を適用している弁\*1の場合】

応答加速度の増加率が10%以上かつ、応答加速度の増加値が機能確認済加速度\*1の10% 以上である場合を有意な応答増加とする。

【パターン2: JEAG4601に基づく機能確認済加速度を超過し詳細評価を実施する 弁\*<sup>2</sup>の場合】

応答加速度の増加率が 10%以上である場合を有意な応答増加とする。(詳細評価の場合, 弁駆動部の機能確認済加速度は 15G や 20G と大きくなるため,機能確認済加速度の 10%に

3

相当する判断基準を適用すると、1.5Gや2.0Gと比較的大きな上振れも許容する可能性があるため、判断基準から除外する。)

- 注記\*1: VI-2-1-9「機能維持の基本方針」にて定義する以下に示す機能確認済加速度を 適用する設備
  - ・一般弁(グローブ弁,ゲート弁,バタフライ弁,逆止弁):水平6.0G,鉛直6.0G
  - ・主蒸気隔離弁:水平10.0G,鉛直6.2G
  - ・主蒸気逃がし安全弁:水平9.6G,鉛直6.1G
  - ・制御棒駆動系スクラム弁:水平 6.0G, 鉛直 6.0G
  - \*2:詳細評価の詳細は補足説明資料「動的機能維持の詳細評価について(新たな検 討又は詳細検討が必要な設備の機能維持評価について)」に示す。
- 1.4 高振動数領域を考慮した弁の動的機能維持評価結果

振動数領域を 50Hz 及び 100Hz まで考慮した場合の応答加速度を表 2 に示す。表 3 には 100Hz で有意な増加が確認された弁について,更なる高振動数領域を考慮した場合の応答 増加の影響確認結果を示す。なお,表 2 において方向が「水平」,「鉛直」に加え「合成」 について確認している弁については,1.3 項に記載したパターン 2 に該当する弁であり,

JEAG4601に基づく機能確認済加速度を超過するため詳細評価を実施している弁 (逆止弁を除く)である。これらの弁については、弁駆動部の動作機能確認済加速度Ariと して適用する加速度が20G等の大加振により取得されたものであり、Arを大幅に上回るこ とを踏まえ、念のため、水平2方向及び鉛直地震動を合成した加速度による評価も実施し ている。

評価の結果,評価対象弁の77台のうち74台については,更なる高振動数領域まで考慮 した場合に有意な応答増加がないことを確認したが,3台については,有意な応答増加を 確認したことから,要因検討を実施した。有意な応答増加を確認した弁に対する要因推定 は添付2に示す。

また、本評価に適用した床応答スペクトルを添付3に、高振動数領域を評価する配管モ デルについて検証した結果を添付4に示す。



注記\*1:(パターン1:JEAG4601に基づき機能確認済加速度を適用している弁)応 答加速度の増加率が 10%以上且つ,応答加速度の増加値が機能確認済加速度の 10%以上である場合を有意な応答増加という。

(パターン2:JEAG4601に基づく機能確認済加速度を超過し詳細評価を実施する弁)応答加速度の増加率が10%以上である場合を有意な増加という。
 \*2:nの初期値は2とし、②の結果がYesになるごとに1を加算していく。

図2 弁の高振動数領域を考慮した動的機能維持評価フロー

						MAX (	50Hz, 1. 2ZP	A)	MAX	(100Hz, 1.2ZI	PA)			
No.	系統	弁番号	弁名称	弁型式	方向	機能維 持加速 度 <sup>*2</sup> (①)	機 は 離 動 認 速 * <sup>3</sup> (③)	裕度	機能維 持加速 度 <sup>*2</sup> (②)	機能又 能動認 加速 * <sup>3</sup> (③)	裕度	増加率 (②/①)	50Hz→100Hz での増加値の 機能確認済加 速度に対する 比率* <sup>4</sup> ((②-①)/③)	判定 区分 *5
						12.05			12.05					
					水平	12.05	20.00	1.65	12.05	20.00	1.65	1.00	_	А
						3.18			3.18					
			A一主			5.52			5.62					
1	MS	RV202- 1A	蒸気逃がし安	逃がし 安全弁	鉛直	5.52	20.00	3.62	5.62	20.00	3.55	1.02	_	
			全弁			1.44			1.44					
						13.26			13.30					
					合成	13.26	20.00	1.50	13.30	20.00	1.50	1.01	—	
						3.50			3.50					
						13.58			13.58					
2 MS				水平	13.58	20.00	1.47	13.58	20.00	1.47	1.00	—	А	
					3.18			3.18						
	RV202-	B-主 素気冰	迷がし		4.49			4.49						
2	MS	1B	がし安	安全弁	鉛直	4.49	20.00	4.45	4.49	20.00	4.45	1.00	-	
			全开			1.44			1.44					
					A 15	14.31			14.31					
					合成	14.31	20.00	1.39	14.31	20.00	1.39	1.00	_	
						3.50			3.50					
					- কাৰ্য	11.84	20.00	1 69	11.84	20.00	1 69	1 00		
					小平	2 10	20.00	1.08	2 10	20.00	1.08	1.00		А
						3.18			3.18					
2	MS	RV202-	C-王 蒸気逃	逃がし	い 古	4.90	20.00	4.08	4.90	20.00	4.08	1 00	_	
5	mo	1C	がし安 全弁	安全弁	和臣.	4.50	20.00	4.00	4.50	20.00	4.00	1.00		
						12 82			12 82					
					合成	12. 82	20.00	1.56	12. 82	20, 00	1, 56	1.00	_	
					11/04	3, 50			3, 50					
						12.35			12.35					
					水平	12.35	20.00	1.61	12.35	20.00	1.61	1.00	_	А
						3.18			3.18					
			D一主			5.11			5.11					
4	MS	RV202-	蒸気逃	逃がし 安全か	鉛直	5.11	20.00	3.91	5.11	20.00	3.91	1.00	_	
		10	全弁	女主井		1.44			1.44					
						13.37			13.37					
					合成	13.37	20.00	1.49	13.37	20.00	1.49	1.00	—	
						3.50			3.50	1				

表2 高振動数領域を考慮した弁の動的機能持評価結果(1/14)\*1

- \*2:上段が動的解析結果(50Hz 又は100Hz)と最大加速度(1.2ZPA)における最大値,中 段が動的解析結果(50Hz 又は100Hz)の値,下段が最大加速度(1.2ZPA)の値。配 管系が剛構造の場合は中段の動的解析結果に「一」を記載する。
- \*3:機能確認済加速度以下となる弁については機能確認済加速度,機能確認済加速度を 超過する弁については動作確認済加速度を記載する。
- \*4:機能確認済加速度を超過し詳細評価を実施する弁については、判断基準から除外する。
- \*5:機能確認済加速度を超過した評価値については「A」,振動数領域を 50Hz にした場合の応答加速度と振動数領域を 100Hz にした場合の応答加速度を比較して有意な応答増加が確認された評価値については「B」を記載する。

						MAX (	50Hz, 1. 2ZP	A)	MAX	(100Hz, 1.2ZI	PA)			
No.	系統	弁番号	弁名称	弁型式	方向	機能維 持評価 用加速 度 <sup>*2</sup> (①)	機 は 動 認 速 * <sup>3</sup> (③)	裕度	機能維 持加速 度 <sup>*2</sup> (②)	機能又 能動認定 <sup>*3</sup> (③)	裕度	増加率 (②/①)	50Hz→100Hz での増加値の 機能確認済加 速度に対する 比率* <sup>4</sup> ((②-①)/③)	判定 区分 *5
					水平	13. 47 13. 47 3. 18	20.00	1.48	13. 47 13. 47 3. 18	20.00	1.48	1.00	_	А
5	MS	RV202- 1E	E-主 蒸気逃 がし安 全弁	逃がし 安全弁	鉛直	4. 49 4. 49 1. 44	20. 00	4.45	4. 49 4. 49 1. 44	20.00	4. 45	1.00	_	
					合成	14. 20 14. 20 3. 50	20. 00	1.40	14.20 14.20 3.50	20.00	1.40	1.00	_	
					水平	16.74 16.74 3.18	20. 00	1.19	16.74 16.74 3.18	20.00	1.19	1.00	_	А
6 MS	MS	RV202- 1F	F-主 蒸気逃 がし安 全弁	逃がし 安全弁	鉛直	5. 21 5. 21 1. 44	20. 00	3. 83	5.31 5.31 1.44	20.00	3.76	1.02	_	
					合成	17.54 17.54 3.50	20.00	1.14	17.57 17.57 3.50	20.00	1.13	1.01	_	
					水平	9.80 9.80 3.18	20.00	2.04	9.80 9.80 3.18	20.00	2.04	1.00	_	А
7	MS	RV202- 1G	G-主 蒸気逃 がし安 全弁	逃がし 安全弁	鉛直	3. 58 3. 58 1. 44	20.00	5. 58	3.68 3.68 1.44	20.00	5. 43	1.03	_	
			がし安 全弁		合成	10. 44 10. 44 3. 50	20.00	1.91	10. 47 10. 47 3. 50	20.00	1.91	1.01	_	
8 MS					水平	14. 19 14. 19 3. 18	20. 00	1.40	14. 19 14. 19 3. 18	20.00	1.40	1.00	_	А
	MS	RV202- 1H	H-主 蒸気逃 がし安 全弁	逃がし 安全弁	鉛直	5.72 5.72 1.44	20. 00	3. 49	5.82 5.82 1.44	20.00	3. 43	1.02	_	
					合成	15.30 15.30 3.50	20.00	1.30	15.34 15.34 3.50	20.00	1.30	1.01	_	

表2 高振動数領域を考慮した弁の動的機能持評価結果(2/14)\*1

- \*2:上段が動的解析結果(50Hz 又は100Hz)と最大加速度(1.2ZPA)における最大値,中 段が動的解析結果(50Hz 又は100Hz)の値,下段が最大加速度(1.2ZPA)の値。配 管系が剛構造の場合は中段の動的解析結果に「一」を記載する。
- \*3:機能確認済加速度以下となる弁については機能確認済加速度,機能確認済加速度を 超過する弁については動作確認済加速度を記載する。
- \*4:機能確認済加速度を超過し詳細評価を実施する弁については、判断基準から除外する。
- \*5:機能確認済加速度を超過した評価値については「A」,振動数領域を 50Hz にした場合の応答加速度と振動数領域を 100Hz にした場合の応答加速度を比較して有意な応答増加が確認された評価値については「B」を記載する。

						MAX (	50Hz, 1. 2ZP	A)	MAX	(100Hz, 1.2ZI	PA)			
No.	系統	弁番号	弁名称	弁型式	方向	機能維 持加速 度 <sup>*2</sup> (①)	機 は 離 動 認 速 * <sup>3</sup> (③)	裕度	機能維 持加速 度 <sup>*2</sup> (②)	機能又 能動認 加速 * <sup>3</sup> (③)	裕度	増加率 (②/①)	50Hz→100Hz での増加値の 機能確認済加 速度に対する 比率 <sup>*4</sup> ((②-①)/③)	判定 区分 *5
						13.58			13.58					
					水平	13.58	20.00	1.47	13.58	20.00	1.47	1.00	_	А
						3.18			3.18					
			J一主			4.09			4.09					
9	MS	RV202- 1J	蒸気逃 がし安	逃がし 安全弁	鉛直	4.09	20.00	4.88	4.09	20.00	4.88	1.00	—	
			全弁			1.44			1.44					
						14.19			14.19					
					合成	14.19	20.00	1.40	14.19	20.00	1.40	1.00	—	
						3.50			3.50					
						10.92			10.92					
					水平	10.92	20.00	1.83	10.92	20.00	1.83	1.00	—	А
10 MS					3.18			3.18						
	RV202-	K-主 素気冰	迷がし		3.07			3.07						
	MS	1K	がし安	安全弁	鉛直	3.07	20.00	6.51	3.07	20.00	6.51	1.00	—	
			全弁			1.44			1.44					
					A 15	11.35			11.35					
					合成	11.35	20.00	1.76	11.35	20.00	1.76	1.00	_	
						3.50			3.50					
					-14 प्रारं	12.45	00.00	1 60	12.45	00.00	1 60	1 00		
					水平	12.45	20.00	1.60	12.45	20.00	1.60	1.00	_	А
						3.18			3.18					
11	MS	RV202-	L-王 蒸気逃	逃がし	い 古	3.00	20.00	5 43	3.00	20.00	5 42	1 00	_	
11	шS	1L	がし安 全弁	安全弁	和臣.	1.44	20.00	0.40	1.44	20.00	0.40	1.00		
						12 99			12 99					
					合成	12.99	20.00	1, 53	12.99	20, 00	1, 53	1.00	_	
					11/04	3, 50			3, 50					
						12.45			12.45					
					水平	12.45	20.00	1.60	12.45	20.00	1.60	1.00	_	А
						3.18			3.18	1				
			M-主			3.37	1		3.47					
12	MS	RV202-	蒸気逃	逃がし 安全金	鉛直	3.37	20.00	5.93	3.47	20.00	5.76	1.03	—	
		1.91	全弁	<b>女土</b> 开		1.44	1		1.44	1				
						12.90			12.93					
					合成	12.90	20.00	1.55	12.93	20.00	1.54	1.01	—	
						3.50			3.50	]				

