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-19-0075_改 6
提出年月日	2021年11月16日

VI-2-13-7 地下水位低下設備配管の耐震性についての計算書

2021年11月 東北電力株式会社 設計基準対象施設

目次	目
----	---

1.	材	既要		1
2.	材	既略系	系統図及び鳥瞰図 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	2
2.	1	概略	各系統図	2
2.	2	鳥瞰	文図 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	4
3.	Ē	計算条	€件 ·····	11
3.	1	計算	章方法 ·····	11
3.	2	荷重	፪の組合せ及び許容応力状態 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	12
3.	3	設計	+条件	13
3.	4	材料	斗及び許容応力評価条件 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	22
3.	5	設計	十用地震力	23
4.	¢	解析結	吉果及び評価 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	27
4.	1	固有	育周期及び設計震度 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	27
4.	2	評価	西結果 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	35
	4.	2.1	管の応力評価結果 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	35
	4.	2.2	支持構造物評価結果	36
	4.	2.3	弁の動的機能維持評価結果	37
	4.	2.4	代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果 ・・・・・・・・・・・	38

1. 概 要

本計算書は、添付書類「VI-2-1-13-6 管の耐震性についての計算書作成の基本方針」 (以下「基本方針」という。)に基づき、地下水位低下設備の管、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8モデルのうち,各応力区分における最大応 力評価点の許容値/発生値(以下「裕度」という。)が最小となる解析モデルを代 表として鳥瞰図,計算条件及び評価結果を記載する。各応力区分における代表モデ ルの選定結果及び全モデルの評価結果を4.2.4に記載する。

(2) 支持構造物

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

(3) 弁

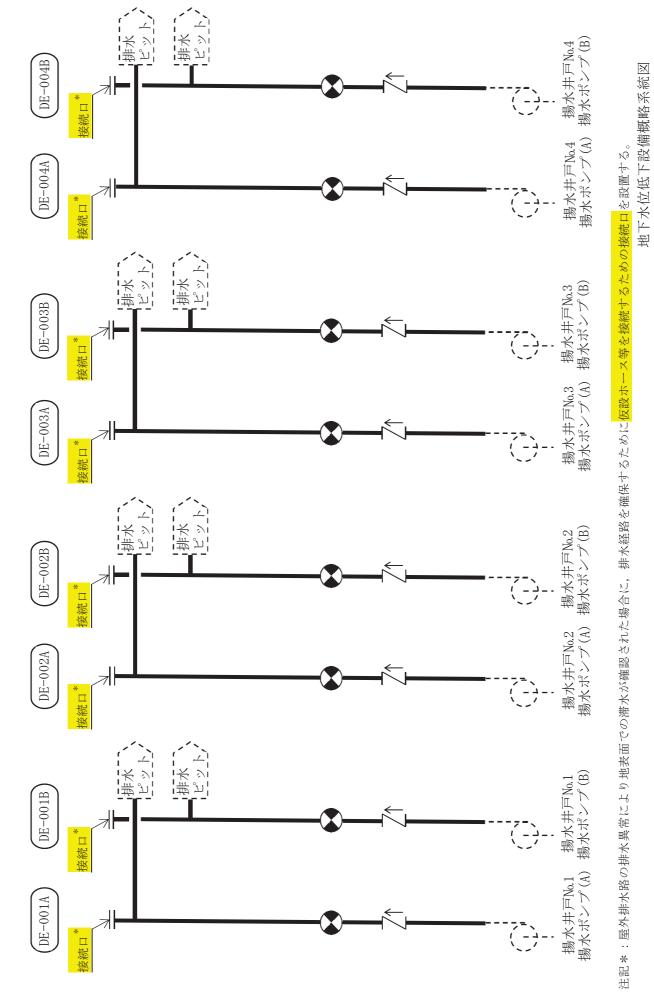
機能確認済加速度の機能維持評価用加速度に対する裕度が最小となる動的機能維 持要求弁を代表として,評価結果を記載する。

