

島根原子力発電所第2号機 審査資料	
資料番号	NS2-添 2-009-37
提出年月日	2023年2月7日

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)

S2 補 VI-2-9-4-6-1-1 R0

2023年2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. 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	4
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	26
3.5 設計用地震力	27
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	40
4.2.1 管の応力評価結果	40
4.2.2 支持構造物評価結果	41
4.2.3 弁の動的機能維持の評価結果	42
4.2.4 代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果	43

## 1. 概要

本計算書は、VI-2-1-14「機器・配管系の計算書作成の方法 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、窒素ガス制御系の管、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を有し、動的機能を維持できることを説明するものである。

計算結果の記載方法は、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2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

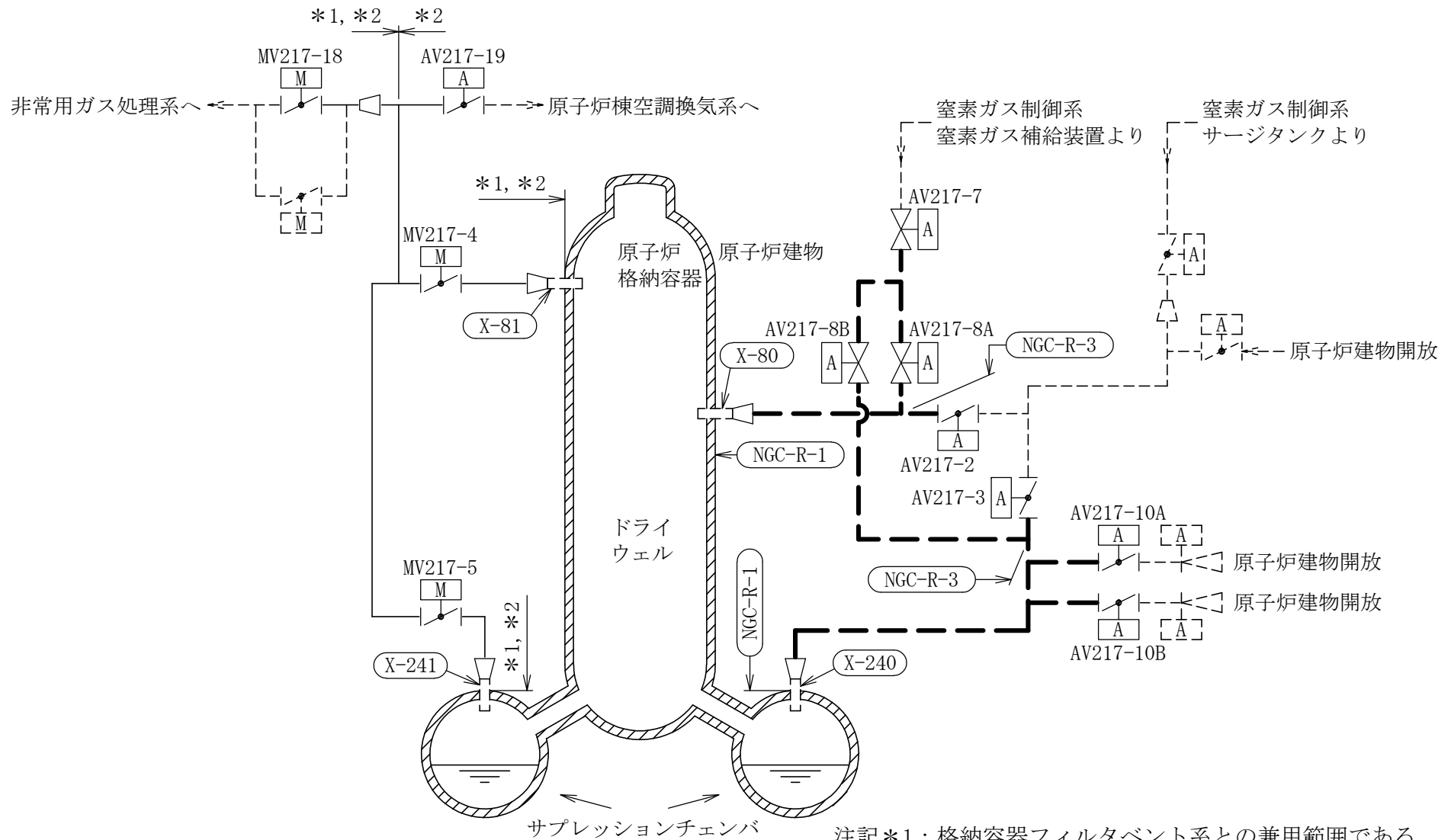
機能確認済加速度の機能維持評価用加速度に対する裕度が最小となる動的機能維持要求弁を代表として、弁型式別に評価結果を記載する。

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 (重大事故等対処設備)
 (太破線)	工事計画記載範囲の管のうち，本計算書記載範囲の管 (設計基準対象施設)
 (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 のうち本系統の管であって計算書作成対象範囲外の管 及び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
	鳥瞰図番号 (代表モデル)
	鳥瞰図番号 (代表モデル以外)
	アンカ
[管クラス] DB1 DB2 DB3 DB4 SA2 SA3 DB1/SA2 DB2/SA2 DB3/SA2 DB4/SA2	クラス 1 管 クラス 2 管 クラス 3 管 クラス 4 管 重大事故等クラス 2 管 重大事故等クラス 3 管 重大事故等クラス 2 管であってクラス 1 管 重大事故等クラス 2 管であってクラス 2 管 重大事故等クラス 2 管であってクラス 3 管 重大事故等クラス 2 管であってクラス 4 管



