

女川原子力発電所第2号機 工事計画審査資料	
資料番号	02-補-E-19-0600-40_改0
提出年月日	2021年 5月 11日

## 補足-600-40 機電分耐震計算書の補足について

2021年5月

東北電力株式会社

工事計画添付書類に係る補足説明資料

添付書類の記載内容を補足するための資料を以下に示す。

工認添付書類	補足説明資料
VI-2 耐震性に関する説明書	補足-600-40-1 機器・配管系の設備の既工認からの構造変更について
VI-2-1-4 耐震重要度分類及び重大事故等対処施設の施設区分の基本方針	補足-600-40-2 設計基準対象施設の耐震重要度分類表について 設置変更許可及び建設時工事計画認可からの変更点 補足-600-40-4 主蒸気逃がし安全弁排気管の耐震クラスについて
VI-2 耐震性に関する説明書	補足-600-40-6 Bijlaard の方法の適用文献について 補足-600-40-7 剛な設備の固有周期の算出について 補足-600-40-9 配管耐震・応力計算書における計算モデルについて 補足-600-40-10 管の耐震評価における相対変位の考慮方法について 補足-600-40-11 配管解析における重心位置スペクトル法の適用について
VI-2-3 原子炉本体の耐震性についての計算書	補足-600-40-13 炉心支持構造物、原子炉圧力容器及び原子炉圧力容器内部構造物の重大事故等における耐震評価について
VI-2 耐震性に関する説明書	補足-600-40-14 重大事故等対処設備の動的機能維持要求の整理について
VI-2 耐震性に関する説明書 VI-3 強度に関する説明書	補足-600-40-16 原子炉圧力容器関連及び原子炉格納容器関連の耐震計算書及び強度計算書の構成について

(次項へ続く)

(次項からの続き)

工認添付書類	補足説明資料
VI-2 耐震性に関する説明書 VI-3 強度に関する説明書	補足-600-40-17 原子炉圧力容器関連及び原子炉格納容器関連における工事計画認可で実施する評価手法の概要と応答倍率評価について
VI-2-3-4-1-1 原子炉圧力容器の応力解析の方針 VI-2-3-4-1-2 原子炉圧力容器の耐震性についての計算書 VI-3-3-1-1-1 原子炉圧力容器本体の強度計算書	補足-600-40-18 原子炉圧力容器の耐震・強度評価における斜角ノズルの評価方針についての補足説明資料
VI-2-3-4-1-1 原子炉圧力容器の応力解析の方針 VI-2-3-4-1-2 原子炉圧力容器の耐震性についての計算書	補足-600-40-21 原子炉圧力容器基礎ボルトの耐震計算に用いる綫弾性係数の比
VI-2-11-2-11 原子炉ウェルカバーの耐震性についての計算書	補足-600-40-34 原子炉ウェルカバーの耐震性についての計算書に関する補足説明資料
VI-2 耐震性に関する説明書	補足-600-40-35 ボルトの評価断面について
VI-2-1-12-2 ダクト及び支持構造物の耐震性についての計算書	補足-600-40-36 ダクトの耐震計算方法について
	補足-600-40-37 ダクトの座屈評価で用いる補正係数、安全係数の設定根拠について
	補足-600-40-38 ダクトの耐震支持間隔算定時におけるサポート剛性の取扱いについて
VI-2 耐震性に関する説明書	補足-600-40-39 ダクトの曲げモーメント算定における設計震度について
	補足-600-40-40 耐震評価における水中構造物の付加質量及び応答低減効果の考慮
	補足-600-40-41 埋込金物プレートの耐震評価方法に係る補足説明資料
VI-2-1-12-1 配管及び支持構造物の耐震計算について	

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号機 工事計画審査資料	
資料番号	02-補-E-19-0600-40-1_改 0
提出年月日	2021年3月25日

補足-600-40-1 機器・配管系の設備の既工認からの構造変更  
について

## 1. 機器・配管系の設備の既工認からの構造変更について

本資料では、女川原子力発電所第2号機の建設工認あるいは改造工認で認可されている構造からの変更点のうち、耐震性に影響のあるものをまとめている。

既工認から構造変更した設備の一覧を表1のとおり整理した。また、これらの変更の概要を2項に示す。

表1 既工認からの構造変更実績のある設備の一覧表

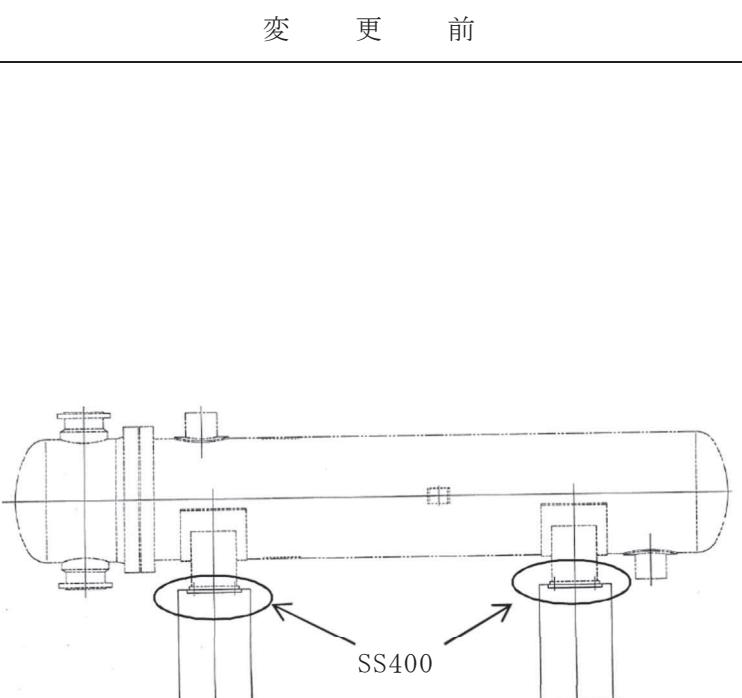
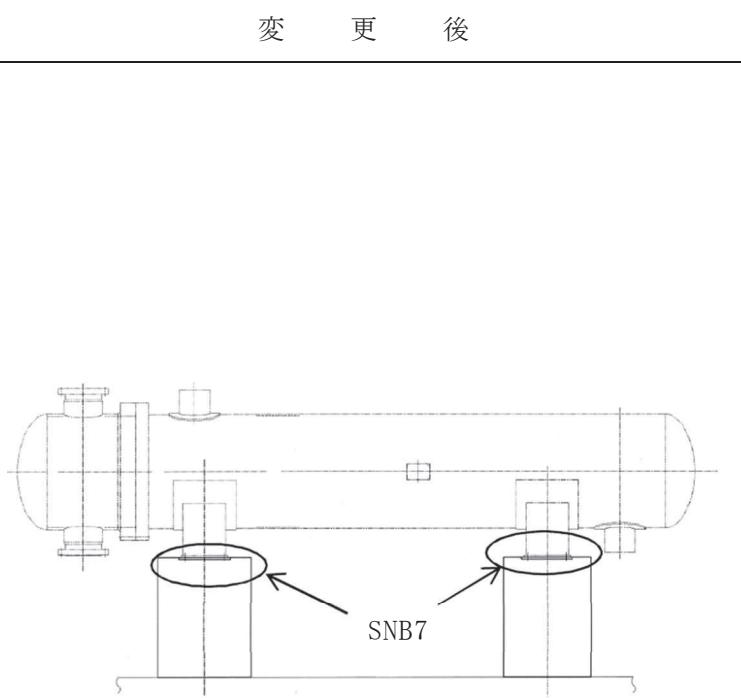
設備名称	既工認からの構造変更の概要	備考
残留熱除去系熱交換器	熱交換器基礎ボルト材質変更	耐震補強
配管本体及びサポート ・配管本体：原子炉格納容器調 気系配管 ・サポート：残留熱除去系配管 (サポート補強の例)	配管本体：肉厚変更のための配 管取替 サポート：サポート強化・追設	耐震補強
出力領域モニタ	溶接部の構造変更及び位置の変 更	耐震補強
ボックスサポート	支持構造物追設	耐震補強
ベント管、ベントヘッダ及びダ ウンカマ	(追而)	(追而)
軽油タンク	地下貯蔵式への構造変更	飛来物対策
125V蓄電池2A及び2B	蓄電池架台の構造変更	蓄電池形式変更
原子炉建屋クレーン	トロリストッパと本体ガーダ脱 線防止ラグの構造変更	耐震補強
燃料交換機	ブリッジの構造変更	耐震補強
制御棒貯蔵ラック	構造変更のための取替	耐震補強

## 2. 添付資料

構造変更した設備の変更点の概要をについて添付-1に示す。

## 構造変更した設備の変更点概要

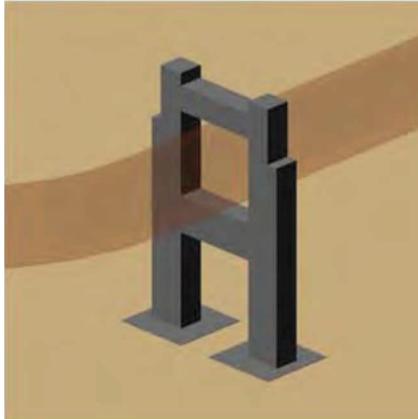
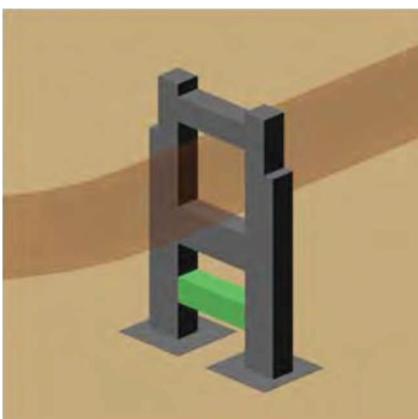
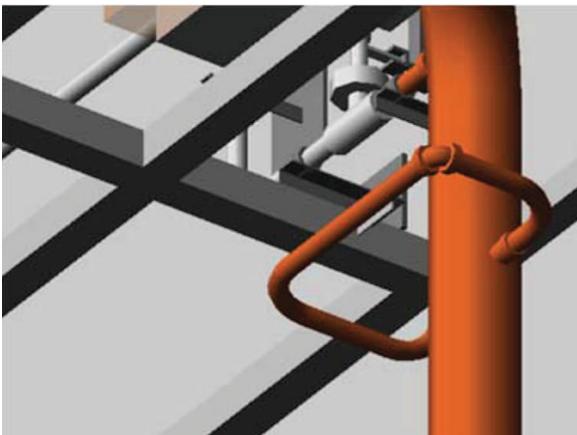
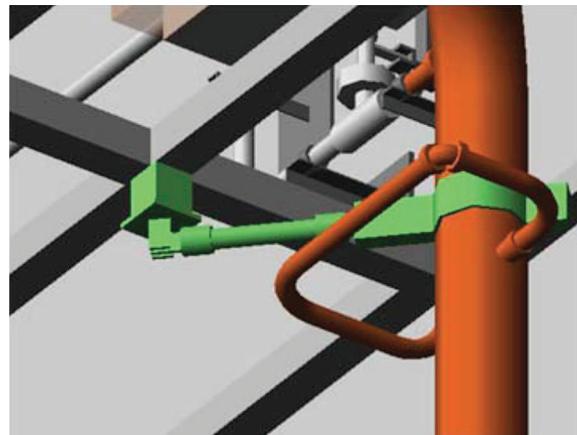
残留熱除去系熱交換器

変更前	変更後	備考
 <p>2</p> <p>SS400</p> <p>基礎ボルト</p>	 <p>SNB7</p>	耐震補強を目的とした、基礎ボルト材質の SS400 から SNB7 への変更。

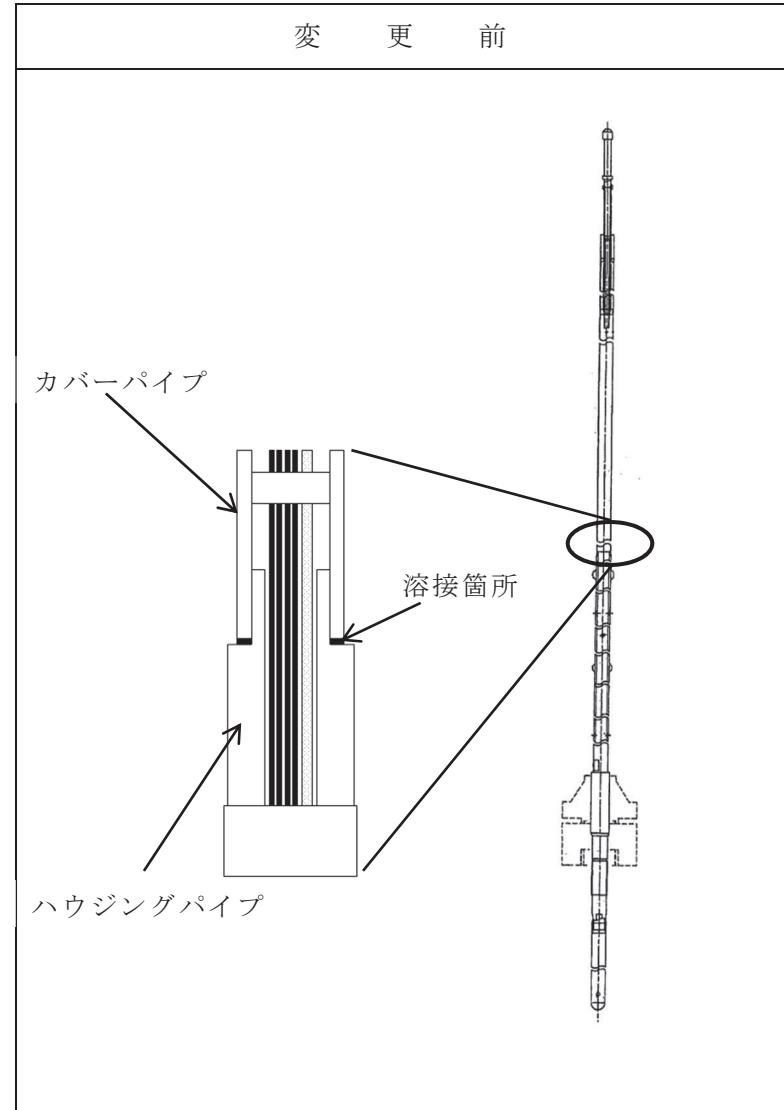
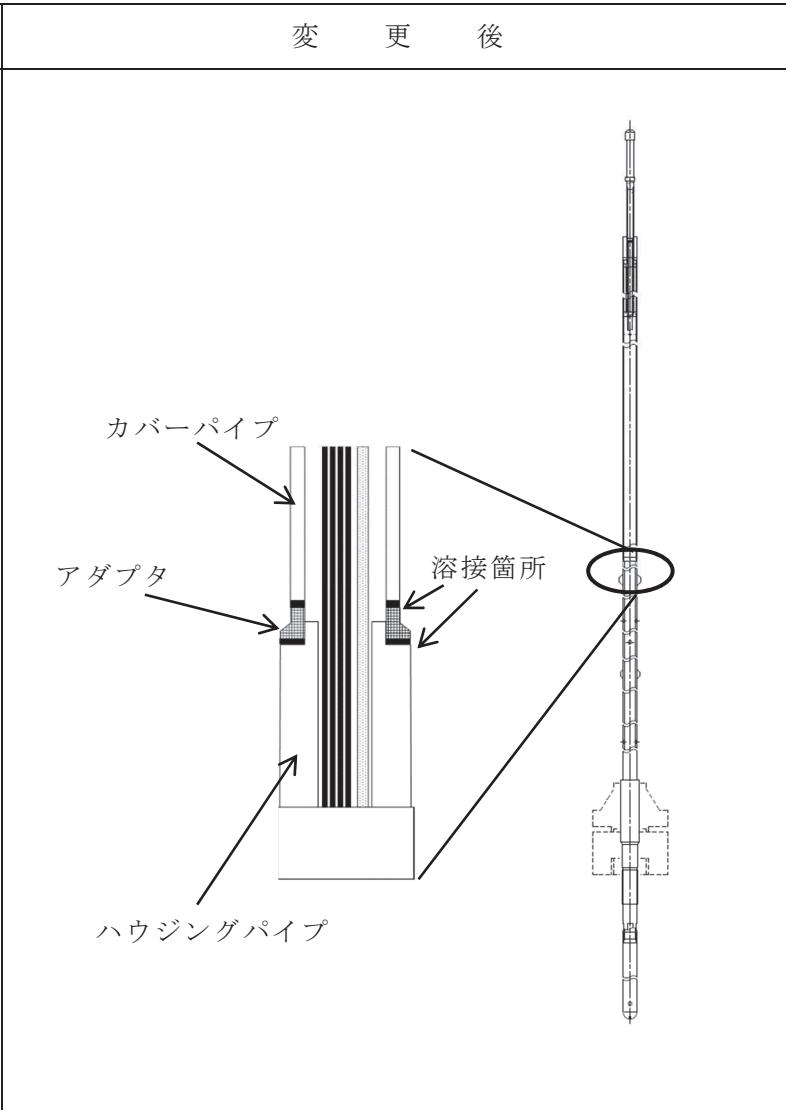
原子炉格納容器調気系配管

変更前	変更後	備考
		<p>耐震補強を目的とした、配管本体の一部肉厚変更のための取替。</p>

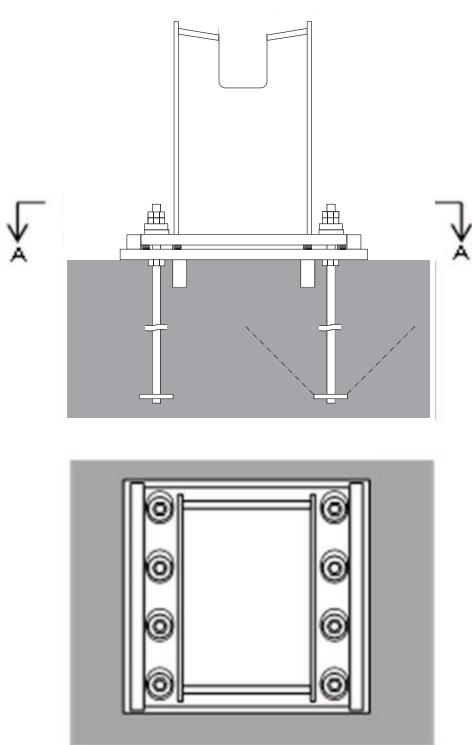
## 残留熱除去系配管

変更前	変更後	備考
		<p>耐震補強を目的とした、サポートの追設・強化。 (配管本体の変更はなし)</p> <p>*配管の耐震補強の例</p>
		

出力領域モニタ

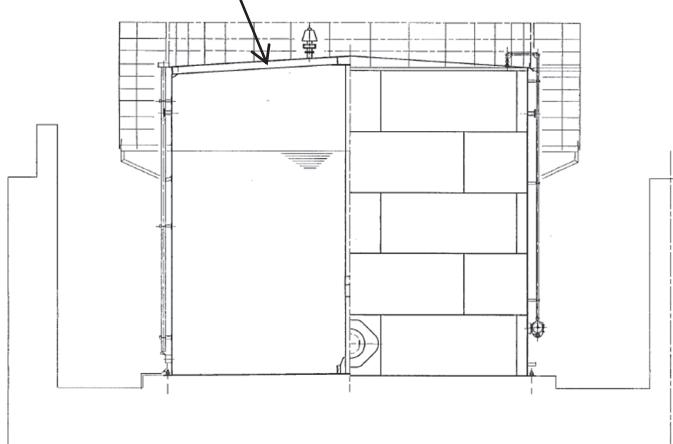
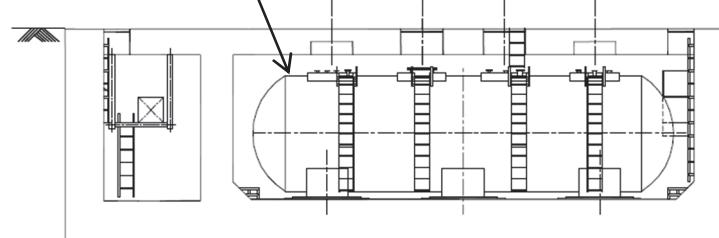
変更前	変更後	備考
 <p>カバー.PIPE 溶接箇所 ハウジング.PIPE</p>	 <p>カバー.PIPE アダプタ 溶接箇所 ハウジング.PIPE</p>	<p>耐震補強を目的とした、溶接部の構造変更及び位置の変更。 (アダプタを組み込むことで継手効率を向上)</p>

ボックスサポート

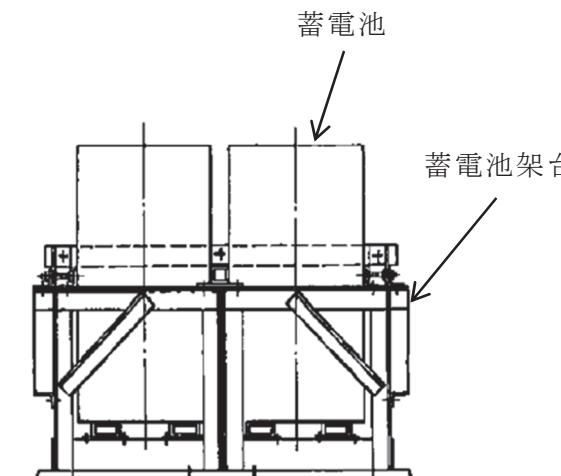
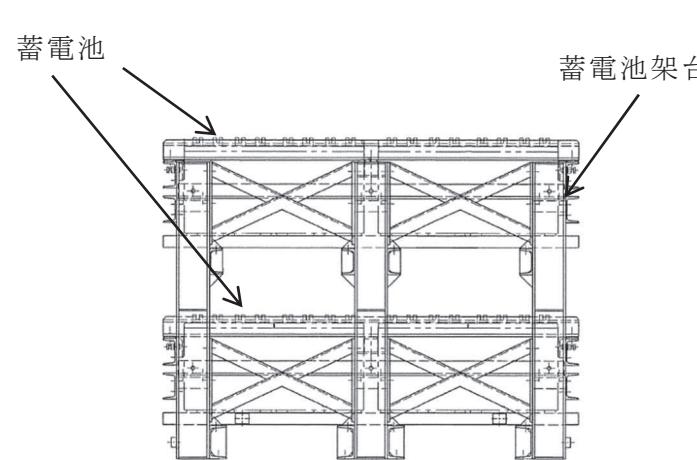
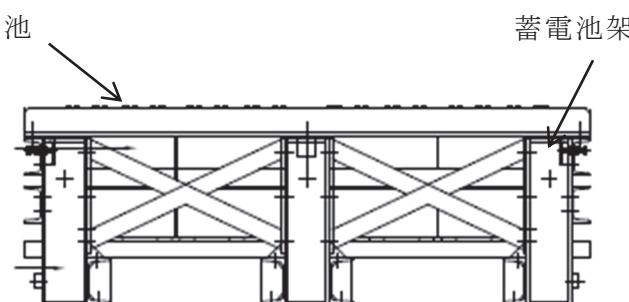
変更前	変更後	備考
<p>変更前</p>  <p>A-A 断面</p>		<p>耐震補強を目的とした、支持構造物の追設。</p> <p>(詳細は「補足 -600-11 サプレッショングレンバの耐震評価における内部水質量の考え方の変更等についての補足説明資料」参照)</p>

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

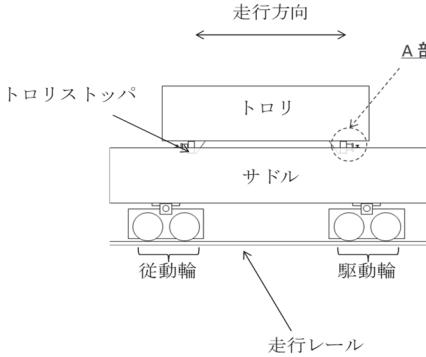
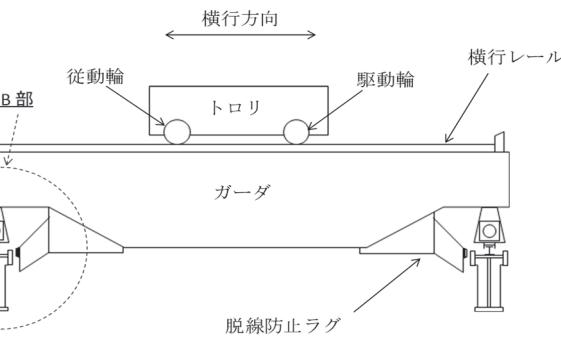
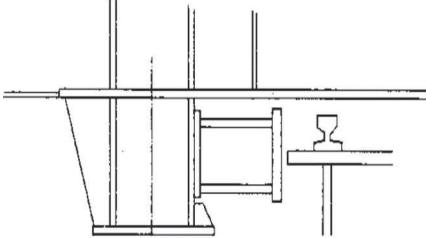
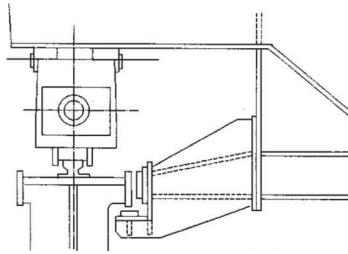
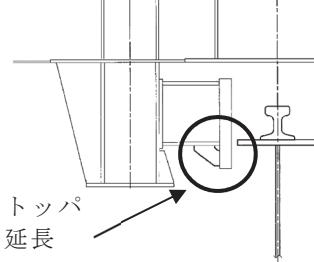
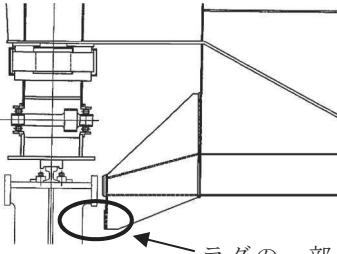
軽油タンク