2. 概略系統図及び鳥瞰図

2.1 概略系統図

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

概略系統図記号凡例



O 2 ③ VI-2-13-7(設) R 7

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
● 青範囲外	工事計画記載範囲外の管
- 000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
\bigotimes	アンカ
A C	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。)
JE JE	スナッバ
	ハンガ
N N N N N N N N N N N N N N N N N N N	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。)

1		
1		
1		
1		
1		
1		
1		
1		
1		
1		
1		
1		
1		
1		

|--|

DE-001A(2/3)

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

鳥瞰図

鳥瞰図 DE-001A(3/3)

8

鳥瞰図	DE-003B(2/3)

г

		鳥瞰図	DE-003B(3/3)	l
10	枠囲みの	の内容は商業機密の観	点から公開できませ,	ん。

- 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。耐震計算に際 しては、地下水位低下設備の設計における井戸内の最大水位を踏まえ、表 3-1 に示す 最大水位以下の各質点に水の付加質量を考慮する。

解析コードは、「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。

また,設計用床応答曲線の作成には,「CHERRY」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。

揚水井戸 No.	水位
No.1 揚水井戸, No.3 揚水井戸	0. P26. 1 m
No.2 揚水井戸, No.4 揚水井戸	0. P29. 1 m

表 3-1 地下水位低下設備の設計における井戸内の最大水位

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	$\rm V_A S$
荷重の組合せ*2,3	I $_{\rm L}$ + S s II $_{\rm L}$ + S s
耐震重要度 分類	U
機器等 の区分	*
設備分類	I
施設 分類* ¹	DB
系統名称	l
設備名称	地下水位 低下設備
施設名称	施設 共通 (地震)

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は荷重が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。

*4:クラス3管相当として評価する。

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 DE-001A

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	0.98	40	267.4	9.3	STPT370-S	С	202000
2	0.00	40	267.4	9.3	STPT370-S	С	202000

鳥 瞰 図 DE-003B

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	0.98	40	267.4	9.3	STPT370-S	С	202000
2	0.00	40	267.4	9.3	STPT370-S	С	202000

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 DE-001A

管名称	対応する評価点											
	1001,	501,	3,	516,	6,	502,	311,	312,	801,	600,	503,	601,
	7,	9,	504,	10,	12,	602,	505,	802,	603,	506,	803,	604,
1	605,	606,	507,	804,	607,	608,	609,	508,	805,	610,	611,	612,
	509,	806,	613,	807,	614,	615,	510,	808,	616,	617,	618,	511,
	809,	619,	620,	621,	512,	810,	622,	623,	624,	625,	513	
2	513,	811,	412,	411,	413,	514,	414,	515,	13			

配管の質量(付加質量含む)

鳥 瞰 図 DE-001A

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)
1001		802		509		810	
501		603		806		622	
3		506		613		623	
516		803		807		624	
6		604		614		625	
502		605		615		513	
801		606		510		811	
600		507		808		412	
503		804		616		411	
601		607		617		413	
7		608		618		514	
9		609		511		414	
504		508		809		515	
10		805		619		13	
12		610		620			
602]	611		621			
505		612		512			

弁部の質量を下表に示す。

弁1

評価点	質量(kg)
311	
901	
312	

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	901	267.4	9.3	562.8

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

R 7

鳥 瞰 図 DE-003B

管名称	対応する評価点											
	1006,	501,	1,	515,	4,	516,	100,	311,	312,	600,	801,	502,
	601,	7,	9,	503,	10,	12,	802,	504,	602,	803,	505,	603,
1	604,	605,	804,	506,	606,	607,	608,	805,	507,	806,	609,	610,
	807,	508,	611,	612,	613,	808,	509,	614,	615,	616,	809,	510,
	617,	618,	619,	810,	511,	620,	621,	622,	811,	623,	512	
2	512,	812,	412,	411,	413,	513,	414,	514,	13			

配管の質量(付加質量含む)

鳥 瞰 図 DE-003B

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)
1006		504		807		620	
501		602		508		621	
1		803		611		622	
515		505		612		811	
4		603		613		623	
516		604		808		512	
100		605		509		812	
600		804		614		412	
801		506		615		411	
502		606		616		413	
601		607		809		513	
7		608		510		414	
9		805		617		514	
503		507		618		13	
10		806		619			
12		609		810			
802		610		511			