表2 高振動数領域を考慮した弁の動的機能持評価結果(3/14)\*1

- \*2:上段が動的解析結果(50Hz 又は100Hz)と最大加速度(1.2ZPA)における最大値,中 段が動的解析結果(50Hz 又は100Hz)の値,下段が最大加速度(1.2ZPA)の値。配 管系が剛構造の場合は中段の動的解析結果に「一」を記載する。
- \*3:機能確認済加速度以下となる弁については機能確認済加速度,機能確認済加速度を 超過する弁については動作確認済加速度を記載する。
- \*4:機能確認済加速度を超過し詳細評価を実施する弁については、判断基準から除外する。
- \*5:機能確認済加速度を超過した評価値については「A」,振動数領域を 50Hz にした場合の応答加速度と振動数領域を 100Hz にした場合の応答加速度を比較して有意な応答増加が確認された評価値については「B」を記載する。

						MAX (	50Hz, 1. 2ZP	A)	MAX	(100Hz, 1.2ZI	PA)			
No.	系統	弁番号	弁名称	弁型式	方向	機能維 持加速 <sup>度*2</sup> (①)	機 能 動 認 速 * <sup>3</sup> (③)	裕度	機能維 持加速 度 <sup>*2</sup> (②)	機能又 は動認作 加速 <sup>*3</sup> (③)	裕度	増加率 (②/①)	50Hz→100Hz での増加値の 機能確認済加 速度に対する 比率* <sup>4</sup> ((②-①)/③)	判定 区分 *5
						5.62			5.72					
					水平	5.62	10.00	1.77	5.72	10.00	1.74	1.02	1.00%	
19	MC	AV202-	A-主 蒸気内	主蒸気		3.18			3.18					
15	MS	1A	側隔離 弁	隔離弁		4.90			5.11					
			21		鉛直	4.90	6.20	1.26	5.11	6.20	1.21	1.05	3.39%	
						1.44			1.44					
						4.19			4.39					
			B		水平	4.19	10.00	2.38	4.39	10.00	2.27	1.05	2.00%	
14	MS	AV202-	蒸気内	主蒸気		3.18			3.18					
		IB	(則隔離 弁	隔離开		3.68			3.88					
					鉛直	3.68	6.20	1.68	3.88	6.20	1.59	1.06	3.23%	
						1.44			1.44					
						3.88			4.09					
			C一主		水平	3.88	10.00	2.57	4.09	10.00	2.44	1.06	2.10%	
15	MS	AV202-	蒸気内	主蒸気 隔離至		3.18			3.18					
		10	弁		<b>b</b> <i>v</i> <b>- t v</b>	3.07			3.27					
					鉛直	3.07	6.20	2.01	3.27	6.20	1.89	1.07	3.23%	
						1.44			1.44					
					-৮ মা	4.80	10.00	9.00	5.00	10.00	9.00	1.05	9.00%	
			D-主		水平	4.80	10.00	2.08	5.00 2.19	10.00	2.00	1.05	2.00%	
16	MS	AV202- 1D	蒸気内 側隔離	主蒸気 隔離弁		3.10			J. 10					
			弁		松市	3.90	6.20	1 55	4.15	6.20	1 47	1.06	3 30%	
					和臣	1 44	0.20	1.00	4.15	0.20	1.47	1.00	3. 33/0	
						3 18			3 27					
					水平	3.17	10.00	3.14	3. 27	10.00	3.05	1.03	0.90%	
		AV202-	A-主 蒸気が	主義与		3.18			3.18					
17	MS	2A	側隔離	王杰 3. 隔離弁		3.68			3.78					
			开		鉛直	3.68	6.20	1.68	3.78	6.20	1.64	1.03	1.62%	
						1.44			1.44					
						4.49			4.60					
					水平	4.49	10.00	2.22	4.60	10.00	2.17	1.03	1.10%	
10	NG	AV202-	B-主 蒸気外	主蒸気		3.18	1		3.18	1				
18	MS	2B	側隔離	隔離弁		4.09			4.19					
			71		鉛直	4.09	6.20	1.51	4.19	6.20	1.47	1.03	1.62%	
						1.44			1.44					

表2 高振動数領域を考慮した弁の動的機能持評価結果(4/14)\*1

- \*2:上段が動的解析結果(50Hz 又は100Hz)と最大加速度(1.2ZPA)における最大値,中 段が動的解析結果(50Hz 又は100Hz)の値,下段が最大加速度(1.2ZPA)の値。配 管系が剛構造の場合は中段の動的解析結果に「一」を記載する。
- \*3:機能確認済加速度以下となる弁については機能確認済加速度,機能確認済加速度を 超過する弁については動作確認済加速度を記載する。
- \*4:機能確認済加速度を超過し詳細評価を実施する弁については、判断基準から除外する。
- \*5:機能確認済加速度を超過した評価値については「A」,振動数領域を 50Hz にした場合の応答加速度と振動数領域を 100Hz にした場合の応答加速度を比較して有意な応答増加が確認された評価値については「B」を記載する。

						MAX (	50Hz, 1. 2ZP	A)	MAX	(100Hz, 1. 2Z	PA)			
No.	系統	弁番号	弁名称	弁型式	方向	機能維 持加速 度 <sup>*2</sup> (①)	機 は 動 認 速 * <sup>3</sup> (③)	裕度	機能維 持加速 度 <sup>*2</sup> (②)	機能又 能動認定 加速 * <sup>3</sup> (③)	裕度	増加率 (②/①)	50Hz→100Hz での増加値の 機能確認済加 速度に対する 比率* <sup>4</sup> ((②-①)/③)	判定 区分 *5
						4.49			4.60					
					水平	4.49	10.00	2.22	4.60	10.00	2.17	1.03	1.10%	
10	NC	AV202-	C-主 蒸気外	主蒸気		3.18			3.18					
19	мə	2C	側隔離 弁	隔離弁		4.09			4.19					
			21		鉛直	4.09	6.20	1.51	4.19	6.20	1.47	1.03	1.62%	
						1.44			1.44					
						4.29			4.29					
					水平	4.29	10.00	2.33	4.29	10.00	2.33	1.00	0.00%	
20	MS	AV202-	D-主 蒸気外	主蒸気		3.18			3.18					
20	mo	2D	側隔離 弁	隔離弁		4.19			4.19					
			<i></i>		鉛直	4.19	6.20	1.47	4.19	6.20	1.47	1.00	0.00%	
						1.44			1.44					
						2.69			2.69					
		A一原		水平	_	6.00	2.23		6.00	2.23	1.00	0.00%		
21	FW	AV204-	子炉給 水外側	空気作 動道止		2.69			2.69					
51		101A	隔離逆	弁		1.33			1.33					
			止开		鉛直	_	6.00	4.51	_	6.00	4.51	1.00	0.00%	
						1.33			1.33					
						2.69			2.69					
			B一原		水平	—	6.00	2.23	_	6.00	2.23	1.00	0.00%	
22	FW	AV204-	子炉給 水外側	空気作 動逆止		2.69			2.69					
		101B	隔離逆	弁		1.33			1.33					
			止开		鉛直	_	6.00	4.51		6.00	4.51	1.00	0.00%	
						1.33			1.33					
						2.69			2.69					
			A一原		水平	_	6.00	2.23		6.00	2.23	1.00	0.00%	
23	FW	V204-	子炉給 水内側	逆止弁		2.69			2.69					
		101A	隔離逆 止 弁			1.33			1.33					
			11.71		鉛直	_	6.00	4.51		6.00	4.51	1.00	0.00%	
L						1.33			1.33					
						2.69			2.69					
			B一原		水平		6.00	2.23	_	6.00	2.23	1.00	0.00%	
24	FW	V204-	子炉給 水内側	逆止弁		2.69			2.69					
		1010	隔離逆 止 弁			1.33			1.33					
			11.71		鉛直		6.00	4.51		6.00	4.51	1.00	0.00%	
1			I			1.33			1.33					I

表2 高振動数領域を考慮した弁の動的機能持評価結果(5/14)\*1

- \*2:上段が動的解析結果(50Hz 又は100Hz)と最大加速度(1.2ZPA)における最大値,中 段が動的解析結果(50Hz 又は100Hz)の値,下段が最大加速度(1.2ZPA)の値。配 管系が剛構造の場合は中段の動的解析結果に「一」を記載する。
- \*3:機能確認済加速度以下となる弁については機能確認済加速度,機能確認済加速度を 超過する弁については動作確認済加速度を記載する。
- \*4:機能確認済加速度を超過し詳細評価を実施する弁については、判断基準から除外する。
- \*5:機能確認済加速度を超過した評価値については「A」,振動数領域を 50Hz にした場合の応答加速度と振動数領域を 100Hz にした場合の応答加速度を比較して有意な応答増加が確認された評価値については「B」を記載する。

						MAX (	50Hz, 1. 2ZP	I)	MAX	(100Hz, 1.2ZI	PA)			
No.	系統	弁番号	弁名称	弁型式	方向	機能維 持加速 度 <sup>*2</sup> (①)	機 能動 認 速 * <sup>3</sup> (③)	裕度	機能維 持加速 度 <sup>*2</sup> (②)	機能又 体動認定 <sup>*3</sup> (③)	裕度	増加率 (②/①)	50Hz→100Hz での増加値の 機能確認済加 速度に対する 比率 <sup>*4</sup> ((②-①)/③)	判定 区分 *5
						2.76			2.76					
					水平	2.76	6.00	2.17	2.76	6.00	2.17	1.00	0.00%	
05	DUD	MV222-	A-RHR 熱交バ	電動グ		1.70			1.70					
20	MIN	2A	イパス 弁	弁		1.54			1.54					
			21		鉛直	0.82	6.00	3.89	0.92	6.00	3.89	1.00	0.00%	
						1.54			1.54					
						3.07			3.27					
			P _ DUD		水平	3.07	6.00	1.95	3.27	6.00	1.83	1.07	3.34%	
26	RHR	MV222-	熱交バ	電動グ ローブ		1.70			1.70					
20	iunt	2B	イバス 弁	弁		3.68			3.68					
					鉛直	3.68	6.00	1.63	3.68	6.00	1.63	1.00	0.00%	
						1.54			1.54					
						2.25			2.25					
			AーRHR ドライ		水平	_	6.00	2.66	_	6.00	2.66	1.00	0.00%	
27	RHR	MV222-	ウェル	電動ゲ		2.25			2.25					
		ЪA	弗 1 スプレ	- r#		1.73			1.73					
			イ弁		鉛直	_	6.00	3.46		6.00	3.46	1.00	0.00%	
						1.73			1.73					
						1.94			1.94	-				
			BーRHR ドライ		水平	1.94	6.00	3.09	1.94	6.00	3.09	1.00	0.00%	
28	RHR	MV222- 3B	ウェル 笛 1	電動ゲ ート4		1.70			1.70					
		0D	スプレ	1.71	hn ++	1.54		0.00	1.54		0.00	1 00	0.00%	
			1 #		蚯担.	1.33	6.00	3.89	1.43	6.00	3.89	1.00	0.00%	
						1.04			1. 54					
			A _ DUD			2.20	6.00	2 66	2.20	6.00	2 66	1 00	0.00%	
			ドライ		小十	2 25	0.00	2.00	9.95	0.00	2.00	1.00	0.00%	
29	RHR	MV222- 4A	ウェル 第 2	電動ゲ ート弁		1.73			1.73					
			スプレ イ弁		鉛直		6.00	3 46	1.15	6.00	3 46	1 00	0.00%	
			1.71		2010	1 73	0.00	0.10	1 73	0.00	0. 10	1.00	0.00%	
						2, 05			2, 15			<u> </u>		
			B-RHR		水平	2.05	6.00	2.92	2. 15	6.00	2.79	1.05	1.67%	
		MV999_	ドライ	雪動ゲ		1.70			1.70					
30	RHR	MV 222- 4B	リェル 第 2	电動ク ート弁		1.84			1.84					
			スプレ イ弁		鉛直	1.84	6.00	3.26	1.84	6.00	3.26	1.00	0.00%	
						1.54			1.54					