3

注記\*1：格納容器フィルタベント系との兼用範囲である。



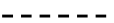


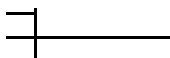
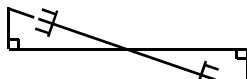
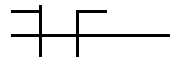
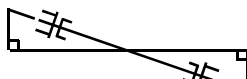

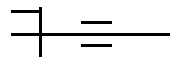
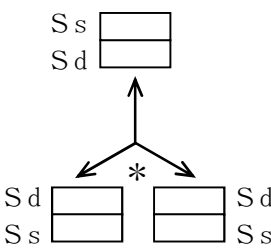
\*2：計算結果は非常用ガス処理系に含めて示す。

[注] 太破線範囲の管クラス：DB2

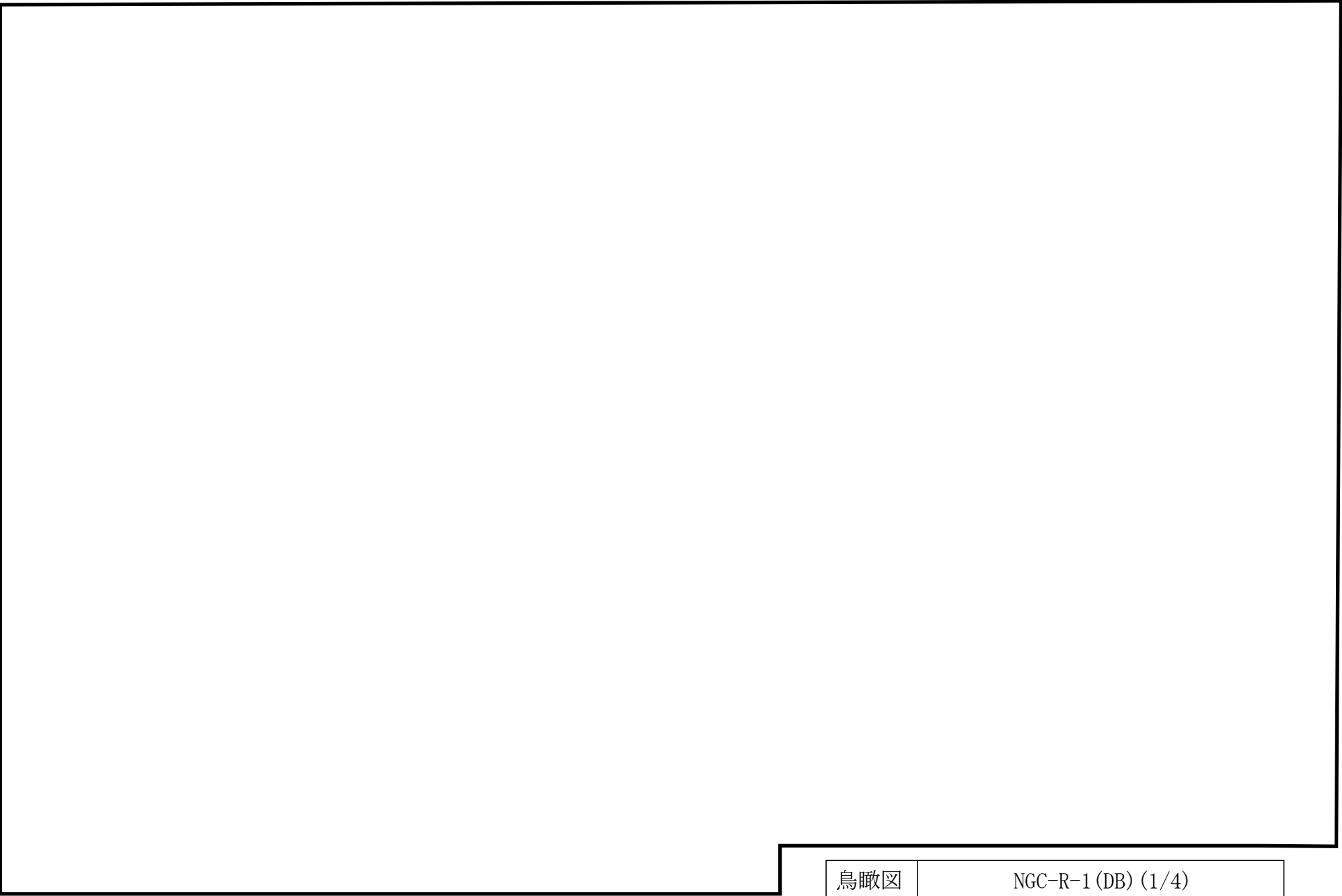
窒素ガス制御系概略系統図

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 (重大事故等対処設備の場合は鳥瞰図番号の末尾を「(SA)」, 設計基準対象施設の場合は鳥瞰図番号の末尾を「(DB)」とする。)
 (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 <b>本系統の管であって計算書作成対象範囲外の管及び他系統の管</b> 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
	レストレイント (斜め拘束の場合)
	スナッパ
	スナッパ (斜め拘束の場合)
	ハンガ
	リジットハンガ
 <p> <math>S_s</math>  <math>S_d</math> </p> <p>↑</p> <p> <math>S_d</math> <math>S_s</math> * <math>S_d</math> <math>S_s</math> </p>	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, <span style="border: 1px solid black; display: inline-block; width: 10px; height: 10px; vertical-align: middle;"></span> 内に変位量を記載する。なお, $S_s$ 機能維持の範囲は $S_s$ 地震動による変位量のみを記載する。)
注: 鳥瞰図中の寸法の単位はmmである。	

5



鳥瞰図

NGC-R-1 (DB) (1/4)