変更前	変更後	備考
<p>軽油タンク</p> 	<p>軽油タンク</p> 	飛来物対策として、軽油タンクの地下貯蔵式への構造変更。

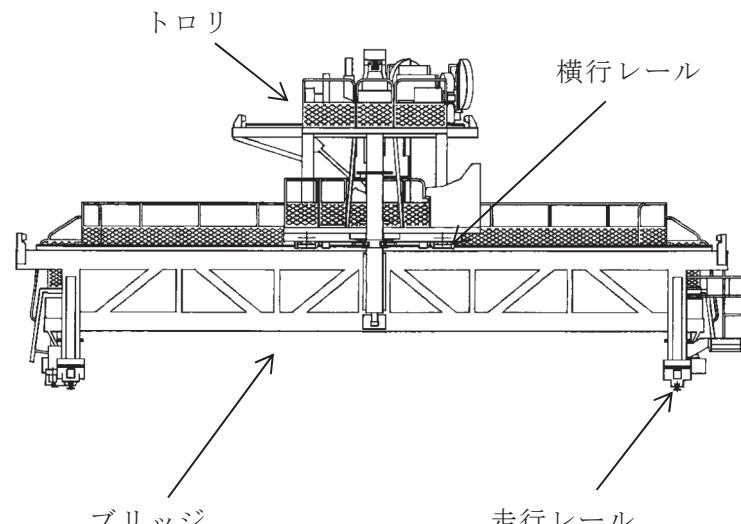
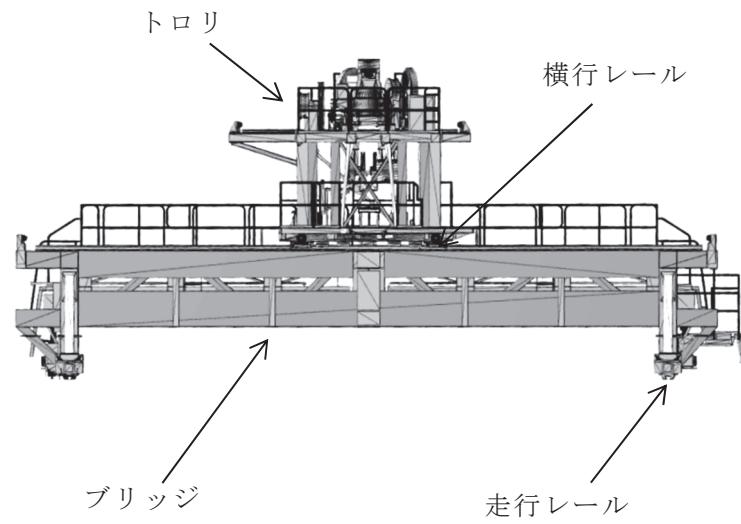
125V 蓄電池 2A 及び 2B

変更前	変更後	備考
 <p>蓄電池 蓄電池架台</p>	 <p>蓄電池 蓄電池架台</p> <p>(2段1列)</p>  <p>蓄電池 蓄電池架台</p> <p>(1段1列)</p>	<p>蓄電池の形式変更に伴う蓄電池架台の変更。 (密閉形クラッド式据置蓄電池→制御弁式据置鉛蓄電池)</p>

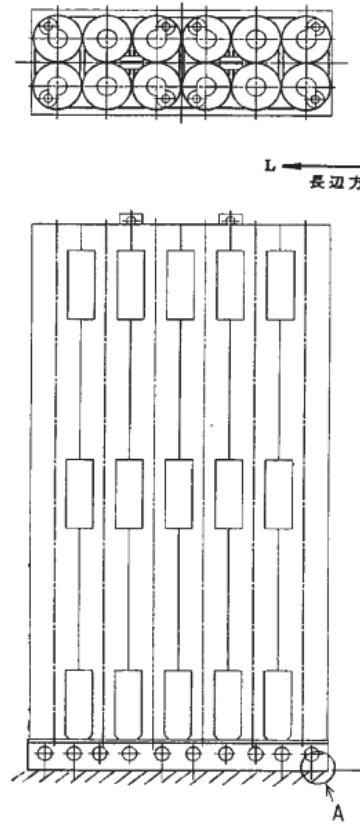
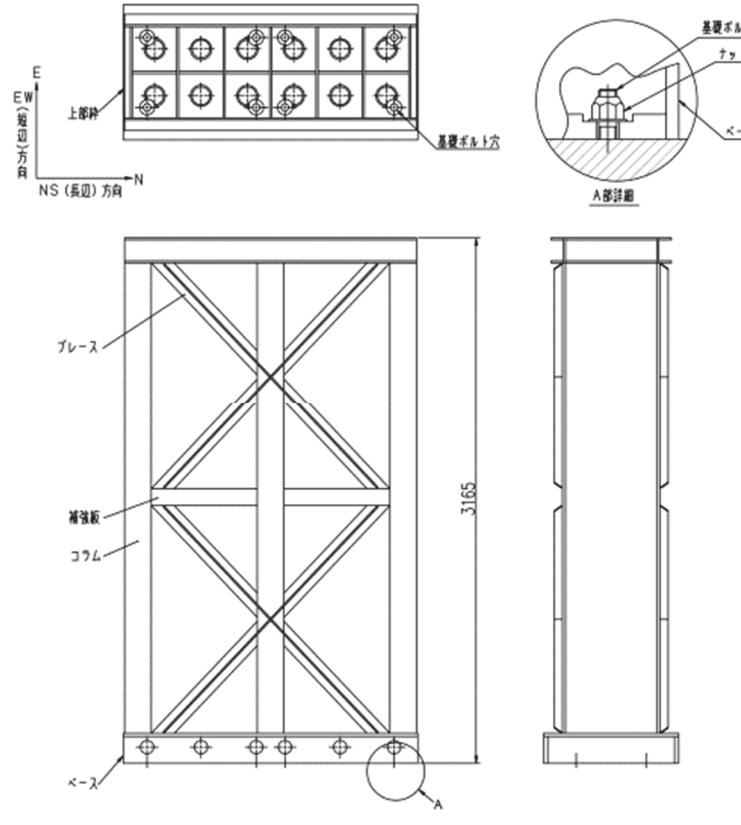
原子炉建屋クレーン

変更前	変更後	備考
 <p>A部</p>	 <p>B部</p>	<p>耐震補強を目的とした、トロリストッパと本体ガーダ脱線防止ラグの構造変更。</p>
 <p>(A部) トロリストッパ変更前</p>  <p>(B部) 脱線防止ラグ変更前</p>	 <p>(A部) トロリストッパ変更後</p>  <p>(B部) 脱線防止ラグ変更後</p>	

燃料交換機

変更前	変更後	備考
 <p>トロリ 横行レール ブリッジ 走行レール</p>	 <p>トロリ 横行レール ブリッジ 走行レール</p>	<p>耐震補強を目的とした、ブリッジ全体の構造変更。</p>

制御棒貯蔵ラック

変更前	変更後	備考
		<p>耐震補強を目的とした、構造変更（箱型→フレーム型）のための取替。</p>

女川原子力発電所第2号機 工事計画審査資料	
資料番号	02-補-E-19-0600-40-2_改0
提出年月日	2021年3月11日

補足-600-40-2 設計基準対象施設の耐震重要度分類表について  
設置変更許可及び建設時工事計画認可からの変更点

## 1. 概要

本資料は、添付書類「VI-2-1-4 耐震重要度分類及び重大事故等対処施設の施設区分の基本方針」のうち、「表 2-1 設計基準対象施設の耐震重要度分類表」について、設置変更許可段階からの変更点を整理するとともに、建設時工事計画認可からの耐震重要度分類の変更点について整理したものである。

## 2. 設置変更許可からの変更点

女川原子力発電所発電用原子炉設置変更許可申請書（2号発電用原子炉施設の変更）本文及び添付書類の一部補正について（令和2年2月26日許可）からの変更点及び変更理由について、表1のとおり整理した。（変更箇所の詳細は添付資料1参照）

表 1 設置変更許可から変更点 (1/2)

	変更前 (設置変更許可時)	変更後	変更理由	対応 ページ
①	原子炉遮蔽壁	原子炉しゃへい壁	工事計画認可申請名称への変更	6, 8
②	軽油タンク基礎	軽油タンク室	同上	6, 7, 8
③	1号炉	第1号機	同上	6, 7, 8
④	前面護岸	—	設計進捗に伴う変更 (今回工事計画可段階で波及的影響を考慮すべき施設が明確になつたことに伴う削除)	7, 8
⑤	原子炉遮蔽プログラ	原子炉ウェルカバー	工事計画認可申請名称への変更	7
⑥	3号炉	第3号機	同上	8
⑦	防潮堤	防潮堤(盛土堤防)	同上	8
⑧	2号炉	第2号機	同上	8
⑨	—	防潮壁(第3号機放水立坑)	設計進捗に伴う変更 (耐津波設計等の構造確定に伴う追加)	8
⑩	揚水井戸	揚水井戸(第3号機海水ポンプ室防潮壁区画内)	工事計画認可申請名称への変更	8

表 1 設置変更許可から変更点 (2/2)

	変更前 (設置変更許可時)	変更後	変更理由	対応 ページ
⑪	3号炉海水ポンプ室門型クレーン	—	設計進捗に伴う変更 (今回工事計画認可段階で波及的影響を考慮すべき施設が明確になつたことに伴う削除)	8
⑫	アクセスルート	アクセスルート(防潮堤(盛土堤防))	工事計画認可申請名称への変更	8
⑬	3号炉取水路	—	設計進捗に伴う変更 (今回工事計画認可段階で波及的影響を考慮すべき施設が明確になつたことに伴う削除)	8
⑭	—	前面護岸	設計進捗に伴う変更 (今回工事計画認可段階で波及的影響を考慮すべき施設が明確になつたことに伴う追加)	8
⑮	—	第1号機取水路	同上	8
⑯	建物・構築物	建物・構築物、土木構造物	記載の適正化 (土木構造物について明確化)	9
⑰	下位の耐震クラスに属するものによる破損等によって上位の分類に属するものに波及的影響を及ぼすおそれのある施設	下位クラス施設のうち、その破損等によつて上位クラス施設に波及的影響を及ぼすおそれのある施設	記載の適正化	9

### 3. 建設時工事計画認可からの耐震重要度分類の変更点

建設時工事計画認可からの耐震重要度分類が変更となった設備は、大別して以下の 3 ケースのものがある。

- ① 耐津波に関する設備の新規追加 (S クラス)
- ② 地下水位低下設備の新規追加 (C クラス)
- ③ 非常用ディーゼル発電機等の燃料を貯蔵する設備の格上げ (C→S クラス)

それぞれの対象設備を表 2-1 示す。また、耐震重要度分類の変更ではないが、検討用地震動が変更になった設備を表 2-2 に示す。

表 2-1 建設時工事計画認可から耐震重要度分類が変更となった設備

	設備名称	備考
① 耐津波に関する設備の新規追加 (S クラス)	<ul style="list-style-type: none"> <li>・防潮堤（鋼管式鉛直壁）</li> <li>・防潮堤（盛土堤防）</li> <li>・防潮壁（第2号機海水ポンプ室）</li> <li>・防潮壁（第2号機放水立坑）</li> <li>・防潮壁（第3号機海水ポンプ室）</li> <li>・防潮壁（第3号機放水立坑）</li> <li>・防潮壁（第3号機海水熱交換器建屋）</li> <li>・取放水路流路縮小工（第1号機取水路）</li> <li>・取放水路流路縮小工（第1号機放水路）</li> <li>・貯留堰</li> <li>・逆流防止設備</li> <li>・水密扉</li> <li>・浸水防止蓋</li> <li>・逆止弁付ファンネル</li> <li>・貫通部止水処置</li> <li>・津波監視カメラ</li> <li>・取水ピット水位計</li> </ul>	
② 地下水位低下設備の新規追加 (C クラス)	<ul style="list-style-type: none"> <li>・ドレーン</li> <li>・接続桿</li> <li>・揚水井戸</li> <li>・揚水ポンプ</li> <li>・水位計</li> <li>・制御盤</li> <li>・電源盤</li> <li>・関連配管・弁</li> </ul>	
③ 非常用ディーゼル発電機等の燃料を貯蔵する設備の格上げ (C→S クラス)	<ul style="list-style-type: none"> <li>・非常用ディーゼル発電設備燃料移送ポンプ</li> <li>・非常用ディーゼル発電設備軽油タンク</li> <li>・高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電設備燃料移送ポンプ</li> <li>・高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電設備軽油タンク</li> <li>・関連配管・弁</li> </ul>	

表 2-2 検討用地震動が変更となった設備

	設備名称	備考
波及的影響を考慮すべき施設に適用する地震動の変更 (S <sub>1</sub> (S <sub>d</sub> ) → S <sub>s</sub> )	<ul style="list-style-type: none"> <li>・原子炉建屋クレーン</li> </ul>	耐震重要度分類の変更ではないが、検討用地震動が変更となつた設備として抽出

## 設置変更許可時からの変更点

耐震重要度 分類	機能別分類	主要設備 (注1)		補助設備 (注2)		直接支持構造物 (注3)		間接支持構造物 (注4)		検討用 地盤動 (注5)		波及的影響を 考慮すべき施設 (注5)	
		適用範囲	耐震 クラス	適用範囲	耐震 クラス	適用範囲	耐震 クラス	適用範囲	耐震 クラス	適用範囲	耐震 クラス	適用範囲	耐震 クラス
S クラス	(i) 「原子炉冷却材圧力容器や冷却材圧力」を構成する機器・配管系	原子炉冷却材圧力容器や冷却材圧力	S S	隔離弁を閉じたるためには電気計装設備	S	原子炉内ガス容器支持スカート	S	原子炉本体の基礎	S S	原子炉遮蔽壁① ・中型鋼鉄筋天井明 ・輔助ボイラー建屋 ・1号炉副御建屋③	S S S S	原子炉遮蔽壁① ・タービン建屋 ・制御室 ・燃料チャレンジル着脱機 ・1号炉副御建屋③	S S S S
	(ii) 使用済燃料を貯蔵するための施設	使用済燃料ブールーム	S S	—	—	機器の支持構造物	S	原子炉建屋	S S	原子炉遮蔽壁① ・中型鋼鉄筋天井明 ・制御室 ・燃料チャレンジル着脱機 ・1号炉副御建屋③	S S S S	原子炉遮蔽壁① ・タービン建屋 ・制御室 ・輔助ボイラー建屋 ・1号炉副御建屋③	S S S S
	(iii) 原子炉の緊急停止のための反応度を付加するための施設及び原子炉の停止状態を維持するための施設	制御機器、制御機器及び制御機器の水止栓、スクリューム機械等に関する部分	S	原子炉遮蔽壁 ・電気計装設備 ・チャレンジルボックス	S S	機器・配管、電気計装設備等の支持構造物	S	原子炉本体の基礎	S S	原子炉遮蔽壁① ・中型鋼鉄筋天井明 ・制御室 ・燃料チャレンジル着脱機 ・1号炉副御建屋③	S S S S	原子炉遮蔽壁① ・タービン建屋 ・制御室 ・輔助ボイラー建屋 ・1号炉副御建屋③	S S S S
	(iv) 原子炉停止後、炉心から熱を除去するための施設	原子炉遮蔽壁 ・高圧炉心スプレーリ系 ・残留熱除去系停止時冷却ポンプモード運転に必要な設備 ・冷却水としてのサブレシジョンチエンバ	S	当該施設の冷却系 ・原子炉冷却機炉水系統、原子炉冷却機炉水系統 ・炉心又は炉心外側に於ける電気計装設備及び計装設備 ・非常用噴霧及びひずみ発生装置 ・炉心外側に於ける冷却系及びその輔助施設 ・冷却水としてのサブレシジョンチエンバ	S	機器・配管、電気計装設備等の支持構造物	S	原子炉建屋 ・海水ボンブ管 ・原子炉冷却機炉水系統 ・海水配管ダクト ・軽油タンク連絡ダクト ・ダクト ・制御室	S S S S S S	海水ボンブ室門 ・海水ボンブ管 ・原子炉冷却機炉水系統 ・前面廊下 ・原子炉冷却機炉水系統 ・軽油タンク連絡 ・防火隔壁 ・タービン建屋 ・輔助ボイラー建屋 ・1号炉副御建屋③	S S S S S S	海水ボンブ室門 ・海水ボンブ管 ・原子炉冷却機炉水系統 ・前面廊下 ・原子炉冷却機炉水系統 ・軽油タンク連絡 ・防火隔壁 ・タービン建屋 ・輔助ボイラー建屋 ・1号炉副御建屋③	S S S S S S
	(v) 原子炉停止後、炉心から熱を除去するための施設	原子炉遮蔽壁 ・高圧炉心スプレーリ系 ・残留熱除去系停止時冷却ポンプモード運転に必要な設備 ・冷却水としてのサブレシジョンチエンバ	S	当該施設の冷却系 ・原子炉冷却機炉水系統、原子炉冷却機炉水系統 ・炉心又は炉心外側に於ける電気計装設備及び計装設備 ・非常用噴霧及びひずみ発生装置 ・炉心外側に於ける冷却系及びその輔助施設 ・冷却水としてのサブレシジョンチエンバ	S	機器・配管、電気計装設備等の支持構造物	S	原子炉建屋 ・海水ボンブ管 ・原子炉冷却機炉水系統 ・海水配管ダクト ・軽油タンク連絡ダクト ・制御室	S S S S S S	原子炉遮蔽壁① ・中型鋼鉄筋天井明 ・制御室 ・燃料チャレンジル着脱機 ・1号炉副御建屋③	S S S S S S	海水ボンブ室門 ・海水ボンブ管 ・原子炉冷却機炉水系統 ・前面廊下 ・原子炉冷却機炉水系統 ・軽油タンク連絡 ・防火隔壁 ・タービン建屋 ・輔助ボイラー建屋 ・1号炉副御建屋③	S S S S S S
	(vi) 原子炉の緊急停止のための反応度を付加するための施設及び原子炉の停止状態を維持するための施設	制御機器、制御機器及び制御機器の水止栓、スクリューム機械等に関する部分	S	原子炉遮蔽壁 ・電気計装設備 ・チャレンジルボックス	S S	機器・配管、電気計装設備等の支持構造物	S	原子炉建屋 ・海水ボンブ管 ・原子炉冷却機炉水系統 ・海水配管ダクト ・軽油タンク連絡ダクト ・制御室	S S S S S S	原子炉遮蔽壁① ・中型鋼鉄筋天井明 ・制御室 ・燃料チャレンジル着脱機 ・1号炉副御建屋③	S S S S S S	海水ボンブ室門 ・海水ボンブ管 ・原子炉冷却機炉水系統 ・前面廊下 ・原子炉冷却機炉水系統 ・軽油タンク連絡 ・防火隔壁 ・タービン建屋 ・輔助ボイラー建屋 ・1号炉副御建屋③	S S S S S S
	(vii) 原子炉停止後、炉心から熱を除去するための施設	原子炉遮蔽壁 ・高圧炉心スプレーリ系 ・残留熱除去系停止時冷却ポンプモード運転に必要な設備 ・冷却水としてのサブレシジョンチエンバ	S	当該施設の冷却系 ・原子炉冷却機炉水系統、原子炉冷却機炉水系統 ・炉心又は炉心外側に於ける電気計装設備及び計装設備 ・非常用噴霧及びひずみ発生装置 ・炉心外側に於ける冷却系及びその輔助施設 ・冷却水としてのサブレシジョンチエンバ	S	機器・配管、電気計装設備等の支持構造物	S	原子炉建屋 ・海水ボンブ管 ・原子炉冷却機炉水系統 ・海水配管ダクト ・軽油タンク連絡ダクト ・制御室	S S S S S S	原子炉遮蔽壁① ・中型鋼鉄筋天井明 ・制御室 ・燃料チャレンジル着脱機 ・1号炉副御建屋③	S S S S S S	海水ボンブ室門 ・海水ボンブ管 ・原子炉冷却機炉水系統 ・前面廊下 ・原子炉冷却機炉水系統 ・軽油タンク連絡 ・防火隔壁 ・タービン建屋 ・輔助ボイラー建屋 ・1号炉副御建屋③	S S S S S S

■ : 今回工事計画認可と設置変更許可の変更点  
○数字は表1の左端の番号に対応している

：今回工事計画認可と設置変更許可の変更点  
○数字は表1の左端の番号に対応している

：今回工事計画認可と設置変更許可の変更点  
○数字は表1の左端の番号に対応している

設置変更許可	今回工事計画認可
<p>(注 1) 主要設備とは、当該機能に直接的に関連する設備をいう。</p> <p>(注 2) 補助設備とは、当該機能に間接的に関連し、主要設備の補助的役割を持つ設備をいう。</p> <p>(注 3) 直接支持構造物とは、主要設備、補助設備に直接取り付けられる支持構造物又はこれらの設備の荷重を直接的に受ける支持構造物をいう。</p> <p>(注 4) 間接支持構造物とは、直接支持構造物から伝達される荷重を受ける構造物（建物・構築物）をいう。</p> <p>(注 5) 波及的影響を考慮すべき施設とは、下位の耐震クラスに属するものの破損等によって上位の分類に属するものに波及的影響を及ぼすおそれのある施設をいう。<sup>(17)</sup></p> <p>(注 6) S<sub>s</sub>：基準地震動S<sub>s</sub>により定まる地震力 S<sub>d</sub>：弹性設計用地震動S<sub>d</sub>により定まる地震力 S<sub>B</sub>：Bクラス施設に適用される地震力 S<sub>C</sub>：Cクラス施設に適用される静的地震力</p> <p>(注 7) ほう酸水注入系は、安全機能の重要度を考慮して、Sクラスに準じて取り扱う。</p> <p>(注 8) 原子炉圧力容器内部構造物は、炉内にあることの重要度を考慮して、Sクラスに準じて取り扱う。</p> <p>(注 9) Bクラスではあるが、弹性設計用地震動S<sub>d</sub>に対し破損しないことを確認する。</p> <p>(注 10) 主蒸気逃がし安全弁排気管については、基準地震動S<sub>s</sub>に対して破損しないことを確認することで、蒸気凝縮性能の信頼性を担保する。</p> <p>(注 11) Cクラスではあるが、基準地震動S<sub>s</sub>に対し機能維持することを確認する。</p>	<p>注記*1：主要設備とは、当該機能に直接的に関連する設備をいう。</p> <p>*2：補助設備とは、当該機能に間接的に関連し、主要設備の補助的役割を持つ設備をいう。</p> <p>*3：直接支持構造物とは、主要設備、補助設備に直接取り付けられる支持構造物又はこれらの設備の荷重を直接的に受ける支持構造物をいう。</p> <p>*4：間接支持構造物とは、直接支持構造物から伝達される荷重を受ける構造物（建物・構築物、土木構造物）<sup>(16)</sup>をいう。</p> <p>*5：波及的影響を考慮すべき施設とは、下位クラス施設のうち、その破損等によつて上位クラス施設に波及的影響を及ぼすおそれのある施設をいう。<sup>(17)</sup></p> <p>*6：S<sub>s</sub>：基準地震動S<sub>s</sub>により定まる地震力 S<sub>d</sub>：弹性設計用地震動S<sub>d</sub>により定まる地震力 S<sub>B</sub>：Bクラス施設に適用される地震力 S<sub>C</sub>：Cクラス施設に適用される静的地震力</p> <p>*7：ほう酸水注入系は、安全機能の重要度を考慮して、Sクラスに準じて取り扱う。</p> <p>*8：原子炉圧力容器内部構造物は、炉内にあることの重要度を考慮して、Sクラスに準じて取り扱う。</p> <p>*9：Bクラスではあるが、弹性設計用地震動S<sub>d</sub>に対し破損しないことを確認する。</p> <p>*10：主蒸気逃がし安全弁排気管については、基準地震動S<sub>s</sub>に対して破損しないことを確認することで、蒸気凝縮性能の信頼性を担保する。</p> <p>*11：Cクラスではあるが、基準地震動S<sub>s</sub>に対し機能維持することを確認する。</p>

女川原子力発電所第2号機 工事計画審査資料	
資料番号	02-補-E-19-0600-40-4_改0
提出年月日	2021年3月11日

補足-600-40-4 主蒸気逃がし安全弁排気管の耐震クラスについて

## 1. 概要

本資料では、主蒸気逃がし安全弁排気管の耐震クラスの考え方について示す。

なお、本資料が関連する工認図書は以下のとおり。

- ・「VI-2-1-4 耐震重要度分類及び重大事故等対処施設の施設区分の基本方針」

## 2. 主蒸気逃がし安全弁排気管の耐震クラスについて

主蒸気逃がし安全弁排気管（以下「排気管」という。）は、主蒸気逃がし安全弁から排気された蒸気をサプレッションチェンバ（以下「S/C」という。）のプール水中に導き蒸気を凝縮させる機能を有しております、原子炉安全停止時及び冷却材喪失事故（以下「LOCA」という。）後の炉圧の減圧を目的としている。地震後に原子炉を安全停止するためのプラントシーケンスを図1に、LOCA後のプラントシーケンスを図2に示す。

排気管の耐震クラスとしては、Bクラスの定義のうち「原子炉冷却材圧力バウンダリに直接接続されていて一次冷却材を内蔵しているか又は内蔵し得る施設」の主要設備に分類され、表1の考え方に基づき、ドライウェル（以下「D/W」という。）内及びS/C内をB（S s機能維持）クラスとしている。

表1 今回工認における排気管の機能及び耐震クラス

耐震クラス	考え方
D/W 内	B (S s)  基準地震動 S s により排気管が破損したとしても、D/W 内に放出された蒸気は、ベント管を通して S/C のプール水中に導かれて凝縮する <sup>*1</sup> ため、格納容器内圧が有意に上昇することはない（最高使用圧力を超えることはない）が、格納容器への影響を保守的に考慮して、基準地震動 S s に対して D/W 内の排気管が破損しないことを確認する。
S/C 内	B (S s)  基準地震動 S s による安全停止時に排気管が S/C 内の気相部で破損した場合、主蒸気逃がし安全弁から排気された蒸気の凝縮が十分に行えなくなる可能性が考えられる <sup>*2</sup> ため、基準地震動 S s に対しては気相部、水没部を含む S/C 内の排気管が破損しないことを確認する。