表2 高振動数領域を考慮した弁の動的機能持評価結果(6/14)\*1

- \*2:上段が動的解析結果(50Hz 又は100Hz)と最大加速度(1.2ZPA)における最大値,中 段が動的解析結果(50Hz 又は100Hz)の値,下段が最大加速度(1.2ZPA)の値。配 管系が剛構造の場合は中段の動的解析結果に「一」を記載する。
- \*3:機能確認済加速度以下となる弁については機能確認済加速度,機能確認済加速度を 超過する弁については動作確認済加速度を記載する。
- \*4:機能確認済加速度を超過し詳細評価を実施する弁については、判断基準から除外する。
- \*5:機能確認済加速度を超過した評価値については「A」,振動数領域を 50Hz にした場合の応答加速度と振動数領域を 100Hz にした場合の応答加速度を比較して有意な応答増加が確認された評価値については「B」を記載する。

						MAX (	50Hz, 1. 2ZP	A)	MAX	(100Hz, 1.2ZI	PA)			
No.	系統	弁番号	弁名称	弁型式	方向	機能維 持加速 度 <sup>*2</sup> (①)	機 能 動 認 速 * <sup>3</sup> (③)	裕度	機能維 持加速 度 <sup>*2</sup> (②)	機能又 は動認作 加速* <sup>3</sup> (③)	裕度	増加率 (②/①)	50Hz→100Hz での増加値の 機能確認済加 速度に対する 比率* <sup>4</sup> ((②-①)/③)	判定 区分 *5
						1.70			1.70					
					水平	1.13	6.00	3. 52	1.33	6.00	3.52	1.00	0.00%	
21	DUD	MV222-	A — RHR	電動ゲ		1.70			1.70					
51	KHK	5A	注水弁	ート弁		1.54			1.54					
					鉛直	1.13	6.00	3.89	1.13	6.00	3.89	1.00	0.00%	
						1.54			1.54					
						2.15			2.15					
					水平	2.15	6.00	2.79	2.15	6.00	2.79	1.00	0.00%	
32	RHR	MV222-	B-RHR	電動ゲ		1.70			1.70					
		эв	往水开	- r#		1.94			1.94					
					鉛直	1.94	6.00	3.09	1.94	6.00	3.09	1.00	0.00%	
						1.54			1.54					
						2.25			2.35					
		10000			水平	2.25	6.00	2.66	2.35	6.00	2.55	1.05	1.67%	
33	RHR	MV222- 5C	C-RHR 注水弁	電動ゲ ート弁		1.70			1.70					
		00	шллл	1.21	AN -=	3.47	C 00	1 70	3.47	C 00	1 70	1 00	0.00%	
					鉛圓	3.47	6.00	1.72	3.47	6.00	1.72	1.00	0.00%	
						1.54			1.54					
					- 제 제	2.00	6.00	1 62	2.00	6 00	1 54	1 06	2 2 40/	
			RHR 炉		小十	3.00	0.00	1.05	3.00	0.00	1.04	1.00	3. 34%	
34	RHR	MV222- 6	水入口 内側隔	電動ゲ ー ト 弁		2.45			2 45					
			離弁		松市	2.45	6.00	2 44	2.45	6.00	2 44	1 00	0.00%	
					2010	0.98	0.00	2. 11	0.98	0.00	2.11	1.00	0.00%	
						2 45			2 45					
					水平	2.45	6.00	2.44	2.45	6.00	2.44	1.00	0.00%	
		MV222_	RHR 炉	雪動ゲ		1.48			1.48					
35	RHR	MV222- 7	外側隔	電動クレート弁		2.96			2.96					
			離弁		鉛直	2.96	6.00	2.02	2.96	6.00	2.02	1.00	0.00%	
						0.77			0.77					
						1.52	1		1.52					
					水平	0.92	6.00	3.94	1.23	6.00	3.94	1.00	0.00%	
<i>a</i> -	D1	MV222-	AーRHR ポンプ	電動グ		1.52	1		1.52					
36	KHR	11A	炉水戻	ローブ 弁		1.74			1.74					
			ツ 카*		鉛直	1.74	6.00	3.44	1.74	6.00	3.44	1.00	0.00%	
						1.16	1		1.16	1				

表2 高振動数領域を考慮した弁の動的機能持評価結果(7/14)\*1

- \*2:上段が動的解析結果(50Hz 又は100Hz)と最大加速度(1.2ZPA)における最大値,中 段が動的解析結果(50Hz 又は100Hz)の値,下段が最大加速度(1.2ZPA)の値。配 管系が剛構造の場合は中段の動的解析結果に「一」を記載する。
- \*3:機能確認済加速度以下となる弁については機能確認済加速度,機能確認済加速度を 超過する弁については動作確認済加速度を記載する。
- \*4:機能確認済加速度を超過し詳細評価を実施する弁については、判断基準から除外する。
- \*5:機能確認済加速度を超過した評価値については「A」,振動数領域を 50Hz にした場合の応答加速度と振動数領域を 100Hz にした場合の応答加速度を比較して有意な応答増加が確認された評価値については「B」を記載する。

						MAX (	50Hz, 1. 2ZP	A)	MAX	(100Hz, 1.2ZI	PA)			
No.	系統	弁番号	弁名称	弁型式	方向	機能維 持加速 度 <sup>*2</sup> (①)	機 は 離 記 速 * <sup>3</sup> (③)	裕度	機能維 持加速 度 <sup>*2</sup> (②)	機能又 能動認定 加速* <sup>3</sup> (③)	裕度	増加率 (②/①)	50Hz→100Hz での増加値の 機能確認済加 速度に対する 比率* <sup>4</sup> ((②-①)/③)	判定 区分 *5
			B-RHR	雪新ガ	水平	1.52 0.62	6.00	3.94	1.52	6.00	3.94	1.00	0.00%	
37	RHR	MV222-	ポンプ <b></b>	电動シ ローブ		1.52			1.52					
		110	り弁	弁	60 ±	1.16	C 00	5.15	1.16	C 00	5 17	1.00	0.00%	
					如但	0.62	6.00	ə. 17	0.82	6.00	5.17	1.00	0.00%	
						1.10			1.10					
					水平	0.11	6.00	3 94	1.02	6.00	3 94	1 00	0.00%	
		18/000	A — RHR	電動グ	1111	1.52	0.00	0.01	1.52	0.00	0.01	1.00	0.00%	
38	RHR	MV222- 15A	テスト 血	ローブ 金		1. 16			1. 16					
			71	71	鉛直	0.11	6.00	5.17	0.62	6,00	5.17	1.00	0.00%	
						1.16			1.16					
						1.70			1.84					
					水平	1.43	6.00	3.52	1.84	6.00	3.26	1.09	2.34%	
		MV222-	B-RHR	電動グ		1.70			1.70					
39	RHR	15B	テスト 弁	ローブ 弁		1.54			1.54					
					鉛直	1.03	6.00	3.89	1.23	6.00	3.89	1.00	0.00%	
						1.54			1.54					
						2.25			2.45					
					水平	2.25	6.00	2.66	2.45	6.00	2.44	1.09	3.34%	
40	DUD	MV222-	AーRHR トーラ	電動ゲ		1.52			1.52					
40	MIN	16A	ススプ レイ弁	ート弁		1.16			1.16					
					鉛直	0.82	6.00	5.17	0.82	6.00	5.17	1.00	0.00%	
						1.16			1.16					
						2.96			2.96					
			B-BHB		水平	2.96	6.00	2.02	2.96	6.00	2.02	1.00	0.00%	
41	RHR	MV222-	トーラ	電動ゲ		1.52			1.52					
		168	ススワ レイ弁	一下开		1.43			1.54					
					鉛直	1.43	6.00	4.19	1.54	6.00	3.89	1.08	1.84%	
						1.16			1.16					
						5.92			6.03					
					水平	5.92	6.00	1.01	6.03	6.00	0.99	1.02	—	А
42	RHR	AV222-	A一試 験可能	空気作 動逆止		3.18			3.18					
		14	逆止弁	弁	be -be	4.80			4.80					
					鉛直	4.80	6.00	1.25	4.80	6.00	1.25	1.00	—	
1						1.44			1.44	1				

表2 高振動数領域を考慮した弁の動的機能持評価結果(8/14)\*1

- \*2:上段が動的解析結果(50Hz 又は100Hz)と最大加速度(1.2ZPA)における最大値,中 段が動的解析結果(50Hz 又は100Hz)の値,下段が最大加速度(1.2ZPA)の値。配 管系が剛構造の場合は中段の動的解析結果に「一」を記載する。
- \*3:機能確認済加速度以下となる弁については機能確認済加速度,機能確認済加速度を 超過する弁については動作確認済加速度を記載する。
- \*4:機能確認済加速度を超過し詳細評価を実施する弁については、判断基準から除外する。
- \*5:機能確認済加速度を超過した評価値については「A」,振動数領域を 50Hz にした場合の応答加速度と振動数領域を 100Hz にした場合の応答加速度を比較して有意な応答増加が確認された評価値については「B」を記載する。

						MAX (	50Hz, 1. 2ZP	A)	MAX	(100Hz, 1.2ZI	PA)			
No.	系統	弁番号	弁名称	弁型式	方向	機能維 持評価 用加速 (①)	機 は 離 記 速 * <sup>3</sup> (③)	裕度	機能維 持加速 度 <sup>*2</sup> (②)	機能又 能動認定 加速* <sup>3</sup> (③)	裕度	増加率 (②/①)	50Hz→100Hz での増加値の 機能確認済加 速度に対する 比率* <sup>4</sup> ((②-①)/③)	判定 区分 *5
						3.68			4.09					
					水平	3.68	6.00	1.63	4.09	6.00	1.46	1.12	6.84%	
40	DUD	AV222-	B-試 除可的	空気作		3.18			3.18					
43	КНК	1B	缺可能 逆止弁	動逆止 弁		4.09			4.09					
					鉛直	4.09	6.00	1.46	4.09	6.00	1.46	1.00	0.00%	
						1.44			1.44					
						4.90			4.90					
					水平	4.90	6.00	1.22	4.90	6.00	1.22	1.00	0.00%	
44	RHR	AV222-	C-試 驗可能	空気作動逆止		3.18			3.18					
		10	逆止弁	弁		3.47			3.58					
					鉛直	3.47	6.00	1.72	3.58	6.00	1.67	1.04	1.84%	
						1.44			1.44					
						5.82			5.82					
		A-炉 水戻り		水平	5.82	6.00	1.03	5.82	6.00	1.03	1.00	0.00%		
45	RHR	AV222-	が戻り 試験可	空风作動逆止		1.83			1.83					
		511	能逆止 弁	弁	<b>b</b> <i>v</i> <b>- t v</b>	2.35			2.35					
					鉛直	2.35	6.00	2.55	2.35	6.00	2.55	1.00	0.00%	
						0.98			0.98					
					-14 प्रारं	8.58	C 00	0.00	8.58	C 00	0.00	1 00		
			B-炉 水豆り	灾気作	水平	8.58	6.00	0.69	8.58	6.00	0.69	1.00		А
46	RHR	AV222- 3B	試験可	動逆止		1.83			1.83					
			能迎止 弁	开	い古	2.00	6.00	1 54	3.90	6.00	1 50	1.02	_	
					91 IL	0.98	0.00	1.04	0.98	0.00	1.00	1.05		
						1 48			1 64					
					水平	0, 52	6,00	4,05	1.64	6,00	3, 65	1, 11	2,67%	
		MV994-	HPCS ポンプ	雷動だ		1.48			1.48					
47	HPCS	2	トーラ ス入口	電動クレート弁		0.77			0.77					
			弁		鉛直	0.31	6.00	7.79	0.62	6.00	7.79	1.00	0.00%	
						0.77			0.77					
						1.74			1.74					
					水平	1.74	6.00	3.44	1.74	6.00	3.44	1.00	0.00%	
		MV224-	HPCS	電動ゲ		1.52			1.52					
48	HPCS	3	注水弁	ート弁		1.33			1.33					
					鉛直	1.33	6.00	4.51	1.33	6.00	4.51	1.00	0.00%	
						1.16			1.16	1				

表2 高振動数領域を考慮した弁の動的機能持評価結果(9/14)\*1

- \*2:上段が動的解析結果(50Hz 又は100Hz)と最大加速度(1.2ZPA)における最大値,中 段が動的解析結果(50Hz 又は100Hz)の値,下段が最大加速度(1.2ZPA)の値。配 管系が剛構造の場合は中段の動的解析結果に「一」を記載する。
- \*3:機能確認済加速度以下となる弁については機能確認済加速度,機能確認済加速度を 超過する弁については動作確認済加速度を記載する。
- \*4:機能確認済加速度を超過し詳細評価を実施する弁については、判断基準から除外する。
- \*5:機能確認済加速度を超過した評価値については「A」,振動数領域を 50Hz にした場合の応答加速度と振動数領域を 100Hz にした場合の応答加速度を比較して有意な応答増加が確認された評価値については「B」を記載する。