弁部の質量を下表に示す。

弁 1

評価点	質量(kg)
311	
901	
312	

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	901	267.4	9.3	562.8

支持点及び貫通部ばね定数

鳥 瞰 図 DE-001A

支持点部のばね定数を下表に示す。

±-	持点番	旦	各	軸方向ばね	定数(N/mm)	各軸回り回	転ばね定数	(N•mm/rad)
	付尽省"	万	Х	Y		Ζ	X	Y	Z
	1001								
	801								
**	801	**							
**	801	**							
**	801	**							
**	801	**							
**	802	**							
**	802	**							
**	803	**							
**	803	**							
**	804	**							
**	804	**							
**	805	**							
**	805	**							

**印は斜め拘束を示しばね定数をXに示す。下段は方向余弦を示す。

十柱上	亚日	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	、省万	Х	Y	Z	X	Y	Z
** 80)6 **						
** 80)6 **						
80	07						
** 80)8 **						
** 80)8 **						
** 80)9 **						
** 80)9 **						
** 81	10 **						
** 81	10 **						
** 81	11 **						
** 81	11 **						

** 印は斜め拘束を示しばね定数をXに示す。下段は方向余弦を示す。

鳥 瞰 図 DE-003B

支持点部のばね定数を下表に示す。

+-	[4] 上本	⊒.	各車	曲方向ばね定数	(N/mm)	各軸回り回	転ばね定数(N•mm/rad)
又:	持点番号	ヮ	Х	Y	Z	Х	Y	Z
	1006							
	801							
**	801	**						
**	801	**						
**	801	**						
**	801	**						
**	802	**						
**	802	**						
**	803	**						
**	803	**						
**	804	**						
**	804	**						
**	805	**						
**	805	**						

**印は斜め拘束を示しばね定数をXに示す。下段は方向余弦を示す。

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

十七七五日	各軸之	方向ばね定数(1	N/mm)	各軸回り回	転ばね定数(N	• mm/rad)
支持点番号	X	Y	Ζ	X	Y	Ζ
806						
** 807 **						
** 807 **						
** 808 **						
** 808 **						
** 809 **						
** 809 **						
** 810 **						
** 810 **						
** 811 **						
** 811 **						
** 812 **						
** 812 **						

** 印は斜め拘束を示しばね定数をXに示す。下段は方向余弦を示す。

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。

++ \k]	最高使用温度	S m	Sу	S u	S h
材料	(°C)	(MPa)	(MPa)	(MPa)	(MPa)
STPT370-S	40	_	215	370	_