注記\*1：D/W内で破損した場合の蒸気の流れについて図3に示す。

\*2：S/C内で破損した場合の蒸気の流れについて図4に示す。

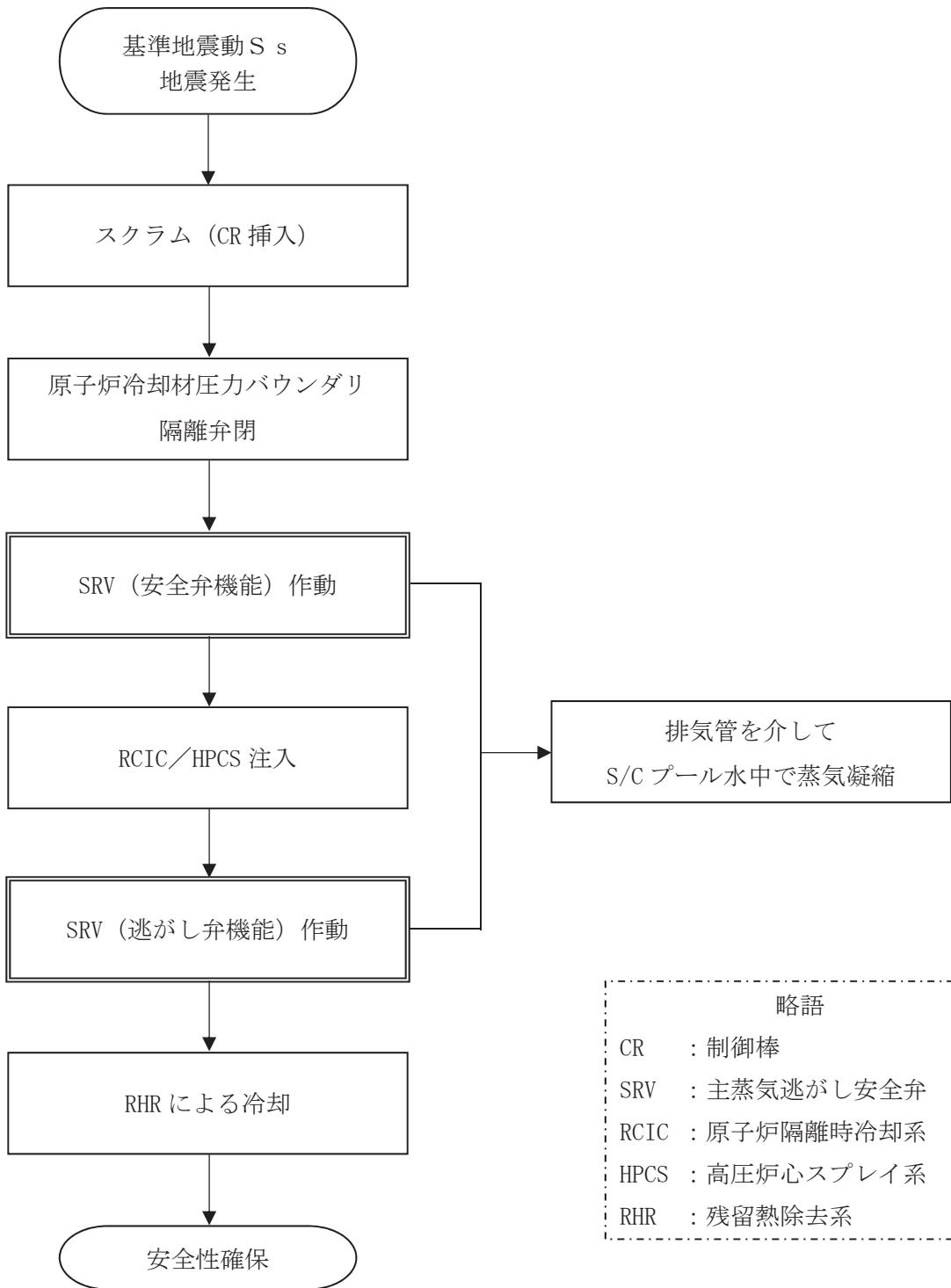


図 1 基準地震動 S s 後のプラントシーケンス (通常運転状態から)

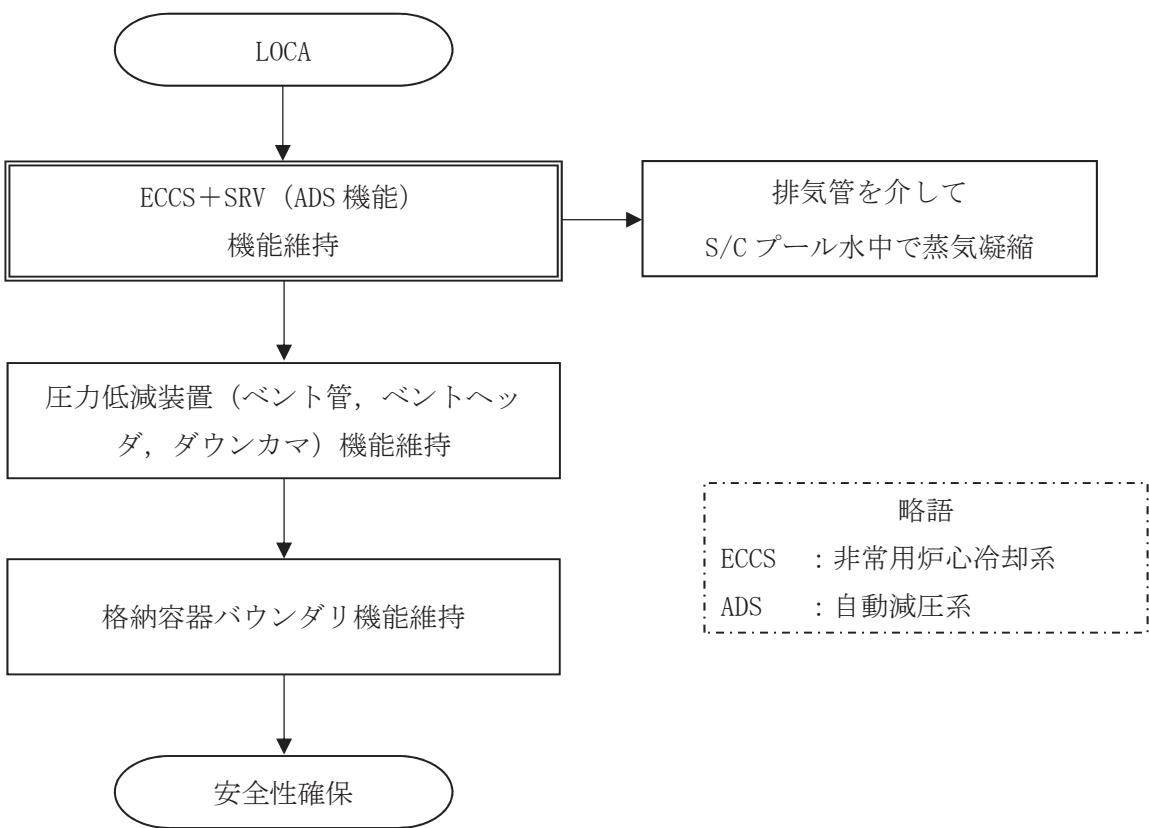


図 2 LOCA 後のプラントシーケンス

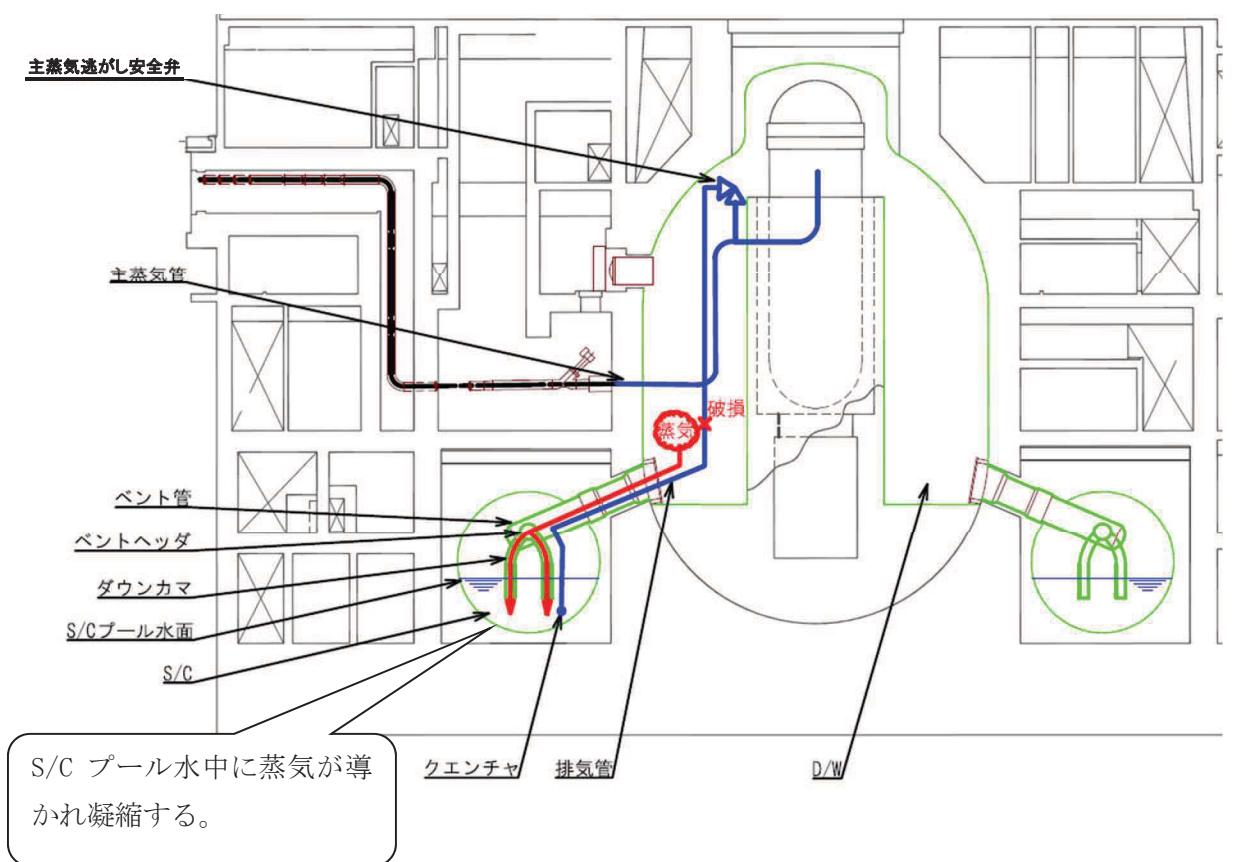


図3 D/W 内で排気管が破損した場合の蒸気の流れ

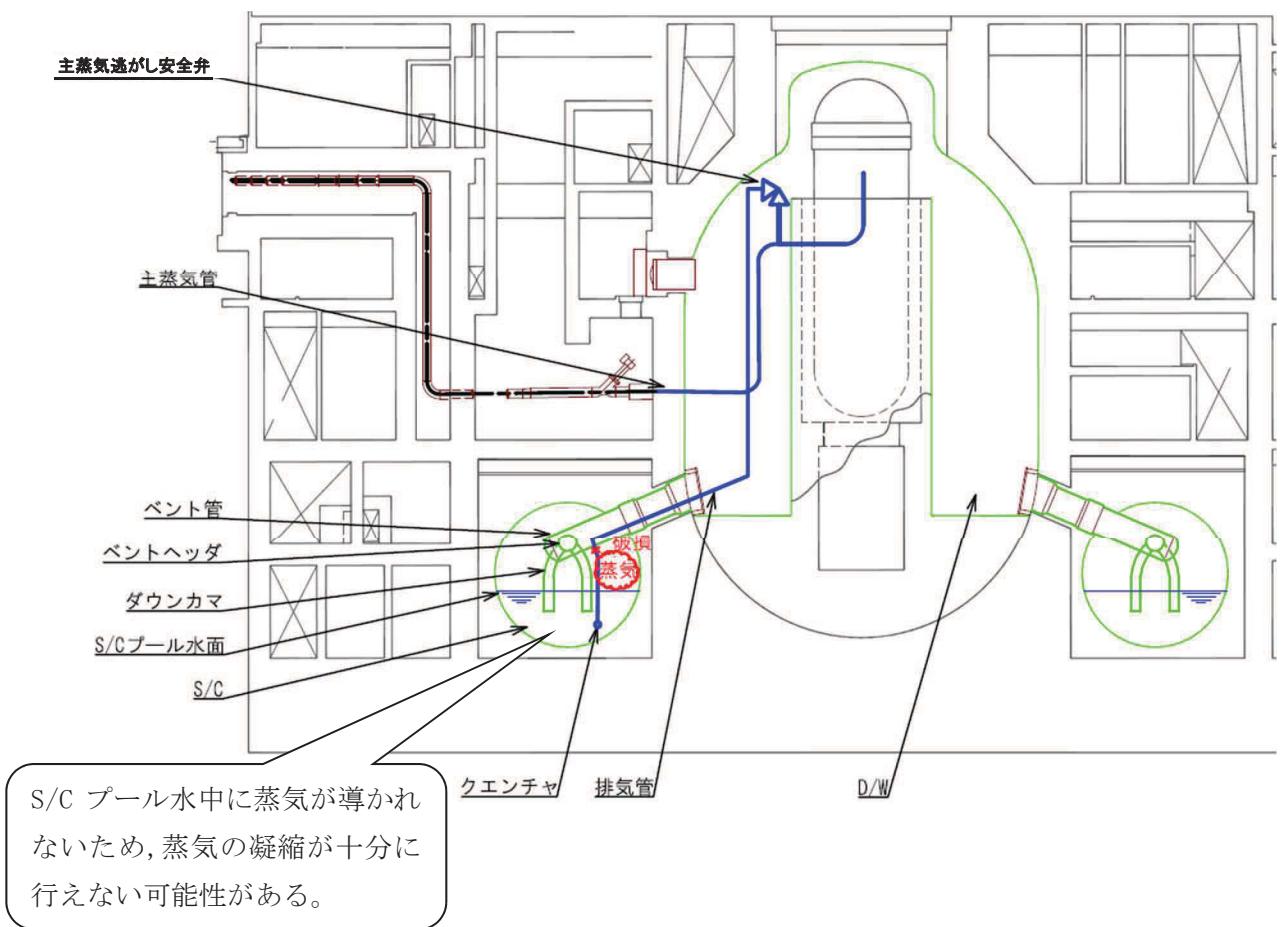


図4 S/C 内で排気管が破損した場合の蒸気の流れ

## 主蒸気逃がし安全弁排気管の SA 流路の設定の考え方について

### 1. 概要

本資料では、主蒸気逃がし安全弁排気管の重大事故等時における主配管の考え方について示す。

### 2. 発電用原子炉施設の工事計画に係る手続きガイドにおける記載

主配管の定義については、発電用原子炉施設の工事計画に係る手続きガイドにて以下の記載となっている。

－発電用原子炉施設の工事計画に係る手続きガイド 12, 13 ページ抜粋－

(個別機器等事項)

#### A. 主配管

通常運転状態、工学的安全施設の作動状態又は重大事故等時においてその配管が属する系統に求める主たる機能を果たすために本流が流れる配管をいう

### 3. 今回工事計画認可における考え方

以下の考え方により今回工事計画認可において主蒸気逃がし安全弁排気管は重大事故等対処設備の主配管として整理している。

- ・主蒸気逃がし安全弁が重大事故等対処設備となっていること
- ・重大事故等対処設備である主蒸気逃がし安全弁が作動する際、その排気が流路である主蒸気逃がし安全弁排気管を通じて S/C に排出されること  
⇒よって、重大事故等時においてその配管が属する系統に求める主たる機能を果たすために本流が流れる配管をいうに該当する主配管として主蒸気逃がし安全弁排気管を重大事故等対処設備としている。

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号機 工事計画審査資料	
資料番号	02-補-E-19-0600-40-6_改 0
提出年月日	2021年3月25日

補足-600-40-6 Bijlaard の方法の適用文献について

## 1. 概要

女川原子力発電所第2号機の補正工認図書について、容器胴の脚取付部の評価には、J E A G 4 6 0 1 – 1987に基づき Bijlaard の方法を適用している。J E A G 4 6 0 1 – 1987では、表1に示す「Wichman, K. R. et al.:Local Stresses in Spherical and Cylindrical Shells due to External Loadings, Welding Research Council bulletin, WRC bulletin 107 / August 1965.」(以下、「Bijlaard引用文献」という。)の1979年版を適用することが記載されている。しかし、Bijlaard引用文献の1979年版の応力係数表には「 $\beta_1/\beta_2$ 」と記載があり、他の発行年版「 $\beta_2/\beta_1$ 」と違うため、本資料では、応力係数表の「 $\beta_1/\beta_2$ 」と「 $\beta_2/\beta_1$ 」の違いによる影響を確認する。

なお、本資料が関連する工認図書は以下のとおり。

- ・「VI-2-4-3-1-1 燃料プール冷却浄化系熱交換器の耐震性についての計算書」
- ・「VI-2-5-4-1-1 残留熱除去系熱交換器の耐震性についての計算書」
- ・「VI-2-5-7-1-1 原子炉補機冷却水系熱交換器の耐震性についての計算書」
- ・「VI-2-5-7-1-5 原子炉補機冷却海水系ストレーナの耐震性についての計算書」
- ・「VI-2-5-7-2-1 高圧炉心スプレイ補機冷却水系熱交換器の耐震性についての計算書」
- ・「VI-2-9-4-6-1-2 フィルタ装置の耐震性についての計算書」
- ・「VI-2-10-1-2-1-5 非常用ディーゼル発電設備 軽油タンクの耐震性についての計算書」
- ・「VI-2-10-1-2-2-5 高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電設備 軽油タンクの耐震性についての計算書」
- ・「VI-2-10-1-2-3-3 ガスタービン発電設備 軽油タンクの耐震性についての計算書」
- ・「VI-2-11-2-6 ほう酸水注入系テストタンクの耐震性についての計算書」

## 2. 適用文献の発行年による応力係数表の違いについて

Bijlaardの方法は、胴及び脚付根部の形状からシェルパラメータ $\gamma$ 、アタッチメントパラメータ $\beta$ を決定し、Bijlaard引用文献に記載された図表から応力や応力係数を読み取ることにより、胴の脚付根部に発生する応力を算出する方法である。

ここで、J E A G 4 6 0 1 – 1987では、Bijlaard引用文献の1979年版を適用することが記載されているが、Bijlaard引用文献の発行年版により応力係数の「 $\beta_1/\beta_2$ 」の記載に違いがある。各発行年版の違いを表1に示す。

表 1 Bijlaard の方法に用いる引用文献の発行年による違い

引用文献名	発行年	応力係数表 (Table-8) の記載	備考
Wichman , K. R. et al. :Local Stresses in Spherical and Cylindrical Shells due to External Loadings, Welding Research Council bulletin, WRC bulletin 107 / August 1965.	(1) 1965 年	$\beta_2 / \beta_1$	
	(2) 1979 年	$\beta_1 / \beta_2$	J E A G 4 6 0 1 - 1987 にて引用
	(3) 2002 年	$\beta_2 / \beta_1$	J E A C 4 6 0 1 - 2015 にて引用
Wichman, K. R. et al. :Precision Equations and Enhanced Diagrams for Local Stresses in Spherical and Cylindrical Shells Due to External Loadings for Implementation of WRC Bulletin 107 , Welding Research Council bulletin, WRC bulletin 537 / 2010	(4) 2010 年	$\beta_2 / \beta_1$	

### 3. 影響評価

Bijlaard の方法における応力係数表の「 $\beta_1 / \beta_2$ 」と「 $\beta_2 / \beta_1$ 」の違いによる影響について、表 2 に示す。燃料プール冷却浄化系熱交換器を例として計算過程を表 3 に示す。確認の結果、現状適用している 1979 年版「 $\beta_1 / \beta_2$ 」と 2002 年版「 $\beta_2 / \beta_1$ 」の違いによる影響は小さいことを確認した。

表2 応力係数表の違いによる影響確認結果（基準地震動 S s による評価結果）

機器名称	1979 年版		2002 年版		許容応力 [MPa]
	$\beta_1 / \beta_2$	$\sigma_{11}$ [MPa]	$\beta_2 / \beta_1$	$\sigma_{11}$ [MPa]	
燃料プール冷却浄化系熱交換器	1.800	135	0.556	127	342
残留熱除去系熱交換器	2.400	159	0.417	154	408
原子炉補機冷却水系熱交換器	2.700	188	0.370	182	415
原子炉補機冷却海水系ストレーナ	3.457	41	0.289	43	355
高圧炉心スプレイ補機冷却水系熱交換器	2.000	95	0.500	93	415
フィルタ装置	$\beta_1 = \beta_2$				
非常用ディーゼル発電設備 軽油タンク	2.308	48	0.433	47	338
高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電設備 軽油タンク	2.000	66	0.500	65	418
ガスタービン発電設備 軽油タンク	0.576	33	1.737	33	432
ほう酸水注入系テストタンク	0.600	23	1.667	21	431

表 3 応力係数表の違いによる影響確認の計算過程

1979 年版 ( $\beta_1/\beta_2$ )	2002 年版 ( $\beta_2/\beta_1$ )
（この欄は空欄です）	（この欄は空欄です）

備考：表中に用いた式を「VI-2-1-13-2 横置一胴円筒形容器の耐震性についての計算書作成の基本方針」中の式番号で以下に示す。

$rm : (5.3.1.1.11)$ ,  $\gamma : (5.3.1.1.17)$ ,  $\beta_1 : (5.3.1.1.18)$ ,  $\beta_2 : (5.3.1.1.19)$ ,  $\sigma_{\phi 411} : (5.3.1.1.31)$ ,  $\sigma_{x411} : (5.3.1.1.32)$ ,  
 $\sigma_{\phi 41} : (5.3.1.1.40)$ ,  $\sigma_{x41} : (5.3.1.1.41)$ ,  $\sigma_{1\ell\phi} : (5.3.1.1.63)$ ,  $\sigma_{1\ell x} : (5.3.1.1.64)$ ,  $\sigma_{1\ell} : (5.3.1.1.62)$

#### 4. 結論

Bilaard 引用文献の 1979 年版と 2002 年版について比較を実施し、発生応力の差は軽微であることを確認した。よって、「1. 概要」に示した耐震性についての計算書においては、応力係数表を「 $\beta_2/\beta_1$ 」として適用する。

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号機 工事計画審査資料	
資料番号	02-補-E-19-0600-40-7_改0
提出年月日	2021年3月11日

## 補足-600-40-7 剛な設備の固有周期の算出について

## 1. はじめに

耐震設計においては、横軸ポンプについて、固有周期は十分に小さく計算は省略している。本資料では、横軸ポンプの代表設備に対して固有周期の算出を行い、固有周期は十分に小さく、剛体であることの確認を行った。

なお、本資料が関連する工認図書は以下のとおり。

- ・「VI-2-4-3-1-2 燃料プール冷却浄化系ポンプの耐震性についての計算書」
- ・「VI-2-5-5-3-1 高圧代替注水系タービンポンプの耐震性についての計算書」
- ・「VI-2-5-5-4-1 直流駆動低圧注水系ポンプの耐震性についての計算書」
- ・「VI-2-5-6-1-1 原子炉隔離時冷却系ポンプの耐震性についての計算書」
- ・「VI-2-5-6-2-1 復水移送ポンプの耐震性についての計算書」
- ・「VI-2-5-7-1-2 原子炉補機冷却水ポンプの耐震性についての計算書」
- ・「VI-2-5-7-2-2 高圧炉心スプレイ補機冷却水ポンプの耐震性についての計算書」
- ・「VI-2-6-4-1-1 ほう酸水注入系ポンプの耐震性についての計算書」
- ・「VI-2-9-4-3-4-1 代替循環冷却ポンプの耐震性についての計算書」
- ・「VI-2-10-1-2-1-4 非常用ディーゼル発電設備 燃料移送ポンプの耐震性についての計算書」
- ・「VI-2-10-1-2-2-4 高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電設備 燃料移送ポンプの耐震性についての計算書」
- ・「VI-2-10-1-2-3-2 ガスタービン発電設備 燃料移送ポンプの耐震性についての計算書」