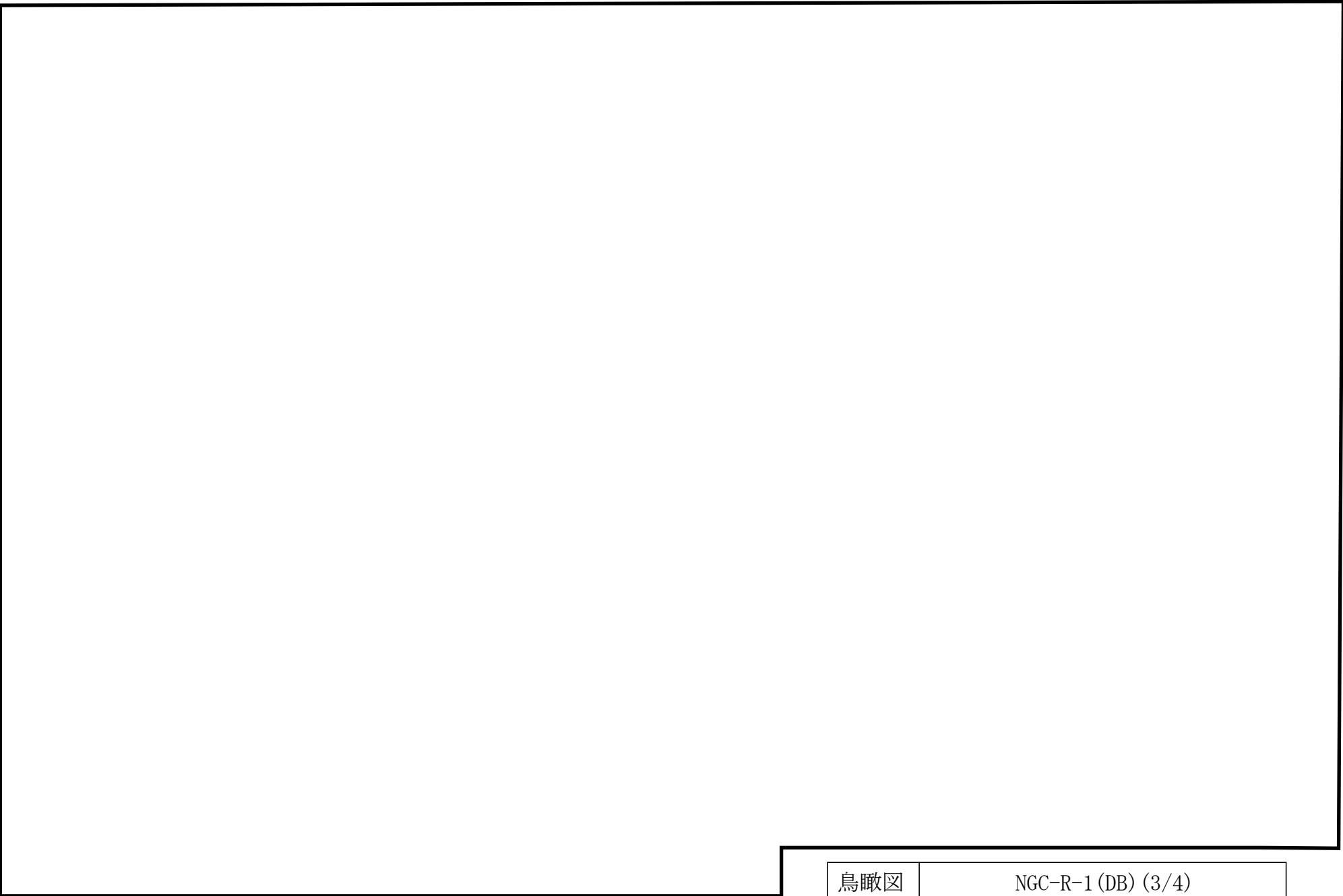
9

鳥瞰図

NGC-R-1 (DB) (2/4)



7



鳥瞰図

NGC-R-1 (DB) (3/4)

