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-19-0085_改 1		
提出年月日	2021年10月12日		

# VI-2-4-3-1-3 管の耐震性についての計算書 (燃料プール冷却浄化系)

2021年10月

東北電力株式会社

# 設計基準対象施設

## 目次

1. 概要	1
2. 概略系統図及び鳥瞰図 · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	2
2.1 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 材料及び許容応力評価条件	20
3.5 設計用地震力	21
4. 解析結果及び評価	24
4.1 固有周期及び設計震度	24
4.2 評価結果	42
4.2.1 管の応力評価結果	• • • 42
4.2.2 支持構造物評価結果	45
4.2.3 弁の動的機能維持評価結果	46
4.2.4 代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果	47

#### 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、燃料プール冷却浄化系の管、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6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

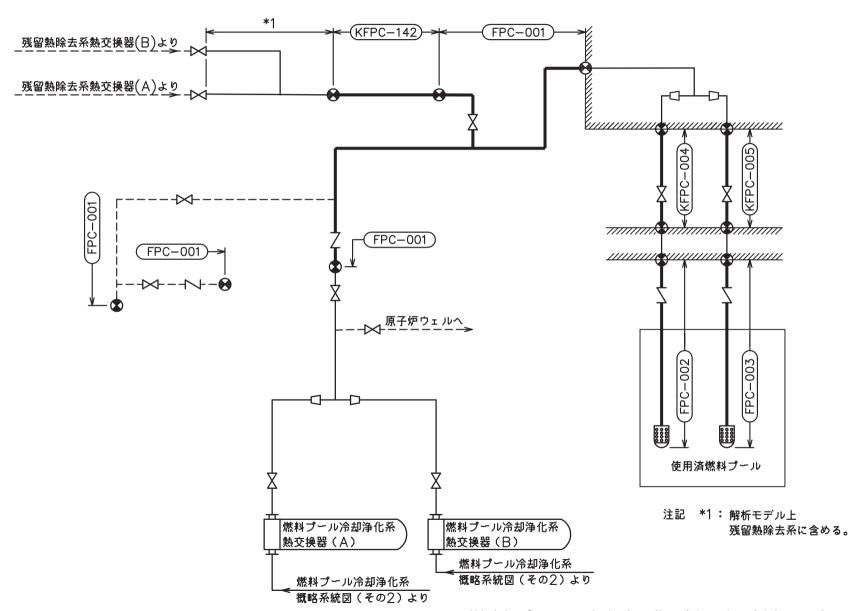
機能確認済加速度の機能維持評価用加速度に対する裕度が最小となる動的機能維持要求弁を代表として、評価結果を記載する。

# 2. 概略系統図及び鳥瞰図

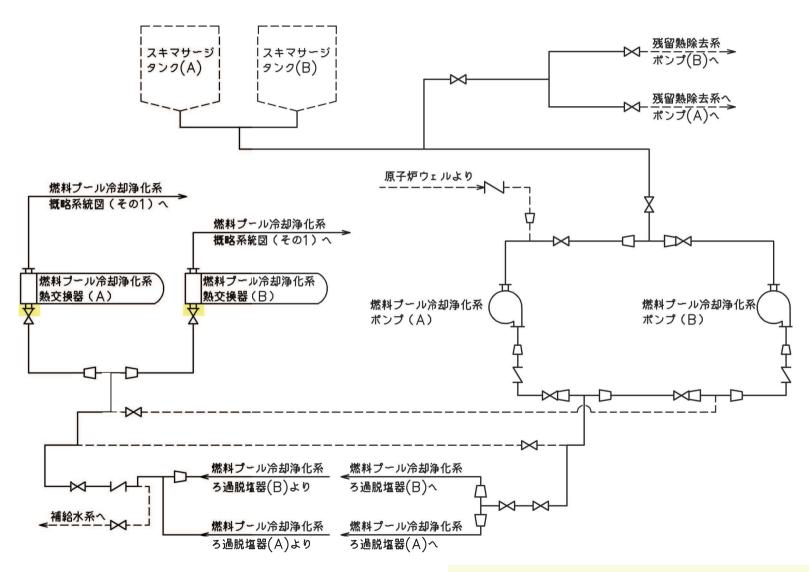
# 2.1 概略系統図

# 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



燃料プール冷却浄化系概略系統図(その1)



燃料プール冷却浄化系概略系統図(その2)