## 2. 代表設備

代表設備として以下の設備の固有周期の算出を行った。

- ・直流駆動低圧注水系ポンプ

## 3. 算出方針

原子力発電所耐震設計技術指針（J E A G 4601-1991 追補版）に準拠し固有周期の算出を行った。

#### 4. 直流駆動低圧注水ポンプの固有周期の算出

##### 4.1 固有周期の計算方法

直流駆動低圧注水系ポンプ（図 1-1）の固有周期は、ポンプケーシング、ロータの 2 質点にて算出を行う（図 1-2 及び図 1-3 参照）。

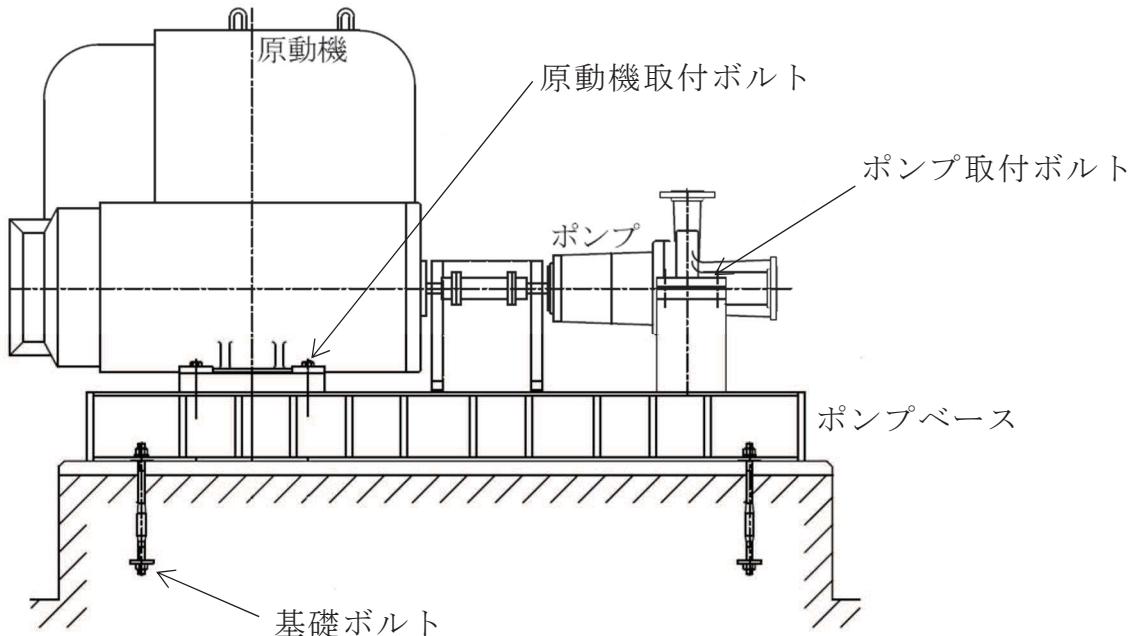


図 1-1 直流駆動低圧注水系ポンプ外形図

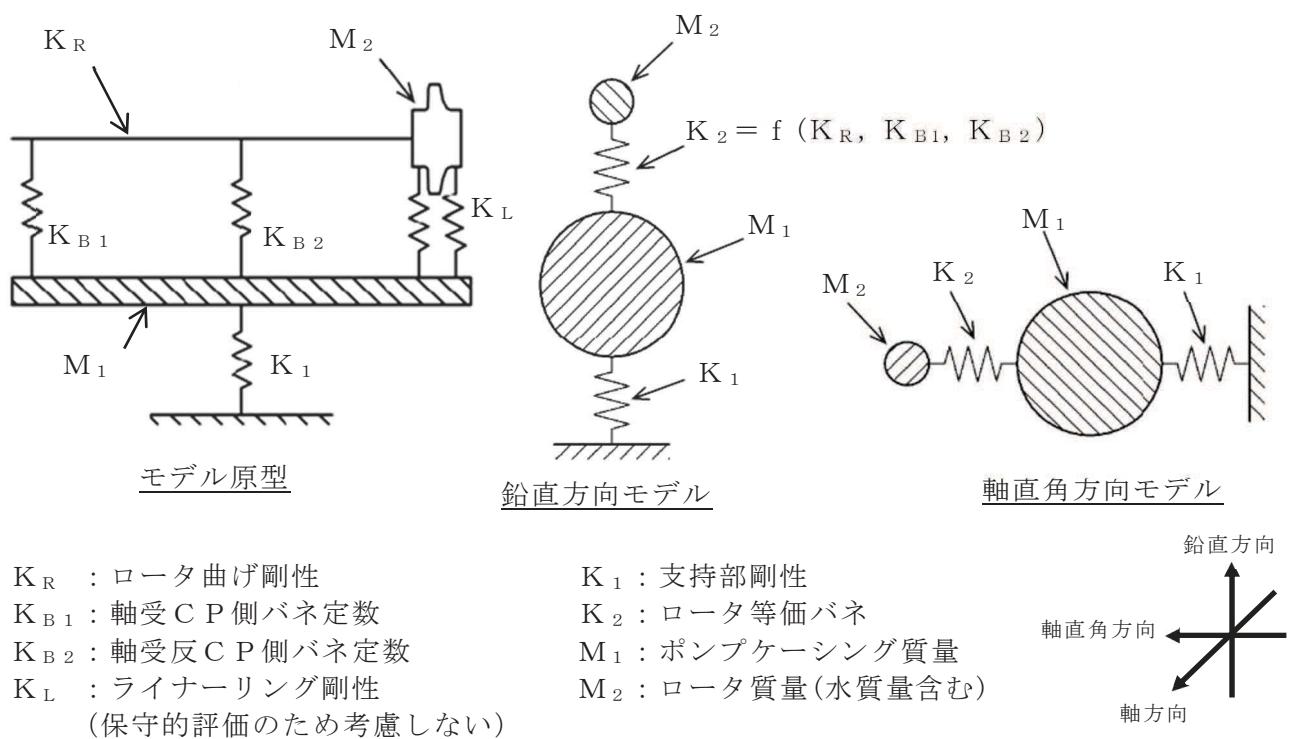


図 1-2 計算モデル（軸直角方向、鉛直方向）

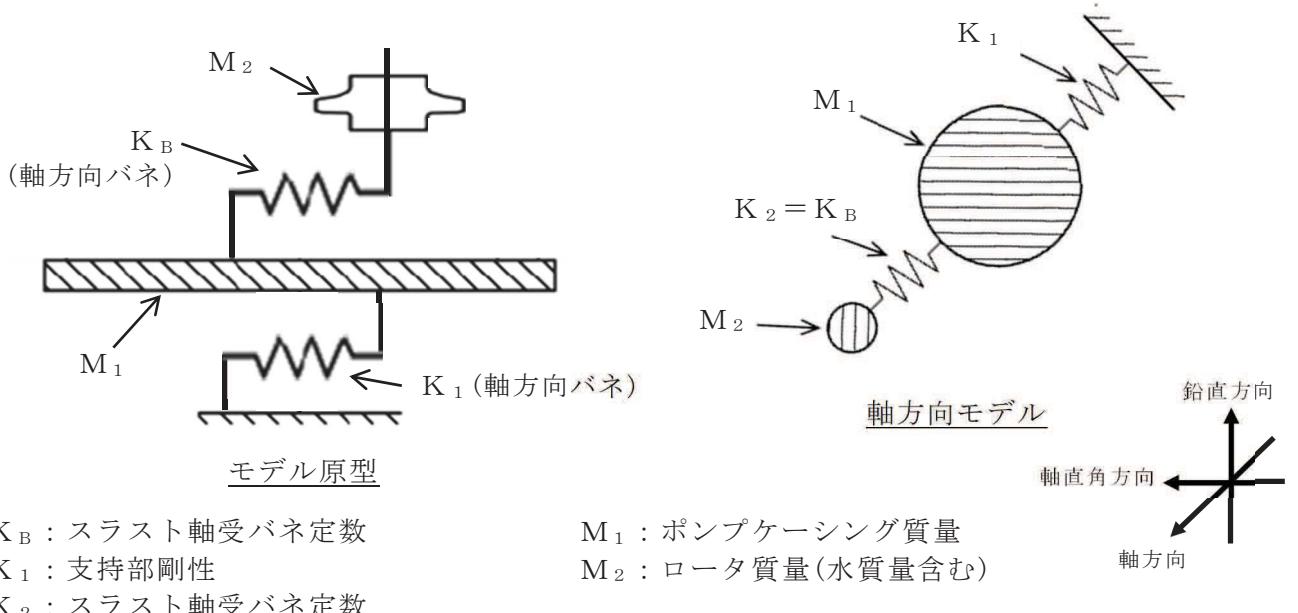


図 1-3 計算モデル（軸方向）

ポンプ全体系の固有値は下記式にて求める。

$$f_{1,2} = \frac{1}{2\pi} \sqrt{\frac{a+e}{2} \mp \sqrt{\left(\frac{a-e}{2}\right)^2 + b \times e}}$$

ここで

$$a = \frac{K_1 + K_2}{M_1}$$

$$b = \frac{K_2}{M_1}$$

$$e = \frac{K_2}{M_2}$$

$$K_2 = \frac{1}{\frac{1}{K_R} + \frac{1}{K_{B1} + K_{B2}}} + K_L \quad (\text{軸直角方向、鉛直方向})$$

$$K_2 = K_B \quad (\text{軸方向})$$

ただし、 $K_L$  は図 1-2 に記載のとおり保守的な設定とするため  $K_L=0$  とする。

よって、ポンプ全体系の固有周期は以下の通りとなる。

$$T_{1,2P} = \frac{1}{f_{1,2}}$$

原動機全体系の固有値は下記式にて求める。

$$f_{1M} = \frac{1}{2\pi} \sqrt{\frac{K_{1M}}{M_{1M}}}$$

よって、原動機全体系の固有周期は以下の通りとなる。

$$T_{1M} = \frac{1}{f_{1M}}$$

#### 4.2 固有周期の算出

機器要目及び計算結果を表 1-1～3 に示す。

表 1-1 軸直角方向 機器要目及び計算結果

記号	記号説明	値	単位
$M_1$	ポンプケーシング質量		kg
$M_{1M}$	原動機質量（ベース質量含む）		kg
$M_2$	ポンプローティ質量		kg
$K_R$	ロータ曲げ剛性		N/m
$K_{B1}$	ラジアル軸受 CP 側ばね定数		N/m
$K_{B2}$	ラジアル軸受反 CP 側ばね定数		N/m
$K_2$	ロータ等価ばね定数		N/m
$K_1$	ポンプ支持部ばね定数		N/m
$K_{1M}$	原動機支持部ばね定数		N/m
$f_1$	ポンプ全体系固有値		Hz
$f_2$	ポンプ全体系固有値		Hz
$f_{1M}$	原動機全体系固有値		Hz
$T_{1P}$	ポンプ全体系固有周期		s
$T_{2P}$	ポンプ全体系固有周期		s
$T_{1M}$	原動機全体系固有周期		s

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

表 1-2 鉛直方向 機器要目及び計算結果

記号	記号説明	値	単位
M <sub>1</sub>	ポンプケーシング質量		kg
M <sub>1M</sub>	原動機質量（ベース質量含む）		kg
M <sub>2</sub>	ポンプロータ質量		kg
K <sub>R</sub>	ロータ曲げ剛性		N/m
K <sub>B1</sub>	ラジアル軸受CP側ばね定数		N/m
K <sub>B2</sub>	ラジアル軸受反CP側ばね定数		N/m
K <sub>2</sub>	ロータ等価ばね定数		N/m
K <sub>1</sub>	ポンプ支持部ばね定数		N/m
K <sub>1M</sub>	原動機支持部ばね定数		N/m
f <sub>1</sub>	ポンプ全体系固有值		Hz
f <sub>2</sub>	ポンプ全体系固有值		Hz
f <sub>1M</sub>	原動機全体系固有值		Hz
T <sub>1P</sub>	ポンプ全体系固有周期		s
T <sub>2P</sub>	ポンプ全体系固有周期		s
T <sub>1M</sub>	原動機全体系固有周期		s

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

表 1-3 軸方向 機器要目及び計算結果

記号	記号説明	値	単位
$M_1$	ポンプケーシング質量		kg
$M_{1M}$	原動機質量（ベース質量含む）		kg
$M_2$	ポンプロータ質量		kg
$K_2$	スラスト軸受ばね定数		N/m
$K_1$	ポンプ支持部ばね定数		N/m
$K_{1M}$	原動機支持部ばね定数		N/m
$f_1$	ポンプ全体系固有値		Hz
$f_2$	ポンプ全体系固有値		Hz
$f_{1M}$	原動機全体系固有値		Hz
$T_{1P}$	ポンプ全体系固有周期		s
$T_{2P}$	ポンプ全体系固有周期		s
$T_{1M}$	原動機全体系固有周期		s

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

## 5. まとめ

直流駆動低圧注水系ポンプについて、固有周期の算出を行い、固有周期は十分に小さく(0.05s 以下)、剛体であることを確認した。そのため、他の横軸ポンプについても同様に、固有周期は十分に小さく剛体であると判断し、固有周期の計算は省略する。

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号機 工事計画審査資料	
資料番号	02-補-E-19-0600-40-9_改0
提出年月日	2021年4月23日

## 補足-600-40-9 配管耐震・応力計算書における計算モデルについて

## 目次

1.	燃料プール冷却浄化系の計算モデル	
•	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）	1
•	VI-3-3-2-2-1-4-2 管の応力計算書（燃料プール冷却浄化系）	35
2.	燃料プール代替注水系の計算モデル	
•	VI-2-4-3-2-1 管の耐震性についての計算書（燃料プール代替注水系）	59
•	VI-3-3-2-2-2-2-2 管の応力計算書（燃料プール代替注水系）	73
3.	燃料プールスプレイ系の計算モデル	
•	VI-2-4-3-3-1 管の耐震性についての計算書（燃料プールスプレイ系）	87
•	VI-3-3-2-2-3-1-2 管の応力計算書（燃料プールスプレイ系）	109
4.	原子炉再循環系の計算モデル	
•	VI-2-5-2-1-1 管の耐震性についての計算書（原子炉再循環系）	131
•	VI-3-3-3-1-1-1-2 管の応力計算書（原子炉再循環系）	148
5.	主蒸気系の計算モデル	
•	VI-2-5-3-1-2 管の耐震性についての計算書（主蒸気系）	165
•	VI-3-3-3-2-1-3-2 管の応力計算書（主蒸気系）	299
6.	復水給水系の計算モデル	
•	VI-2-5-3-2-1 管の耐震性についての計算書（復水給水系）	370
•	VI-3-3-3-2-2-1-2 管の応力計算書（復水給水系）	390
7.	残留熱除去系の計算モデル	
•	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）	415
•	VI-3-3-3-3-1-5-2 管の応力計算書（残留熱除去系）	529
8.	ストレーナ部ティー（残留熱除去系）の計算モデル	
•	VI-2-5-4-1-5 ストレーナ部ティーの耐震計算書（残留熱除去系）	613
•	VI-3-3-3-3-1-5-3 ストレーナ部ティーの強度計算書（残留熱除去系）	650
9.	高压炉心スプレイ系の計算モデル	
•	VI-2-5-5-1-3 管の耐震性についての計算書（高压炉心スプレイ系）	670
•	VI-3-3-3-4-1-4-2 管の応力計算書（高压炉心スプレイ系）	702

10.	ストレーナ部ティー（高圧炉心スプレイ系）の計算モデル	
・	VI-2-5-5-1-4 ストレーナ部ティーの耐震計算書（高圧炉心スプレイ系）	736
・	VI-3-3-3-4-1-4-3 ストレーナ部ティーの強度計算書（高圧炉心スプレイ系）	753
11.	低圧炉心スプレイ系の計算モデル	
・	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）	763
・	VI-3-3-3-4-2-3-2 管の応力計算書（低圧炉心スプレイ系）	784
12.	ストレーナ部ティー（低圧炉心スプレイ系）の計算モデル	
・	VI-2-5-5-2-4 ストレーナ部ティーの耐震計算書（低圧炉心スプレイ系）	794
・	VI-3-3-3-4-2-3-3 ストレーナ部ティーの強度計算書（低圧炉心スプレイ系）	805
13.	高圧代替注水系の計算モデル	
・	VI-2-5-5-3-2 管の耐震性についての計算書（高圧代替注水系）	812
・	VI-3-3-3-4-3-3-2 管の応力計算書（高圧代替注水系）	825
14.	低圧代替注水系の計算モデル	
・	VI-2-5-5-4-2 管の耐震性についての計算書（低圧代替注水系）	838
・	VI-3-3-3-4-5-2-2 管の応力計算書（低圧代替注水系）	875
15.	代替水源移送系の計算モデル	
・	VI-2-5-5-5-1 管の耐震性についての計算書（代替水源移送系）	913
・	VI-3-3-3-4-6-1-2 管の応力計算書（代替水源移送系）	921
16.	原子炉隔離時冷却系の計算モデル	
・	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）	930
・	VI-3-3-3-5-1-3-2 管の応力計算書（原子炉隔離時冷却系）	965
17.	原子炉補機冷却水系及び原子炉補機冷却海水系の計算モデル	
・	VI-2-5-7-1-6 管の耐震性についての計算書（原子炉補機冷却水系及び原子炉補機冷却海水系）	988
・	VI-3-3-3-6-1-6-2 管の応力計算書（原子炉補機冷却水系及び原子炉補機冷却海水系）	1211
18.	高圧炉心スプレイ補機冷却水系及び高圧炉心スプレイ補機冷却海水系の計算モデル	
・	VI-2-5-7-2-5 管の耐震性についての計算書（高圧炉心スプレイ補機冷却水系及び高圧炉心スプレイ補機冷却海水系）	1328

• VI-3-3-3-6-2-5-2 管の応力計算書（高圧炉心スプレイ補機冷却水系及び高圧炉心ス プレイ補機冷却海水系）	1387
19. 原子炉補機代替冷却水系の計算モデル	
• VI-2-5-7-3-1 管の耐震性についての計算書（原子炉補機代替冷却水系）	1420
• VI-3-3-3-6-3-4-2 管の応力計算書（原子炉補機代替冷却水系）	1454
20. 原子炉冷却材浄化系の計算モデル	
• VI-2-5-8-1-1 管の耐震性についての計算書（原子炉冷却材浄化系）	1488
21. 制御棒駆動水圧系の計算モデル	
• VI-2-6-3-2-2 管の耐震性についての計算書（制御棒駆動水圧系）	1494
• VI-3-3-4-1-2-1-4-2 管の応力計算書（制御棒駆動水圧系）	1557
22. ほう酸水注入系の計算モデル	
• VI-2-6-4-1-3 管の耐震性についての計算書（ほう酸水注入系）	1589
• VI-3-3-4-2-1-3-2 管の応力計算書（ほう酸水注入系）	1616
23. 高圧窒素ガス供給系の計算モデル	
• VI-2-6-6-1-1 管の耐震性についての計算書（高圧窒素ガス供給系）	1627
• VI-3-3-4-3-1-2-2 管の応力計算書（高圧窒素ガス供給系）	1825
24. 代替高圧窒素ガス供給系の計算モデル	
• VI-2-6-6-2-1 管の耐震性についての計算書（代替高圧窒素ガス供給系）	1939
• VI-3-3-4-3-2-1-2 管の応力計算書（代替高圧窒素ガス供給系）	1952
25. 放射性ドレン移送系の計算モデル	
• VI-2-7-3-1-1 管の耐震性についての計算書（放射性ドレン移送系）	1965
26. 緊急時対策所換気空調系の計算モデル	
• VI-2-8-3-2-2 管の耐震性についての計算書（緊急時対策所換気空調系）	1971
• VI-3-3-5-1-2-1-2 管の応力計算書（緊急時対策所換気空調系）	1997
27. 中央制御室待避所加圧空気供給系の計算モデル	
• VI-2-8-3-3-1 管の耐震性についての計算書（中央制御室待避所加圧空気供給 系）	2023
• VI-3-3-5-1-3-2-2 管の応力計算書（中央制御室待避所加圧空気供給系）	2036

28.	緊急時対策所加圧空気供給系の計算モデル	
• VI-2-8-3-4-1	管の耐震性についての計算書（緊急時対策所加圧空気供給系）	2049
• VI-3-3-5-1-4-2-2	管の応力計算書（緊急時対策所加圧空気供給系）	2120
29.	原子炉格納容器下部注水系の計算モデル	
• VI-2-9-4-3-2-1	管の耐震性についての計算書（原子炉格納容器下部注水系）	2191
• VI-3-3-6-2-7-2-1-2	管の応力計算書（原子炉格納容器下部注水系）	2204
30.	原子炉格納容器代替スプレイ冷却系の計算モデル	
• VI-2-9-4-3-3-1	管の耐震性についての計算書（原子炉格納容器代替スプレイ冷却系）	2217
• VI-3-3-6-2-7-3-1-2	管の応力計算書（原子炉格納容器代替スプレイ冷却系）	2233
31.	代替循環冷却系の計算モデル	
• VI-2-9-4-3-4-2	管の耐震性についての計算書（代替循環冷却系）	2249
• VI-3-3-6-2-7-4-2-2	管の応力計算書（代替循環冷却系）	2257
32.	非常用ガス処理系の計算モデル	
• VI-2-9-4-4-1-2	管の耐震性についての計算書（非常用ガス処理系）	2265
• VI-3-3-6-2-8-1-2-2	管の応力計算書（非常用ガス処理系）	2284
33.	可燃性ガス濃度制御系の計算モデル	
• VI-2-9-4-4-2-1	管の耐震性についての計算書（可燃性ガス濃度制御系）	2295
34.	可搬型窒素ガス供給系の計算モデル	
• VI-2-9-4-4-4-1	管の耐震性についての計算書（可搬型窒素ガス供給系）	2308
• VI-3-3-6-2-8-3-1-2	管の応力計算書（可搬型窒素ガス供給系）	2323
35.	原子炉格納容器調気系の計算モデル	
• VI-2-9-4-5-1-1	管の耐震性についての計算書（原子炉格納容器調気系）	2338
• VI-3-3-6-2-9-1-2-2	管の応力計算書（原子炉格納容器調気系）	2377
36.	原子炉格納容器フィルタベント系の計算モデル	
• VI-2-9-4-6-1-1	管の耐震性についての計算書（原子炉格納容器フィルタベント系）	2420
• VI-3-3-6-2-10-1-3-2	管の応力計算書（原子炉格納容器フィルタベント系）	2446

37. 非常用ディーゼル発電設備の計算モデル	
・VI-2-10-1-2-1-6 非常用ディーゼル発電設備 管の耐震性についての計算書	2472
38. 高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電設備の計算モデル	
・VI-2-10-1-2-2-6 高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電設備 管の耐震性についての計算書	2603
39. ガスタービン発電設備の計算モデル	
・VI-2-10-1-2-3-5 ガスタービン発電設備 管の耐震性についての計算書	2646
40. 緊急時対策所ディーゼル発電設備の計算モデル	
・VI-2-10-1-2-4-2 緊急時対策所ディーゼル発電設備 管の耐震性についての計算書	2707
41. 取水ピット水位計の計算モデル	
・VI-2-10-2-13-2 取水ピット水位計の耐震性についての計算書	2720
42. 地下水位低下設備の計算モデル	
・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	2733

## 1. 燃料プール冷却浄化系の計算モデル

- 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）

# 設計基準対象施設

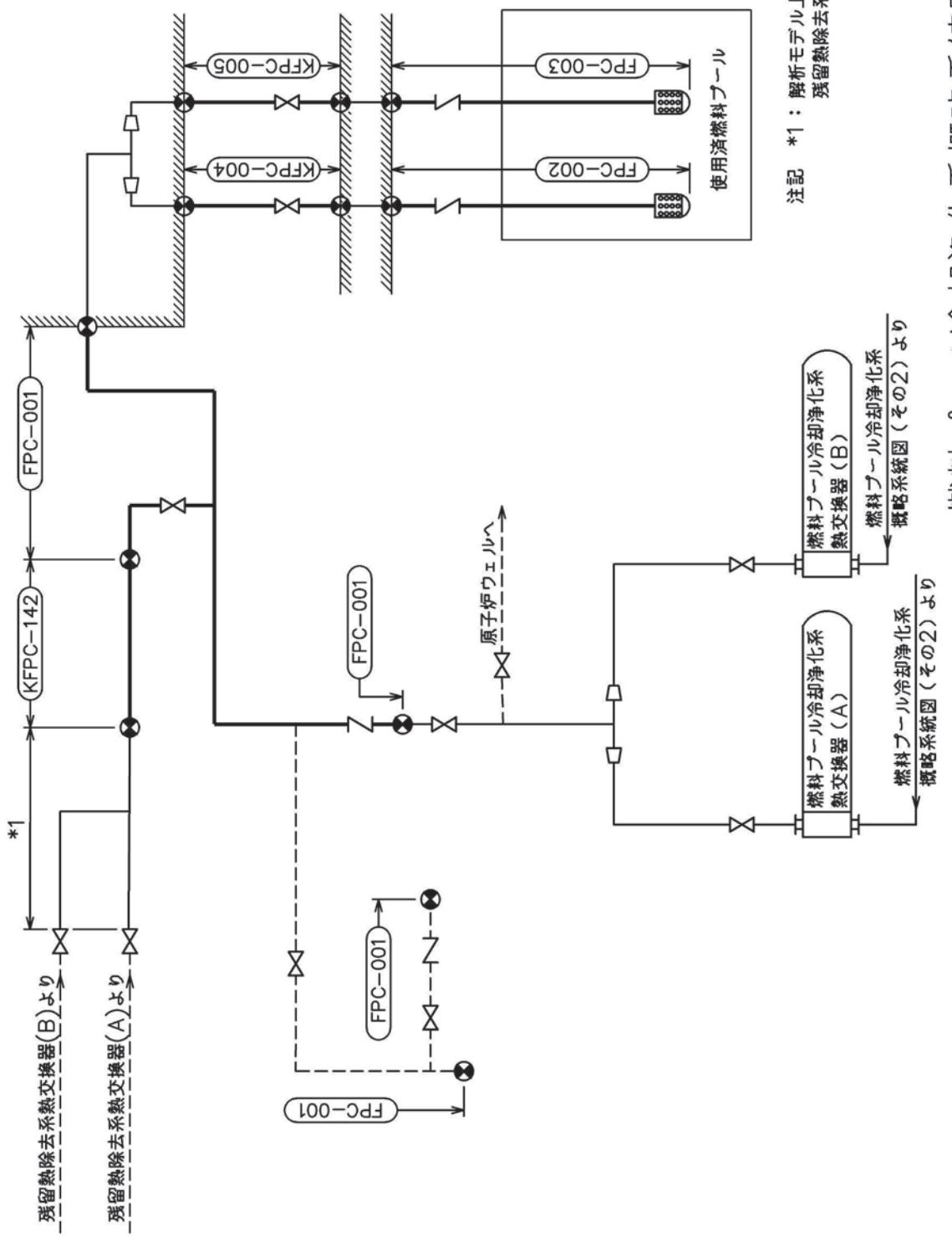
#### 4.2.4 代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果

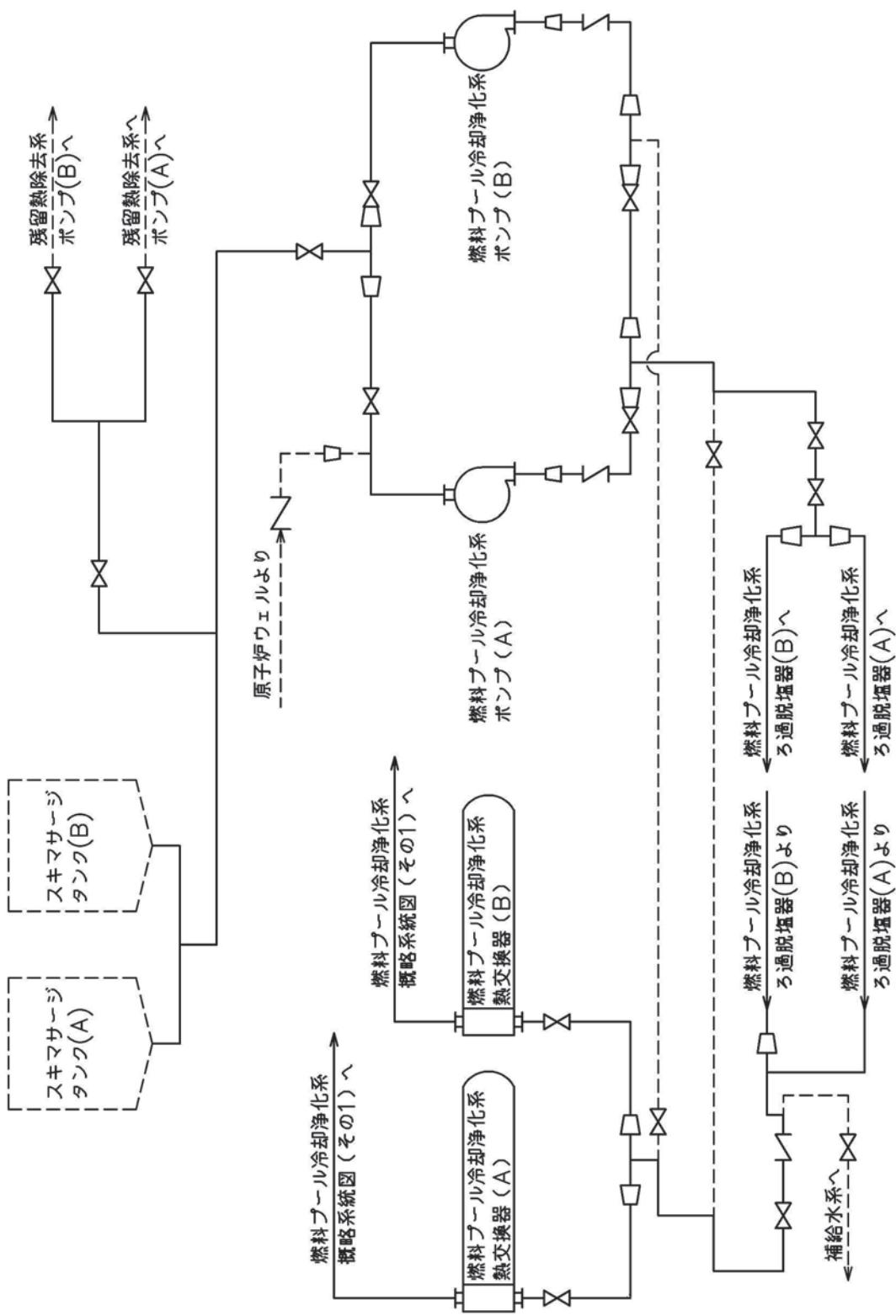
代表モデルは各モデルの最大応力点の応力と裕度を算出し、応力分類ごとに裕度が最小のモデルを選定して鳥瞰図、計算条件及び評価結果を記載している。下表に、代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果を示す。