						MAX (	50Hz, 1. 2ZP	A)	MAX	(100Hz, 1.2ZI	PA)			
No.	系統	弁番号	弁名称	弁型式	方向	機能維 持加速 度 <sup>*2</sup> (①)	機 は 離 動 認 速 * <sup>3</sup> (③)	裕度	機能維 持加速 度 <sup>*2</sup> (②)	機能又 能動認定 加速* <sup>3</sup> (③)	裕度	増加率 (②/①)	50Hz→100Hz での増加値の 機能確認済加 速度に対する 比率* <sup>4</sup> ((②-①)/③)	判定 区分 *5
						4.70			4.80					
					水平	4.70	6.00	1.27	4.80	6.00	1.25	1.03	1.67%	
40	UDCS	AV224-	試験可 #####	空気作動逆止		3.70			3.70					
45	111 0.5	1	弁	新芝工		1.55			1.55					
					鉛直	0.82	6.00	3.87	1.03	6.00	3.87	1.00	0.00%	
						1.55			1.55					
						1.84			2.05					
					水平	1.84	6.00	3.26	2.05	6.00	2.92	1.12	3.50%	
50	LPCS	MV223-	LPCS	電動ゲ		1.52			1.52					
		2	汪水并	ート弁		1.23			1.33					
					鉛直	1.23	6.00	4.87	1.33	6.00	4.51	1.09	1.67%	
						1.16			1.16					
						5.52			5.82					
					水平	5.52	6.00	1.08	5.82	6.00	1.03	1.06	5.00%	
51	LPCS	AV223-	試験可 能逆止	空気作 動逆止		3.70			3.70					
		1	弁	弁		1.55			2.35					
					鉛直	1.43	6.00	3.87	2.35	6.00	2.55	1.52	13.34%	В
						1.55			1.55					
						3.18			3.18	-				
			書台中		水平	0.92	6.00	1.88	1.84	6.00	1.88	1.00	0.00%	
52	RCIC	MV221- 20	侧隔離	電動ゲ ート弁		3.18			3.18					
		20	弁	1 21	hn ++	3.78		4 50	3.78		4 50	1 00	0.00%	
					鉛圓	3.78	6.00	1.58	3.78	6.00	1.58	1.00	0.00%	
						1.44			1.44					
					- 제 제	1. 52	6.00	2.04	1. 52	6 00	2.04	1 00	0.00%	
			蒸気外	-	小十	1.03	0.00	5. 54	1.55	0.00	5. 54	1.00	0.00%	
53	RCIC	MV221- 21	側隔離	電動ゲ ート弁		1.32			1.32					
			<del></del>		鉛直	1.43	6.00	4 19	1.43	6.00	4 19	1 00	0.00%	
					2010	1 16	0.00	1. 15	1.16	0.00	1. 15	1.00	0.00%	
						2, 05			2, 15					
					水平	2.05	6.00	2.92	2. 15	6.00	2.79	1.05	1.67%	
		MV914-	A-RCW 常用補	雷動ゲ		1.52			1. 52					
54	RCW	1A	機冷却 水入口	电助ク		1.16			1.16					
			切換弁		鉛直	0.21	6.00	5.17	0.72	6.00	5.17	1.00	0.00%	
						1.16			1.16					

表2 高振動数領域を考慮した弁の動的機能持評価結果(10/14)\*1

- \*2:上段が動的解析結果(50Hz 又は100Hz)と最大加速度(1.2ZPA)における最大値,中 段が動的解析結果(50Hz 又は100Hz)の値,下段が最大加速度(1.2ZPA)の値。配 管系が剛構造の場合は中段の動的解析結果に「一」を記載する。
- \*3:機能確認済加速度以下となる弁については機能確認済加速度,機能確認済加速度を 超過する弁については動作確認済加速度を記載する。
- \*4:機能確認済加速度を超過し詳細評価を実施する弁については、判断基準から除外する。
- \*5:機能確認済加速度を超過した評価値については「A」,振動数領域を 50Hz にした場合の応答加速度と振動数領域を 100Hz にした場合の応答加速度を比較して有意な応答増加が確認された評価値については「B」を記載する。

						MAX (	50Hz, 1. 2ZP	A)	MAX	(100Hz, 1.2ZI	PA)			
No.	系統	弁番号	弁名称	弁型式	方向	機能維 持加速 度 <sup>*2</sup> (①)	機 は 動 認 速 * <sup>3</sup> (③)	裕度	機能維 持加速 度 <sup>*2</sup> (②)	機能又 は動認作 加速 * <sup>3</sup> (③)	裕度	増加率 (②/①)	50Hz→100Hz での増加値の 機能確認済加 速度に対する 比率* <sup>4</sup> ((②-①)/③)	判定 区分 *5
						3.07			3.17					
			B-RCW		水平	3.07	6.00	1.95	3.17	6.00	1.89	1.04	1.67%	
55	DCW	MV214-	常用補	電動ゲ		1.52			1.52					
00	RC#	1B	水入口	ート弁		1.23			1.23					
			切換开		鉛直	1.23	6.00	4.87	1.23	6.00	4.87	1.00	0.00%	
						1.16			1.16					
						1.90			1.94					
			A — RHR		水平	1.13	6.00	3.15	1.94	6.00	3.09	1.03	0.67%	
56	RCW	MV214-	熱交冷	電動グ ローブ		1.90			1.90					
		7A	却水出 口弁	弁		1.79			1.79					
					鉛直	1.03	6.00	3.35	1.33	6.00	3.35	1.00	0.00%	
						1.79			1.79					
						2.56			3.78					
			B-RHR		水平	2.56	6.00	2.34	3.78	6.00	1.58	1.48	20.34%	В
57	RCW	MV214-	熱交冷	電動グ ローブ		2.25			2.25					
		<i>(</i> B	却水出 口弁	弁		2.25			2.35					
					鉛直	2.25	6.00	2.66	2.35	6.00	2.55	1.05	1.67%	
						1.73			1.73					
						3.68			3.68					
					水平	3.68	6.00	1.63	3.68	6.00	1.63	1.00	0.00%	
58	CUW	MV213-	CUW 入 口内側	電動ゲ		1.68			1.68					
		3	隔離弁	- F#		0.92			0.92					
					鉛直	0.82	6.00	6.52	0.82	6.00	6.52	1.00	0.00%	
						0.92			0.92					
					-4-37	3.07	G 00	1.05	3.07	G 00	1.05	1 00	0.00%	
			CUW 7		水平	3.07	6.00	1.95	3.07	6.00	1.95	1.00	0.00%	
59	CUW	MV213- 4	口外側	電動ゲ ート弁		1.52			1.52					
			隔離弁		かった	1.10	C 00	E 17	1.10	C 00	F 17	1 00	0.00%	
					如但	1.13	6.00	ə. 17	1.13	6.00	5.17	1.00	0.00%	
						1.10			1.10					
					- N TT	1.70	6.00	3 59	1. 70	6.00	3 59	1 00	0.00%	
			水圧制 御ユニ	制御棒	77. <del>1</del> -	1 70	0.00	5.02	1 70	0.00	5.04	1.00	0.00%	
60	CRD	AV212- 126	ットス	駆動系 スクラ		1.10			1.10					
			シノム	ム弁	鉛直		6.00	3 89	1.01	6.00	3 89	1 00	0.00%	
					211 1002	1.54	0.00	0.00	1.54	0.00	0.00		0.00,0	

表2 高振動数領域を考慮した弁の動的機能持評価結果(11/14)\*1

- \*2:上段が動的解析結果(50Hz 又は100Hz)と最大加速度(1.2ZPA)における最大値,中 段が動的解析結果(50Hz 又は100Hz)の値,下段が最大加速度(1.2ZPA)の値。配 管系が剛構造の場合は中段の動的解析結果に「一」を記載する。
- \*3:機能確認済加速度以下となる弁については機能確認済加速度,機能確認済加速度を 超過する弁については動作確認済加速度を記載する。
- \*4:機能確認済加速度を超過し詳細評価を実施する弁については、判断基準から除外する。
- \*5:機能確認済加速度を超過した評価値については「A」,振動数領域を 50Hz にした場合の応答加速度と振動数領域を 100Hz にした場合の応答加速度を比較して有意な応答増加が確認された評価値については「B」を記載する。

						MAX (	50Hz, 1. 2ZP	A)	MAX	(100Hz, 1.2ZH	PA)			
No.	系統	弁番号	弁名称	弁型式	方向	機能維 持加速 度 <sup>*2</sup> (①)	機 は 動 認 速 * <sup>3</sup> (③)	裕度	機能維 持加速 度 <sup>*2</sup> (②)	機 は 動 認 速 * <sup>3</sup> (③)	裕度	増加率 (②/①)	50Hz→100Hz での増加値の 機能確認済加 速度に対する 比率 <sup>*4</sup> ((②-①)/③)	判定 区分 * <mark>5</mark>
61	CDD	AV212-	水圧制 御ユニ	制御棒 駆動系	水平	1.70 — 1.70	6.00	3. 52	1.70 — 1.70	6.00	3. 52	1.00	0.00%	
01	ChD	127	クラム 弁	スクラ ム弁	鉛直	1.54 — 1.54	6.00	3.89	1.54 — 1.54	6.00	3.89	1.00	0.00%	
69	ADC	MV227-	A-逃が し弁	電動グ	水平	2. 25 0. 11 2. 25	6.00	2.66	2. 25 1. 33 2. 25	6.00	2.66	1.00	0.00%	
62	ADS	2A	N2 入 口弁	弁	鉛直	1.73 0.11 1.73	6.00	3.46	1.73 0.11 1.73	6.00	3.46	1.00	0.00%	
		WV227-	B-逃が し弁	電動グ	水平	2. 25 0. 52 2. 25	6.00	2.66	2.25 0.92 2.25	6.00	2.66	1.00	0. 00%	
63	ADS	2B	N2 入 口弁	サ	鉛直	1.73 0.62 1.73	6.00	3.46	1.73 0.82 1.73	6.00	3.46	1.00	0. 00%	
64	0.05	AV226-	A-R/B	空気作 動バタ	水平	1.90 0.21 1.90	6.00	3.15	1.90 1.33 1.90	6.00	3. 15	1.00	0.00%	
64	SGI	1A	連絡弁	フライ 弁	鉛直	1.79 0.41 1.79	6.00	3.35	1.79 0.52 1.79	6.00	3.35	1.00	0.00%	
65	SCT	AV226-	B-R/B	空気作 動バタ	水平	1.90 0.11 1.90	6.00	3. 15	1.90 1.74 1.90	6.00	3. 15	1.00	0.00%	
05	561	1B	連絡弁	フライ 弁	鉛直	1.79 0.31 1.79	6.00	3. 35	1.79 0.62 1.79	6.00	3. 35	1.00	0.00%	
66	ECS	MV229-	A-FCS	電動ゲ	水平	2.56 2.56 2.25	6.00	2. 34	2.66 2.66 2.25	6.00	2. 25	1.04	1.67%	
00	100	1A	離弁	ート弁	鉛直	1.73 0.31 1.73	6.00	3.46	1.73 0.72 1.73	6.00	3.46	1.00	0. 00%	

表2 高振動数領域を考慮した弁の動的機能持評価結果(12/14)\*1

- \*2:上段が動的解析結果(50Hz 又は100Hz)と最大加速度(1.2ZPA)における最大値,中 段が動的解析結果(50Hz 又は100Hz)の値,下段が最大加速度(1.2ZPA)の値。配 管系が剛構造の場合は中段の動的解析結果に「一」を記載する。
- \*3:機能確認済加速度以下となる弁については機能確認済加速度,機能確認済加速度を 超過する弁については動作確認済加速度を記載する。
- \*4:機能確認済加速度を超過し詳細評価を実施する弁については、判断基準から除外する。
- \*5:機能確認済加速度を超過した評価値については「A」,振動数領域を 50Hz にした場合の応答加速度と振動数領域を 100Hz にした場合の応答加速度を比較して有意な応答増加が確認された評価値については「B」を記載する。