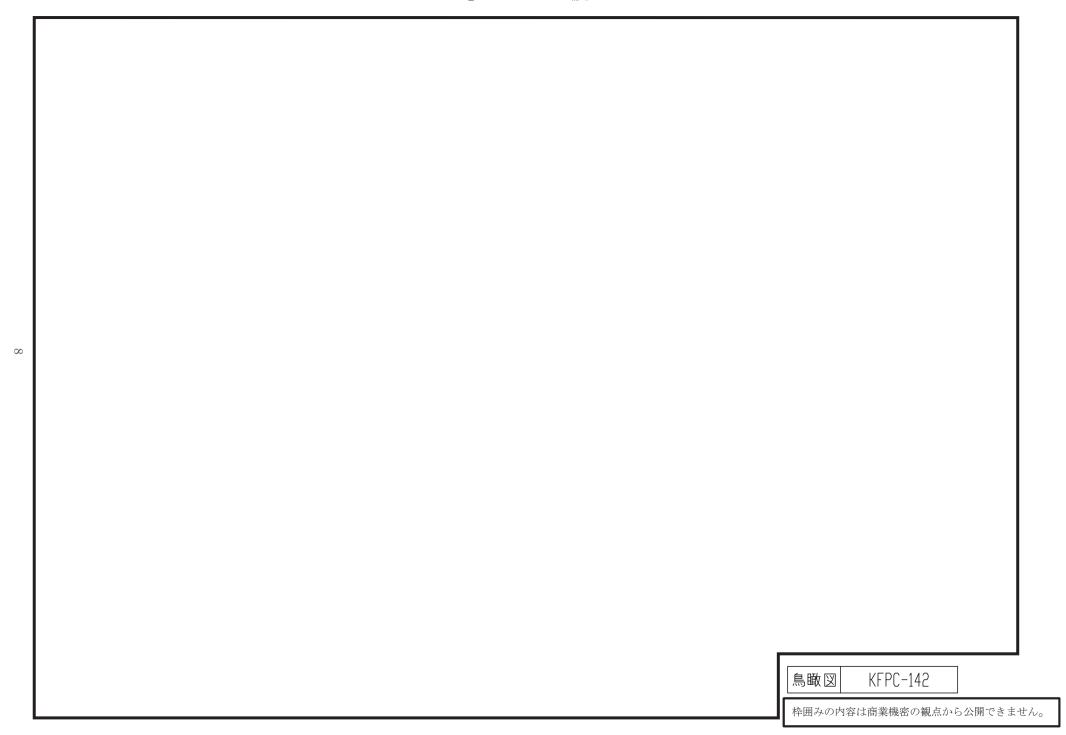
## 2.2 鳥瞰図

# 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
\$\frac{\x}{\x}	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	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。)

6 FPC-002 鳥瞰図 枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

1		
1		
1		
1		
1		
1		
1		
1		
1		
1		
<b>I</b>		
I		
I		
I		
I		
' <b> </b>		
<b>I</b>		
	自服図 FPC_NNQ	
	鳥瞰図 FPC-003	
	鳥瞰図 FPC-003	
	鳥瞰図 FPC-003	(A) Eller & (A) (A)



### 3. 計算条件

### 3.1 計算方法

管の構造強度評価は、「基本方針」に記載の評価方法に基づき行う。解析コードは、「ISAP」及び「SAP-V」を使用し、解析コードの検証及び妥当性確認等の概要については、添付書類「VI-5 計算機プログラム(解析コード)の概要」に示す。

### 3.2 荷重の組合せ及び許容応力状態

本計算書において考慮する荷重の組合せ及び許容応力状態を下表に示す。

施設名称	設備名称	系統名称	施設 分類* <sup>1</sup>	設備分類	機器等 の区分	耐震重要度 分類	荷重の組合せ*2,*3	許容応 力状態
核燃料物質の取	使用溶燃料貯蔵	燃料プール冷却			harden and the second	C	$I_L + S d$ $II_L + S d$	■ III <sub>A</sub> S
扱施設及び 貯蔵施設	槽冷却浄化設備	浄化系	DB	_	クラス3管	5	I <sub>L</sub> +S <sub>S</sub>	IV <sub>A</sub> S

注記\*1:DB は設計基準対象施設, SA は重大事故等対処設備を示す。

\*2: 運転状態の添字 L は荷重を示す。

\*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 FPC-002

管名称	最高使用圧力 (MPa)	最高使用温度 (℃)	外径 (mm)	厚さ (mm)	材料	耐震 重要度分類	縦弾性係数 (MPa)
1	1. 37	66	165. 2	7. 1	SUS304TP	S	191720

0

### 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 FPC-002

管名称					対	応	す		3	評	価	点				
1	1	2	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	

#### 配管の質量(付加質量含む)

評価点の質量を下表に示す。

評価点	質量(kg)								
1		7		10		13		16	
5		8		11		14	1 1		
6		9		12		15			

#### 弁部の質量を下表に示す。

#### 弁1

評価点	質量(kg)
2	
3	
4	

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	3			

支持点及び貫通部ばね定数

鳥 瞰 図 FPC-002

支持点部のばね定数を下表に示す。

支持点番号	各車	曲方向ばね定数(N/	mm)	各軸回り回転ばね定数(N・mm/rad)			
	X	Y	Z	X	Y	Z	
1							
5							
9							
12							
15							

### 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 FPC-003

管名称	最高使用圧力 (MPa)	最高使用温度 (℃)	外径 (mm)	厚さ (mm)	材料	耐震 重要度分類	縦弾性係数 (MPa)
1	1. 37	66	165. 2	7. 1	SUS304TP	S	191720

0

### 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 FPC-003

管名称					対	応	す	Ž	3	評	価	点				
1	1	2	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	

#### 配管の質量(付加質量含む)

評価点の質量を下表に示す。

評価点	質量(kg)								
1		7		10		13		16	
5		8	1	11		14			
6		9		12		15			

弁部の質量を下表に示す。

#### 弁1

評価点	質量(kg)
2	
3	
4	

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	3			

### 支持点及び貫通部ばね定数

# 鳥 瞰 図 FPC-003

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								
5	1							
9								
12								
15								

### 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 KFPC-142

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	3. 73	66	216. 3	8. 2	STS410	S	200360

### 設計条件

管名称と対応する評価点 評価点の位置は鳥瞰図に示す。

鳥 瞰 図 KFPC-142

管名称					対	応	す	. ;	3	評	価	点				
1	1	2	3	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	
	16	17	18	19	20	21	22	23	24	901	902					

### 配管の質量 (付加質量含む)

評価点の質量を下表に示す。

評価点	質量(kg)								
1		7		13		19		901	
2		8		14		20	l I	902	
3		9		15		21	1 1		
4		10		16		22	l I		
5		11		17		23	l I		
6		12		18		24			

支持点及び貫通部ばね定数

鳥 瞰 図 KFPC-142

支持点部のばね定数を下表に示す。

支持点番号	各軸	由方向ばね定数(N/n	mm)	各軸回り回転ばね定数(N・mm/rad)					
	X	Y	Z	X	Y	Z			
1									
7									
13									
19									
24									
901									
902									

# 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 (MPa)	S y (MPa)	S u (MPa)	S h (MPa)
SUS304TP	66	_	188	479	_
STS410	66	_	231	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。

本計算書の疲労評価は、等価繰返し回数340回(Ss)で実施する。

鳥 瞰 図	建物・構築物	標高(0.P. (m))	減衰定数(%)
F P C - 0 0 2	原子炉建屋		

#### 設計用地震力

本計算書において考慮する設計用地震力の算出に用いる設計用床応答曲線を下表に示す。 なお、設計用床応答曲線は、添付書類「VI-2-1-7 設計用床応答曲線の作成方針」に基づき策 定したものを用いる。また、減衰定数は、添付書類「VI-2-1-6 地震応答解析の基本方針」に記 載の減衰定数を用いる。