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)

No.	配管モデル	許容応力状態 III <sub>A</sub> S				許容応力状態 IV <sub>A</sub> S				疲労評価						
		一次応力		一次応力		一次応力		一次+二次応力*		評価点		評価点		評価点		
		評価点	計算応力(MPa)	許容応力(MPa)	裕度	評価点	計算応力(MPa)	許容応力(MPa)	裕度	評価点	計算応力(MPa)	許容応力(MPa)	裕度	評価点	代表累積係数	
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	○	12	224	431	1.92	—	12	436	376	0.86	○
3	FPC-003	12	127	188	1.48	○	12	224	431	1.92	—	12	436	376	0.86	○
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	○	7	347	462	1.33	—

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





燃料プール冷却浄化系概略系統図 (その2)

**鳥瞰図** FPC-001-1/2

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 FPC-001-2/2

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

FPC-002

鳥瞰図

付図の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

付図のみの内容は暗号機密の範囲から公開できません。

鳥瞰図 KFPC-004

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-005

※囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

KFPC-142

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。

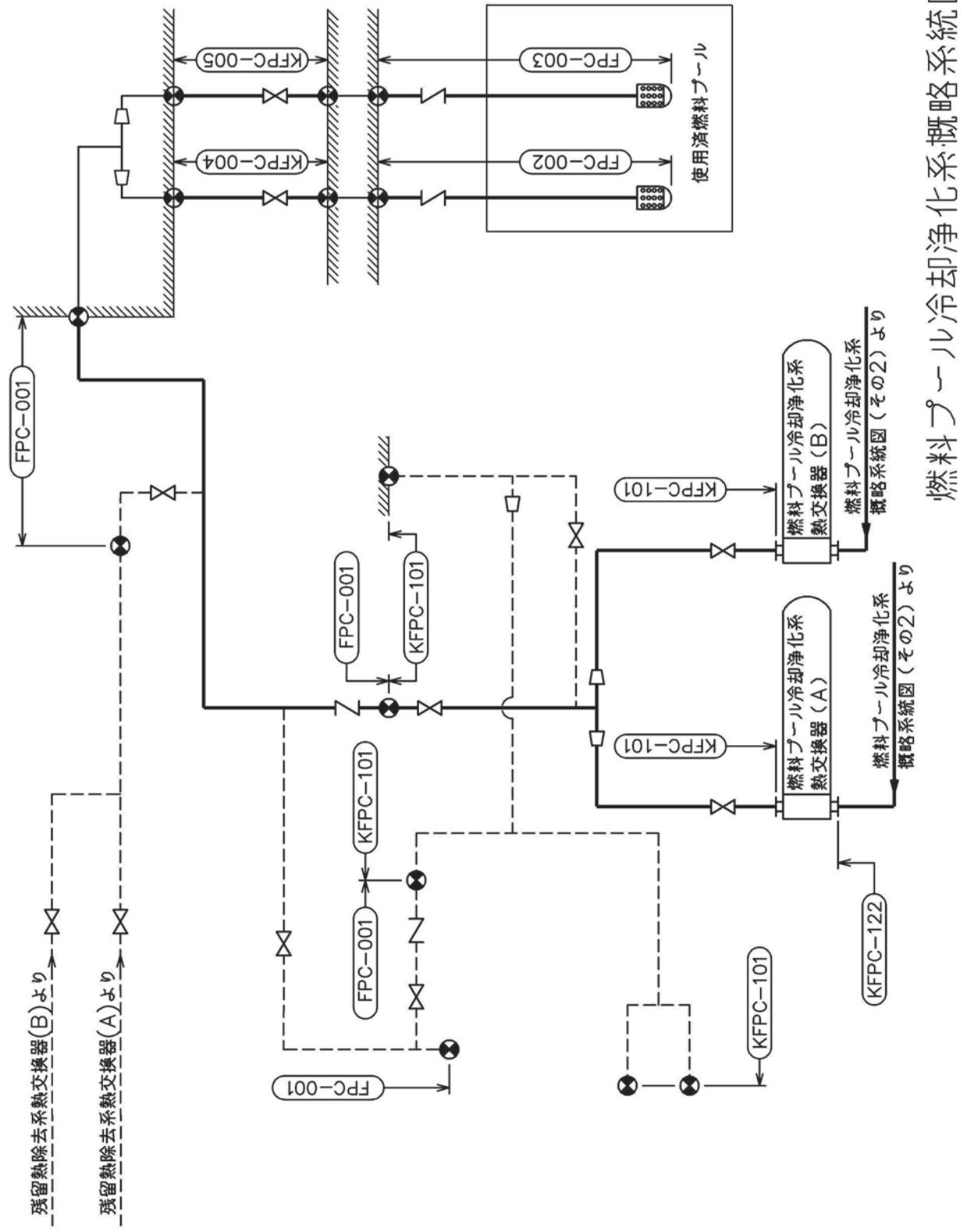
## 重大事故等対処設備

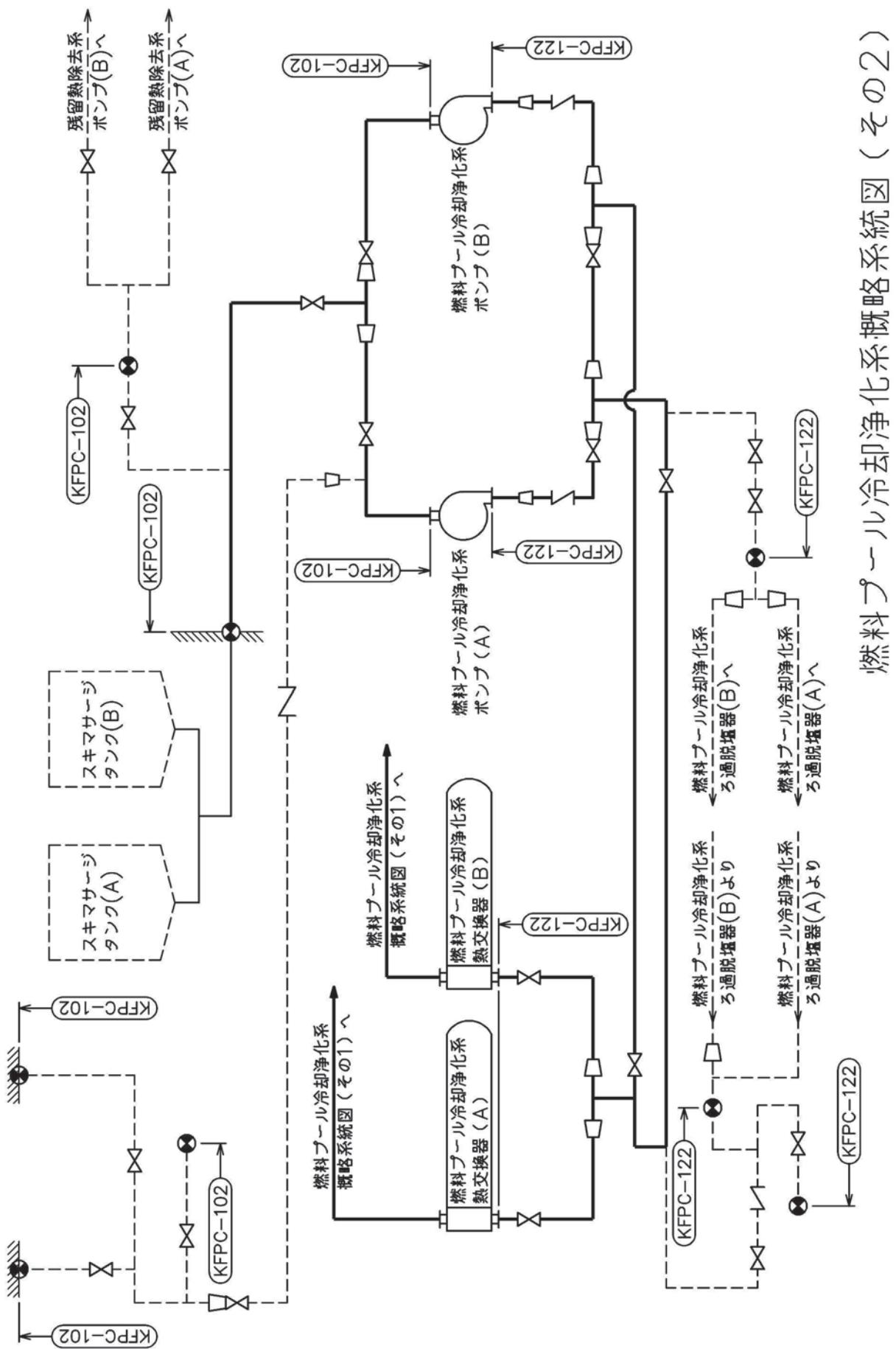
#### 4.2.4 代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果

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)

No.	配管モデル	許容応力状態 V <sub>AS</sub>						疲労評価			
		一次応力			一次+二次応力			評価点	代表	疲労累積係数	代表
		計算応力(MPa)	許容応力(MPa)	裕度	代表	計算応力(MPa)	許容応力(MPa)	裕度	代表	評価点	疲労累積係数
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	○
3	FPC-003	12	223	431	1.93	—	12	436	376	0.86	○
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	○	32	460	462	1.00	—





**鳥瞰図** FPC-001-1/2

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** FPC-001-2/2

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

FPC-002

鳥瞰図

特開の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

件図の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-004

本図の内容は商業機密の観点から公開できません。

**鳥瞰図** KFPC-005

特開のみの内容は商業機密の観点から公開できません。

鳥瞰図 KTPC-101-1/6

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-101-2/6

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-101-3/6

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-101-4/6

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-101-5/6

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-101-6/6

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-102-1/2

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-102-2/2

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 K[PC-122-1/4

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** KTPC-122-2/4

枠組みの内容は商業機密の観点から公開できません。

**鳥瞰図** KTPC-122-3/4

伴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** KTPC-122-4/4

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

## 燃料プール冷却浄化系の計算モデル

- VI-3-3-2-2-1-4-2 管の応力計算書（燃料プール冷却浄化系）

## 重大事故等対処設備

5. 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)

No.	配管モデル	運転状態 (V) *1				運転状態 (V) *2					
		一次応力		一次応力		一次応力		一次応力			
		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
1	FPC-001	24	18	126	7.00	—	24	18	151	8.38	—
2	FPC-002	5	18	126	7.00	—	5	18	151	8.38	—
3	FPC-003	5	18	126	7.00	—	5	18	151	8.38	—
4	KFPC-004	5	9	126	14.00	—	5	9	151	16.77	—
5	KFPC-005	5	9	126	14.00	—	5	9	151	16.77	—
6	KFPC-101	19	13	126	9.69	—	19	13	151	11.61	—
7	KFPC-102	23	18	102	5.66	—	23	18	122	6.77	—
8	KFPC-122	310	37	126	3.40	○	310	37	151	4.08	○

注記\*1：告示第501号第56条第1号(イ)に基づき計算した一次応力を示す。

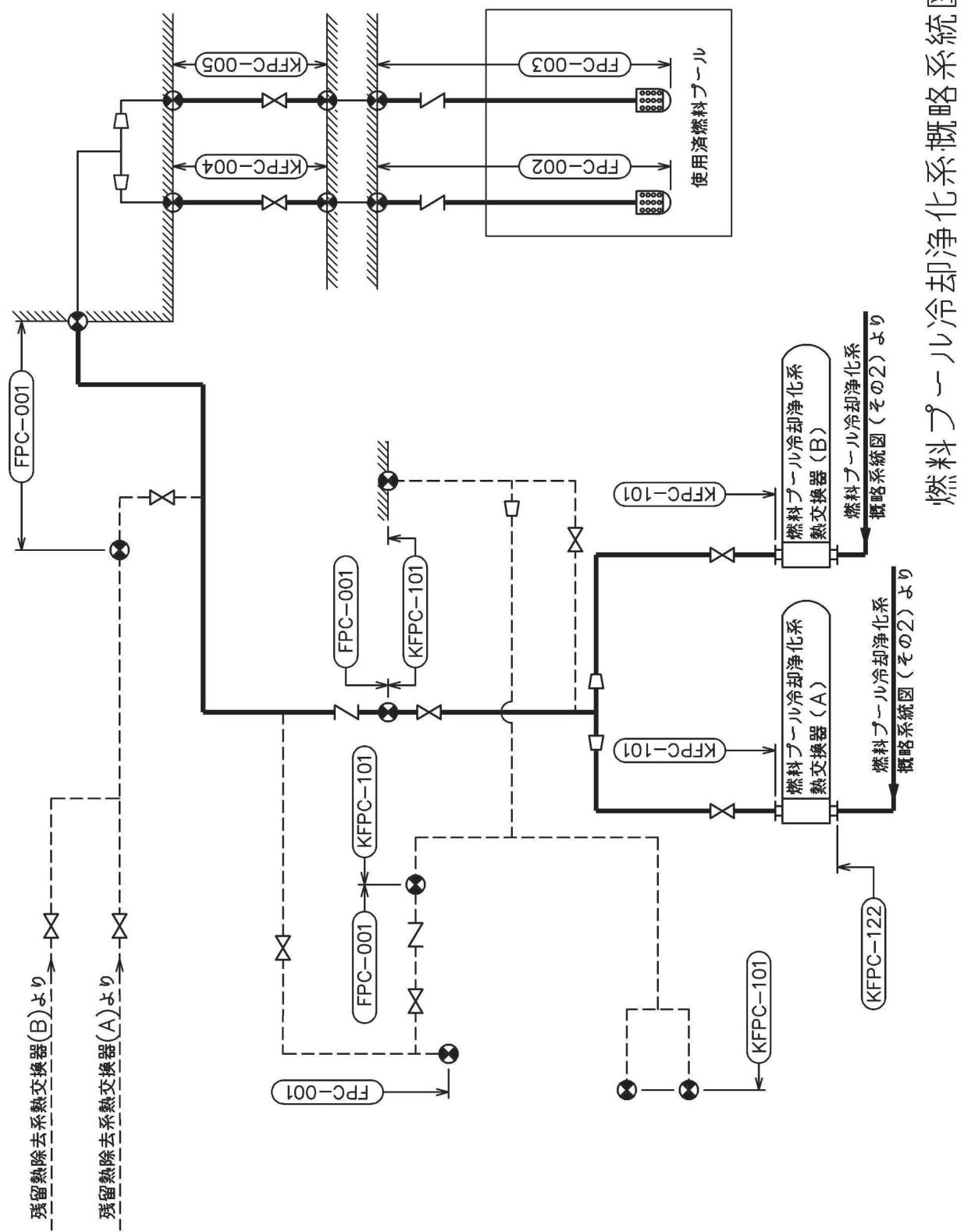
\*2：告示第501号第56条第1号(ロ)に基づき計算した一次応力を示す。

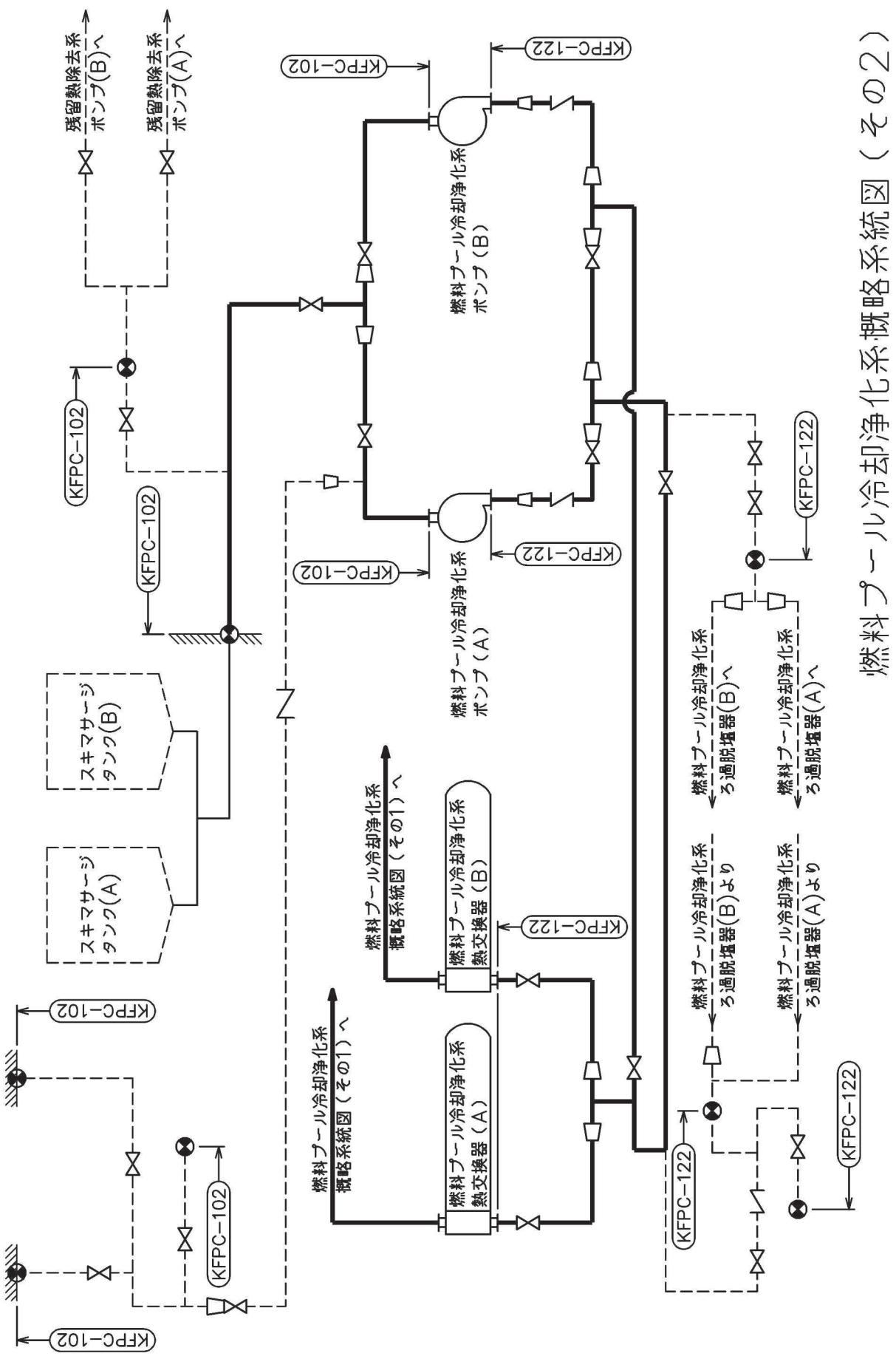
代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果(重大事故等クラス2管であってクラス2以下の管)

No.	配管モデル	供用状態 (E) *1				供用状態 (E) *2				
		一次応力				一次応力				
		計算応力 評価点 (MPa)	許容応力 (MPa)	裕度	代表	計算応力 評価点 (MPa)	許容応力 (MPa)	裕度	代表	
1	FPC-001	24	18	189	10.50	—	24	18	226	12.55
2	FPC-002	7	23	189	8.21	—	7	23	226	9.82
3	FPC-003	7	23	189	8.21	—	7	23	226	9.82
4	KFPC-004	5	9	189	21.00	—	5	9	226	25.11
5	KFPC-005	5	9	189	21.00	—	5	9	226	25.11
6	KFPC-101	28	19	189	9.94	—	28	19	226	11.89
7	KFPC-102	23	23	154	6.69	—	23	23	185	8.04
8	KFPC-122	306	36	189	5.25	○	306	36	226	6.27

注記 \*1 : 設計・建設規格 PPC-3520(1)に基づき計算した一次応力を示す。

\*2 : 設計・建設規格 PPC-3520(2)に基づき計算した一次応力を示す。





鳥瞰図 FPC-001-1/2

付図みの内容は商業機密の観点から公開できません。

**鳥瞰図** FPC-001-2/2

枠組みの内容は商業機密の観点から公開できません。

**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。

**鳥瞰図** FPC-003

特開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-004

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

 烏瞰図 KFPC-005

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-101-1/6

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-101-2/6

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-101-3/6

枠組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-101-4/6

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-101-5/6

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-101-6/6

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-102-1/2

枠組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-102-2/2

伴団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-122-1/4

併用みの内容は商業機密の観点から公開できません。

**鳥瞰図** KTPC-122-2/4

枠組みの内容は商業機密の観点から公開できません。

**鳥瞰図** KTPC-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。

**鳥瞰図** KTPC-122-4/4

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

## 2. 燃料プール代替注水系の計算モデル

- VI-2-4-3-2-1 管の耐震性についての計算書（燃料プール代替注水系）

## 重大事故等対処設備

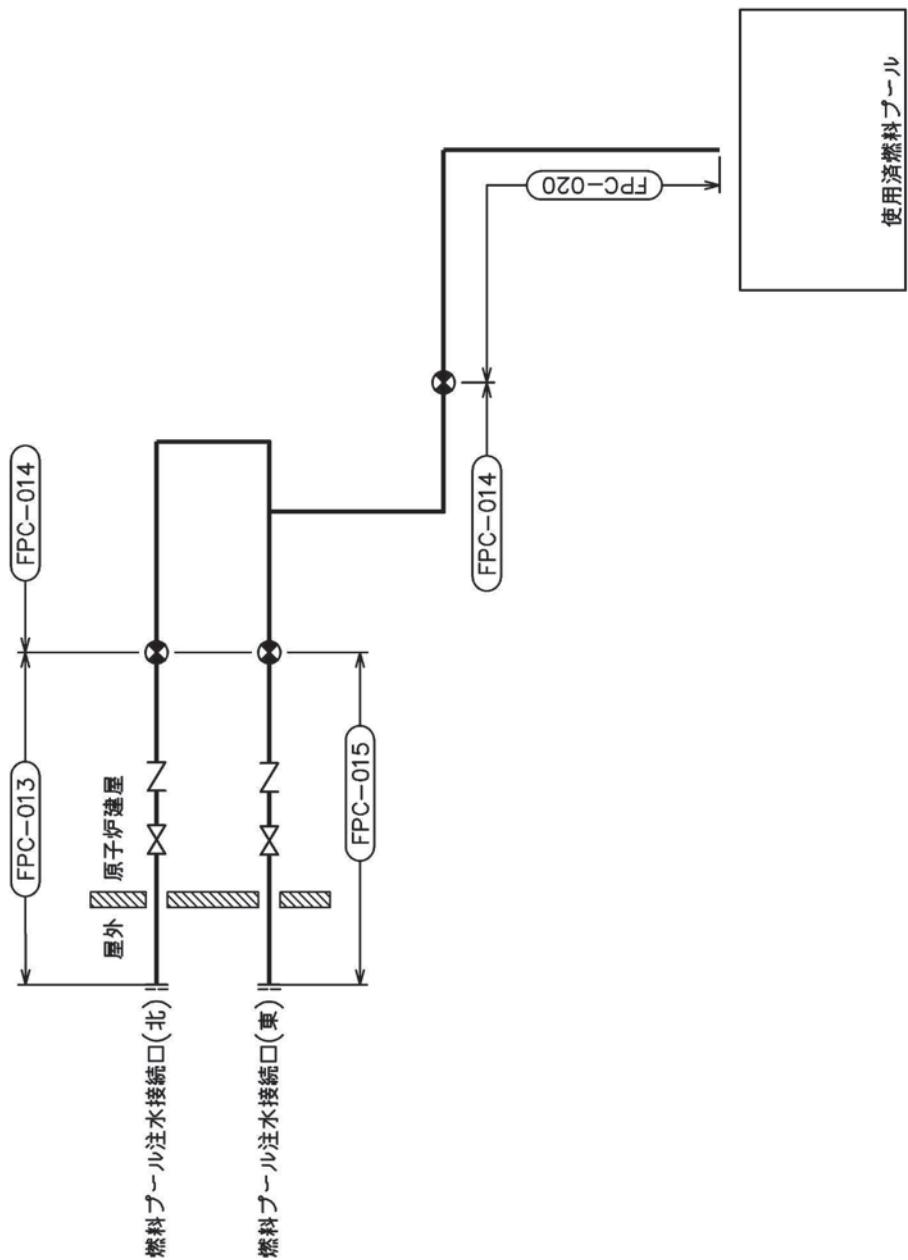
#### 4.2.4 代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果

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)

No.	配管モデル	許容応力状態 V <sub>AS</sub>						疲労評価			
		一次応力			一次+二次応力			評価点	裕度	代表	
		計算応力(MPa)	許容応力(MPa)	裕度	代表	計算応力(MPa)	許容応力(MPa)	裕度	代表	疲労累積係数	
1	FPC-013	4	46	366	7.95	○	136	89	376	4.22	—
2	FPC-014	79	37	431	11.64	—	88	390	376	0.96	○
3	FPC-015	13	39	366	9.38	—	67	84	376	4.47	—
4	FPC-020	25	43	431	10.02	—	1	277	376	1.35	—