∞

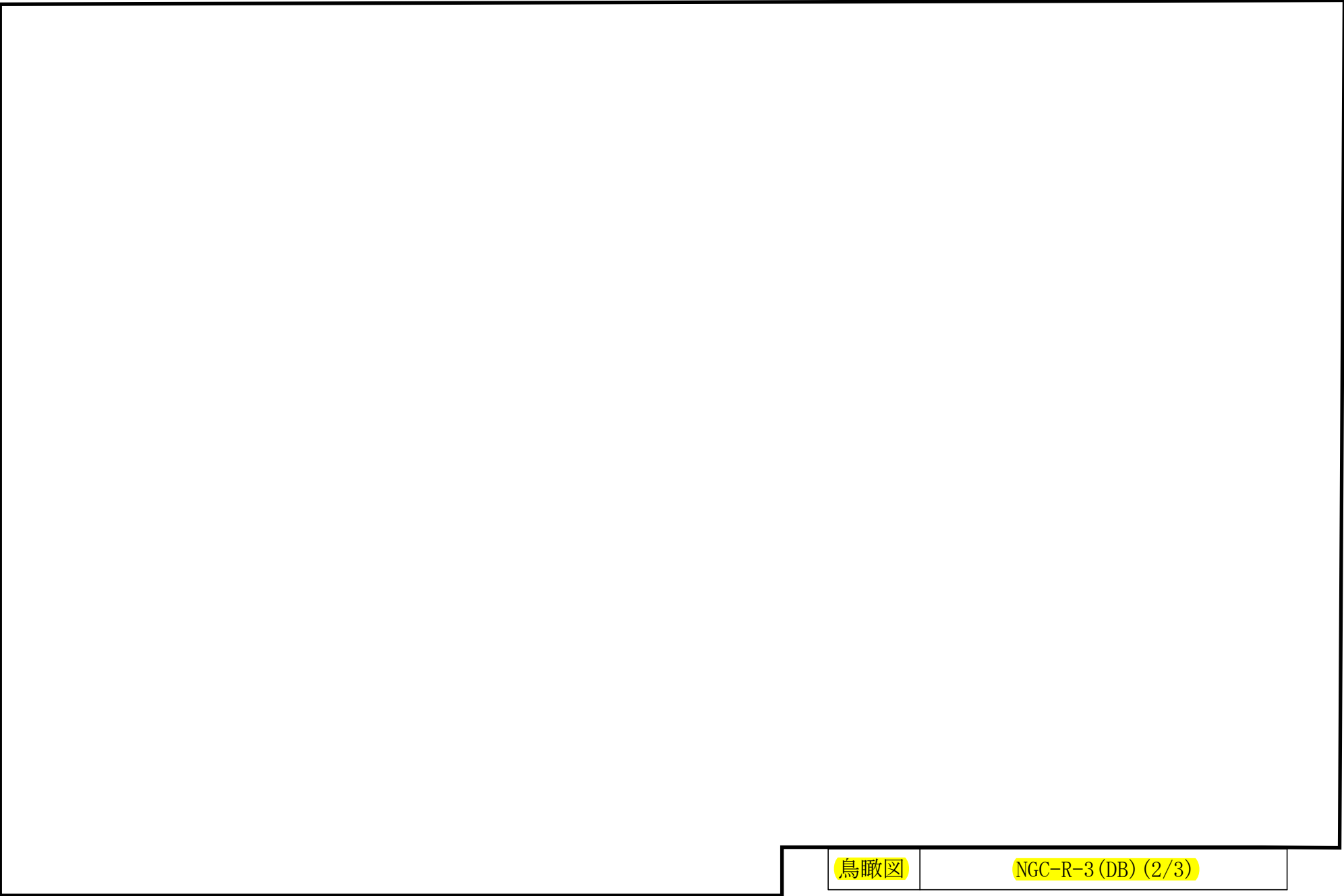
鳥瞰図

NGC-R-1 (DB) (4/4)

6

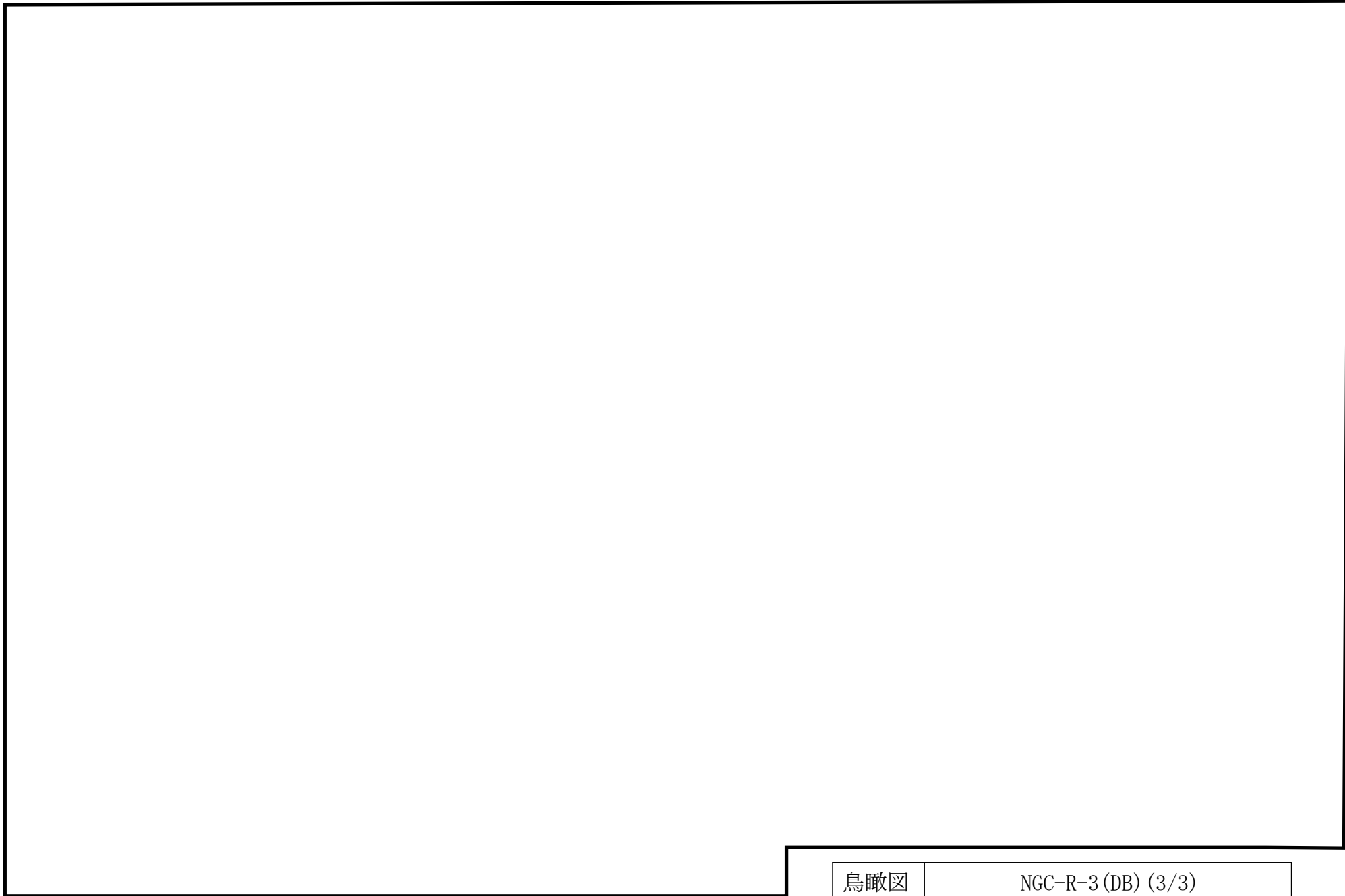
鳥瞰図

NGC-R-3(DB) (1/3)