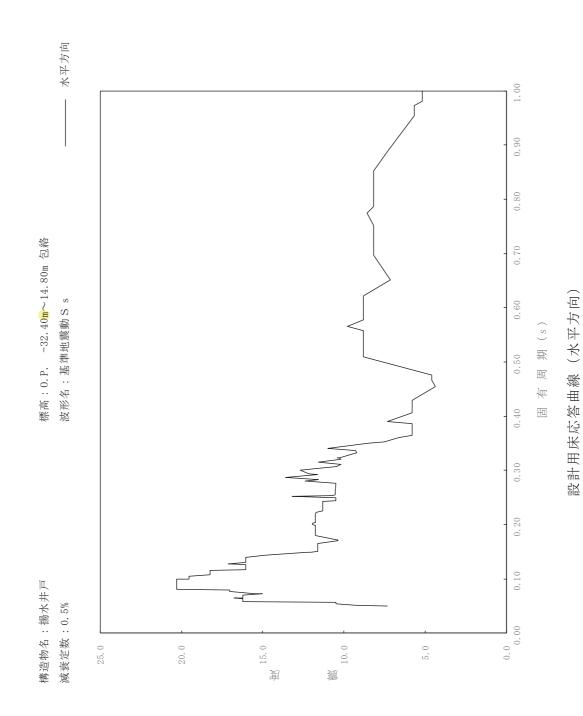
3.5 設計用地震力

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。

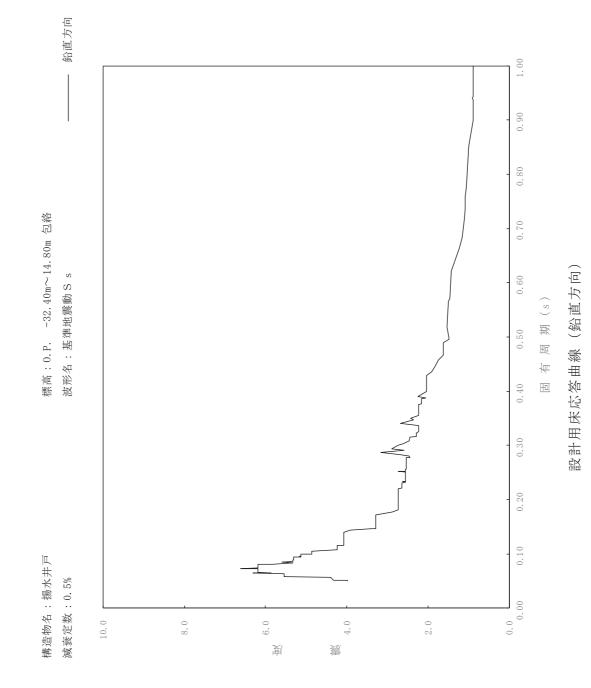
鳥瞰図	建物・構築物	標高 (0.P. (m))	減衰定数(%)
		14.800	
		9.800	
		-0.200	
		-9.680	0.5
	No.1 揚水井戸	-19.800	0.5
		-24.600	
		-27.000	
DE-001A		-29.400	
DE-003B		14.800	
		10.000	
		0.000	
	No拍水井금	-10.000	0.5
	No.3 揚水井戸	-20.340	0.5
		-23.900	
		-27.200	
		-29.400	

設計用床応答曲線



25

O 2 ③ VI-2-13-7(訣) R 7



26

4. 解析結果及び評価

4.1 固有周期及び設計震度

DE-001A X 暾 Ę

適用する	適用する地震動等		S s	
یتر ابا با	固有周期	⊑ 不 答 水 ³	応答水平震度*1	応答鉛直震度*1
۲ ا	(S)	X方向	Y方向	Z方向
1 次	0. 098	20.32	20.32	5.13
2 次	0.054	10.49	10.49	4.37
3 狄	0.052	9. 26	9.26	4.34
4 伙*2	0.037	1	I	I
動的)	動的震度*3	2.40	2.40	0.82
静的	静的震度*4		I	I
「「「「」」、「「」」、「「」」、「」、「」、「」、「」、「」、「」、「」、「」	「日本国社」の			- 1 - +

在記*1:谷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農度を示す。 *2:固有周期が 0.020s 以下であることを示す。 *3: 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 1及び 1.2C vより定めた震度を示す。

DE-003B X 闋 Ę

通石 うど	適用する地震動等		S s	
یر ا	固有周期	5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5	応答水平震度*1	応答鉛直震度*1
د ا	(s)	X方向	Y方向	Z方向
1 狄	0. 098	20.32	20.32	5.13
2 狄*2	0.042	I	I	I
動的震度*3	度*3	2.40	2.40	0.82
静的震度**	度*4	I	I	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。 *2:固有周期が 0.050s 以下であることを示す。 *3:S s 地震動に基づく設計用最大床応答加速度より定めた震度を示す。 *4:3.6C1及び 1.2Cv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 DE-001A

之 上	固有周期		刺激係数*	
	(s)	X方向	Y方向	Z方向
1 狄	0.098	-0.164	-1.331	0.000
2 狄	0.054	0.584	-0.066	-0.288
3 次	0.052	0.094	0.796	0.000