燃料プール代替注水系概略系統図



鳥瞰図 「PC-013-1/3

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** FPC-013-2/3

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 FPC-013-3/3

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 FPC-014-1/3

枠囲みの内容は商業機密の趣点から公開できません。

 烏瞰図 FPC-014-2/3

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 「PC-014-3'3

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 FPC-015-1/3

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** FPC-015-2/3

枠組みの内容は商業機密の観点から公開できません。

鳥瞰図 FPC-015-3/3

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** FPC-020

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

## 燃料プール代替注水系の計算モデル

- VI-3-3-2-2-2-2-2 管の応力計算書（燃料プール代替注水系）

## 重大事故等対処設備

5. 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。

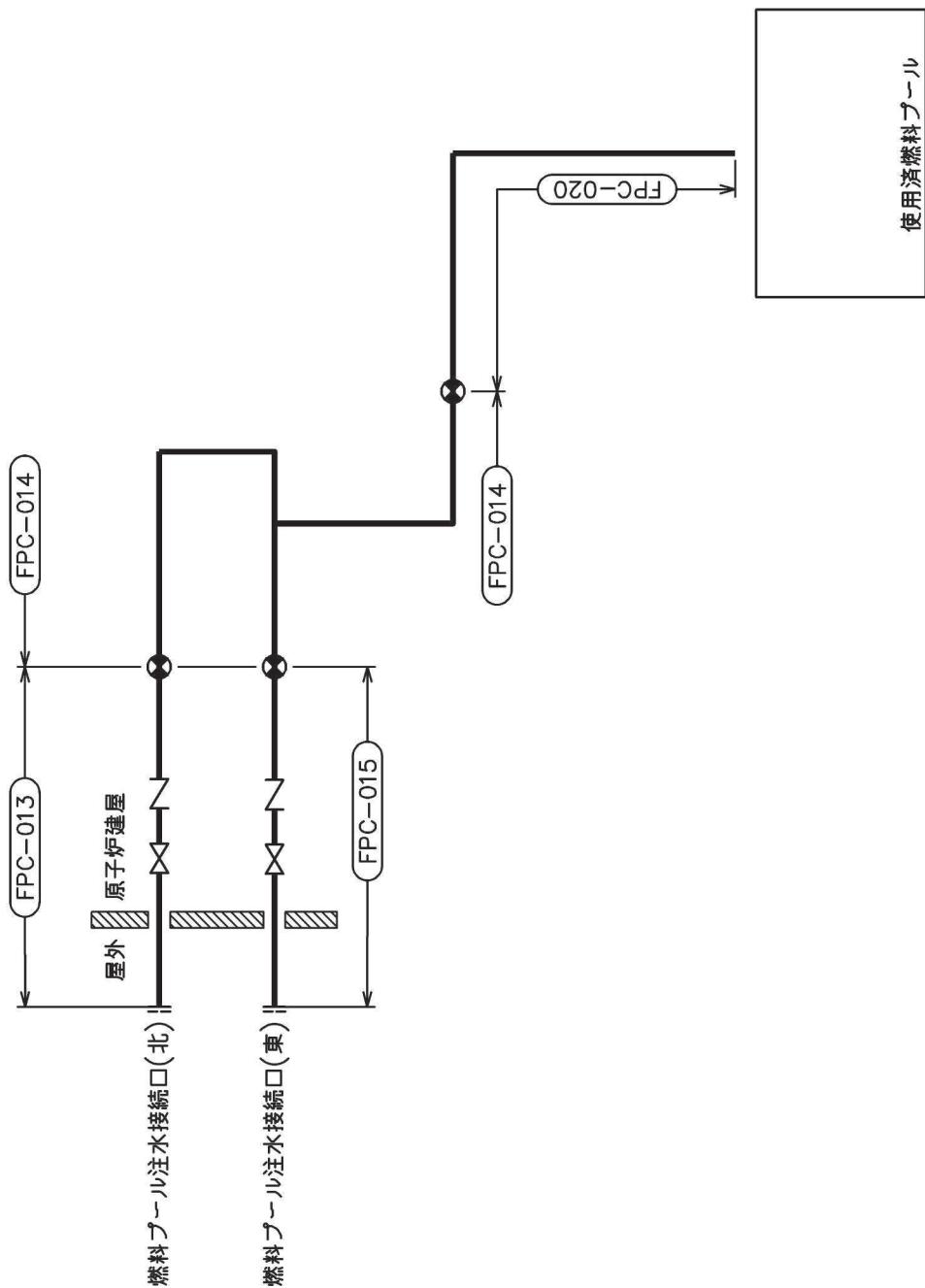
代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果(重大事故等クラス2管であってクラス2以下の管)

No.	配管モデル	供用状態 (E) *1				供用状態 (E) *2			
		一次応力				一次応力			
評価点	計算応力 (MPa)	許容応力 (MPa)	裕度	評価点	計算応力 (MPa)	許容応力 (MPa)	裕度	代表	
1 FPC-013	8	24	154	6.41	○	8	24	185	7.70 ○
2 FPC-014	37	24	189	7.87	—	37	24	226	9.41 —
3 FPC-015	9	23	154	6.69	—	9	23	185	8.04 —
4 FPC-020	26	20	189	9.45	—	26	20	226	11.30 —

注記 \*1：設計・建設規格 PPC-3520(1)に基づき計算した一次応力を示す。

\*2：設計・建設規格 PPC-3520(2)に基づき計算した一次応力を示す。

燃料プール代替注水系概略系統図



**鳥瞰図** 「PC-013-1/3

件番号の内容は商業機密の観点から公開できません。

**鳥瞰図** 「FPC-013-2/3

付図みの内容は商業機密の観点から公開できません。

**鳥瞰図** 「PC-013-3/3

付図の内容は商業機密の観点から公開できません。

**鳥瞰図** FPC-014-1/3

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 FPC-014-2/3

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 FPC-014-3/3

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 FPC-015-1/3

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 FPC-015-2/3

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 FPC-015-3/3

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 FPC-020

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

### 3. 燃料プールスプレイ系の計算モデル

- VI-2-4-3-3-1 管の耐震性についての計算書（燃料プールスプレイ系）

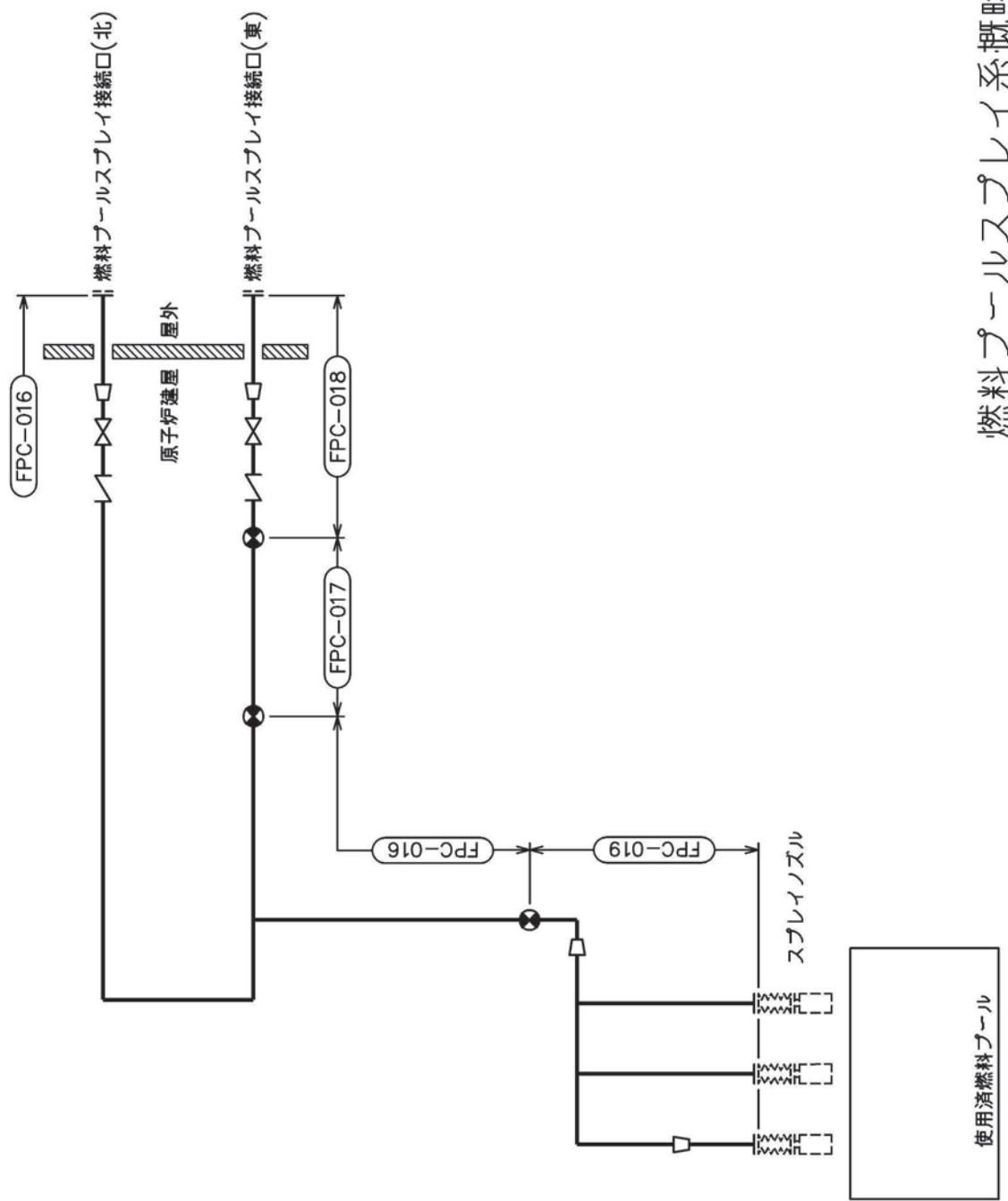
## 重大事故等対処設備

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)

No.	配管モデル	一次応力				一次+二次応力				許容応力状態 VAS				疲労評価	
		評価点	計算応力(MPa)	許容応力(MPa)	裕度	評価点	計算応力(MPa)	許容応力(MPa)	裕度	代表	評価点	代表	疲労累積係数	代表	
1	FPC-016	91	62	366	5.9	○	1	155	462	2.9	—	—	—	—	
2	FPC-017	45	31	366	11.8	—	78	195	462	2.3	○	—	—	—	
3	FPC-018	18	58	366	6.3	—	12	93	462	4.9	—	—	—	—	
4	FPC-019	1	41	366	8.9	—	1	195	462	2.3	○	—	—	—	

燃料プールスプレイ系概略系統図



**鳥瞰図** FPC-016-1/6

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** FPC-016-2/6

伴用みの内容は商業機密の観点から公開できません。

**鳥瞰図** FPC-016-3/6

件組みの内容は商業機密の観点から公開できません。

**鳥瞰図** FPC-016-4/6

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** FPC-016-5/6

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** FPC-016-6/6

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 PC-017-1/2

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** 「FPC-017-2/2

件毎のみの内容は商業機密の観点から公開できません。

鳥瞰図 FPC-018-1/4

併用みの内容は商業機密の観点から公開できません。

**鳥瞰図** FPC-018-2/4

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 FPC-018-3/4

付図2の内容は商業機密の観点から公開できません。

**鳥瞰図** FPC-018-4/4

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 FPC-019-1/6

株固みの内容は商業機密の観点から公開できません。

鳥瞰図 「PC-019-2/6

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** 「FPC-019-3/6

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** 「PC-019-4/6

付図みの内容は商業機密の観点から公開できません。

鳥瞰図 「PC-019-5/6

伴走みの内容は商業機密の観点から公開できません。

**鳥瞰図** 「FPC-019-6/6

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

## 燃料プールスプレイ系の計算モデル

- VI-3-3-2-2-3-1-2 管の応力計算書（燃料プールスプレイ系）

## 重大事故等対処設備

5. 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)

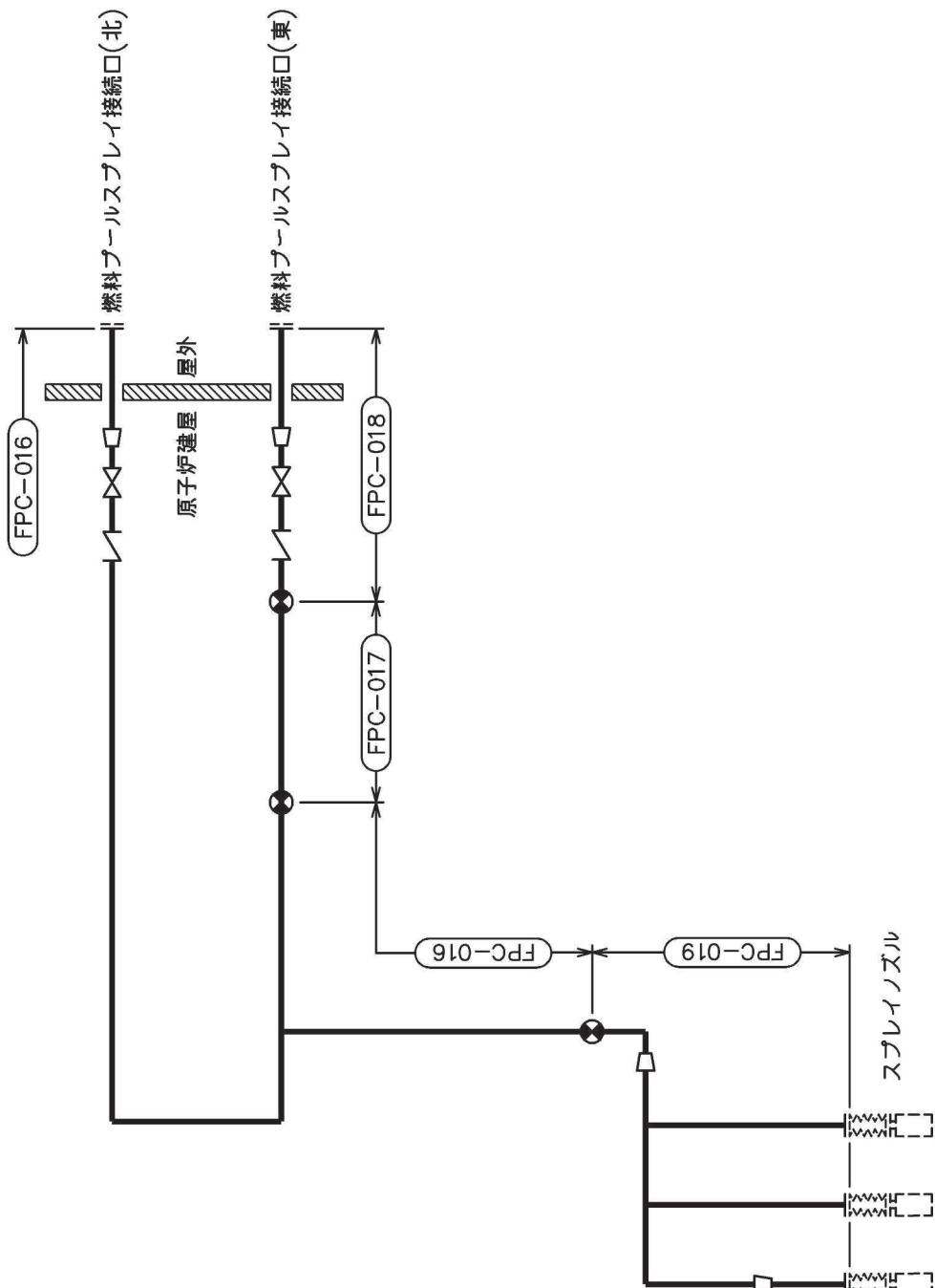
No.	配管モデル	供用状態 (E) *1				供用状態 (E) *2			
		一次応力				一次応力			
評価点	計算応力 (MPa)	許容応力 (MPa)	裕度	評価点	計算応力 (MPa)	許容応力 (MPa)	裕度	代表	
1 FPC-016	12	21	154	7.33	—	12	21	185	8.80
2 FPC-017	21	20	154	7.70	—	21	20	185	9.25
3 FPC-018	21	23	154	6.69	○	21	23	185	8.04 ○
4 FPC-019	5	20	154	7.70	—	5	20	185	9.25

注記 \*1：設計・建設規格 PPC-3520(1)に基づき計算した一次応力を示す。

\*2：設計・建設規格 PPC-3520(2)に基づき計算した一次応力を示す。

燃料プールスプレイ系概略系統図

使用済燃料プール

**鳥瞰図** FPC-016-1/6

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 FPC-016-2/6

枠囲みの内容は商業機密の趣点から公開できません。

**鳥瞰図** FPC-016-3/6

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** FPC-016-4/6

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** FPC-016-5/6

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** FPC-016-6/6

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 FPC-017-1/2

特図みの内容は商業機密の観点から公開できません。

鳥瞰図 FPC-017-2/2

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** FPC-018-1/4

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** 「FPC-018-2/4

付属写真の内容は商業機密の観点から公開できません。

**鳥瞰図** 「FPC-018-3/4

付図のみの内容は商業機密の観点から公開できません。

**鳥瞰図** FPC-018-4/4

特選みの内容は商業機密の観点から公開できません。

付図のみの内容は商業機密の観点から公開できません。

鳥瞰図 FPC-019-1/6

**鳥瞰図** 「FPC-019-2/6

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** 「FPC-019-3/6

枠固みの内容は商業機密の観点から公開できません。

鳥瞰図 「PC-019-4/6

本図の内容は商業機密の観点から公開できません。

鳥瞰図 「PC-019-5/6

付図みの内容は商業機密の観点から公開できません。

**鳥瞰図** 「FPC-019-6/6

本図の内容は審査機密の観点から公開できません。

#### 4. 原子炉再循環系の計算モデル

- VI-2-5-2-1-1 管の耐震性についての計算書（原子炉再循環系）

## 設計基準対象施設

#### 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1管)

No.	配管モデル	許容応力状態 III <sub>A</sub> S				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*		一次+二次応力*											
		評価点	計算応力(MPa)	許容応力(MPa)	裕度	評価点	計算応力(MPa)	許容応力(MPa)	裕度	評価点	計算応力(MPa)	許容応力(MPa)	裕度	代表	疲労累積係数	代表	疲労評価		
1	PLR-001	6	194	265	1.36	—	6	270	354	1.31	—	6	663	354	0.53	○	106	0.2091	—
2	PLR-002	29	200	265	1.32	○	29	282	354	1.25	○	35	657	354	0.53	—	222	0.3181	○

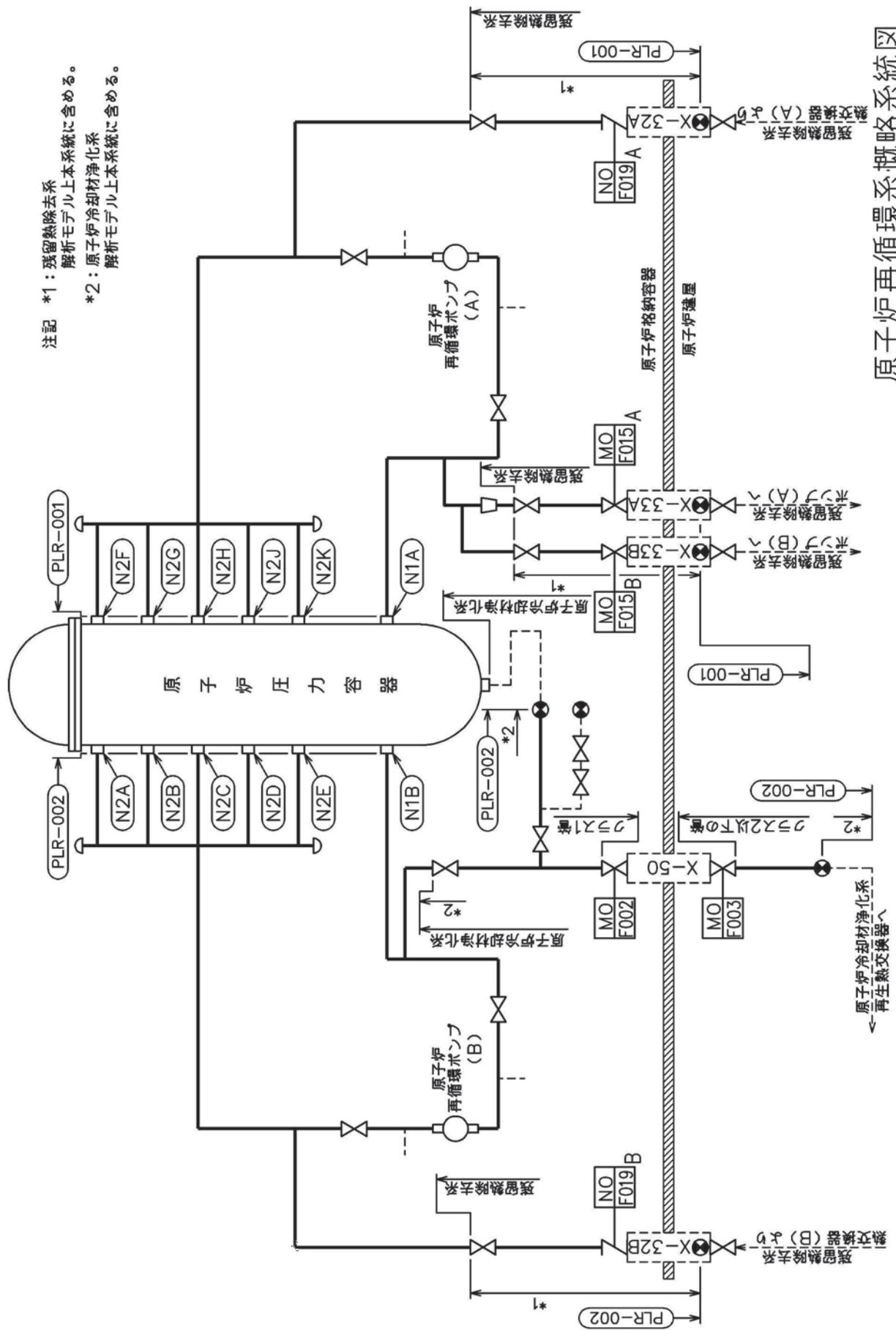
注記\* : III<sub>A</sub> S の一次+二次応力の許容値はIV<sub>A</sub> S と同様であることから、地震荷重が大きいIV<sub>A</sub> S の一次+二次応力裕度最小を代表とする。

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)

No.	配管モデル	許容応力状態 III <sub>A</sub> S				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*		一次+二次応力*											
		評価点	計算応力(MPa)	許容応力(MPa)	評価点	計算応力(MPa)	許容応力(MPa)	評価点	計算応力(MPa)										
1	PLR-002	137	126	182	1.44	○	137	194	363	1.87	○	137	314	364	1.15	○	—	—	—

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

原子炉再循環系概略系統圖



鳥瞰図 PLR-001-1/6

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 PLR-001-2/6

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** PLR-001-3/6

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** PLR-001-4/6

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** PLR-001-5/6

併用みの内容は商業機密の観点から公開できません。

**鳥瞰図** PLR-001-6/6

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** PLR-002-1/6

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** PLR-002-2/6

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 PLR-002-3/6

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** PLR-002-4/6

付図のみの内容は商業機密の観点から公開できません。

**鳥瞰図** PLR-002-5/6

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 PLR-002-6/6

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

## 原子炉再循環系の計算モデル

- VI-3-3-3-1-1-2 管の応力計算書（原子炉再循環系）

## 重大事故等対処設備

5. 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1管)

No.	配管モデル	運転状態 (V) *			
		評価点	計算応力 (MPa)	許容応力 (MPa)	裕度
1	PLR-001	6	88	351	3.98 ○
2	PLR-002	29	68	351	5.16 —

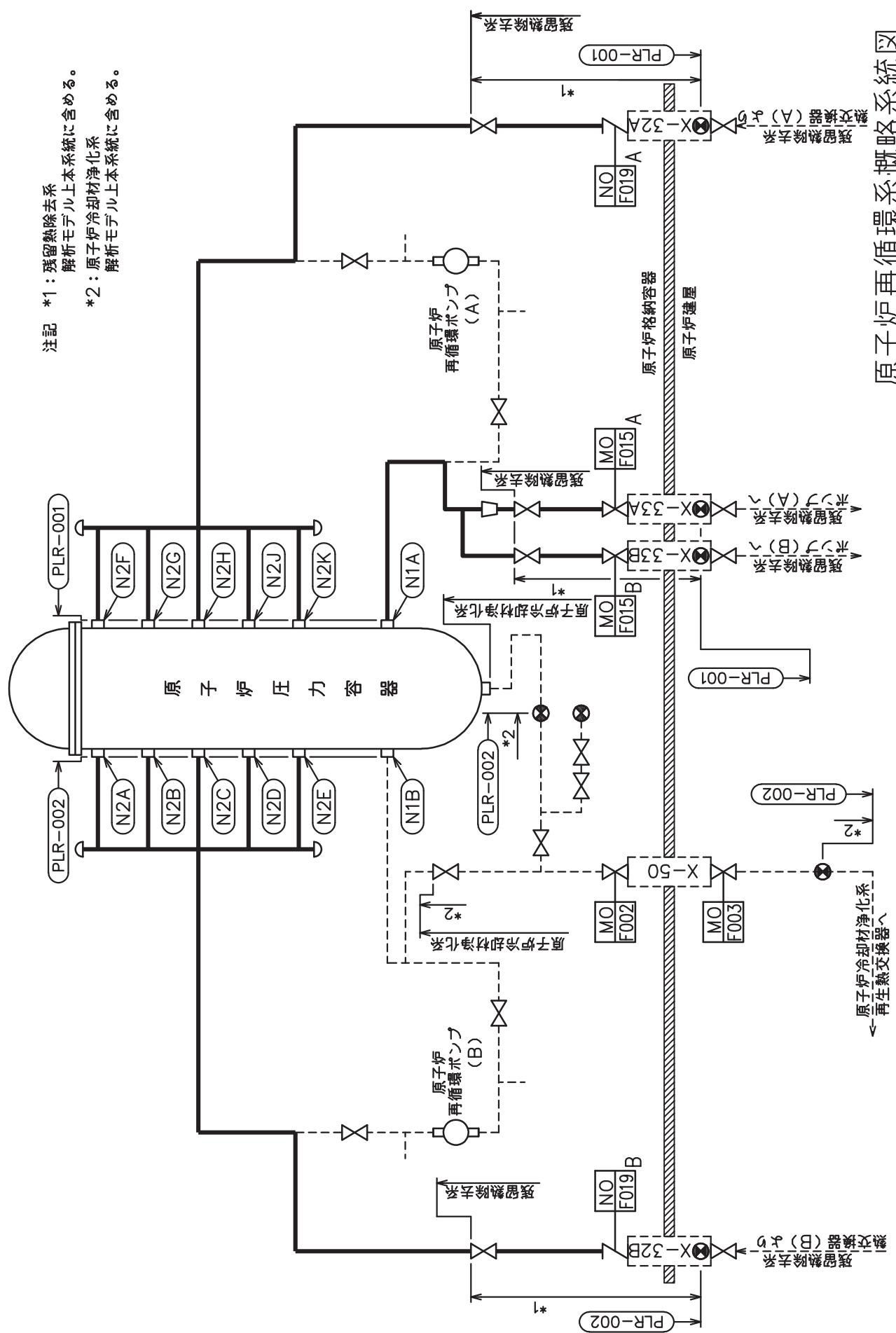
注記\*：告示第501号第46条第1号及び第3号に基づき計算した一次応力を示す。