本計算書の疲労評価は, 等価繰返し回数340回(Ss)で実施する。

鳥 瞰 図	建物・構築物	標高(0.P. (m))	減衰定数(%)
F P C - 0 0 3	原子炉建屋		

#### 設計用地震力

本計算書において考慮する設計用地震力の算出に用いる設計用床応答曲線を下表に示す。 なお,設計用床応答曲線は,添付書類「VI-2-1-7 設計用床応答曲線の作成方針」に基づき 策定したものを用いる。また,減衰定数は,添付書類「VI-2-1-6 地震応答解析の基本方針」 に記載の減衰定数を用いる。

鳥 瞰 図	建物・構築物	標高(0.P. (m))	減衰定数(%)
K F P C - 1 4 2	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 FPC-002

適用する	る地震動等		Sd及び静的震度		S s					
モード	固有周期	応 答 水	平 震 度*1	応答鉛直震度*1	応 答 水	平	応答鉛直震度*1			
-6.7	回有问 <del>列</del> (s)	X 方向	Z 方向	Y 方向	X 方向	Z 方向	Y 方向			
1 次										
2 次										
3 次										
4 次										
5 次*2										
動的	震 度*3									
静的	震 度*4									

各モードに対応する刺激係数

鳥 瞰 図 FPC-002

モード	田方田期				刺	激		係	数*			
	固有周期(s)	X	方	向		Y	方	向		Z	方	向
1 次												
2 次												
3 次												
4 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	ん。

鳥瞰図   FPC-002	
<b>                                     </b>	,

l l	
l l	
<b>I</b>	
鳥瞰図 FPC-002	
	_
<b>粋囲みの内容は商業機能の組占から小間できま</b> す	11-2.

#### 固有周期及び設計震度

鳥 瞰 図 FPC-003

適用する	る地震動等		Sd及び静的震度		S s					
モード	固有周期	応答水平震度*1		応答鉛直震度*1	応 答 水	応答鉛直震度*1				
	凹作问期 (s)	X 方向	Z 方向	Y 方向	X 方向	Z 方向	Y 方向			
1 次										
2 次										
3 次										
4 次										
5 次*2										
動的	震 度*3									
静的	震 度*4									

鳥 瞰 図 FPC-003

モード	固有周期				刺	激		係	数*			
	固有周期(s)	X	方	向		Y	方	向		Z	方	向
1 次												
2 次												
3 次												
4 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 FPC-003	
枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できませ	こん。

鳥瞰図 FPC-003

רכ	
	鳥瞰図   FPC一〇〇3

### 固有周期及び設計震度

#### KFPC-142 鳥 瞰 図

適用する	る地震動等		Sd及び静的震度			S s	
7	田左国畑	応 答 水	平 震 度*1	応答鉛直震度*1	応 答 水	平 震 度*1	応答鉛直震度*1
モード	固有周期 ( s )	X 方向	Z 方向	Y 方向	X 方向	Z 方向	Y 方向
1 次							
2 次							
3 次							
4 次							
5 次							
6 次*2							
動的	震 度*3						
静的	震 度*4						

鳥 瞰 図 KFPC-142

モード	田左間期				刺	激		係	数*			
-6 /	固 有 周 期 (s)	X	方	向		Y	方	向		Z	方	向
1 次												
2 次												
3 次												
4 次		1										
5 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。

C.

# 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 KFPC-142

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 KFPC-142

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 KFPC-142

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

O 2 ③ VI-2-4-3-1-3(設) R 1

### 4.2 評価結果

# 4.2.1 管の応力評価結果

下記に示すとおり最大応力及び疲労累積係数はそれぞれ許容値以下である。

### クラス2以下の管

		最大応力評価点		一次応力評	在(MPa)	一次+二次応	力評価(MPa)	疲労評価
白曜	許容応力		区分	計算応力	許容応力	計算応力	許容応力	疲労累積係数
鳥瞰図	状態			Sprm(Sd)	S y *1	Sn(Sd)	2 · S y	USd
				Sprm(Ss)	0. 9·S u	Sn(Ss)	2 · S y	USs
	III <sub>A</sub> S	12	Sprm (Sd)	127	188	_	_	_
F P C - 0 0 2	III <sub>A</sub> S	12	Sn (Sd)	_	_	239	376	_
F F C - 0 0 2	IV <sub>A</sub> S	12	Sprm (Ss)	224	431	_	_	_
	IV <sub>A</sub> S	12	Sn(Ss)	_	_	436 *	376	0.0034

\*印は一次+二次応力が許容応力を超えていることを示し、簡易弾塑性解析を行い疲労評価の結果疲労累積係数が 1 以下であり許容値を満足している。 
\*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、 $Syble 1.2 \cdot Shoof 5$  のうち大きい方とする。

#### O 2 ③ VI-2-4-3-1-3(設) R 1

# 管の応力評価結果

下記に示すとおり最大応力及び疲労累積係数はそれぞれ許容値以下である。

### クラス2以下の管

				一次応力評	插(MPa)	一次+二次応	疲労評価	
自聯切	許容応力	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
鳥瞰図	状態	評価点		Sprm(Sd)	S y *1	Sn(Sd)	2 · S y	USd
				Sprm(Ss)	0. 9·Su	Sn(Ss)	2 · S y	USs
	III <sub>A</sub> S	12	Sprm (Sd)	127	188	_	_	_
F P C - 0 0 3	III <sub>A</sub> S	12	Sn (Sd)	_	_	239	376	_
r r C - 0 0 3	IV <sub>A</sub> S	12	Sprm (Ss)	224	431	_	_	_
	IV <sub>A</sub> S	12	Sn(Ss)	_	_	436 *	376	0.0034

\*印は一次+二次応力が許容応力を超えていることを示し、簡易弾塑性解析を行い疲労評価の結果疲労累積係数が 1 以下であり許容値を満足している。 \*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。