						MAX (	50Hz, 1. 2ZP/	I)	MAX	(100Hz, 1.2ZH	PA)			
No.	系統	弁番号	弁名称	弁型式	方向	機能維 持加速 度 <sup>*2</sup> (①)	機 能 動 認 速 * <sup>3</sup> (③)	裕度	機能維 持加速 度 <sup>*2</sup> (②)	機 能 動 認 速 * <sup>3</sup> (③)	裕度	増加率 (②/①)	50Hz→100Hz での増加値の 機能確認済加 速度に対する 比率* <sup>4</sup> ((2-①)/③)	判定 区分 *5
					水平	6. 43 6. 43 2. 25	20.00	3.11	6. 43 6. 43 2. 25	20.00	3.11	1.00	_	А
67	FCS	MV229- 1B	B-FCS 入口隔 離弁	電動ゲ ート弁	鉛直	3.98 3.98 1.73	20.00	5.02	3.98 3.98 1.73	20.00	5.02	1.00	_	
					合成	7.57 7.57 2.84	20.00	2.64	7.57 7.57 2.84	20.00	2.64	1.00	_	
60	Dag	MV229-	A-FCS	電動ゲ	水平	1.70 1.54 1.70	6.00	3. 52	1.94 1.94 1.70	6.00	3.09	1.15	4.00%	
68	FCS	2A	離弁	ート弁	鉛直	1.64 1.64 1.54	6.00	3. 65	1.64 1.64 1.54	6.00	3. 65	1.00	0.00%	
69	ECS	MV229-	B—FCS 出口隔	電動ゲ	水平	1.70 1.03 1.70	6.00	3. 52	1.84 1.84 1.70	6.00	3. 26	1.09	2. 34%	
09	rts	2B	離弁	ート弁	鉛直	1.54 0.92 1.54	6.00	3. 89	1.54 1.03 1.54	6.00	3. 89	1.00	0.00%	
70	NCC	AV217-	Aート ーラス 百空破	空気作 動バタ	水平	1.52 1.33 1.52	6.00	3.94	1.94 1.94 1.52	6.00	3. 09	1.28	7.00%	
10	100	10A	東至w 壊隔離 弁	フライ 弁	鉛直	1.16 0.31 1.16	6.00	5.17	1.16 1.13 1.16	6.00	5.17	1.00	0.00%	
71	NCC	AV217-	Bート ーラス 百空破	空気作 動バタ	水平	1.74 1.74 1.52	6.00	3. 44	2.45 2.45 1.52	6.00	2. 44	1. 41	11.84%	В
11	INGC	10B	桌 宝 wd 壞隔離 弁	フライ 弁	鉛直	1.16 0.11 1.16	6.00	5.17	1.16 1.03 1.16	6.00	5.17	1.00	0.00%	

表 2 高振動数領域を考慮した弁の動的機能持評価結果(13/14)\*1

- \*2:上段が動的解析結果(50Hz 又は100Hz)と最大加速度(1.2ZPA)における最大値,中 段が動的解析結果(50Hz 又は100Hz)の値,下段が最大加速度(1.2ZPA)の値。配 管系が剛構造の場合は中段の動的解析結果に「一」を記載する。
- \*3:機能確認済加速度以下となる弁については機能確認済加速度,機能確認済加速度を 超過する弁については動作確認済加速度を記載する。
- \*4:機能確認済加速度を超過し詳細評価を実施する弁については、判断基準から除外する。
- \*5:機能確認済加速度を超過した評価値については「A」,振動数領域を 50Hz にした場合の応答加速度と振動数領域を 100Hz にした場合の応答加速度を比較して有意な応答増加が確認された評価値については「B」を記載する。

						MAX (	50Hz, 1. 2ZP	A)	MAX	(100Hz, 1.2ZH	PA)			
No.	系統	弁番号	弁名称	弁型式	方向	機能維 持加速 度 <sup>*2</sup> (①)	機 は 動 認 速 * <sup>3</sup> (③)	裕度	機能維 持加速 度 <sup>*2</sup> (②)	機 は 動 認 速 * <sup>3</sup> (③)	裕度	増加率 (②/①)	50Hz→100Hz での増加値の 機能確認済加 速度に対する 比率 <sup>*4</sup> ((②-①)/③)	判定 区分 * <mark>5</mark>
		10/0 47	A-TSW	電動バ	水平	2.30 — 2.30	6.00	2.60	2.30 — 2.30	6.00	2.60	1.00	0.00%	
72	TSW	1A	ポンプ 出口弁	タフラ イ弁	鉛直	1.00 — 1.00	6.00	6.00	1.00 — 1.00	6.00	6.00	1.00	0.00%	
		MV247-	B-TSW	電動バ	水平	2.30 — 2.30	6.00	2.60	2.30 — 2.30	6.00	2.60	1.00	0.00%	
73	TSW	1B	ポンプ 出口弁	タフラ イ弁	鉛直	1.00 — 1.00	6.00	6.00	1.00 — 1.00	6.00	6.00	1.00	0.00%	
		MV247-	C-TSW	電動バ	水平	2.30 — 2.30	6.00	2.60	2.30 — 2.30	6.00	2.60	1.00	0.00%	
74	TSW	10	ボンプ 出口弁	タフラ イ弁	鉛直	1.00 — 1.00	6.00	6.00	1.00 — 1.00	6.00	6.00	1.00	0.00%	
		MV247-	TSW ポ ンプ第	電動バ	水平	2.30 — 2.30	6.00	2.60	2.30 — 2.30	6.00	2.60	1.00	0.00%	
75	TSW	3	二出口	タフラ イ弁	鉛直	1.00 — 1.00	6.00	6.00	1.00 — 1.00	6.00	6.00	1.00	0. 00%	
70	TOW	NO 47 5	TSW 浸	¥4.4	水平	2.80 — 2.80	6.00	2.14	2.80 — 2.80	6.00	2.14	1.00	0.00%	
76	15₩	V247-5	水防止 逆止弁	逆止开	鉛直	1.90 — 1.90	6.00	3.15	1.90 — 1.90	6.00	3. 15	1.00	0.00%	
77	DWI	V252-	廃液放 出管浸	道正分	水平	2.80 0.70 2.80	6.00	2.14	2.80 1.90 2.80	6.00	2.14	1.00	0.00%	
11	KWL	6000	水防止 逆止弁	<i>更正并</i>	鉛直	1.90 0.40 1.90	6.00	3.15	1.90 1.30 1.90	6.00	3. 15	1.00	0.00%	

表2 高振動数領域を考慮した弁の動的機能持評価結果(14/14)\*1

- \*2:上段が動的解析結果(50Hz 又は100Hz)と最大加速度(1.2ZPA)における最大値,中 段が動的解析結果(50Hz 又は100Hz)の値,下段が最大加速度(1.2ZPA)の値。配 管系が剛構造の場合は中段の動的解析結果に「一」を記載する。
- \*3:機能確認済加速度以下となる弁については機能確認済加速度,機能確認済加速度を 超過する弁については動作確認済加速度を記載する。
- \*4:機能確認済加速度を超過し詳細評価を実施する弁については、判断基準から除外する。
- \*5:機能確認済加速度を超過した評価値については「A」,振動数領域を 50Hz にした場合の応答加速度と振動数領域を 100Hz にした場合の応答加速度を比較して有意な応答増加が確認された評価値については「B」を記載する。

							(100Hz,1.2	ZPA)	MAX	(200Hz, 1. 2)	ZPA)		
No.	系統	弁番号	弁名称	弁型式	方向	機能 構 開 加 速 (①)	機能確 認済加 速度 (③)	裕度	機能評加 用 度 <sup>*2</sup> (②)	機能確 認済加 速度 (③)	裕度	増加率 (②/①)	100Hz→200Hz での増加値の 機能確認済加 速度に対する 比率 ((②-①)/③)
						5.82			5.82				
					水平	5.82	6.00	1.03	5.82	6.00	1.03	1.00	0.00%
1	LPCS	AV223-1	試験可能	空気作動逆止		3.70			3.70				
-	11.00	1112200 1	逆止弁	弁		2.35			2.45				
					鉛直	2.35	6.00	2.55	2.45	6.00	2.44	1.05	1.67%
						1.55			1.55				
						2.45			2.45				
				空気作	水平	2.45	6.00	2.44	2.45	6.00	2.44	1.00	0.00%
2	NGC	AV217-	Bートーラ ス真空破	重べに動バタ		1.52			1.52				
		10B	壞隔離弁	シライ 弁		1.16			1.16				
					鉛直	1.03	6.00	5.17	1.03	6.00	5.17	1.00	0.00%
						1.16			1.16				
						3.78			3.78				
					水平	3. 78	6.00	1.58	3.78	6.00	1.58	1.00	0.00%
3	RCW	MV214-7B	B-RHR 熱 交冷却水	電動グ ローブ		2.25			2.25				
_			出口弁	弁		2.35			2.35				
					鉛直	2.35	6.00	2.55	2.35	6.00	2.55	1.00	0.00%
						1.73			1.73				

表3 更なる高振動数領域を考慮した弁の動的機能維持評価結果\*1

\*2:上段が動的解析結果(100Hz 又は 200Hz)と最大加速度(1.2ZPA)における最大値, 中段が動的解析結果(100Hz 又は 200Hz)の値,下段が最大加速度(1.2ZPA)の値

添付1

弁の動的機能維持評価における高振動数領域の検討に適用する床応答スペクトルについて

1. はじめに

弁の動的機能維持評価に用いる床応答スペクトルは、50Hz までの範囲で床応答スペクト ルを作成し、50Hz 以上を最大加速度(1.0ZPA)とする(NS2-補-027-01「設計用床応答スペ クトルの作成方法及び適用方法について」参照)。このことが妥当であることを確認するた め、50Hz までの床応答スペクトルを確認し、50Hz 程度で加速度が収束していることを確認 する。100Hz までを考慮した評価を実施する場合の床応答スペクトルの作成イメージを図1 に示す。



図1 弁の動的機能維持評価に用いる床応答スペクトルイメージ図 (100Hz までを考慮した評価に適用する場合)

2. 高振動数領域の床応答スペクトル

動的機能維持評価の評価対象弁が設置されている建物は原子炉建物であることから,弁の 動的機能維持評価に用いる代表的な例として,添付書類「VI-2-7 設計用床応答スペクトル の作成方針」に示されているもののうち,原子炉建物,ガンマ線遮蔽壁及び圧力容器ペデス タルの弁の動的機能維持評価に用いる床応答スペクトルの例を図 2~4 に示す。なお,本検 討に適用した全ての床応答スペクトルについては添付 3 に示す。

水平方向(NS)について,原子炉建物は10Hz(0.1秒)及び4Hz(0.25秒)近傍,ガンマ 線遮蔽壁は9Hz(0.11秒)近傍,圧力容器ペデスタルは15Hz(0.065秒),9Hz(0.11秒)及 び4Hz(0.25秒)近傍で卓越しており,いずれも50Hz(0.02秒)までで収束していること が確認できる。

水平方向(EW)について,原子炉建物は14Hz(0.07秒)及び4.5Hz(0.22秒)近傍,ガ ンマ線遮蔽壁は17Hz(0.06秒)及び9Hz(0.11秒)近傍,圧力容器ペデスタルは17Hz(0.06 秒)近傍で卓越しており,いずれも50Hz(0.02秒)までで収束していることが確認できる。 鉛直方向について,原子炉建物は22Hz(0.045秒)及び10Hz(0.1秒)近傍,ガンマ線遮 蔽壁は22Hz(0.045秒)近傍,圧力容器ペデスタルは22Hz(0.045秒)及び10Hz(0.1秒) 近傍で卓越しており,いずれも50Hz(0.02秒)までで収束していることが確認できる。



図2 原子炉建物(EL34.800m)の設計用床応答スペクトル(減衰2.0%)



図3 ガンマ線遮蔽壁(EL26.981m)の設計用床応答スペクトル(減衰3.0%)



図4 圧力容器ペデスタル(EL15.944m)の設計用床応答スペクトル(減衰2.5%)

3. 弁の動的機能維持に適用する床応答スペクトル

前述のとおり,20Hz 以上の床応答スペクトルを確認し,50Hz までの範囲で加速度が収束 しているため,弁の動的機能維持評価に用いる床応答スペクトルは,50Hz までの範囲で作 成した床応答スペクトルに50Hz 以上を最大加速度としたものを適用する。 高振動数領域の考慮によって機能維持評価用加速度の応答増加が確認された弁に対する要因

## の推定

1. はじめに

弁の動的機能維持評価対象弁77台のうち,表1に示す3台に振動数領域を50Hzまで考慮した場合の加速度に対して100Hzまで考慮した場合の加速度に有意な増加が確認されたことから、当該弁について増加要因に対する検討を実施する。