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1管)

No.	配管モデル	供用状態 (E) *				
		一次応力				
評価点	計算応力 (MPa)	許容応力 (MPa)	裕度	代表		
1	PLR-001	6	87	258	2.96	○
2	PLR-002	29	68	258	3.79	—

注記\* : 設計・建設規格 PPB-3520 及び PPB-3562 に基づき計算した一次応力を示す。

原子炉再循環系概略系統図



**鳥瞰図** PLR-001-1/6

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 PLR-001-2/6

伴団みの内容は商業機密の観点から公開できません。

**鳥瞰図** PLR-001-3/6

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** PLR-001-4/6

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** PLR-001-5/6

件組みの内容は商業機密の観点から公開できません。

**鳥瞰図** PLR-001-6/6

併せて、本図の内容は商業機密の観点から公開できません。

鳥瞰図 PLR-002-1/6

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 PLR-002-2/6**

本図の内容は商業機密の観点から公開できません。

**鳥瞰図 PLR-002-3/6**

件固みの内容は商業機密の観点から公開できません。

**鳥瞰図 PLR-002-4/6**

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 PLR-002-5/6

伴隨みの内容は商業機密の観点から公開できません。

**鳥瞰図 PLR-002-6/6**

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

## 5. 主蒸気系の計算モデル

- VI-2-5-3-1-2 管の耐震性についての計算書（主蒸気系）

## 設計基準対象施設

#### 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1管)

No.	配管モデル	許容応力状態 III <sub>A</sub> S				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*		一次+二次応力*	
評価点	計算応力(MPa)	評価点	計算応力(MPa)	評価点	計算応力(MPa)	評価点	計算応力(MPa)	評価点	計算応力(MPa)
1	MS-001	16	202	281	1.39	○	16	281	375
2	MS-002	17	193	281	1.45	—	17	253	375
3	MS-003	19	192	281	1.46	—	19	256	375
4	MS-004	17	194	281	1.44	—	17	264	375

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

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)

No.	配管モデル	許容応力状態 IIIAS						許容応力状態 IVAS										
		一次応力			一次応力			一次+二次応力*			疲労評価							
		評価点	計算応力(MPa)	許容応力(MPa)	代表	評価点	計算応力(MPa)	許容応力(MPa)	裕度	評価点	計算応力(MPa)	許容応力(MPa)	裕度					
1	MS-001	307	168	197	1.17	○	307	255	363	1.42	○	307	376	394	1.04	—	—	—
2	MS-002	43	75	198	2.64	—	43	87	377	4.33	—	101	155	394	2.54	—	—	—
3	MS-003	215	110	197	1.79	—	215	152	363	2.38	—	215	268	394	1.47	—	—	—
4	MS-004	131	139	182	1.30	—	131	208	363	1.74	—	131	458	364	0.79	○	131	0.8381
5	MS-05	3	45	150	3.33	—	3	61	371	6.08	—	3	82	300	3.65	—	—	—
6	MS-06	4	30	150	5.00	—	4	39	371	9.51	—	4	46	300	6.52	—	—	—
7	MS-07	4	29	150	5.17	—	4	37	371	10.02	—	4	42	300	7.14	—	—	—
8	MS-08	5	27	150	5.55	—	5	35	371	10.60	—	5	40	300	7.50	—	—	—
9	MS-09	4	42	150	3.57	—	4	58	371	6.39	—	4	82	300	3.65	—	—	—
10	MS-10	4	24	150	6.25	—	4	31	371	11.96	—	4	34	300	8.82	—	—	—
11	MS-11	4	29	150	5.17	—	4	38	371	9.76	—	4	44	300	6.81	—	—	—

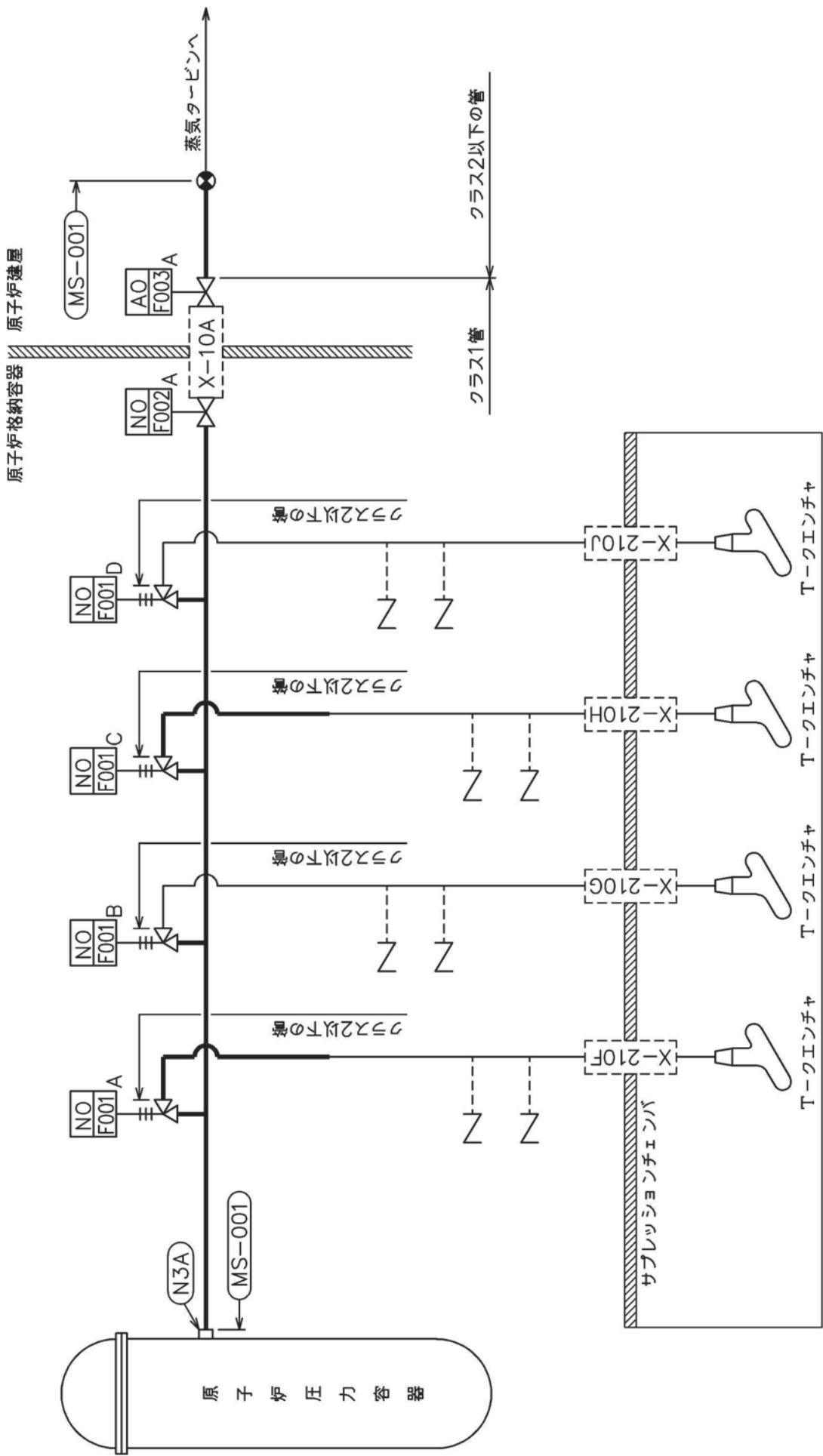
注記\* : III<sub>A</sub>S の一次+二次応力の許容値は IV<sub>A</sub>S と同様であることから、地震荷重が大きい IV<sub>A</sub>S の一次+二次応力裕度最小を代表とする。

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)

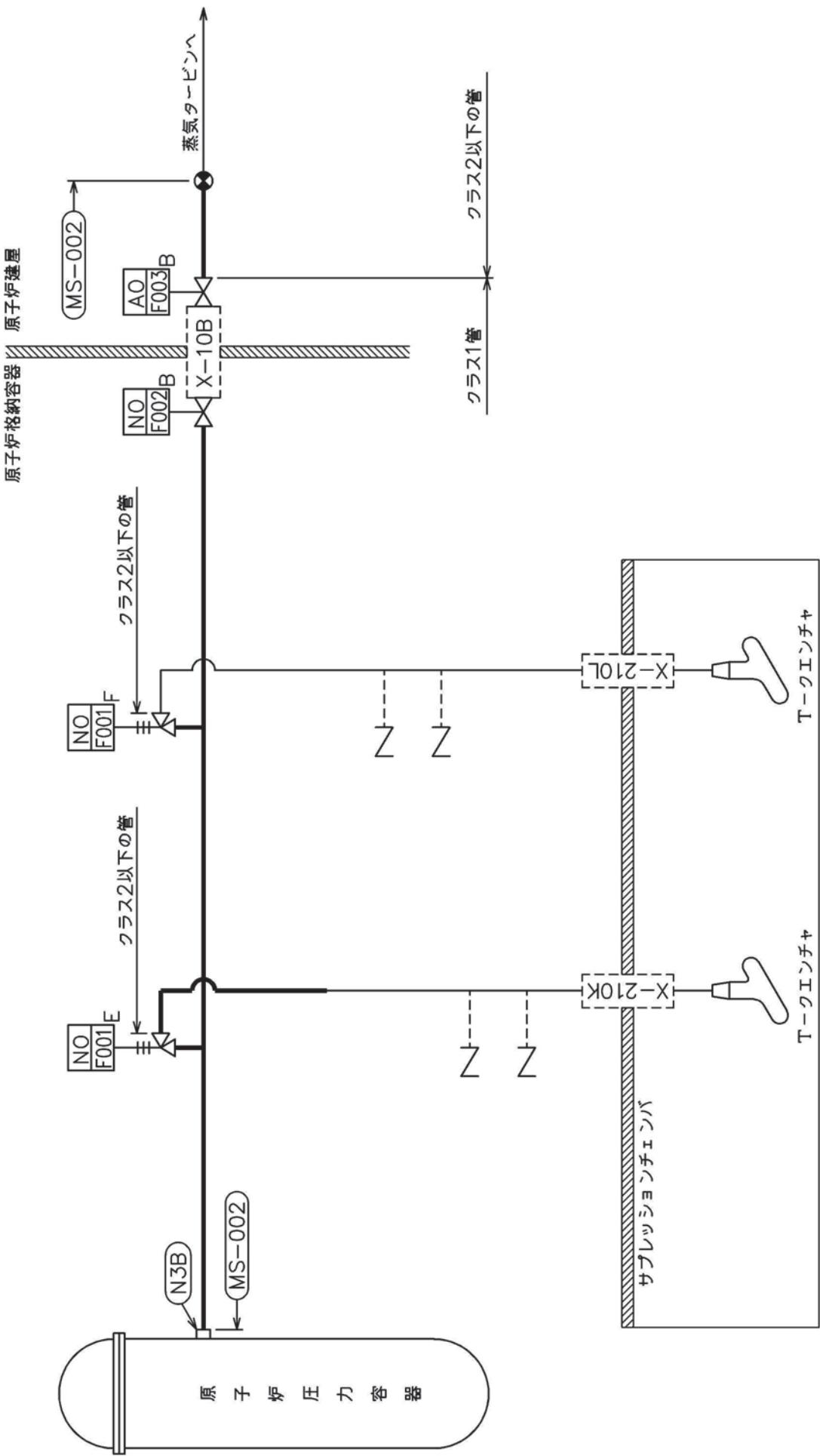
No.	配管モデル	許容応力状態 III <sub>A</sub> S				一次応力				許容応力状態 IV <sub>A</sub> S				一次+二次応力*				疲労評価			
		評価点	計算応力(MPa)	許容応力(MPa)	裕度	評価点	計算応力(MPa)	許容応力(MPa)	裕度	評価点	計算応力(MPa)	許容応力(MPa)	裕度	評価点	計算応力(MPa)	許容応力(MPa)	裕度	評価点	代表	疲労累積係数	代表
12	MS-12	3	26	150	5.76	—	3	34	371	10.91	—	3	38	300	7.89	—	—	—	—	—	—
13	MS-13	6	27	150	5.55	—	6	35	371	10.60	—	6	40	300	7.50	—	—	—	—	—	—
14	MS-14	3	18	150	8.33	—	3	22	371	16.86	—	3	22	300	13.63	—	—	—	—	—	—
15	MS-15	3	29	150	5.17	—	3	37	371	10.02	—	3	44	300	6.81	—	—	—	—	—	—
16	MS-16	4	40	150	3.75	—	4	55	371	6.74	—	4	78	300	3.84	—	—	—	—	—	—
17	MS-17	4	19	150	7.89	—	4	24	371	15.45	—	4	24	300	12.50	—	—	—	—	—	—
18	MS-18	4	25	150	6.00	—	4	33	371	11.24	—	4	42	300	7.14	—	—	—	—	—	—
19	MS-19	3	17	150	8.82	—	3	21	371	17.66	—	3	20	300	15.00	—	—	—	—	—	—
20	MS-20	3	43	150	3.48	—	3	57	371	6.50	—	3	72	300	4.16	—	—	—	—	—	—
21	MS-21	4	32	150	4.68	—	4	44	371	8.43	—	4	62	300	4.83	—	—	—	—	—	—