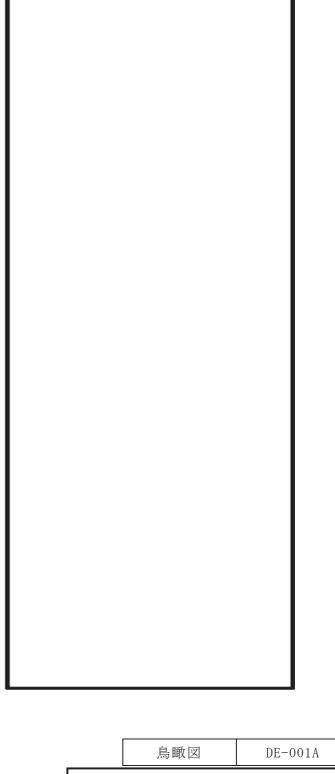
注記*:刺激係数はモードベクトルの最大値を1として正規化して算出した値を示す。

鳥 瞰 図 DE-003B

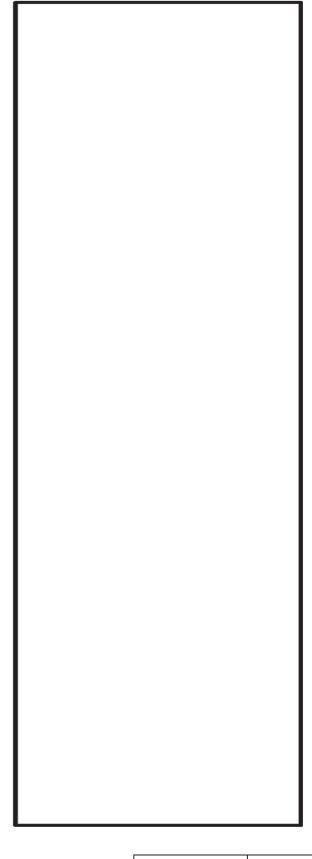
	区目月月期 NARAW (s) X方向 Y方向 Z方向 0.098 0.254 -1.474 0.000
--	----------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------------

注記*:刺激係数はモードベクトルの最大値を1として正規化して算出した値を示す。

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。 代表的振動モード図(1次)



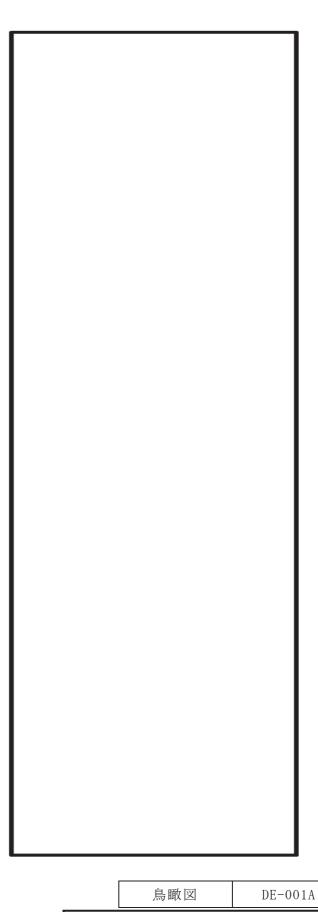
代表的振動モード図(2次)

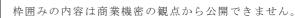


 鳥瞰図
 DE-001A

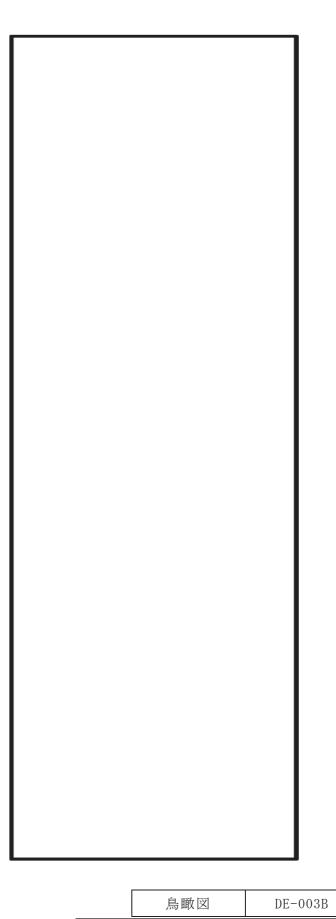
 枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

代表的振動モード図(3次)





代表的振動モード図(1次)