						MAX (	50Hz,1.2ZP	A)	MAX	(100Hz, 1.2	ZPA)		
No.	系統	弁番号	弁名称	弁型式	方向	機持 那加 定 (①)	機能確 認済度 (③)	裕度	機能 靜 加 定 * <sup>2</sup> (2)	機能確 認済度 (③)	裕度	増加率 (②/①)	50Hz→100Hz で の増加値の機能 確認済加速度に 対する比率 ((②-①)/③)
						5.52			5.82				
					水平	5. 52	6.00	1.08	5.82	6.00	1.03	1.06	5.00%
1	LPCS	AV223-1	試験可能	空気作動逆止		3.70			3.70				
-			逆止并	弁		1.55			2.35				
					鉛直	1.43	6.00	3.87	2.35	6.00	2.55	1.52	13.34%
						1.55			1.55				
						1.74			2.45				
				空気作	水平	1.74	6.00	3.44	2.45	6.00	2.44	1.41	11.84%
2	NGC	AV217-	Bートーラ ス真空破	動バタ		1.52			1.52				
		10B	壞隔離弁	ノフィ 弁		1.16			1.16				
					鉛直	0.11	6.00	5.17	1.03	6.00	5.17	1.00	0.00%
						1.16			1.16				
						2.56			3.78				
					水平	2.56	6.00	2.34	3.78	6.00	1.58	1.48	20.34%
3	RCW	MV214-7B	B-RHR 熱交 冷却水出	電動グ ローブ		2.25			2.25				
			口弁	弁		2.25			2.35				
					鉛直	2.25	6.00	2.66	2.35	6.00	2.55	1.05	1.67%
						1.73			1.73				

表1 有意な応答増加が確認された弁(検討対象弁)\*1

注記\*1:加速度の単位は[G]である。

2. 評価用加速度の増加率の検討

(1) 低圧炉心スプレイ系試験可能逆止弁(AV223-1)

AV223-1 の機能維持評価用加速度算出に用いた配管モデル図を図 1-1 及び図 1-2, 弁構 造図を図 2, 当該弁接続配管の主要仕様を表 2, 使用した床応答スペクトルを図 3-1, 図 3-2 及び図 3-3, 各振動モードにおける固有振動数, 刺激係数及び設計震度を表 3 に示す。

図 1-2 に示すとおり、当該弁の前後の配管には支持構造物が設置されている。これにより、当該弁を含む支持構造物間の配管は高い剛性を有していることから、50Hz までの振動 数領域で応答励起せず、50Hz 以上の高振動数領域で応答励起することにより、100Hz まで考 慮した場合での有意な応答増加に至ったものと考えられる。

有意な応答増加に影響を与える振動モードについて,振動モード図を図 4-1 及び図 4-2 に示す。また,表3中には,該当するモードを赤枠にて示す。

<sup>\*2:</sup>上段が動的解析結果(50Hz 又は100Hz)と最大加速度(1.2ZPA)における最大値,中 段が動的解析結果(50Hz 又は100Hz)の値,下段が最大加速度(1.2ZPA)の値

(2) 窒素ガス制御系 B-トーラス真空破壊隔離弁(AV217-10B)

AV217-10Bの機能維持評価用加速度の算出に用いた配管モデル図を図 5-1 及び図 5-2, 弁構造図を図 6,当該弁接続配管の主要仕様を表 4,使用した床応答スペクトルを図 7-1, 図 7-2 及び図 7-3,各振動モードにおける固有振動数,刺激係数及び設計震度を表 5 に示す。

図 5-2 に示すとおり、当該弁の前後の配管には支持構造物が設置されており、さらには 弁頂部にも弁頂部振れ止め用の支持構造物が設置されている。これにより、当該弁を含む支 持構造物間の配管は高い剛性を有していることから、50Hz までの振動数領域で応答励起せ ず、50Hz 以上の高振動数領域で応答励起することにより、100Hz まで考慮した場合での有意 な応答増加に至ったものと考えられる。

有意な応答増加に影響を与える振動モードについて,振動モード図を図 8-1 及び図 8-2 に示す。また,表5中には,該当するモードを赤枠にて示す。

(3) 原子炉補機冷却系 B-RHR 熱交冷却水出口弁 (MV214-7B)

MV214-7Bの機能維持評価用加速度の算出に用いた配管モデル図を図 9-1 及び図 9-2,弁 構造図を図 10,当該弁接続配管の主要仕様を表 6,使用した床応答スペクトルを図 11-1, 図 11-2 及び図 11-3,各振動モードにおける固有振動数,刺激係数及び設計震度を表 7 に示 す。

図 9-2 に示すとおり、当該弁の前後の配管には支持構造物が設置されており、さらには 弁頂部にも弁頂部振れ止め用の支持構造物が設置されている。これにより、当該弁を含む支 持構造物間の配管は高い剛性を有していることから、50Hz までの振動数領域で応答励起せ ず、50Hz 以上の高振動数領域で応答励起することにより、100Hz まで考慮した場合での有意 な応答増加に至ったものと考えられる。

有意な応答増加に影響を与える振動モードについて、振動モード図を図 12-1 及び図 12-2 に示す。また、表7中には、該当するモードを赤枠にて示す。

3. まとめ

高振動数領域において有意な増加が確認された弁について,その増加に至った要因を検討 した。AV223-1, AV217-10B及び MV214-7Bでは,弁近傍に高振動数領域において有意な応答 励起が現れたことから,支持構造物を有しており,弁近傍の構造についての剛性が高い特徴 を有しているため,考慮する振動数を 50Hz から 100Hz に変更することで加速度増加に至っ たものと考えられる。





図2 低圧炉心スプレイ系試験可能逆止弁(AV223-1)の構造図

表2 低圧炉心スプレイ系試験可能逆止弁(AV223-1)

項目	主要仕様
最高使用圧力(MPa)	8.62
最高使用温度(℃)	302
外径(mm)	
厚さ(mm)	
配管材料	STS42
弁箱材質	
弁部の総質量*(kg)	

及びその接続配管(LPCS-PD-1)の主要仕様

注記\*:配管解析に用いる質量であり,弁本体,駆動 部及び内部流体質量の合計値を記載



図 3-1 弁の動的機能維持評価用床応答スペクトル (基準地震動Ss,水平方向(NS):ガンマ線遮蔽壁 EL26.981m)



図 3-2 弁の動的機能維持評価用床応答スペクトル (基準地震動Ss,水平方向(EW):ガンマ線遮蔽壁 EL26.981m)

図 3-3 弁の動的機能維持評価用床応答スペクトル (基準地震動Ss,鉛直方向:ガンマ線遮蔽壁 EL26.981m)

	固有		击山泊 <i>日文 米</i> 4×2		Ē	設計震度	(G)
モード*1	周期		刺傲怀致		水平	方向	鉛直方向
	(s)	X 方向	Y 方向	Z方向	X 方向	Z 方向	Y 方向
1次							
2次							
3次							
4次							
5次							
6次							
7次							
8次							
9次							
10 次							
11 次							
12 次							
13 次							
14 次							
15 次							
16 次							
17 次							

表 3	低圧炉心スプレイ系配管	(LPCS-PD-1)の固有振動数。	刺激係数及び設計震度
10			

注記\*1:100Hz までのモードを示す。

\*2:モード質量を正規化するモードベクトルを用いる。



![](_page_35_Figure_0.jpeg)


図 5-1 窒素ガス制御系 B-トーラス真空破壊隔離弁 (AV217-10B) が取り付く配管モデル (NGC-R-1) の全体図



図6 窒素ガス制御系 B-トーラス真空破壊隔離弁(AV217-10B)の構造図

表4 窒素	ガス制御系 B-トーラス真空破壊隔離弁
(AV217-10B)	及びその接続配管(NGC-R-1)の主要仕様

項目	主要仕様
最高使用圧力(MPa)	0. 427
最高使用温度(℃)	104
外径(mm)	
厚さ(mm)	
配管材料	SM41C
弁箱材質	
弁部の総質量*(kg)	

注記\*:配管解析に用いる質量であり,弁本体,駆動 部及び内部流体質量の合計値を記載



図 7-1 弁の動的機能維持評価用床応答スペクトル (基準地震動Ss,水平方向(NS):原子炉建物 EL15.300m)



図 7-3 弁の動的機能維持評価用床応答スペクトル (基準地震動Ss,鉛直方向:原子炉建物 EL15.300m)

	固有	<b>市山泊小</b> 区 米ケ*2		Ĩ	設計震度	(G)	
モード*1	周期		刚傲徐毅		水平方向		鉛直方向
	( <sub>S</sub> )	X 方向	Y 方向	Z方向	X 方向	Z方向	Y 方向
1次							
2次							
3次							
4次							
5次							
6次							
7次							
8次							
9次							
10 次							
11 次							
12 次							
13 次							
14 次							
15 次							
16 次							
17 次							
18 次							
19 次							
20 次							

表5 窒素ガス制御系配管 (NGC-R-1)の固有振動数,刺激係数及び設計震度 (1/5)

注記\*1:100Hz までのモードを示す。

	固有	击1\%46/交米6+*2		Ĩ	設計震度	(G)	
モード*1	周期		刺傲徐毅		水平	方向	鉛直方向
	( <sub>S</sub> )	X 方向	Y 方向	Z 方向	X 方向	Z 方向	Y 方向
21 次							
22 次							
23 次							
24 次							
25 次							
26 次							
27 次							
28 次							
29 次							
30 次							
31 次							
32 次							
33 次							
34 次							
35 次							
36 次							
37 次							
38 次							
39 次							
40次							

表5 窒素ガス制御系配管 (NGC-R-1)の固有振動数,刺激係数及び設計震度 (2/5)

	固有	有			設計震度	(G)	
モード*1	周期			水平方向		鉛直方向	
	(s)	X 方向	Y 方向	Z方向	X 方向	Z 方向	Y 方向
41 次							
42 次							
43 次							
44 次							
45 次							
46次							
47 次							
48 次							
49 次							
50 次							
51 次							
52 次							
53 次							
54 次							
55 次							
56 次							
57 次							
58 次							
59 次							
60次							

表5 窒素ガス制御系配管 (NGC-R-1)の固有振動数,刺激係数及び設計震度 (3/5)

	固有	击小海r/衣 米 <del>/</del> *2		Ē	設計震度	(G)	
モード*1	周期	举引敌 医下安风			水平	方向	鉛直方向
	(s)	X 方向	Y 方向	Z方向	X 方向	Z 方向	Y 方向
61 次							
62 次							
63 次							
64 次							
65 次							
66次							
67 次							
68 次							
69 次							
70 次							
71 次							
72 次							
73 次							
74 次							
75 次							
76 次							
77 次							
78 次							
79 次							
80次							

表 5	窒素ガス制御系配管	(NGC-R-1)の固有振動数,	刺激係数及び設計震度	(4/5)
~ ~				( -/ -/

	固有		2	設計震度 (G)			
モード*1	周期 (s)		刺激徐毅		水平	方向	鉛直方向
		X 方向	Y 方向	Z方向	X 方向	Z 方向	Y 方向
81 次							
82 次							
83 次							

表5 窒素ガス制御系配管(NGC-R-1)の固有振動数,刺激係数及び設計震度(5/5)

図 8-1 窒素ガス制御系 B-トーラス真空破壊隔離弁 (AV217-10B) の応答増幅が確認された

Hz)

秒、振動数

振動モード・52 次(周期

図 8-2 窒素ガス制御系 B-トーラス真空破壊隔離弁 (AV217-10B) の応答増幅が確認された

秒, 振動数 [Hz]

振動モード・64 次(周期



図 9-2 原子炉補機冷却系 B-RHR 熱交冷却水出口弁 (MV214-7B) が取り付く配管モデル (RCW-R-7) の部分図

図10 原子炉補機冷却系 B-RHR 熱交冷却水出口弁(MV214-7B)の構造図

表6 原	〔子炉補機冷却系	B - RHR	熱交冷却水出口弁
------	----------	---------	----------

(MV214-7B) 及びそ	との接続配管(RCW-R-7)の主要仕様
----------------	----------------------

項目	主要仕様
最高使用圧力(MPa)	1. 37
最高使用温度(℃)	85
外径(mm)	
厚さ(mm)	
配管材料	SM41C
弁箱材質	
弁部の総質量*(kg)	

注記\*:配管解析に用いる質量であり、弁本体、駆動

部及び内部流体質量の合計値を記載



図 11-1 弁の動的機能維持評価用床応答スペクトル (基準地震動 S s,水平方向 (NS):原子炉建物 EL30.500m)





図 11-3 弁の動的機能維持評価用床応答スペクトル (基準地震動Ss,鉛直方向:原子炉建物 EL30.500m)

	固有		設計震度(G)				
モード*1	周期	和1601年30			水平	方向	鉛直方向
	(s)	X 方向	Y 方向	Z方向	X 方向	Z 方向	Y 方向
1次							
2 次							
3次							
4次							
5 次							
6 次							
7 次							
8次							
9次							
10 次							
11 次							
12 次							
13 次							
14 次							
15 次							
16 次							
17 次							
18 次							
19 次							
20 次							

表7 原子炉補機冷却系配管 (RCW-R-7)の固有振動数, 刺激係数及び設計震度 (1/5)