# 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(MI	力評価 Pa)	一次+二2 (MI	欠応力評価 Pa)	疲労評価
鳥瞰図	許容応力 状態	最大応力 評価点	最大応力 区分	計算応力	許容応力	計算応力	許容応力	疲労累積係数
				Sprm(Sd) Sprm(Ss)	S y*1 0. 9 • S u	Sn(Ss)	2 • S y	USs
	III <sub>A</sub> S	7	Sprm(Sd)	115	231	_	_	_
KFPC-142	$IV_A S$	7	Sprm(Ss)	196	366	_	_	
	$IV_A S$	7	Sn(Ss)	<u> </u>	<u> </u>	347	462	_

注記 \*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。

### 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		
支持構造物	       種類	型式	材質	温度	計算	許容	
番号	(里) (1里) (1里) (1里) (1里) (1里) (1里) (1里) (	至八		(℃)	荷重	荷重	
					(kN)	(kN)	
_	_	_	_	_	_	_	

# 支持構造物評価結果(応力評価)

							支持点	京荷重			部	価結果	
支持構造物 番号	種類	型式	材質	温度 (℃)	反力(kN)		モーメント (kN·m)			応力	計算応力	許容 応力	
					F <sub>X</sub>	Fy	F <sub>Z</sub>	$M_X$	$M_{Y}$	$M_Z$	分類	(MPa)	(MPa)
FPC-001-001A	アンカ	架構	STKR400	40	20	6	14	5	30	2	組合せ	139	280
KFPC-142-007R	レストレイント	架構	STKR400	40	37	16	11		_		組合せ	101	280

45

# 4.2.3 弁の動的機能維持評価結果

弁番号	形式	要求機能		価用加速度 8m/s²)	機能確認 (×9.3		
			水平	鉛直	水平	鉛直	
_		_	_	_	I	_	

### O 2 ③ VI-2-4-3-1-3(設) R O

### 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)

			許容応	力状態	$\coprod_A S$						Ē	許容応	力状態 ]	IV <sub>A</sub> S					
			-	一次応力			一次応力				一次+二次応力*					疲労評価			
No.	配管モデル	評価点	計算 応力 (MPa)	許容 応力 (MPa)	裕度	代表	評価点	計算 応力 (MPa)	許容 応力 (MPa)	裕度	代表	評価点	計算 応力 (MPa)	許容 応力 (MPa)	裕度	代表	評価点	疲労 累積 係数	代表
1	FPC-001	901	39	231	5. 92	_	901	48	366	7.62	-	19	176	376	2. 13	-	_		
2	FPC-002	12	127	188	1.48	0	12	224	431	1.92	_	12	436	376	0.86	0	12	0.0034	0
3	FPC-003	12	127	188	1. 48	0	12	224	431	1.92	_	12	436	376	0.86	0	12	0.0034	0
4	KFPC-004	1	12	188	15. 66	_	5	12	431	35. 91	_	5	4	376	94.00	_			
5	KFPC-005	1	12	188	15. 66	_	5	12	431	35. 91	_	5	4	376	94.00	_		_	_
6	KFPC-142	7	115	231	2. 00	_	7	196	366	1.86	0	7	347	462	1. 33	_	_	_	

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

# 重大事故等対処設備

# 目次

1. 概要	1
2. 概略系統図及び鳥瞰図	2
2.1 概略系統図	2
2.2 鳥瞰図	5
3. 計算条件 · · · · · · · · · · · · · · · · · · ·	12
3.1 計算方法	12
3.2 荷重の組合せ及び許容応力状態	13
3.3 設計条件	14
3.4 材料及び許容応力評価条件	24
3.5 設計用地震力	25
4. 解析結果及び評価	28
4.1 固有周期及び設計震度	28
4.2 評価結果	46
4.2.1 管の応力評価結果 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	46
4.2.2 支持構造物評価結果	49
4.2.3 弁の動的機能維持評価結果	50
4.2.4 代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果	51

#### 1. 概要

本計算書は、添付書類「VI-2-1-13-6 管の耐震性についての計算書作成の基本方針」(以下「基本方針」という。)に基づき、燃料プール冷却浄化系の管、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

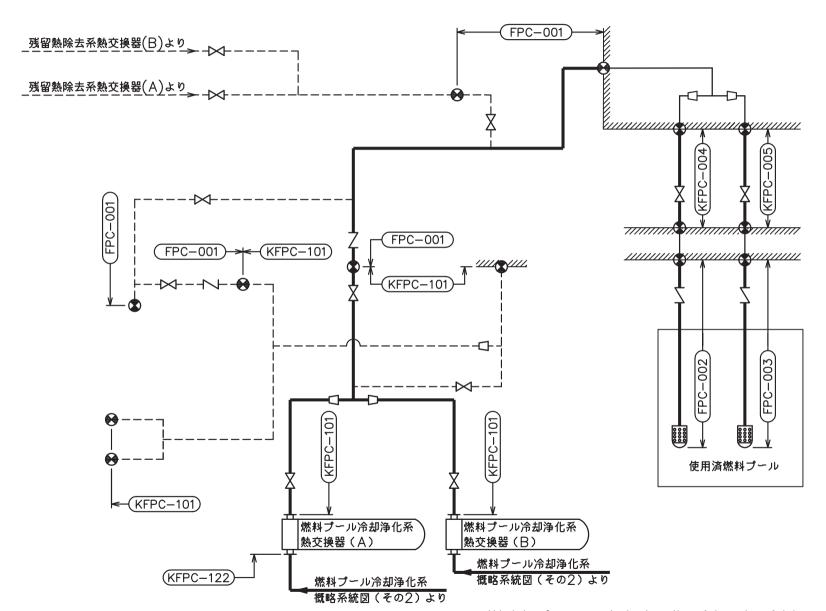
機能確認済加速度の機能維持評価用加速度に対する裕度が最小となる動的機能維持要求弁を代表として、評価結果を記載する。