鳥瞰図

NGC-R-3 (DB) (2/3)



鳥瞰図

NGC-R-3 (DB) (3/3)

### 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「H I S A P」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、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 <sup>*2, *3</sup>	許容応力状態
原子炉格納施設	原子炉格納容器調気設備	窒素ガス制御系	DB	—	クラス2管	S	I <sub>L</sub> + S <sub>d</sub>	III <sub>A</sub> S
							II <sub>L</sub> + S <sub>d</sub>	
							I <sub>L</sub> + S <sub>s</sub>	IV <sub>A</sub> S
							II <sub>L</sub> + S <sub>s</sub>	

注記\*1：DBは設計基準対象施設を示す。

\*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 NGC-R-1

管番号	対応する評価点	許容応力状態	最高使用圧力 (MPa)	最高使用温度 (°C)
1	66F~70, 72~73	Ⅲ <sub>A</sub> S	0.427	104
	7401~80, 129~130F	Ⅳ <sub>A</sub> S	0.427	104
	139~140F	Ⅴ <sub>A</sub> S	—	—
2	70~72, 73~7401	Ⅲ <sub>A</sub> S	0.427	104
	71~129, 74~139	Ⅳ <sub>A</sub> S	0.427	104
		Ⅴ <sub>A</sub> S	—	—
3	123F~125	Ⅲ <sub>A</sub> S	0.427	171
		Ⅳ <sub>A</sub> S	0.427	171
		Ⅴ <sub>A</sub> S	—	—



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 NGC-R-1

管番号	対応する評価点	外径 (mm)	厚さ (mm)	材料	耐震 重要度 分類	縦弾性係数 (MPa)
1	66F～70, 72～73 7401～80, 129～130F 139～140F	609.6	9.5	SM41C	S	200400
2	70～72, 73～7401 71～129, 74～139	619.2	14.3	SM41C	S	200400
3	123F～125	609.6	9.5	SM41C	S	200400

フランジ部の質量

鳥 瞰 図 NGC-R-1

質量	対応する評価点
	62F, 66F, 119F, 123F, 130F, 135F, 140F, 145F

弁部の質量

鳥 瞰 図 NGC-R-1

質量	対応する評価点	質量	対応する評価点
	62F, 66F, 119F, 123F		63, 120
	65, 122		131, 141
	132, 142		133, 143
	134, 144		

弁部の寸法

鳥 瞰 図 NGC-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)
62F~63				63~64			
64~6401				6401~65			
63~66F				119F~120			
120~121				121~1211			
1211~122				120~123F			
130F~131				131~132			
132~1321				1321~133			
133~134				131~135F			
140F~141				141~142			
142~143				143~1431			
1431~144				141~145F			

支持点及び貫通部ばね定数

鳥 瞰 図 NGC-R-1

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
** 64 **						
6401						
** 68 **						
69						
** 6901 **						
7201						
** 7501 **						
** 7901 **						
82N						
** 82N **						
** 82N **						
** 121 **						
** 1211 **						
128N						
** 128N **						
** 128N **						
1321						
1431						

S2 補 VI-2-9-4-6-1-1 R0

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 NGC-R-3

管番号	対応する評価点	許容応力状態	最高使用圧力 (MPa)	最高使用温度 (°C)
1	7W~13W, 18W~46N 10~48W	Ⅲ <sub>A</sub> S	0.427	171
		Ⅳ <sub>A</sub> S	0.427	171
		Ⅴ <sub>A</sub> S	—	—
2	53W~73N	Ⅲ <sub>A</sub> S	0.427	104
		Ⅳ <sub>A</sub> S	0.427	104
		Ⅴ <sub>A</sub> S	—	—

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 NGC-R-3

管番号	対応する評価点	外径 (mm)	厚さ (mm)	材料	耐震 重要度 分類	縦弾性係数 (MPa)
1	7W～13W, 18W～46N 10～48W	60.5	5.5	STPT42	S	200400
2	53W～73N	60.5	5.5	STPT42	S	200400

弁部の質量

鳥 瞰 図 NGC-R-3

質量	対応する評価点	質量	対応する評価点
	2W, 7W		3
	4		5
	13W, 18W, 48W, 53W		14, 49
	15, 50		16, 51



弁部の寸法

鳥 瞰 図 NGC-R-3

評価点	外径(mm)	厚さ(mm)	長さ(mm)	評価点	外径(mm)	厚さ(mm)	長さ(mm)
2W~3				3~4			
4~5				5~6			
3~7W				13W~14			
14~15				15~16			
16~17				14~18W			
48W~49				49~50			
50~51				51~52			
49~53W							

支持点及び貫通部ばね定数

鳥 瞰 図 NGC-R-3

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
** 6 **						
8						
** 8 **						
12						
** 12 **						
1205						
** 1205 **						
** 17 **						
21						
** 21 **						
24						
27						
** 27 **						
30						
** 30 **						
33						
** 33 **						
38						
** 38 **						
46N						

S2 補 VI-2-9-4-6-1-1 R0

支持点及び貫通部ばね定数

鳥 瞰 図 NGC-R-3

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
** 52 **						
54						
** 54 **						
63						
67						
** 67 **						
73N						