	固有	固有			設計震度(G)			
モード*1	周期	期			水平方向		鉛直方向	
	(s)	X 方向	Y 方向	Z 方向	X 方向	Z方向	Y 方向	
21 次								
22 次								
23 次								
24 次								
25 次								
26 次								
27 次								
28 次								
29 次								
30 次								
31 次								
32 次								
33 次								
34 次								
35 次								
36 次								
37 次								
38 次								
39 次								
40 次								

表7 原子炉補機冷却系配管 (RCW-R-7)の固有振動数, 刺激係数及び設計震度 (2/5)

注記\*1:100Hz までのモードを示す。

	固有	固有			設計震度(G)			
モード*1	周期		刺激徐毅 **		水平方向		鉛直方向	
	(s)	X 方向	Y 方向	Z 方向	X 方向	Z 方向	Y 方向	
41 次								
42 次								
43 次								
44 次								
45 次								
46 次								
47 次								
48 次								
49 次								
50 次								
51 次								
52 次								
53 次								
54 次								
55 次								
56 次								
57 次								
58 次								
59 次								
60 次								

表7 原子炉補機冷却系配管 (RCW-R-7)の固有振動数, 刺激係数及び設計震度 (3/5)

注記\*1:100Hz までのモードを示す。

	固有	固有			設計震度	(G)	
モード*1	周期			水平方向		鉛直方向	
	(s)	X 方向	Y 方向	Z方向	X 方向	Z 方向	Y 方向
61 次							
62 次							
63 次							
64 次							
65 次							
66 次							
67 次							
68 次							
69 次							
70 次							
71 次							
72 次							
73 次							
74 次							
75 次							
76 次							
77 次							
78 次							
79 次							
80 次							

表7 原子炉補機冷却系配管 (RCW-R-7)の固有振動数, 刺激係数及び設計震度 (4/5)

注記\*1:100Hz までのモードを示す。

モード*1	固有	古山泊 <i>山で 米</i> ケ*2			設計震度(G)			
	周期 (s)	本山(広)「木女(		水平方向		鉛直方向		
		X 方向	Y 方向	Z 方向	X 方向	Z方向	Y 方向	
81 次								
82 次								
83 次								
84 次								
85 次								
86 次								
87 次								
88 次								
89 次								
90 次								
91 次								
92 次								

表7 原子炉補機冷却系配管 (RCW-R-7)の固有振動数,刺激係数及び設計震度 (5/5)

振動モード・56 次(周期 \_\_\_\_\_秒,振動数 \_\_\_\_Hz)

図12-1 原子炉補機冷却系 B-RHR 熱交冷却水出口弁 (MV214-7B) の応答増幅が確認された



添付3

## 弁の動的機能維持評価に用いる床応答スペクトルについて

添付1の確認結果より、弁の動的機能維持評価には、床応答スペクトルの作成範囲を50Hz としたものを用いることから、VI-2-1-7「設計用床応答スペクトルの作成方針」及びNS2-補 -027-01「設計用床応答スペクトルの作成方法及び適用方法について」に記載している設計用 床応答スペクトルの作成方法に基づき、1~50Hzの周期範囲において計算して床応答スペクト ルを作成した。今回の検討に適用した全ての床応答スペクトル適用対象弁の内訳を表1、床応 答スペクトルを図1~9に示す。

公亚日	7 <del>1)</del> #/m	標高 EL	減衰定数	図番号*			
开番方	建物	(m)	(%) *	NS	EW	鉛直	
RV202-1A	ガンマ線遮蔽壁						
RV202-1B	ガンマ線遮蔽壁						
RV202-1C	ガンマ線遮蔽壁						
RV202-1D	ガンマ線遮蔽壁						
RV202-1E	ガンマ線遮蔽壁						
RV202-1F	ガンマ線遮蔽壁						
RV202-1G	ガンマ線遮蔽壁						
RV202-1H	ガンマ線遮蔽壁						
RV202-1J	ガンマ線遮蔽壁						
RV202-1K	ガンマ線遮蔽壁						
RV202-1L	ガンマ線遮蔽壁						
RV202-1M	ガンマ線遮蔽壁						
AV202-1A	ガンマ線遮蔽壁						
AV202-1B	ガンマ線遮蔽壁						
AV202-1C	ガンマ線遮蔽壁						
AV202-1D	ガンマ線遮蔽壁						
AV202-2A	ガンマ線遮蔽壁						
AV202-2B	ガンマ線遮蔽壁						
AV202-2C	ガンマ線遮蔽壁						
AV202-2D	ガンマ線遮蔽壁						
AV204-101A	ガンマ線遮蔽壁						
AV204-101B	ガンマ線遮蔽壁						
V204-101A	ガンマ線遮蔽壁						
V204-101B	ガンマ線遮蔽壁						

表1 弁の評価に用いる床応答スペクトルの使用内訳(1/3)

注記\*:剛構造の配管系に取り付く弁については「一」を記載

山亚日	建物	標高 EL	減衰定数 (%)*	図番号*			
开香亏		(m)		NS	EW	鉛直	
MV222-2A	原子炉建物		1		<u> </u>		
MV222-2B	原子炉建物						
MV222-3A	原子炉建物						
MV222-3B	原子炉建物						
MV222-4A	原子炉建物						
MV222-4B	原子炉建物						
MV222-5A	原子炉建物						
MV222-5B	原子炉建物						
MV222-5C	原子炉建物						
MV222-6	圧力容器ペデスタル						
MV222-7	原子炉建物						
MV222-11A	原子炉建物						
MV222-11B	原子炉建物						
MV222-15A	原子炉建物						
MV222-15B	原子炉建物						
MV222-16A	原子炉建物						
MV222-16B	原子炉建物						
AV222-1A	ガンマ線遮蔽壁						
AV222-1B	ガンマ線遮蔽壁						
AV222-1C	ガンマ線遮蔽壁						
AV222-3A	圧力容器ペデスタル						
AV222-3B	圧力容器ペデスタル						
MV224-2	原子炉建物						
MV224-3	原子炉建物						
AV224-1	ガンマ線遮蔽壁						
MV223-2	原子炉建物						
AV223-1	ガンマ線遮蔽壁						
MV221-20	ガンマ線遮蔽壁						
MV221-21	原子炉建物						
MV214-1A	原子炉建物						
MV214-1B	原子炉建物						
MV214-7A	原子炉建物						
MV214-7B	原子炉建物						

表1 弁の評価に用いる床応答スペクトルの使用内訳(2/3)

\_\_\_\_\_ 注記\*:剛構造の配管系に取り付く弁については「―」を記載

台来旦	Z=1+ /1-/m	標高 EL 減衰定数		図番号*			
开奋方	建物	(m)	(%) *	NS	EW	鉛直	
MV213-3	圧力容器ペデスタル						
MV213-4	原子炉建物						
AV212-126	原子炉建物						
AV212-127	原子炉建物						
MV227-2A	原子炉建物						
MV227-2B	原子炉建物						
AV226-1A	原子炉建物						
AV226-1B	原子炉建物						
MV229-1A	原子炉建物						
MV229-1B	原子炉建物						
MV229-2A	原子炉建物						
MV229-2B	原子炉建物						
AV217-10A	原子炉建物						
AV217-10B	原子炉建物						
MV247-1A	取水槽						
MV247-1B	取水槽						
MV247-1C	取水槽						
MV247-3	取水槽						
	屋外配管ダクト						
V247-5	(タービン建物~						
	放水槽)						
	屋外配管ダクト						
V252-6000	(タービン建物~						
	放水槽)						

表1 弁の評価に用いる床応答スペクトルの使用内訳(3/3)

注記\*:剛構造の配管系に取り付く弁については「一」を記載



図1(1/8) 弁の動的機能維持評価用床応答スペクトル (基準地震動Ss,水平方向(NS):原子炉建物 EL34.800m)



図1(2/8) 弁の動的機能維持評価用床応答スペクトル (基準地震動Ss,水平方向(NS):原子炉建物 EL30.500m)



(基準地震動Ss,水平方向(NS):原子炉建物 EL30.500m)





図1(5/8) 弁の動的機能維持評価用床応答スペクトル (基準地震動Ss,水平方向(NS):原子炉建物 EL23.800m)





図1 (7/8) 弁の動的機能維持評価用床応答スペクトル (基準地震動Ss,水平方向(NS):原子炉建物 EL15.300m)





(基準地震動Ss,水平方向(EW):原子炉建物 EL34.800m)



(基準地震動Ss,水平方向(EW):原子炉建物 EL30.500m)



(基準地震動Ss,水平方向(EW):原子炉建物 EL30.500m)



(基準地震動Ss,水平方向(EW):原子炉建物 EL23.800m)



(基準地震動Ss,水平方向(EW):原子炉建物 EL23.800m)





(基準地震動Ss,水平方向(EW):原子炉建物 EL15.300m)







図 3 (2/8) 弁の動的機能維持評価用床応答スペクトル (基準地震動 S s, 鉛直方向:原子炉建物 EL30.500m)






図3(5/8) 弁の動的機能維持評価用床応答スペクトル (基準地震動Ss,鉛直方向:原子炉建物 EL23.800m)











図4(1/5) 弁の動的機能維持評価用床応答スペクトル (基準地震動Ss,水平方向(NS):ガンマ線遮蔽壁 EL26.981m)



図4(2/5) 弁の動的機能維持評価用床応答スペクトル (基準地震動Ss,水平方向(NS):ガンマ線遮蔽壁 EL24.000m)



図4(3/5) 弁の動的機能維持評価用床応答スペクトル (基準地震動Ss,水平方向(NS):ガンマ線遮蔽壁 EL24.000m)



図4(4/5) 弁の動的機能維持評価用床応答スペクトル (基準地震動Ss,水平方向(NS):ガンマ線遮蔽壁 EL21.500m)



図4(5/5) 弁の動的機能維持評価用床応答スペクトル (基準地震動Ss,水平方向(NS):ガンマ線遮蔽壁 EL21.500m)



図5(1/5) 弁の動的機能維持評価用床応答スペクトル (基準地震動Ss,水平方向(EW):ガンマ線遮蔽壁 EL26.981m)



図 5 (2/5) 弁の動的機能維持評価用床応答スペクトル (基準地震動 S s,水平方向 (EW):ガンマ線遮蔽壁 EL24.000m)



図 5 (3/5) 弁の動的機能維持評価用床応答スペクトル (基準地震動 S s, 水平方向 (EW): ガンマ線遮蔽壁 EL24.000m)



図 5 (4/5) 弁の動的機能維持評価用床応答スペクトル (基準地震動Ss,水平方向(EW):ガンマ線遮蔽壁 EL21.500m)



図5(5/5) 弁の動的機能維持評価用床応答スペクトル (基準地震動Ss,水平方向(EW):ガンマ線遮蔽壁 EL21.500m)



図 6(1/5) 弁の動的機能維持評価用床応答スペクトル (基準地震動 S s, 鉛直方向:ガンマ線遮蔽壁 EL26.981m)



図 6 (2/5) 弁の動的機能維持評価用床応答スペクトル (基準地震動 S s, 鉛直方向: ガンマ線遮蔽壁 EL24.000m)



図 6 (3/5) 弁の動的機能維持評価用床応答スペクトル (基準地震動 S s, 鉛直方向:ガンマ線遮蔽壁 EL24.000m)



図 6 (4/5) 弁の動的機能維持評価用床応答スペクトル (基準地震動 S s, 鉛直方向: ガンマ線遮蔽壁 EL21.500m)



図 6 (5/5) 弁の動的機能維持評価用床応答スペクトル (基準地震動 S s, 鉛直方向:ガンマ線遮蔽壁 EL21.500m)



図7(1/2) 弁の動的機能維持評価用床応答スペクトル

(基準地震動Ss,水平方向(NS):原子炉圧力容器ペデスタル EL15.944m)



図 7 (2/2) 弁の動的機能維持評価用床応答スペクトル (基準地震動Ss,水平方向(NS):原子炉圧力容器ペデスタル EL13.022m)



図 8(1/2) 弁の動的機能維持評価用床応答スペクトル

(基準地震動Ss,水平方向(EW):原子炉圧力容器ペデスタル EL15.944m)



図 8(2/2) 弁の動的機能維持評価用床応答スペクトル (基準地震動 S s, 水平方向 (EW):原子炉圧力容器ペデスタル EL13.022m)



図 9(1/2) 弁の動的機能維持評価用床応答スペクトル (基準地震動 S s, 鉛直方向:原子炉圧力容器ペデスタル EL15.944m)



図 9(2/2) 弁の動的機能維持評価用床応答スペクトル (基準地震動 S s, 鉛直方向:原子炉圧力容器ペデスタル EL13.022m)