# 2. 概略系統図及び鳥瞰図

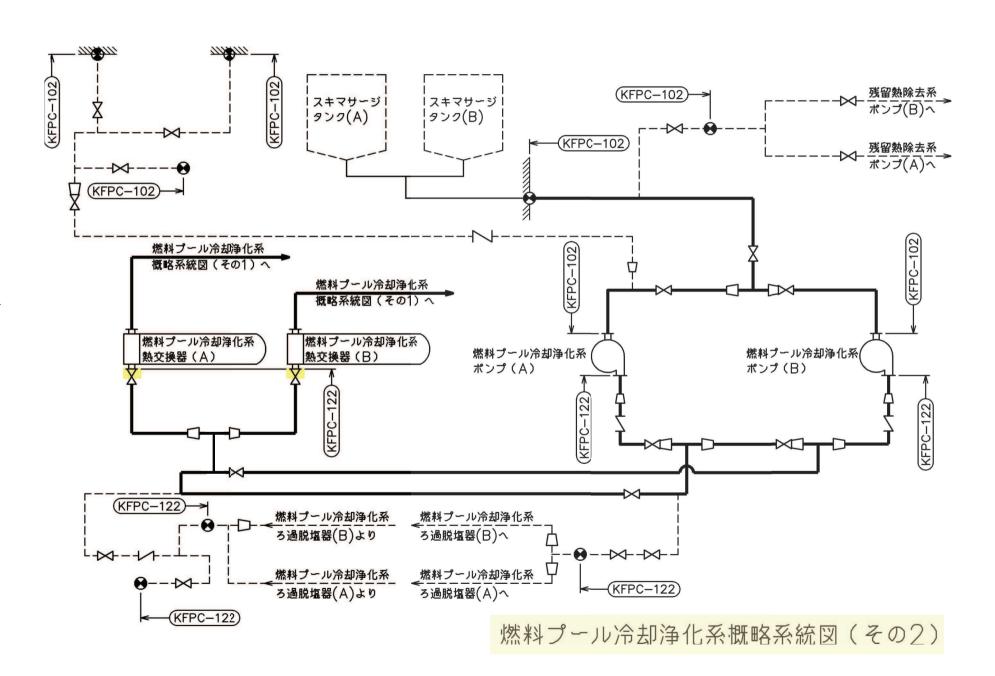
# 2.1 概略系統図

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
$oldsymbol{\Theta}$	アンカ



燃料プール冷却浄化系概略系統図(その1)