O 2 ③ VI-2-13-7(訣) R 7

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

	米分で土	+ 	두 신 구 파	— 次応力評価(MPa)	価(MPa)	一次+二次応力評価(MPa)	力評価(MPa)	疲労評価
鳥瞰図	日本でし	東くう	1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	計算応力	許容応力	計算応力	許容応力	疲労累積係数
	大 河			Sprm(Ss)	0.9Su	Sn(Ss)	2 • S y	US s
DE-001 A	IV_AS	624	Sprm(Ss)	62	333	I	I	
DETUUIA	$\mathrm{IV}_\mathrm{A}\mathrm{S}$	510	Sn(Ss)	I	I	205	430	

クラス2以下の管

	十 七 永 芥	+ + +	두 12 구 파	一次応力評(価 (MPa)	一次+二次応	二次応力評価(MPa)	疲労評価
鳥瞰図	正在でし	東くそう	心 (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1)	計算応力	許容応力	計算応力	許容応力	疲労累積係数
	大 运			Sprm(Ss)	0. 9 S u	Sn(Ss)	2 • S y	USs
DE AASD	IV_AS	512	Sprm(Ss)	64	333	I	I	
DE-UUaD	$\mathrm{IV}_{\mathrm{A}}\mathrm{S}$	507	Sn(Ss)	I	I	212	430	

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)

結果	許容 荷重 (kN)	I
評価結	計算 荷重 (kN)	I
i I	间 (C)	I
	材質	I
	型 式	I
	種類	I
	文 持稱這後 番号	I

支持構造物評価結果(応力評価)

							붜	ŧĮ				まず (庄) (十) 田	
							X 4 4 1 1 1	(何里				計画結果	
支持構造物	田本 市	H H	大子 历行	温度	Ð	反力(kN)		Ч Г Х	$\mathcal{R} - \mathcal{X} \supset \mathcal{V} (kN \cdot m)$	κN•m)	+ 1	計算	許容
番号	1里 为只	₹ H	Ú Ú	(°C)	Ĺ	Ĺ		ΥT	ЛЛ	Ц		応力	応力
					ГX	Х Ч	L Z	IMI X	MIY	INI Z	辺辺	(MPa)	(MPa)
DE-003B-12R	DE-003B-12R レストレイント Uボルト	リボルト	SS400	40	38	72					組合せ	190	294
DE-002A- 7R	DE-002A- 7R レストレイント	ラグ	SS400	40			45				組合せ	64	124
DE-004B- 1A	アンカ	ラガ	STPT370	40	92	35	30	18	30	41	組合せ	106	124

4.2.3 弁の動的機能維持評価結果

済加速度 m/s ²)	夏場	-
機能確認済加速 (×9.8 m/s ²)	水平	Ι
能維持評価用加速度 (×9.8 m/s ²)	鉛直	I
機能維持評 (×9.8	I	
要求機能	I	
悉式		Ι
步 蕃号		Ι

4.2.4 代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果

代表モデルは各モデルの最大応力点の応力と裕度を算出し、応力分類毎に裕度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。

										,																			
		Ť	衣																										
	疲労評価	疲労 累積	係数	I	I	I	I	I	I																				
	鈋	 埋	I 「 に	I	l		I			-																			
		¥	衣	I	I		I		0																				
	- 次+二次応力	<u></u>	<u><</u>	2.09	2.57	2.88	2.70	2.60	2.02	2.41	2.15																		
IV_AS		午 学 结	(MPa)	430	430	430	430	430	430	430	430																		
許容応力状態 IV _A S		計算 応力	(MPa)	205	167	149	159	165	212	178	200																		
許容応		評	I 「 に	510	509	510	507	508	507	510	801																		
		Ť	衣	0																									
	- 次応力	建绿	<u>{</u>	4.21	5.20	4.26	5.45	4.21	5.20	4.26	5.45																		
		- 決応力	大 志 行	(MPa)	333	333	888	333	233	233	888	333																	
			-	I	I	I	I								I	-	-	-	-	-	-	計算 応力	(MPa)	67	64	78	61	62	64
		革	ĪЩ	624	512	627	512	624	512	627	512																		
		配管モデル		DE-001A	DE-001B	DE-002A	DE-002B	DE-003A	DE-003B	DE-004A	DE-004B																		
		No.			2	3	4	5	9	7	8																		

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)