S2 補 VI-2-9-4-6-1-1 R0

### 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 (°C)	許容応力 (MPa)			
		S m	S y	S u	S
SM41C	104	—	219	373	—
SM41C	171	—	201	373	—
STPT42	171	—	211	404	—
STPT42	104	—	219	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スペクトル及び等価繰返し回数を下表に示す。

なお、設計用床応答スペクトルは、VI-2-1-7「設計用床応答スペクトルの作成方針」に基づき設定したものをを用いる。減衰定数は、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。等価繰返し回数は、VI-2-1-9「機能維持の基本方針」に基づき設定したものをを用いる。

鳥瞰図	建物・構築物	標高	減衰定数 (%)	等価繰返し回数	
				S <sub>d</sub>	S <sub>s</sub>
NGC-R-1	原子炉建物				
NGC-R-3	原子炉建物				

4. 解析結果及び評価

4.1 固有周期及び設計震度

鳥 瞰 図 NGC-R-1

適用する地震動等		弾性設計用地震動 S <sub>d</sub> 及び静的震度			基準地震動 S <sub>s</sub>			
モード*1	固有周期 (s)	応答水平震度*2		応答鉛直 震度*2	応答水平震度*3		応答鉛直 震度*3	
		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								
14次								
動的震度*4, *5								
静的震度*6								

注記\*1：固有周期が0.050 s 以上のモードを示す。0.020 s 以上0.050 s 未満のモードに対しては、最大応答加速度又はこれを上回る震度を適用する。なお、1次固有周期が0.050s未満である場合は、1次モードのみを示す。

\*2：設計用床応答スペクトル I (弾性設計用地震動 S<sub>d</sub>)により得られる震度

\*3：設計用床応答スペクトル I (基準地震動 S<sub>s</sub>)により得られる震度

\*4：設計用震度 I (弾性設計用地震動 S<sub>d</sub>)及び設計用震度 I (基準地震動 S<sub>s</sub>)

\*5：最大応答加速度を1.2倍した震度

\*6：3.6・C<sub>I</sub>及び1.2・C<sub>V</sub>より定めた震度

各モードに対応する刺激係数

鳥 瞰 図 NGC-R-1

モード	固有周期 (s)	刺激係数*		
		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				
14次				

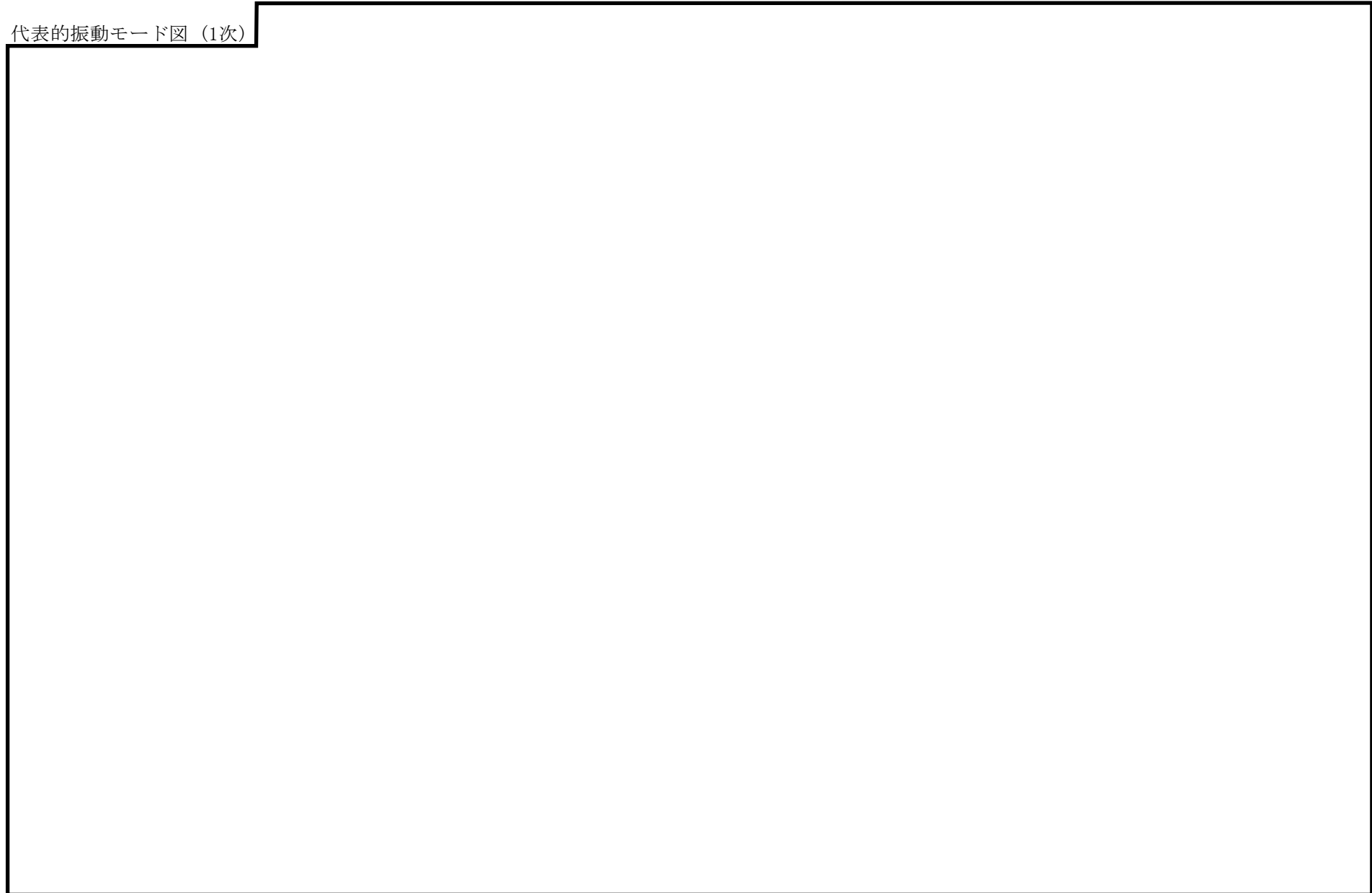
注記\*：モード質量を正規化するモードベクトルを用いる。

## 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，次頁以降に示す。



代表的振動モード図 (1次)