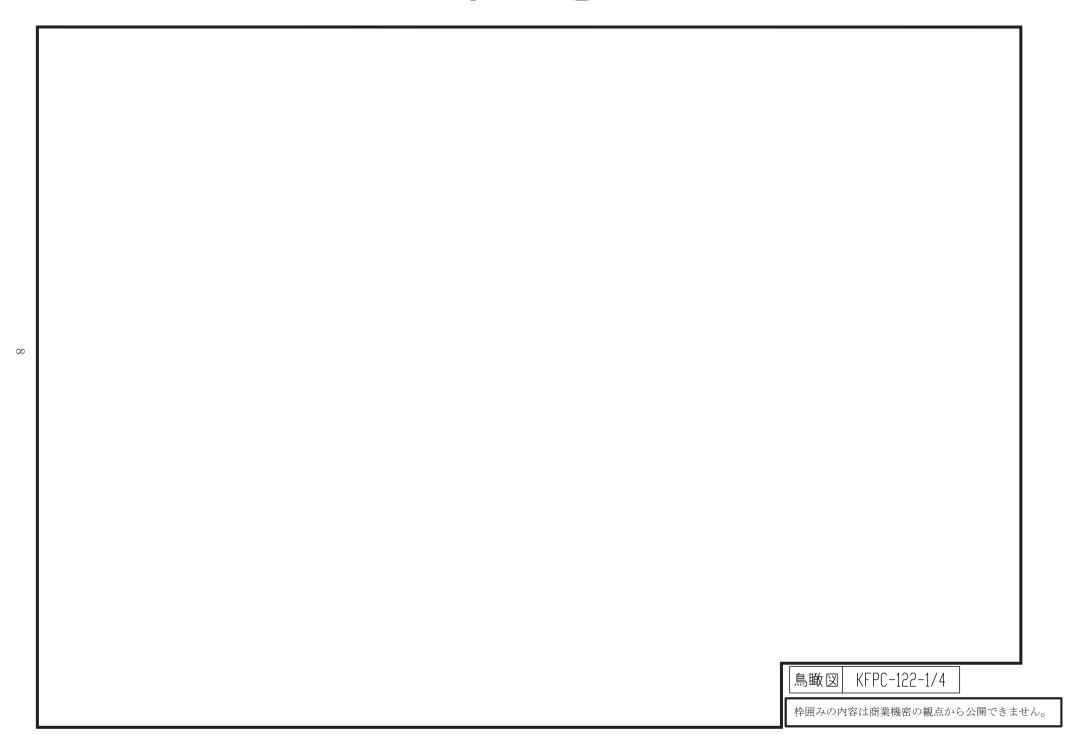
# 2.2 鳥瞰図

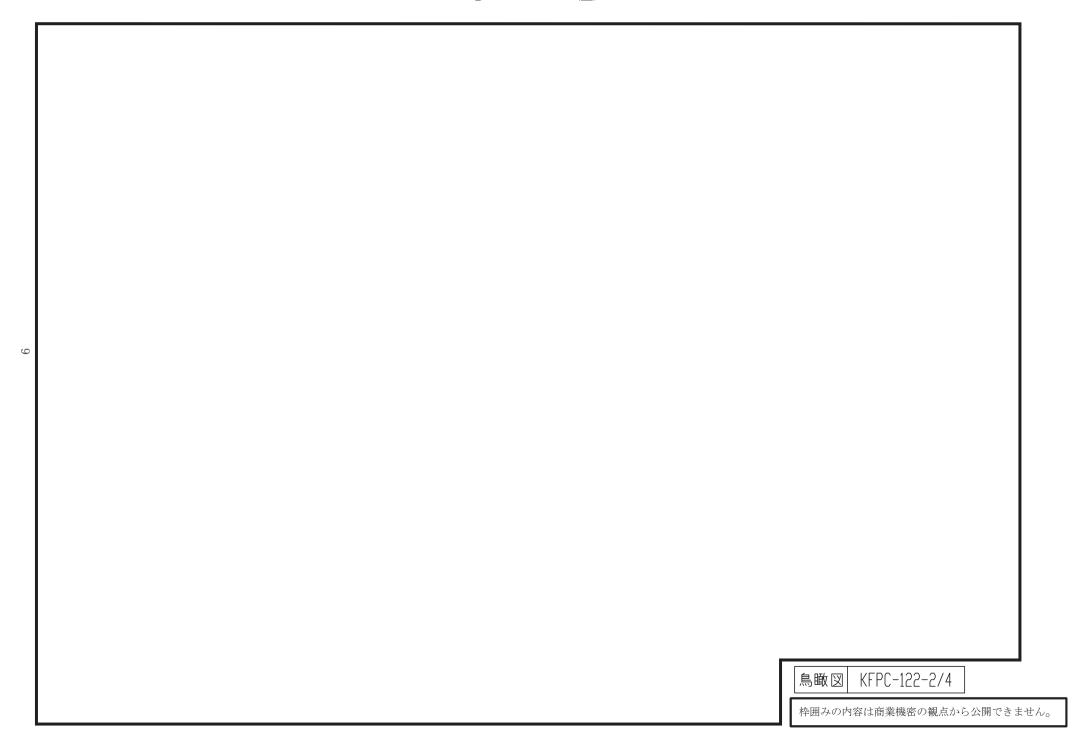
# 鳥瞰図記号凡例

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
<b>(</b> 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
•	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 3 3 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5 5	ガイド
	拘束点の地震による相対変位量(mm) (*は評価点番号,矢印は拘束方向を示す。また, 内 に変位量を記載する。)

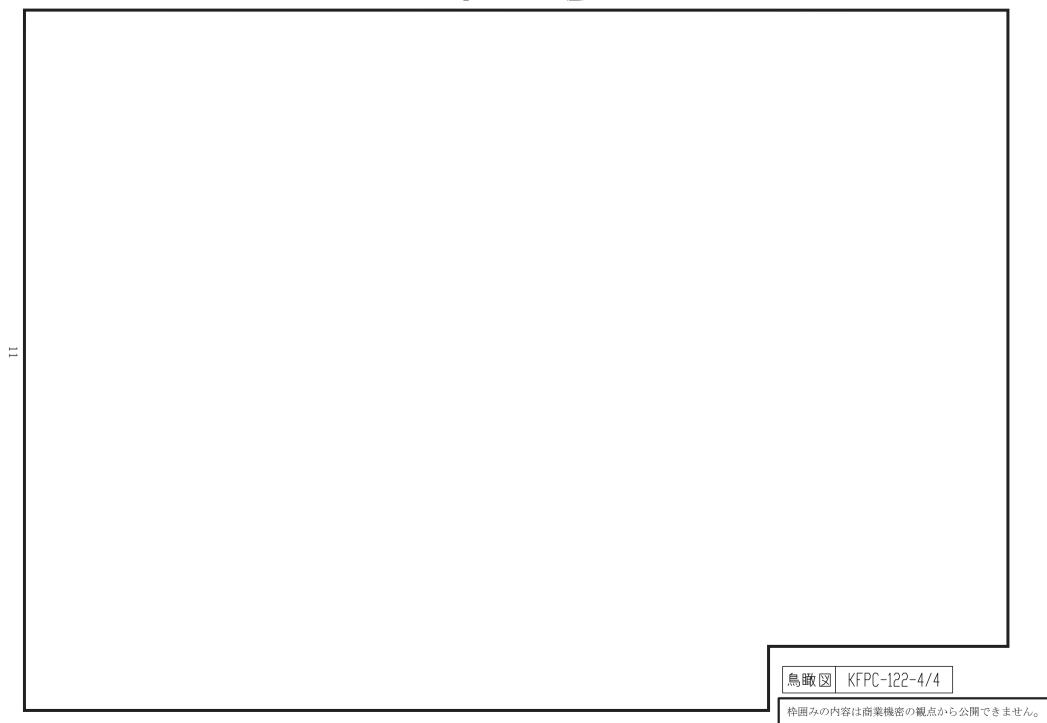
FPC-002 鳥瞰図 枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

FPC-003 鳥瞰図 枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。





10 鳥瞰図 KFPC-122-3/4 枠囲み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。解析コードは、「ISAP」及び「SAP-V」を使用し、解析コードの検証及び妥当性確認等の概要については、添付書類「VI-5 計算機プログラム(解析コード)の概要」に示す。

### 3.2 荷重の組合せ及び許容応力状態

本計算書において考慮する荷重の組合せ及び許容応力状態を下表に示す。

施設名称	設備名称	系統名称	施設 分類* <sup>1</sup>	設備分類*2	機器等 の区分	耐震重要度 分類	荷重の組合せ*3, *4	許容応力 状態* <sup>5</sup>
核燃料物質 の取扱施設 及び 貯蔵施設		燃料プール冷却 浄化系	SA	常設耐震/防止	重大事故等 クラス2管	_	$V_L + S s$	V <sub>A</sub> S

注記\*1:DB は設計基準対象施設, SA は重大事故等対処設備を示す。

\*2:「常設耐震/防止」は常設耐震重要重大事故防止設備を示す。

\*3:運転状態の添字 L は荷重を示す。

\*4:許容応力状態ごとに最も厳しい条件又は包絡条件を用いて評価を実施する。

\*5:許容応力状態 $V_AS$  は許容応力状態 $IV_AS$  の許容限界を使用し、許容応力状態 $IV_AS$  として評価を実施する。

# 3.3 設計条件

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

# 鳥 瞰 図 FPC-002

管名称	最高使用圧力 (MPa)	最高使用温度 (℃)	外径 (mm)	厚さ (mm)	材料	耐震 重要度分類	縦弾性係数 (MPa)
1	1.37	66	165. 2	7. 1	SUS304TP	_	191720

0

### 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 FPC-002

管名称					対	応	す		3	評	価	点				
1	1	2	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	