図 10(1/2) 弁の動的機能維持評価用床応答スペクトル (基準地震動 S s,水平方向:屋外配管ダクト(タービン建物~放水槽)(NS 断面) EL5.200m)



図 10(2/2) 弁の動的機能維持評価用床応答スペクトル (基準地震動Ss,水平方向:屋外配管ダクト(タービン建物~放水槽)(EW断面) EL5.200m)



図 11(1/2) 弁の動的機能維持評価用床応答スペクトル (基準地震動 S s,鉛直方向:屋外配管ダクト(タービン建物~放水槽)(NS 断面) EL5.200m)



図 11(2/2) 弁の動的機能維持評価用床応答スペクトル (基準地震動 S s,鉛直方向:屋外配管ダクト(タービン建物~放水槽)(EW 断面) EL5.200m)

添付4

弁の高振動数領域を考慮した評価を行う配管モデルの妥当性の確認

1. はじめに

高振動数領域を考慮した弁の動的機能維持評価を行うにあたり,現行の配管モデルが高振 動数領域を考慮した評価を適切に実施可能な節点の設定がされていることの検証を,モデル の節点数を変更した場合の評価結果との比較により実施した。以下に検証結果をまとめる。

2. 配管モデルの妥当性確認方法

配管系の解析モデルは以下に示すJEAG4601-1987 に記載の考え方に基づき作成 しており,弁自体の節点が設けられている他,弁設置位置は質量が集中するため周辺に設置 する配管支持装置の節点などを設けており,比較的多くの節点が設定されている。

## (3) 配管

配管は,前述の基本方針に基づき弁やポンプを含め配管系3次元モデルを作成する。 a. BWR

配管系モデル化例としてここでは再循環系配管解析モデルについて述べる。 図6.5.2-8に BWR の再循環系配管の概要を示しておりこれらをモデル化したもの が図6.5.2-9である。

BWR の再循環系配管モデルについては,質点の設定に当たっては,配管支持装置 取付点,ポンプ,弁等の設置点,配管口径変更点,ノズル位置等を基準として応力評 価上重要な位置に質点を定めている。また,配管の曲り部においては剛性の変化率を 評価に加えると共に弁,ポンプ等については等価な剛性と質量を評価したモデル化を 実施している。

「6.5.4地震応答解析法」に後述する様に配管設計は、スペクトルモーダル解析法 によって行われるのが一般的である。その解析結果の例を次に示す。

BWR 再循環系配管に対する入力加速度と振動モードを表6.5.2-1及び図6.5.2-10 に示している。表6.5.2-1は、各固有振動モードに対する水平震度と鉛直震度を示し ており、水平震度は床応答スペクトルからもとめられたものである。そして、表 6.5.2-2が解析結果として得られた地震力(表中の SS)を反力とモーメントについて 示したもので、W は配管自重等による死荷重である。

注: JEAG4601-1987より抜粋

実際の配管モデルでは, 添付2の図1-2や図4-2に示す例のように, 弁周辺は弁自体の節 点や支持構造物設置点の節点が設けられており, 比較的多くの節点が設定されている。また 直管部についても支持構造物設置点や溶接部等に節点を設けており十分に節点が設けられ ている。

したがって,現行の配管モデルにおいても十分に高振動数領域の地震応答を評価できる解 析モデルになっているものと考えているが,妥当性確認のため3項に示す代表の配管モデ ルについて節点を追加したモデルを作成し節点数の変更前後での応答加速度を比較検証する。

3. 対象モデルの選定

以下(1)(2)に示す観点に対し、それぞれ1モデルずつ代表を選定し、配管モデルの節点 を追加した場合との比較を実施する。

(1) 高振動数領域を考慮した評価で応答増幅が小さい弁が取り付く配管モデル

本項目に該当する弁が取り付く配管モデルでは,応答増幅が小さい結果となった要因が, 節点数の設定による影響である可能性がある。そこで本文の表2に示す評価結果から応答 増幅が小さい弁として AV222-1C(配管モデル RHR-PD-6)を選定した。評価結果を下記の表 1に再掲する。

					MAX(50Hz, 1.2ZPA)			MAX(100Hz, 1.2ZPA)				50U . 100U
系統	弁番号	弁名称	弁型式	方向	機能維 持評加速 度 <sup>v2</sup> (①)	機能確 認済加 速度 (③)	裕度	機能維 持評加速 度 <sup>*2</sup> (②)	機能確 認済加 速度 (③)	裕度	増加率 (②/①)	0H2→100H2 で の増加値の機 能確認済加速 度に対する比 率 ((2-①)/③)
	AV222-1C	C C-試驗可 能逆止弁	空気作	水平	4.90	6.00	1.22	4.90	6.00	1. 22	1.00	0.00%
					4.90			4.90				
DUD					3.18			3.18				
KHK			新度正		3.47	6.00	1.72	3.58	6.00	1.67		
				鉛直	3.47			3.58			1.04	1.84%
					1.44		1.44					

表1 高振動数領域を考慮した評価で応答増幅が小さい弁の動的機能維持評価結果\*1

注記\*1:加速度の単位は[G]である。

(2) 高振動数領域を考慮した評価で応答増幅が大きい弁が取り付く配管モデル

本項目に該当する弁が取り付く配管モデルでは、高振動数領域における応答増幅を算出 可能となる適切な節点数が設定されているが、(1)と比較する観点で検討を実施する。そこ で本文の表2に示す評価結果から応答増幅が大きい弁として AV217-10B(配管モデル NGC-R-1)を選定した。評価結果を下記の表2に再掲する。

<sup>\*2:</sup>上段が動的解析結果(50Hz 又は100Hz)と最大加速度(1.2ZPA)における最大値,中 段が動的解析結果(50Hz 又は100Hz)の値,下段が最大加速度(1.2ZPA)の値

					MAX(50Hz, 1.2ZPA)			MAX(100Hz, 1. 2ZPA)				
系統	弁番号	弁名称	弁型式	方向	機能維 持加 度*2 (①)	機能確認 済加速度 (③)	裕度	機 構	機能確認 済加速度 (③)	裕度	増加率 (②/①)	50Hz→100Hz での 増加値の機能確認 済加速度に対する 比率 ((②-①)/③)
	AV217- 10B	7- B-トーラ ス真空破 線隔離弁	- トーラ 空気作 (東京)100 動バタ	水平	1.74	6.00	3. 44	2.45	6.00	2.44	1.41	11.84%
					1.74			2.45				
NCC					1.52			1.52				
NGC			ヘ具空収 壊隔離弁 フラ 金	W フライ 弁 立	1.1	1.16			1.16			
			21	鉛直	0.11	6.00	5.17	1.03	6.00	5.17	1.00	0.00%
						1.16			1.16			

表2 高振動数領域を考慮した評価で応答増幅が大きい弁の動的機能維持評価結果\*1

注記\*1:加速度の単位は[G]である。

\*2:上段が動的解析結果(50Hz 又は100Hz)と最大加速度(1.2ZPA)における最大値,中 段が動的解析結果(50Hz 又は100Hz)の値,下段が最大加速度(1.2ZPA)の値

4. 節点追加前後の配管モデル

対象として選定した配管モデル RHR-PD-6 (対象弁 AV222-1C)及び NGC-R-1 (対象弁 AV217-10B)について,節点追加前の現行の配管モデルと節点追加後の検証用の配管モデルを図 1-1,1-2,2-1及び 2-2 に示す。節点の追加は比較的節点の間隔が大きい直管部などの箇所に 着目して節点を追加し,モデル全体に渡って節点間隔が密になるように変更している。

5. 評価結果の比較

現状の配管モデルと節点追加後の検証用の配管モデルについて,固有値解析を実施した結果を表 3-1 及び 3-2 に示す。また,現行の配管モデルと節点追加後の検証用の配管モデルについて,地震応答解析を実施し,弁の応答加速度を比較した結果を表 4 に示す。

表 3-1 及び 3-2 に示すとおり,固有値解析の結果は,節点の変更に伴って,微小な差異は あるものの,その差は小さくほぼ同様の計算結果となった。また,表4 に示すとおり,弁応 答加速度は,節点の変更による差異は生じない結果となった。

以上の検証結果から,現行の配管モデルにおいても,高振動数領域を考慮した評価が実施 可能であることを確認した。

図 1-1 節点変更前後の配管モデルの比較(RHR-PD-6, 全体図)(1/2)

図 1-1 節点変更前後の配管モデルの比較(RHR-PD-6, 全体図)(2/2)

図 1-2 節点変更前後の配管モデルの比較(RHR-PD-6, 部分図)(1/2)

図 1-2 節点変更前後の配管モデルの比較(RHR-PD-6, 部分図)(2/2)

図 2-1 節点変更前後の配管モデルの比較(NGC-R-1,全体図)(1/2)

図 2-1 節点変更前後の配管モデルの比較(NGC-R-1,全体図)(2/2)

図 2-5 節点変更前後の配管モデルの比較(NGC-R-1, 部分図)(1/2)

図 2-2 節点変更前後の配管モデルの比較(NGC-R-1, 部分図)(2/2)

5. 評価結果の比較

現行の配管モデルと節点追加後の検証用の配管モデルについて,固有値解析を実施した結果 を表 3-1, 3-2 に示す。節点の変更に伴い,各振動モードに微小な差異はあるものの,その差 は小さくほぼ同様の振動モードがあらわれているものと考えられる。

また,添付3に示す設計用床応答スペクトルを適用して,計算に考慮する振動数領域を100Hz までとし,水平2方向を考慮した地震応答解析を実施した結果を表4に示す。

配管モデル RHR-PD-6 及び NGC-R-1 に設置されている検討対象弁(AV222-1C 及び AV217-10B) について,節点変更前後のモデルより算出された応答加速度を比較した結果,数値に差異はあらわれなかった。

以上の結果から,現行の配管モデルは,高振動数領域を考慮した評価を適切に実施可能とな る節点が設けられており,妥当な解析モデルであることが確認できた。

振動	固有周	七刻	
モード	現行の配管モデル	検証用の配管モデル	14年
次数	())	(2)	
1			1.00
2			1.00
3			1.00
4			1.00
5			1.00
6			1.00
7			1.02
8			1.00
9			1.00
10			1.03
11			1.00
12			1.01
13			0.98
14			0.98
15			0.99

表 3-1 節点変更前後の配管モデルによる固有値解析結果の比較(RHR-PD-6)

振動	固有周	よを	
モード	現行の配管モデル	検討用の配管モデル	
次数	())	(2)	
1			0.99
2			1.00
3			0.99
4			0.99
5			1.00
6			1.00
7			1.00
8			1.00
9			1.00
10			1.00
11			0.99
12			0.99
13			1.00
14			1.00
15			1.00
16			1.00
17			1.00
18			1.00
19			1.00
20			0.99
21			0.99
22			1.00
23			1.00
24			1.00
25			1.00
26			0.99
27			1.00
28			1.00
29			1.00
30			1.00

表 3-2 節点変更前後の配管モデルによる固有値解析結果の比較(NGC-R-1)(1/3)

振動	固有周	니~ 귯	
モード	現行の配管モデル	検討用の配管モデル	
次数	(①)	(2)	(2)/(1)
31			1.00
32			1.00
33			1.00
34			1.00
35			1.00
36			1.00
37			1.00
38			0.99
39			0.99
40			1.00
41			0.99
42			1.00
43			1.00
44			1.00
45			1.00
46			1.01
47			1.01
48			1.01
49			0.99
50			1.00
51			1.00
52			1.00
53			1.00
54			1.00
55			0.98
56			0. 99
57			0. 99
58			0. 99
59			0.99
60			0.99

表 3-2 節点変更前後の配管モデルによる固有値解析結果の比較(NGC-R-1)(2/3)

振動	固有居		
モード	現行の配管モデル	検討用の配管モデル	
次数	())	(②)	
61			0.99
62			0.99
63			1.00
64			1.00
65			1.00
66			1.00
67			1.00
68			0.98
69			1.00
70			0.98
71			0.98
72			0.99
73			0.99
74			1.00
75			0.99
76			0.99
77			0.98
78			1.00
79			0.99
80			0.99
81			1.00
82			1.01
83			1.01

表 3-2 節点変更前後の配管モデルによる固有値解析結果の比較(NGC-R-1)(3/3)

		弁名称	配管 モデル		梌証			
弁番号	系統			現行の配管モデル		検証用の	記管モデル	結果
			_ , ,	水平	鉛直	水平	鉛直	
AV222-1C	RHR	C-試 験可能 逆止弁	RHR-PD-6	4.60	3. 58	4.60	3. 58	差異無し
AV217-10B	NGC	B-ト ーラス 真空破 壊隔離 弁	NGC-R-1	2. 45	1.03	2. 45	1.03	差異無し

表 4 現行の配管モデルと検証用の配管モデルの応答加速度比較