代表的振動モード図 (2次)



代表的振動モード図 (3次)



固有周期及び設計震度

鳥 瞰 図 NGC-R-3

適用する地震動等		弾性設計用地震動 S d 及び静的震度			基準地震動 S s		
モード*1	固有 周期 (s)	応答水平震度*2		応答鉛直 震度*2	応答水平震度*3		応答鉛直 震度*3
		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							
動的震度*4, *5							
静的震度*6							

注記\*1：固有周期が0.050 s 以上のモードを示す。0.020 s 以上0.050 s 未満のモードに対しては、最大応答加速度又はこれを上回る震度を適用する。なお、1次固有周期が0.050s未満である場合は、1次モードのみを示す。

\*2：設計用床応答スペクトル I (弾性設計用地震動 S d) により得られる震度

\*3：設計用床応答スペクトル I (基準地震動 S s) により得られる震度

\*4：設計用震度 I (弾性設計用地震動 S d) 及び設計用震度 I (基準地震動 S s)

\*5：最大応答加速度を1.2倍した震度

\*6： $3.6 \cdot C_I$  及び  $1.2 \cdot C_v$  より定めた震度

各モードに対応する刺激係数

鳥 瞰 図 NGC-R-3

モード	固有周期 (s)	刺激係数*		
		X方向	Y方向	Z方向
1次	[Blank Area]			
2次				
3次				
4次				
5次				
6次				
7次				
8次				

注記\*：モード質量を正規化するモードベクトルを用いる。

## 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，次頁以降に示す。

代表的振動モード図 (1次)

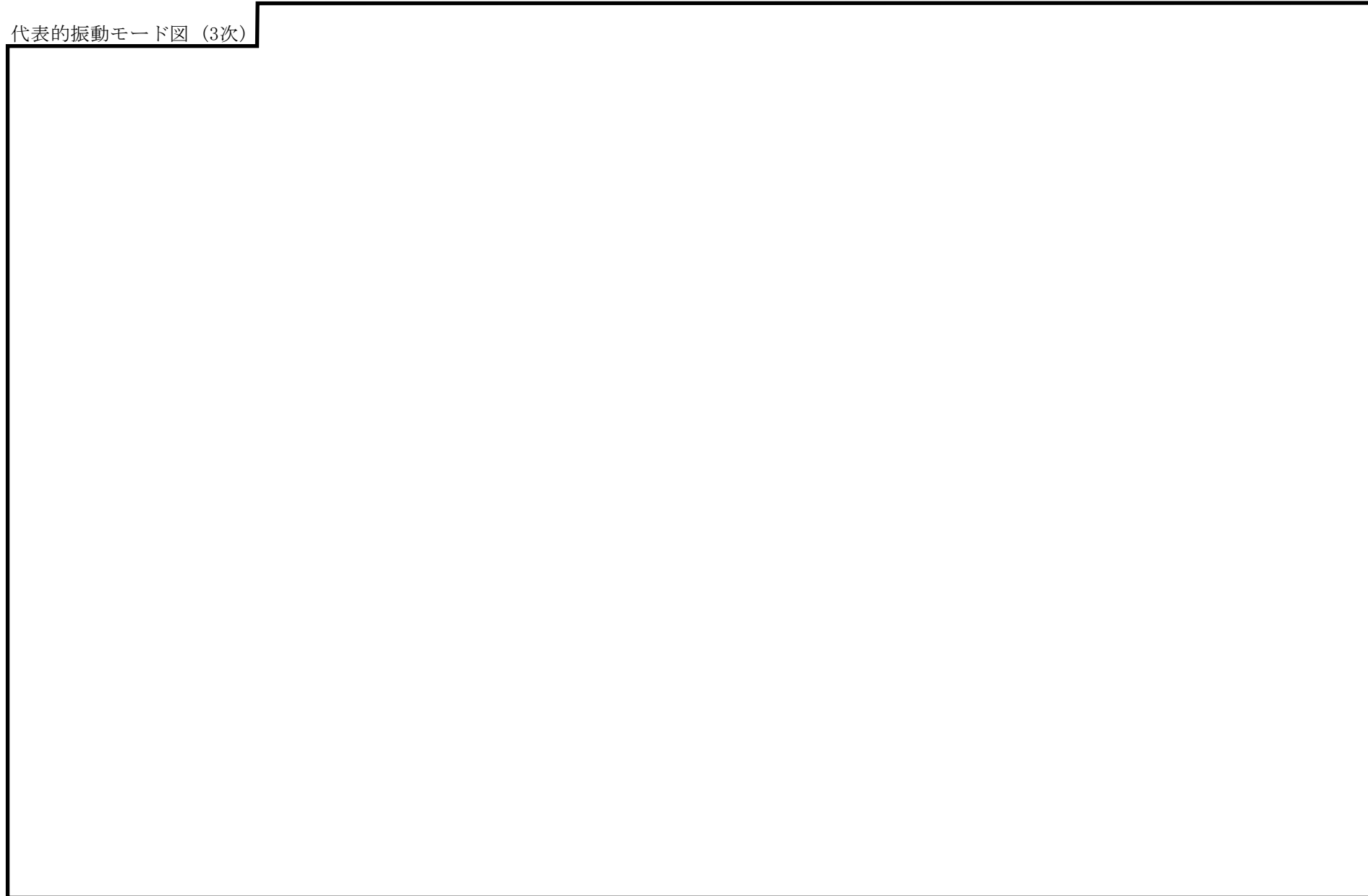


代表的振動モード図 (2次)