### 配管の質量(付加質量含む)

評価点の質量を下表に示す。

評価点	質量(kg)								
1		7		10		13		16	
5		8		11	1 I	14			
6		9		12	ldot	15			

### 弁部の質量を下表に示す。

### 弁1

評価点	質量(kg)
2	
3	
4	

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	3			

支持点及び貫通部ばね定数

鳥 瞰 図 FPC-002

支持点部のばね定数を下表に示す。

支持点番号	各車	曲方向ばね定数(N/	mm)	各軸回り回転ばね定数(N・mm/rad)				
	X	Y	Z	X	Y	Z		
1								
5								
9								
12								
15								

# 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 FPC-003

管名称	最高使用圧力 (MPa)	最高使用温度 (℃)	外径 (mm)	厚さ (mm)	材料	耐震重要度分類	縦弾性係数 (MPa)
1	1.37	66	165. 2	7. 1	SUS304TP	_	191720

0

### 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 FPC-003

管名称					対	応	す	Ž	3	評	価	点				
1	1	2	4	5	6	7	8	9	10	11	12	13	14	15	16	

### 配管の質量(付加質量含む)

評価点の質量を下表に示す。

評価点	質量(kg)								
1		7		10		13		16	
5		8		11	1	14			
6		9		12		15			

弁部の質量を下表に示す。

### 弁1

評価点	質量(kg)
2	
3	
4	

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	3		•	

# 支持点及び貫通部ばね定数

# 鳥 瞰 図 FPC-003

支持点部のばね定数を下表に示す。

支持点番号	各軸方向ばね定数(N/mm)			各軸回り回転ばね定数(N・mm/rad)		
	X	Y	Z	X	Y	Z
1						
5						
9	1					
12	1					
15						

# 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 KFPC-122

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. 37	66	114. 3	6. 0	STS410	_	200360
2	1. 37	66	165. 2	7. 1	STS410	_	200360
3	1. 37	66	216. 3	8.2	STS410	_	200360
4	1. 37	66	216. 3	8. 2	SUS304TP	_	191720
5	1. 37	66	165. 2	7. 1	SUS304TP	_	191720

# 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 KFPC-122

管名称					対	応	す	-	る	評	価	点			
1	1	2	3	4	46	47	48	49							
2	4	5	7	9	10	12	13	14	15	16	17	21	22	24	26
	27	32	33	35	36	37	38	39	41	43	44	45	46	85	92
	180	181	182	183	210	217	800	801	802	803	804	805	907	908	
3	17	18	19	20	21	27	28	29	31	32	91	93	94	95	96
	97	98	99	100	101	102	103	105	121	128	140	141	142	143	144
	145	146	901	903											
4	6	25	90	102	104	107	108	135	136	137	138	139	146	147	149
	152	153	154	155	156	168	169	905	906						
5	30	156	157	158	169	170	301	302	303	304	305	306	308	309	310
	401	402	403	404	405	406	407	409	410	411					

# 配管の質量(付加質量含む)

# 鳥 瞰 図 KFPC-122

評価点の質量を下表に示す。

評価点	質量(kg)								
1		30		98		152		310	
2		31		99		153		401	
3		32		100	1	154		402	
4		36		101		155		403	
5		37		102	1	156		404	
6		38		103	1	157		405	
7		43		105	1	158		406	1
9		44		108	1	168		410	1 1
13		45		121	1	169		411	1
14		46		128	1	170		800	
15		47		135	1	180		801	1
16		48		136	1	181		802	
17		49		137	1	182		803	
18		85		138	1	183		804	
19		90		139	1	210		805	1
20		91		140	1	217		901	1
21		92		141	1	301		903	1
25		93		142	1	302		905	1
26		94		143	1	303		906	
27		95		144		304		907	
28		96		145	1	305		908	
29		97		146		309			

# 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)								
10		22		35		41		104	
11	1	23	1	34		40		106	
12		24		33		39		107	
								109	
								110	

弁6 弁7 弁8

	評価点	質量(kg)	評価点	質量(kg)	評価点	質量(kg)
	147		306		407	
	148		307		408	
	149		308	1	409	
Ī	150	1	311		412	
Ī	151		312		413	

#### 弁部の寸法を下表に示す。

21 86 2 4 6	A C   A(-			
弁NO.	評価点	外径(mm)	厚さ(mm)	長さ(mm)
弁1	11			
弁2	23			
弁3	34			
弁4	40	l		
弁5	106	1		
弁6	148			
弁7	307			
弁8	408			

支持点及び貫通部ばね定数

鳥 瞰 図 KFPC-122

支持点部のばね定数を下表に示す。

支持点番号	各庫	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						
6						
25						
30						
49						
85						
92						
103						
105						
110						
121						
128						
151						
210						
217						
310						
312						
411						
** 413 **						
413						
901						
903						
905						
906						
907						
908						

# 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 (MPa)	S y (MPa)	S u (MPa)	S h (MPa)
SUS304TP	66	_	188	479	_
STS410	66	_	231	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。

本計算書の疲労評価は, 等価繰返し回数340回(Ss)で実施する。

鳥 瞰 図	建物・構築物	標高(0.P. (m))	減衰定数(%)
F P C - 0 0 2	原子炉建屋		

0

#### 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。

本計算書の疲労評価は、等価繰返し回数340回(Ss)で実施する。

鳥 瞰 図	建物・構築物	標高(0.P. (m))	減衰定数(%)
F P C - 0 0 3	原子炉建屋		

#### 設計用地震力

本計算書において考慮する設計用地震力の算出に用いる設計用床応答曲線を下表に示す。 なお,設計用床応答曲線は,添付書類「VI-2-1-7 設計用床応答曲線の作成方針」に基づき 策定したものを用いる。また,減衰定数は,添付書類「VI-2-1-6 地震応答解析の基本方針」 に記載の減衰定数を用いる。

鳥 瞰 図	建物・構築物	標高(0.P. (m))	減衰定数(%)
K F P C - 1 2 2	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 FPC-002

適用する	適用する地震動等		Sd及び静的震度			S s	
エート	モード 固有周期 (s)	応 答 水	平 震 度*1	応答鉛直震度*1	応 答 水	平 震 度*1	応答鉛直震度*1
I		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*2							
動的	震 度*3						
静的	震 度*4						

各モードに対応する刺激係数

鳥 瞰 図 FPC-002

モード	固有周期	刺 激 係 数*
-6. 1	固 有 周 期 (s)	X 方 向 Y 方 向 Z 方 向
1 次		
2 次		
3 次		
4 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。

ಬ

鳥瞰図 | FPC-002

鳥瞰図 FPC-002

鳥瞰図 FPC-002 枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

#### 固有周期及び設計震度

鳥 瞰 図 FPC-003

適用する	る地震動等		Sd及び静的震度			Ss	
モード 固有周期	田玄国期	応 答 水	平 震 度*1	応答鉛直震度*1	応 答 水	平 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 次							
3 次							
4 次							
5 次*2							
動的	震 度*3						
静的	震 度*4						

各モードに対応する刺激係数

鳥 瞰 図 FPC-003

モード	固有周期	刺 激 係 数*	
C 1.	固有周期(s)	X 方 向 Y 方 向	Z 方向
1 次			
2 次			
3 次			
4 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 FPC-003 枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

 $^{\sim}$ 

鳥瞰図 FPC-003

٥

鳥瞰図 FPC-003

#### 固有周期及び設計震度

#### KFPC-122 鳥 瞰 図

適用する	る地震動等		Sd及び静的震度			S s	
モード	固有周期	応 答 水	平 震 度*1	応答鉛直震度*1	応 答 水	平 震 度*1	応答鉛直震度*1
4- K	回有问 <del>列</del> (s)	X 方 向 Z 方 向		Y 方向	X 方向	Z 方向	Y 方向
1 次							
2 次							
3 次							
4 次							
5 次							
6 次							
7 次							
8 次							
17 次							
18 次*2							
動的	震 度*3						
静的	震 度*4						

各モードに対応する刺激係数

鳥 瞰 図 KFPC-122

モード	固有周期	Ţ	削激	係数	*
-6. 1	固 有 周 期 (s)	X 方向	Y 方	向	Z 方向
1 次					
2 次					
3 次					
4 次					
5 次					
6 次					
7 次					
8 次					
17 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 KFPC-122

鳥瞰図 KFPC-122

П

鳥瞰図 KFPC-122

#### 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

	<b></b>	最大応力	最大応力	一次応(MI	力評価 Pa)	一次+二% (MF		疲労評価
	評価点	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 · S u	Sn(Ss)	2 · S y	USs		
FPC-002	$V_A S$	12	Sprm(Ss)	223	431	_	_	_
FFC-002	$V_A S$	12	Sn(Ss)	_	_	436 *	376	0.0034

<sup>\*</sup>印は一次+二次応力が許容応力を超えていることを示し、簡易弾塑性解析を行い疲労評価の結果疲労累積係数が1以下であり許容値を満足している。

#### 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

	許容応力	最大応力	最大応力	一次応(MI	力評価 Pa)	一次+二化 (MI	欠応力評価 Pa)	疲労評価
			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 · S u	Sn(Ss)	2 · S y	US s	
FPC-003	$V_A S$	12	Sprm(Ss)	223	431	_	_	_
FFC-003	$V_A S$	12	Sn(Ss)	_	_	436 *	376	0.0034

<sup>\*</sup>印は一次+二次応力が許容応力を超えていることを示し、簡易弾塑性解析を行い疲労評価の結果疲労累積係数が1以下であり許容値を満足している。

# 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

	<b></b>	最大応力	最大応力	一次応(MI	力評価 Pa)	一次+二% (MI	欠応力評価 Pa)	疲労評価
	評価点	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 · S u	Sn(Ss)	2 · S y	US s		
KFPC-122	$V_A S$	32 Sprm(Ss		241	366	_	_	_
KFFC-122	$V_A S$	32	Sn(Ss)	_	_	460	462	_

# 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
支持構造物 番号	種類	型式	材質	温度 (℃)	計算 荷重 (kN)	許容 荷重 (kN)
KFPC-122-151EA	ロッドレストレイント	RSA-3		VI-2-1-12-1 持構造物の耐 いて」参照	39	45

# 支持構造物評価結果 (応力評価)

							支持	寺点荷重			į	評価結果	
支持構造物 番号	種類	型式	材質	温度 (℃)	E	反力(kN)		モーメント (kN·m)			応力	計算 応力	許容 応力
					F <sub>X</sub>	F <sub>Y</sub>	F <sub>Z</sub>	$M_X$	$M_{Y}$	$M_{Z}$	分類	(MPa)	(MPa)
KFPC-102-901R	レストレイント	Uプレート	SS400	66	0	71	73	ı	_	_	せん断	108	135
FPC-001-013A	アンカ	架構	STKR400	66	35	17	25	14	13	8	曲げ	115	433

# 4.2.3 弁の動的機能維持評価結果

弁番号	形式	要求機能				済加速度 8m/s²)	
			水平	鉛直	水平	鉛直	
_	_	_	_	_	_	_	

# 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)

							許容応	方状態	V a S						
			-	一次応力				一次+二次応力					疲労評価		
No.	配管モデル	評価点	計算 応力 (MPa)	許容 応力 (MPa)	裕度	代表	評価点	計算 応力 (MPa)	許容 応力 (MPa)	裕度	代表	評価点	疲労 累積 係数	代表	
1	FPC-001	19	39	431	11.05	_	19	176	376	2. 13	_	_	_	_	
2	FPC-002	12	223	431	1.93	_	12	436	376	0.86	0	12	0.0034	0	
3	FPC-003	12	223	431	1.93	_	12	436	376	0.86	0	12	0.0034	0	
4	KFPC-004	5	11	431	39. 18	_	5	4	376	94	_	_	_	_	
5	KFPC-005	5	11	431	39. 18	_	5	4	376	94	_	_	_	_	
6	KFPC-101	12	31	431	13.90	_	37	164	376	2. 29	_	_	_	_	
7	KFPC-102	40	221	366	1.65	_	40	448	462	1.03	_	_	_	_	
8	KFPC-122	32	241	366	1.51	0	32	460	462	1.00	_		_		