代表的振動モード図 (3次)



## 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

許容応力 状態	最大応力区分(許容応力)	鳥瞰図 番号	最大応力 評価点	応力評価		疲労評価
				計算応力 (MPa)	許容応力 (MPa)	疲労累積係数 U S d U S s
Ⅲ <sub>A</sub> S	一次応力 $S_{p r m}(S_y^*)$	NGC-R-3	67	66	219	—
	一次+二次応力 $S_n(2 \cdot S_y)$	NGC-R-1	79	175	438	—
Ⅳ <sub>A</sub> S	一次応力 $S_{p r m}(0.9 \cdot S_u)$	NGC-R-3	67	109	363	—
	一次+二次応力 $S_n(2 \cdot S_y)$	NGC-R-1	79	380	438	—

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,  $S_y$  と  $1.2 \cdot S$  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）

支持構造物 番号	種類	型式	材質	温度 (°C)	評価結果		
					計算荷重 (kN)	許容荷重 (kN)	
						一次評価*1	二次評価*2
SNM-NGC-237	メカニカルスナッパ	SMS-3	VI-2-1-12「配 管及び支持構 造物の耐震計 算について」参 照	100	31	45	—
SNO-NGC-239	オイルスナッパ	SN-16			212	240	—
RE-NGC-259	ロッドレストレイント	RSA-16			147	288	—
—	スプリングハンガ	—			—	—	
—	コンスタントハンガ	—			—	—	
—	リジットハンガ	—			—	—	

注記\*1：あらかじめ設定した設計上の基準値を許容荷重として実施する評価

\*2：計算荷重があらかじめ設定した設計上の基準値を超過した箇所に対して、J E A G 4 6 0 1 に定める許容限界を満足する範囲内で新たに設定した設計上の基準値を許容荷重として実施する評価。なお、一次評価を満足する場合は「—」と記載する。

支持構造物評価結果（応力評価）

支持構造物 番号	種類	型式	材質	温度 (°C)	支持点荷重						評価結果		
					反力 (kN)			モーメント (kN・m)			応力 分類	計算 応力 (MPa)	許容 応力 (MPa)
					F <sub>x</sub>	F <sub>y</sub>	F <sub>z</sub>	M <sub>x</sub>	M <sub>y</sub>	M <sub>z</sub>			
RE-NGC-233	レストレイント	ビーム	STKR400	100	0	64	0	—	—	—	組合せ	84	135
—	アンカ	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—

## 4.2.3 弁の動的機能維持の評価結果

下表に示すとおり水平及び鉛直方向の機能維持評価用加速度が機能確認済加速度以下又は水平及び鉛直方向を合成した機能維持評価用加速度が動作機能確認済加速度以下かつ計算応力が許容応力以下である。

弁番号	形式	要求機能 <sup>*1</sup>	機能維持評価用加速度 ( $\times 9.8\text{m/s}^2$ )			機能確認済加速度 ( $\times 9.8\text{m/s}^2$ )		詳細評価 <sup>*2, *3</sup>						
			水平	鉛直	合成 <sup>*3, *4</sup>	水平	鉛直	動作機能確認済加速度 ( $\times 9.8\text{m/s}^2$ )		構造強度評価結果 (MPa)				
								水平	鉛直	評価部位	応力分類	計算応力	許容応力	
AV217-10A	空気作動 バタフライ弁	$\beta$ (S s)	1.6	1.2	—	6.0	6.0	—	—	—	—	—	—	—
AV217-10B	空気作動 バタフライ弁	$\beta$ (S s)	2.5	1.2	—	6.0	6.0	—	—	—	—	—	—	—

注記\*1：弁に要求される機能に応じて以下を記載する。

$\alpha$  (S s)：基準地震動 S s，弾性設計用地震動 S d 時に動的機能が要求されるもの

$\beta$  (S s)：基準地震動 S s，弾性設計用地震動 S d 後に動的機能が要求されるもの

\*2：水平又は鉛直方向の機能維持評価用加速度が機能確認済加速度を超過する場合は詳細評価を実施し、水平及び鉛直方向を合成した機能維持評価用加速度が動作機能確認済加速度の最小値以下かつ計算応力が許容応力以下であることを確認する。

\*3：詳細評価対象外の場合は「—」と記載する。

\*4：水平及び鉛直方向の機能維持評価用加速度をベクトル和により合成した値であり、詳細評価を実施する場合に使用する。

## 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。

クラス2以下の管

No	鳥瞰図番号	許容応力状態ⅢA S										
		一次応力評価					一次+二次応力評価					
		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	疲労累積係数	代表
1	NGC-R-1	71	39	219	5.61	—	79	175	438	2.50	—	○
2	NGC-R-3	67	66	219	3.31	○	67	125	438	3.50	—	—

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。

クラス2以下の管

No	鳥瞰図番号	許容応力状態IV <sub>A</sub> S										
		一次応力評価					一次+二次応力評価					
		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	疲労累積 係数	代表
1	NGC-R-1	71	57	335	5.87	—	79	380	438	1.15	—	○
2	NGC-R-3	67	109	363	3.33	○	67	233	438	1.87	—	—