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

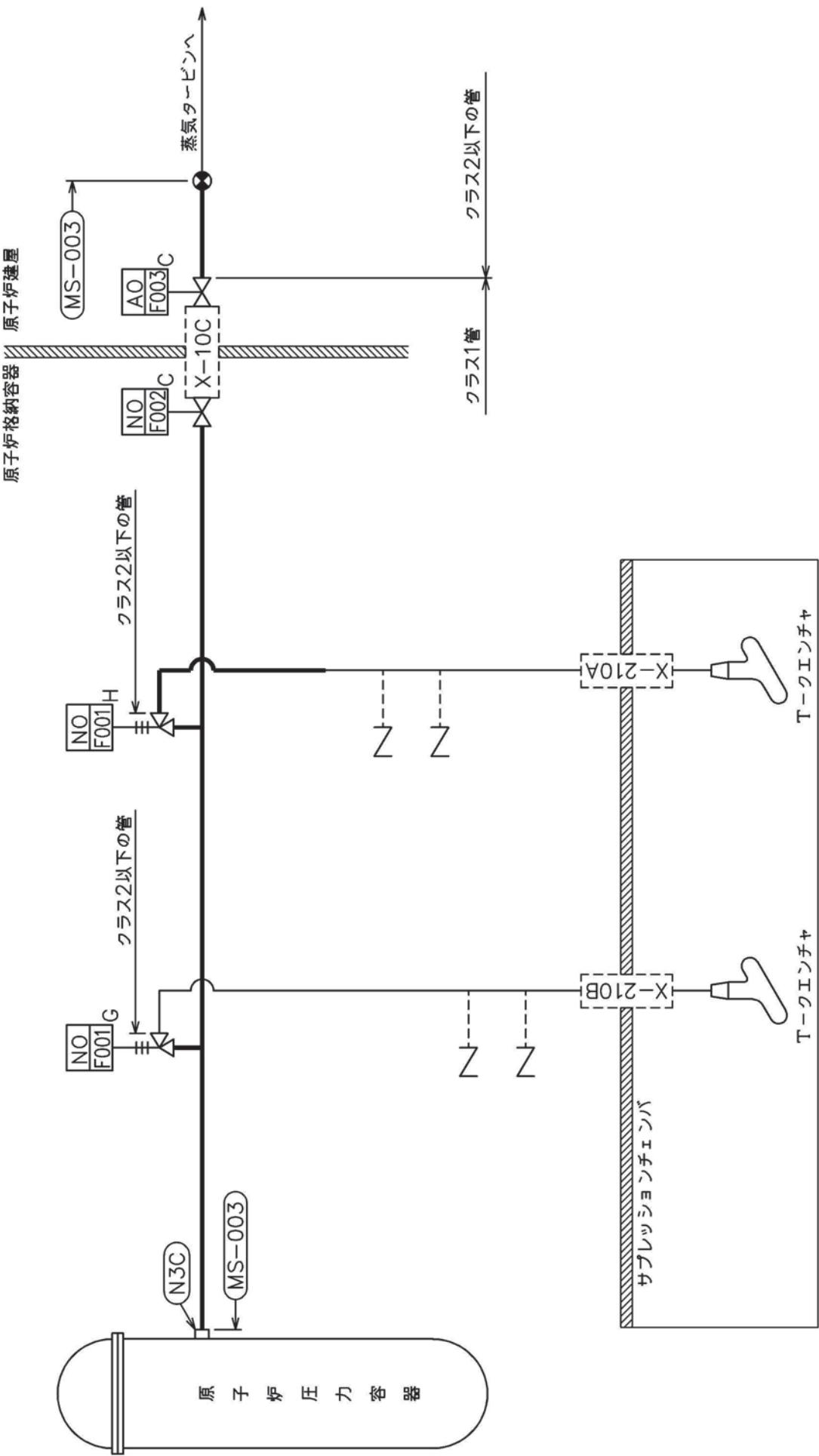
主蒸気系概略系統図（その1）

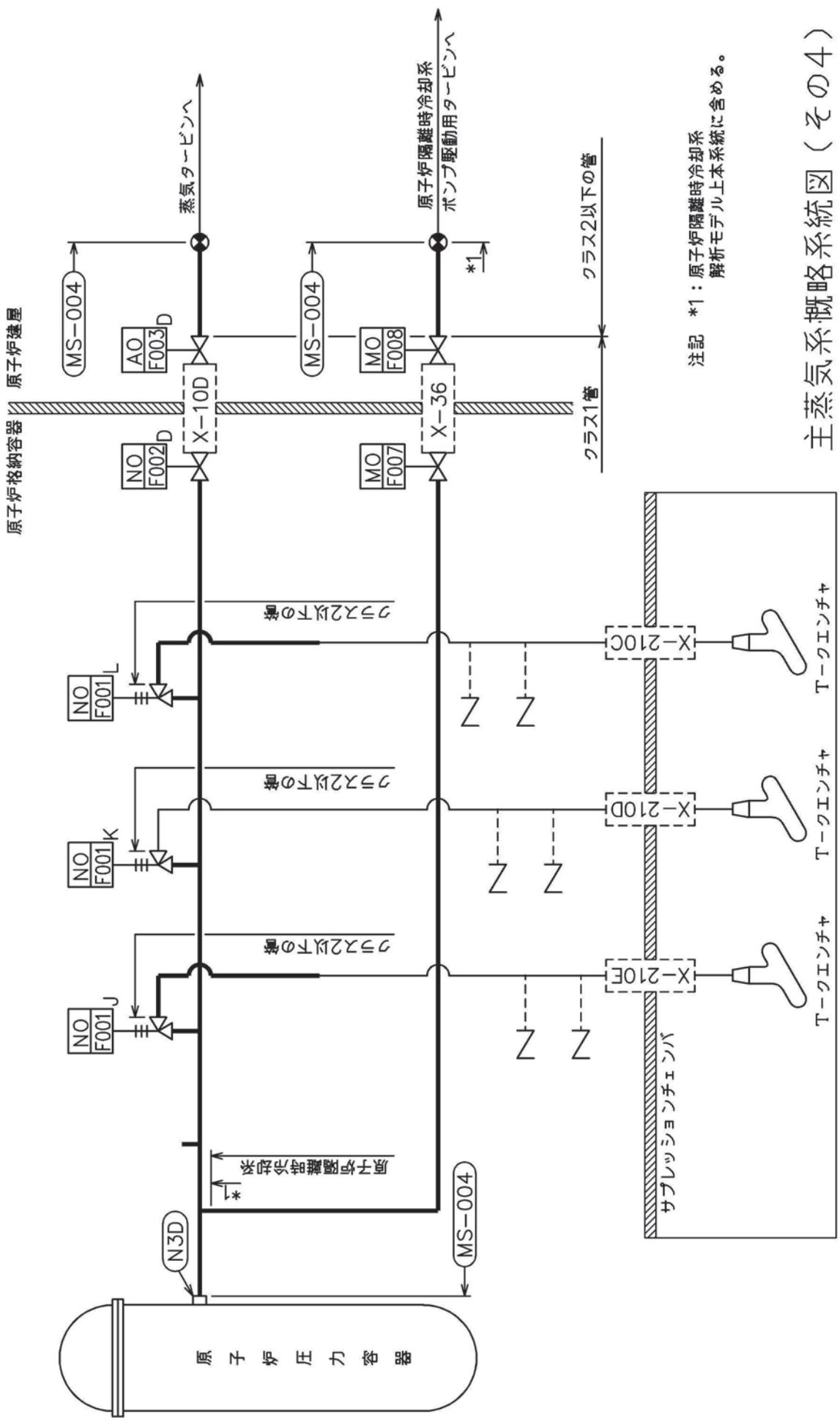


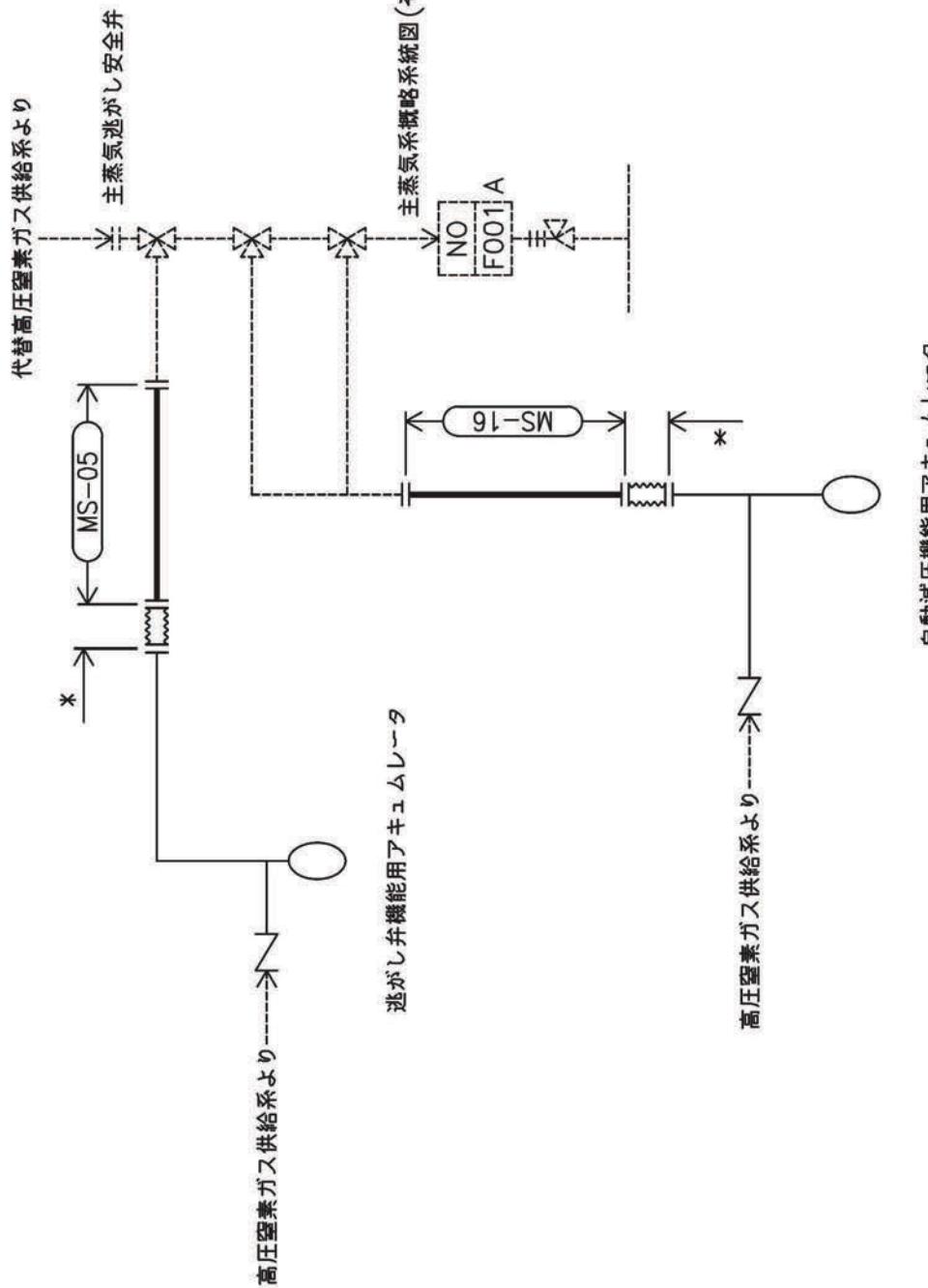
主蒸気系概略系統図（その2）



主蒸気系概略系統図（その3）

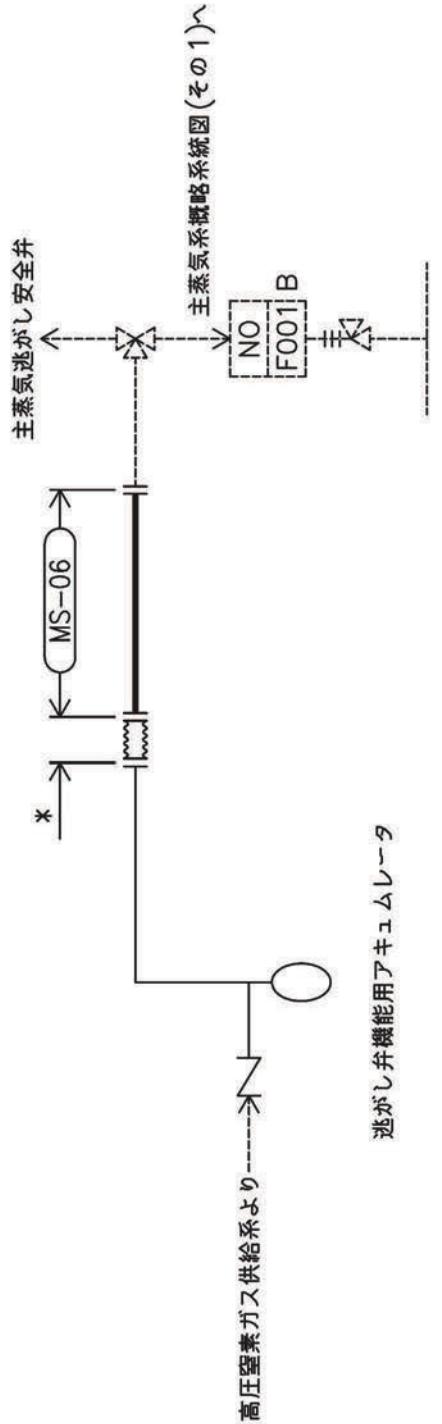






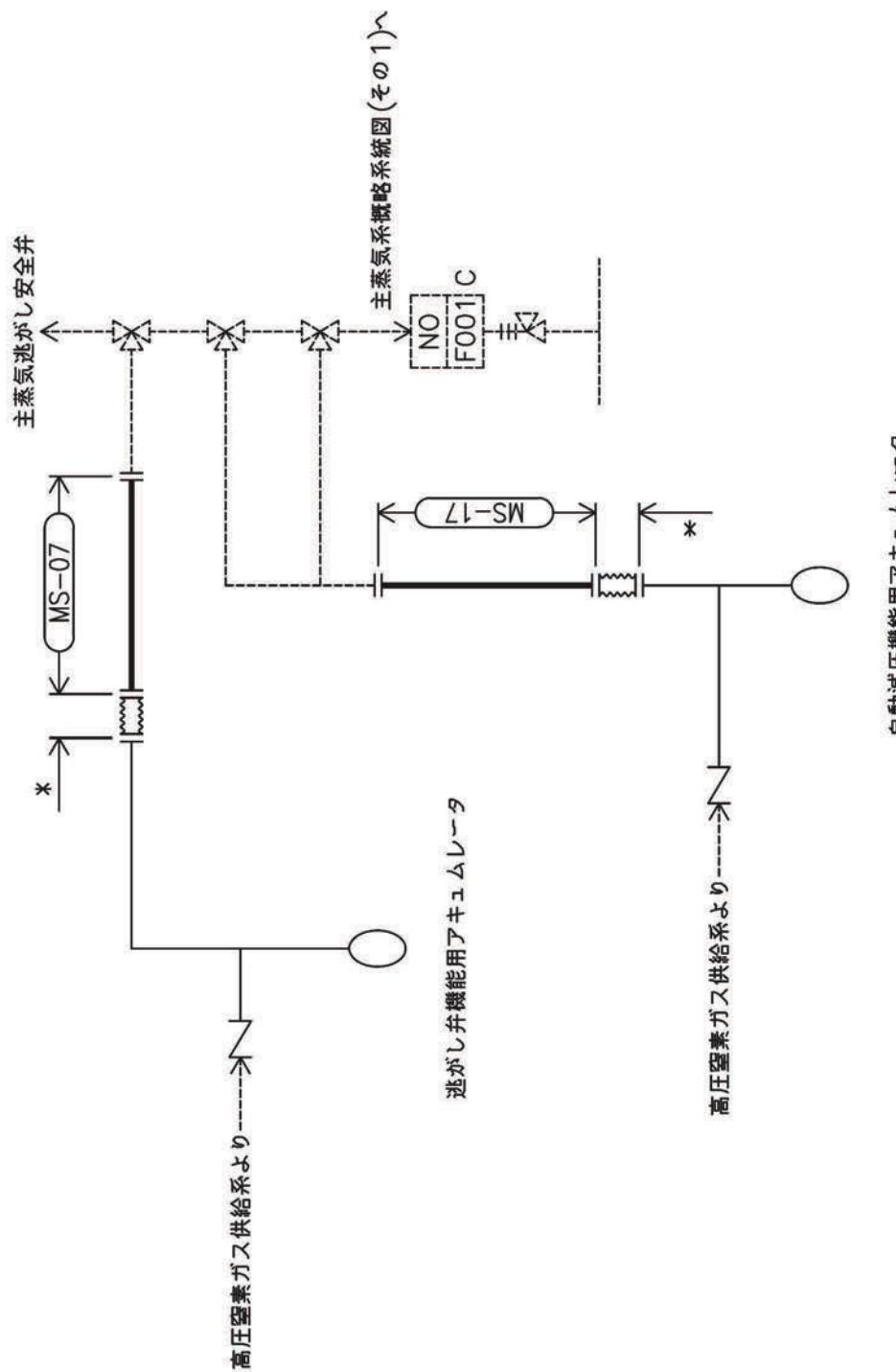
注記\*：高压窒素ガス供給系  
解析モデル上本系統に含める

主蒸気系概略系統図 (その5)



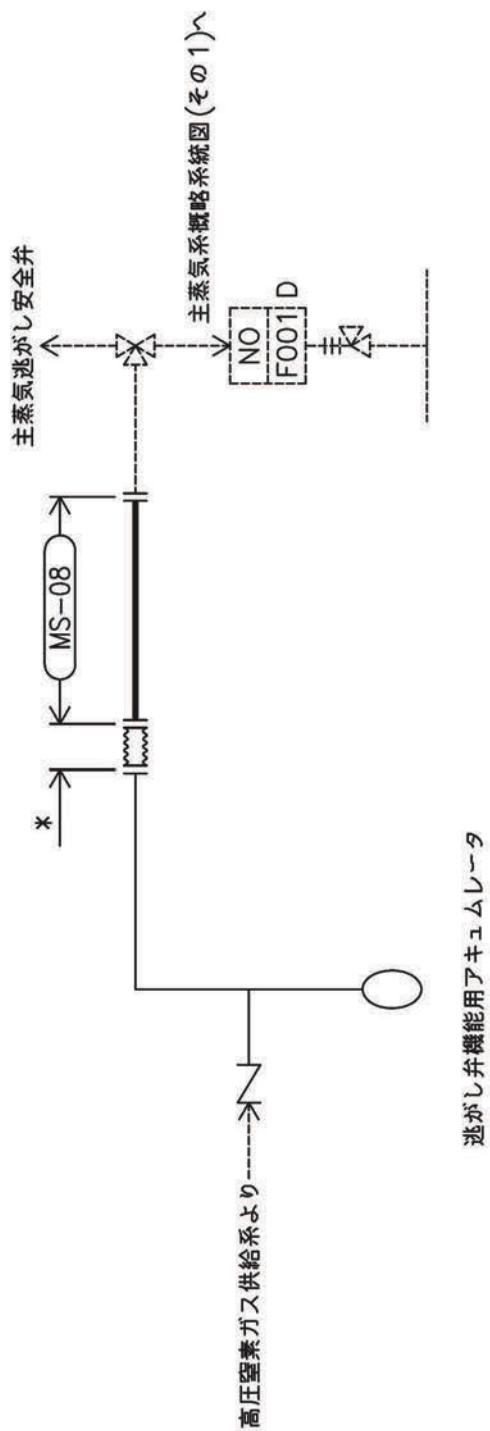
注記\*：高压窒素ガス供給系  
解析モデル上本系統に含める

主蒸気系概略系統図(その6)



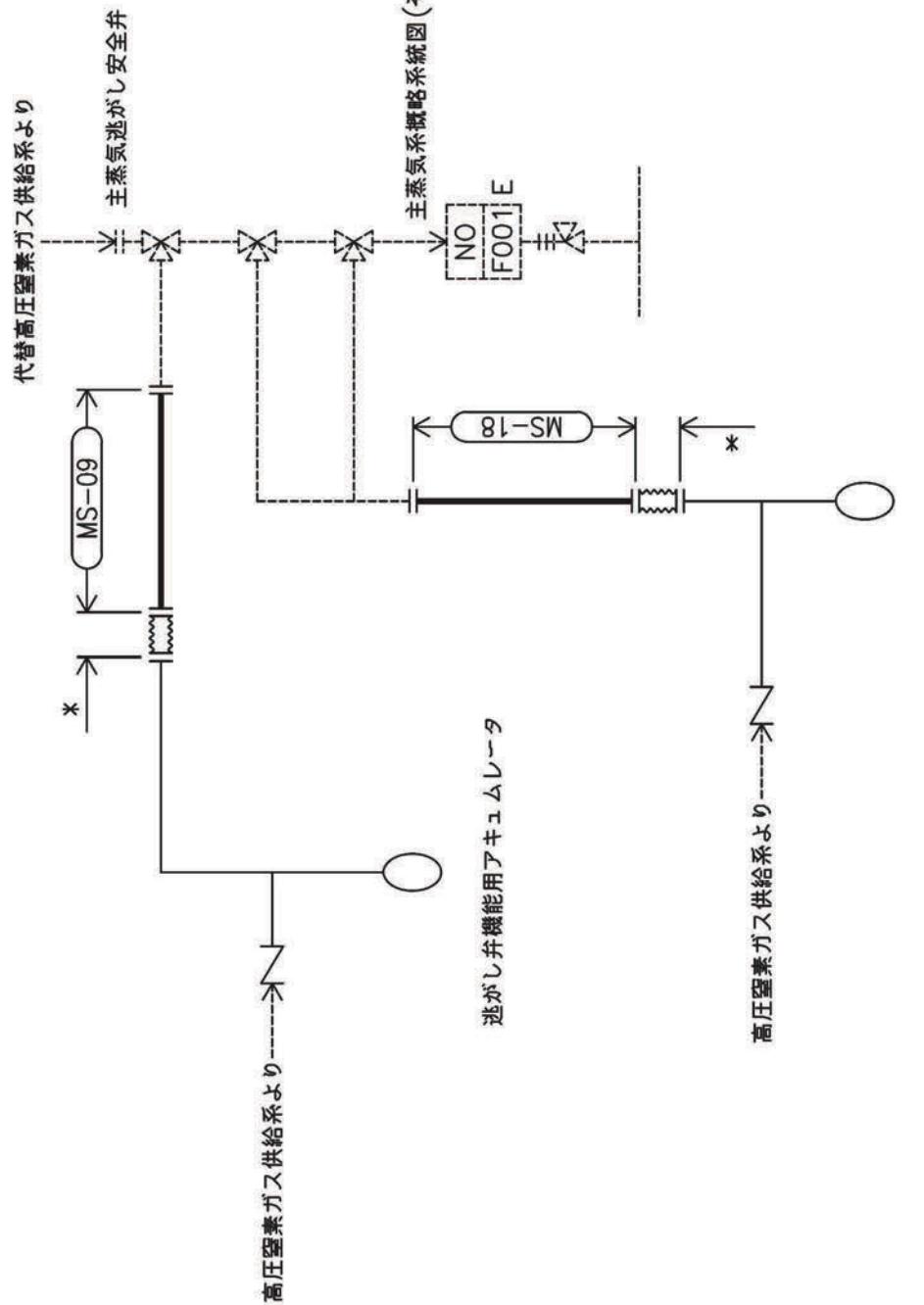
注記\*：高圧窒素ガス供給系  
解析モデル上本系統に含める

主蒸気系概略系統図(その7)



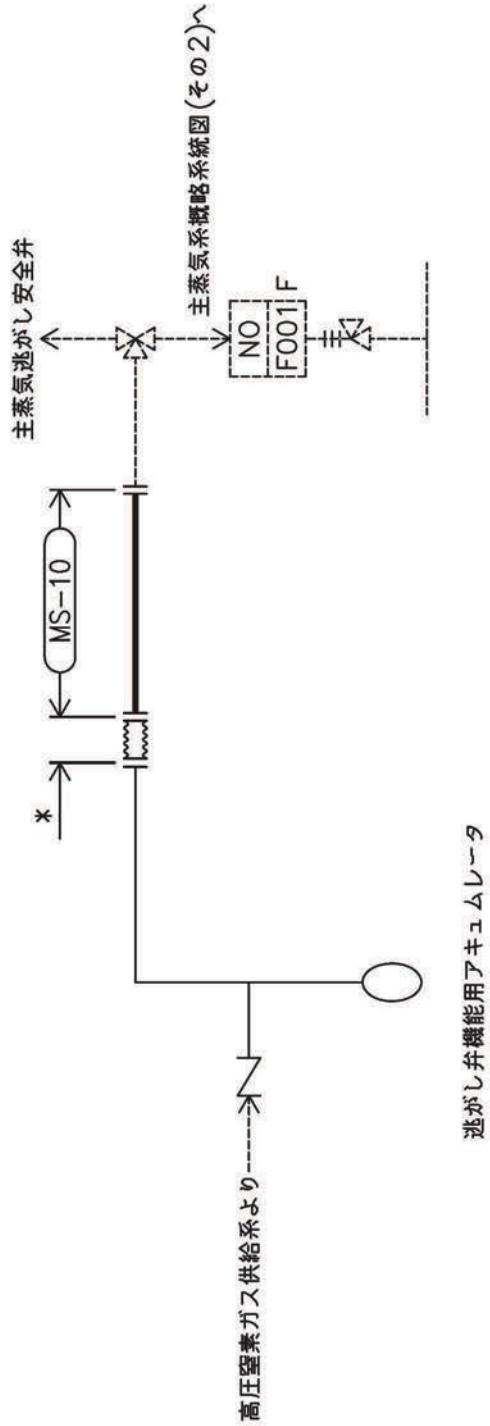
注記\*：高压窒素ガス供給系  
解析モデル上本系統に含める

主蒸気系概略系統図(その8)



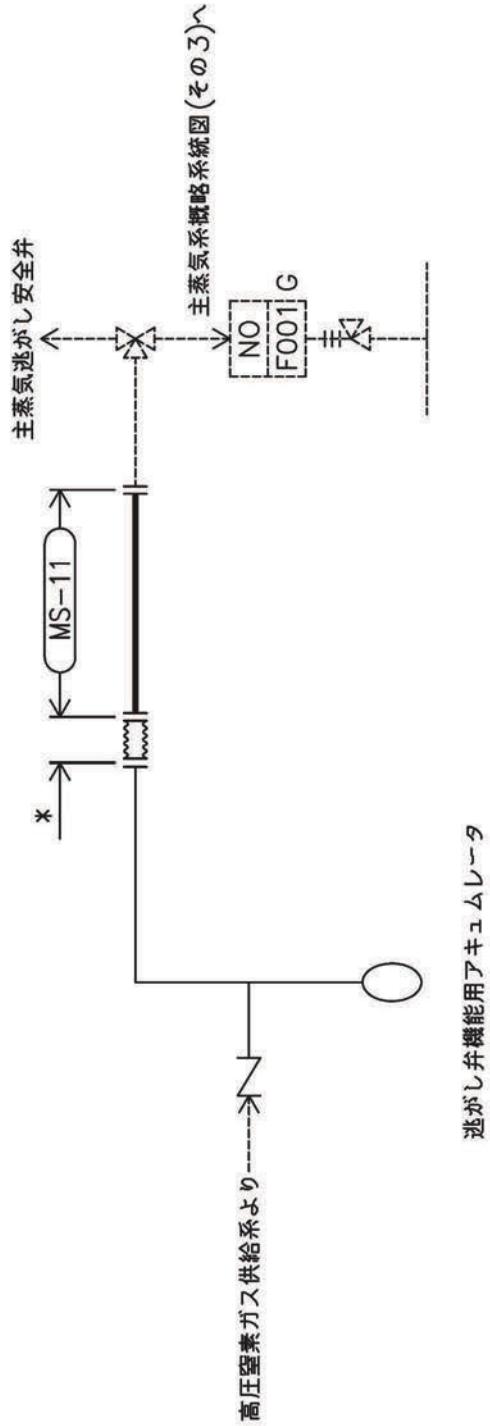
注記\*：高压窒素ガス供給系  
解析モデル上本系統に含める

主蒸気系概略系統図(その9)



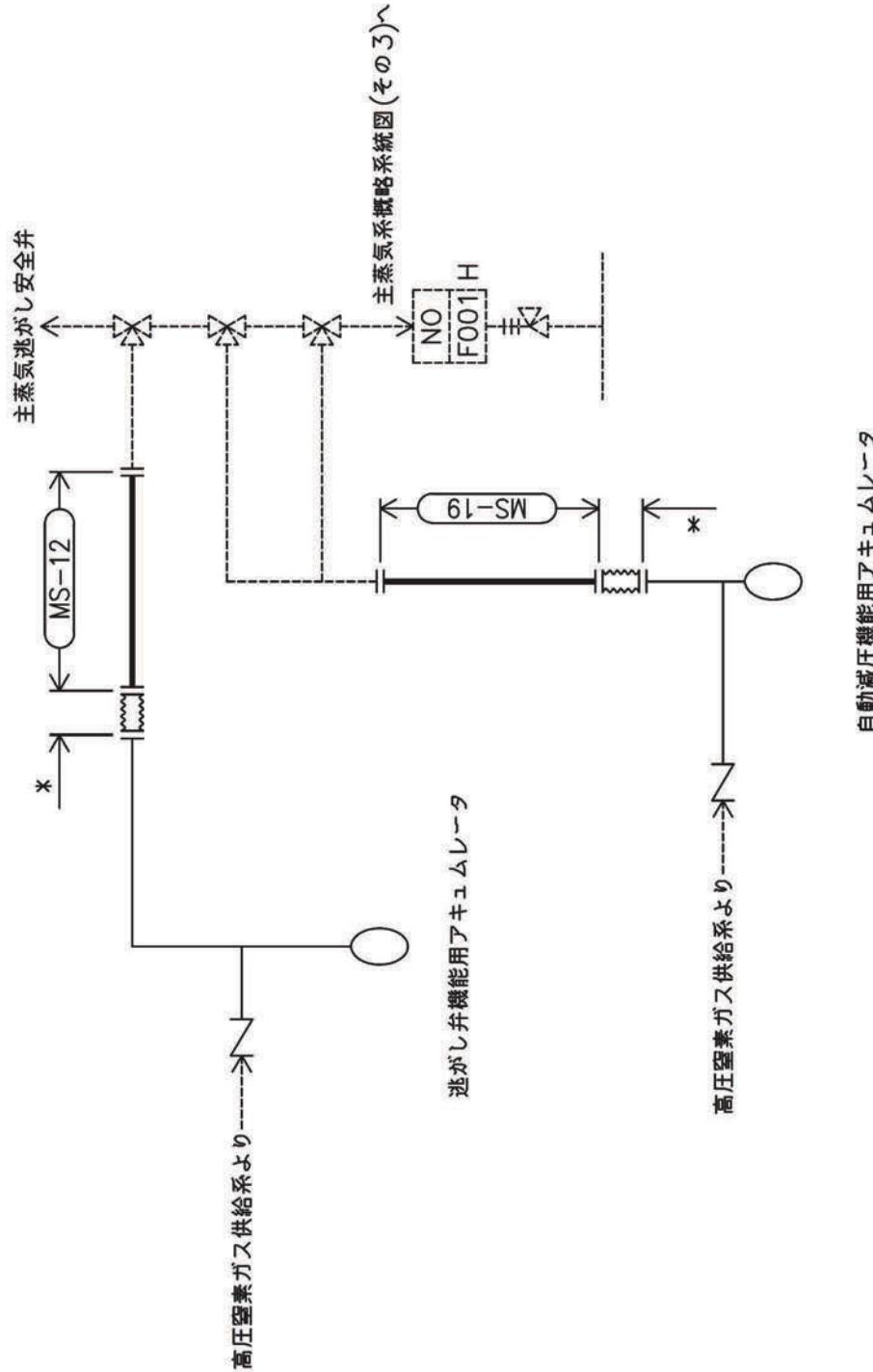
注記\*：高压窒素ガス供給系  
解析モデル上本系統に含める

主蒸気系概略系統図(その10)



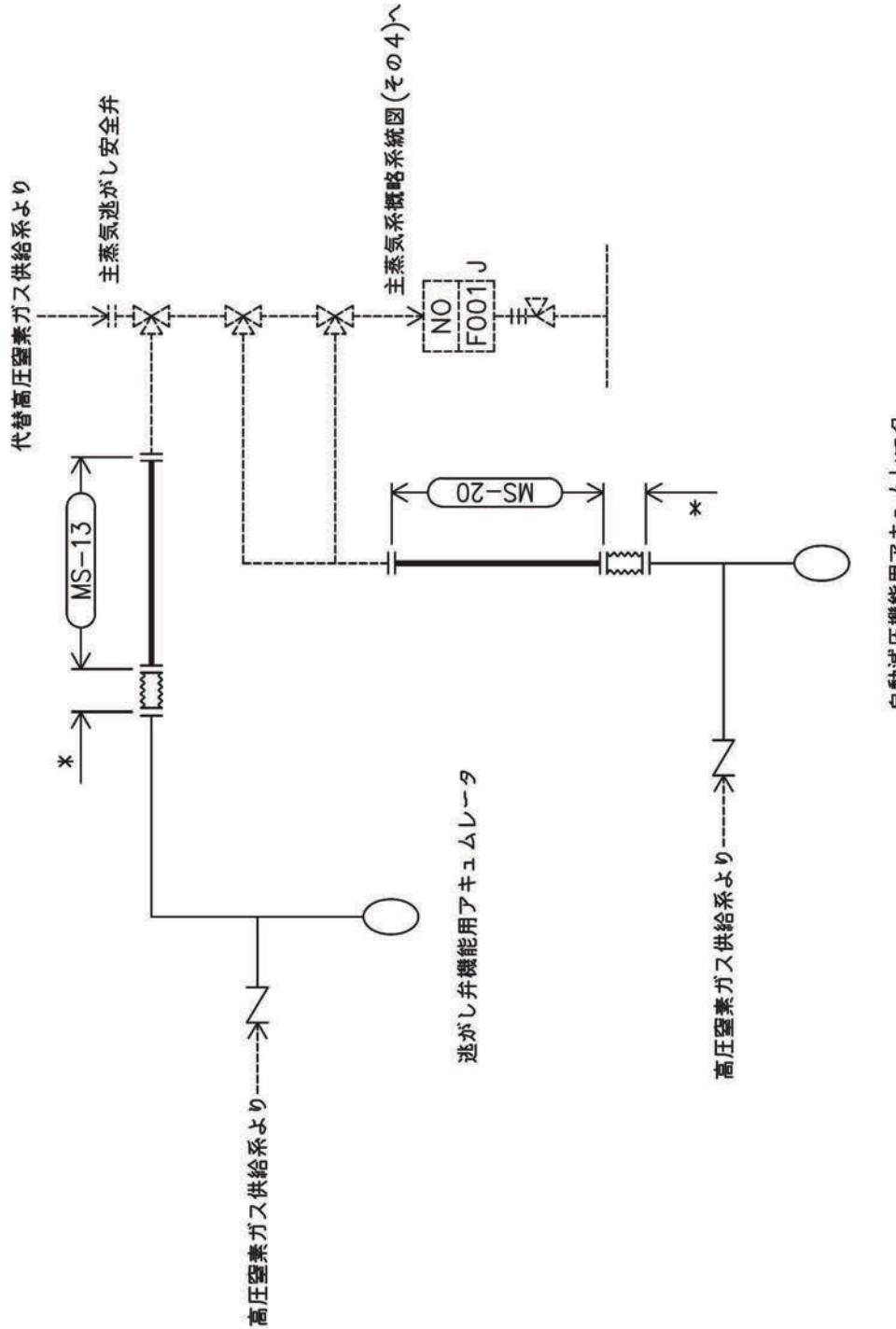
注記\*：高压窒素ガス供給系  
解析モデル上本系統に含める

主蒸気系概略系統図(その11)



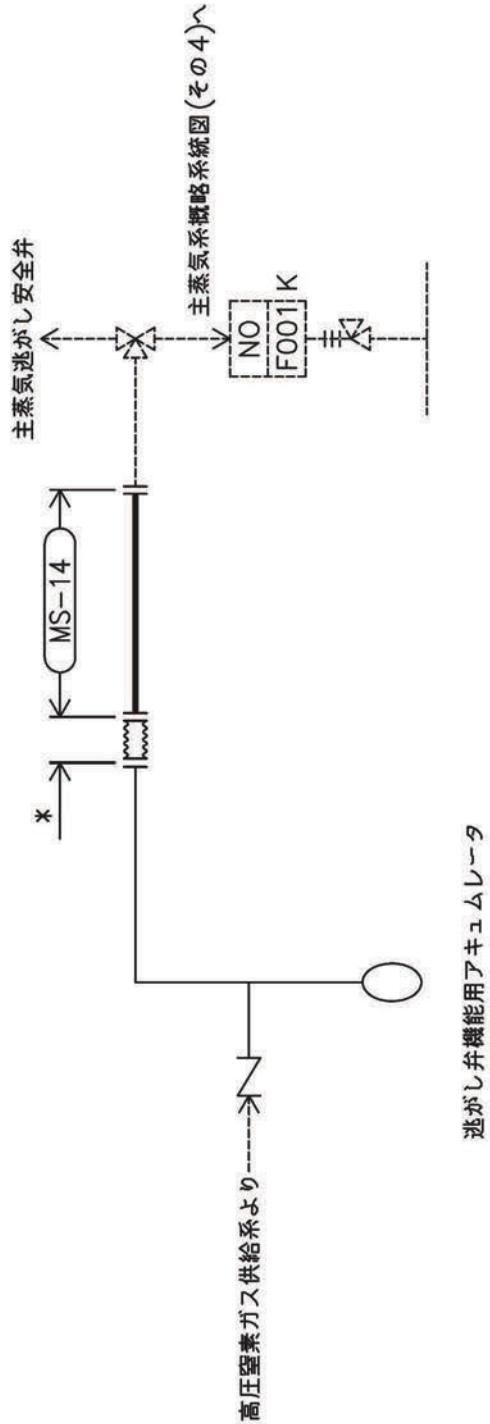
注記\*：高压窒素ガス供給系  
解析モデル上本系統に含める

主蒸気系概略系統図(その12)



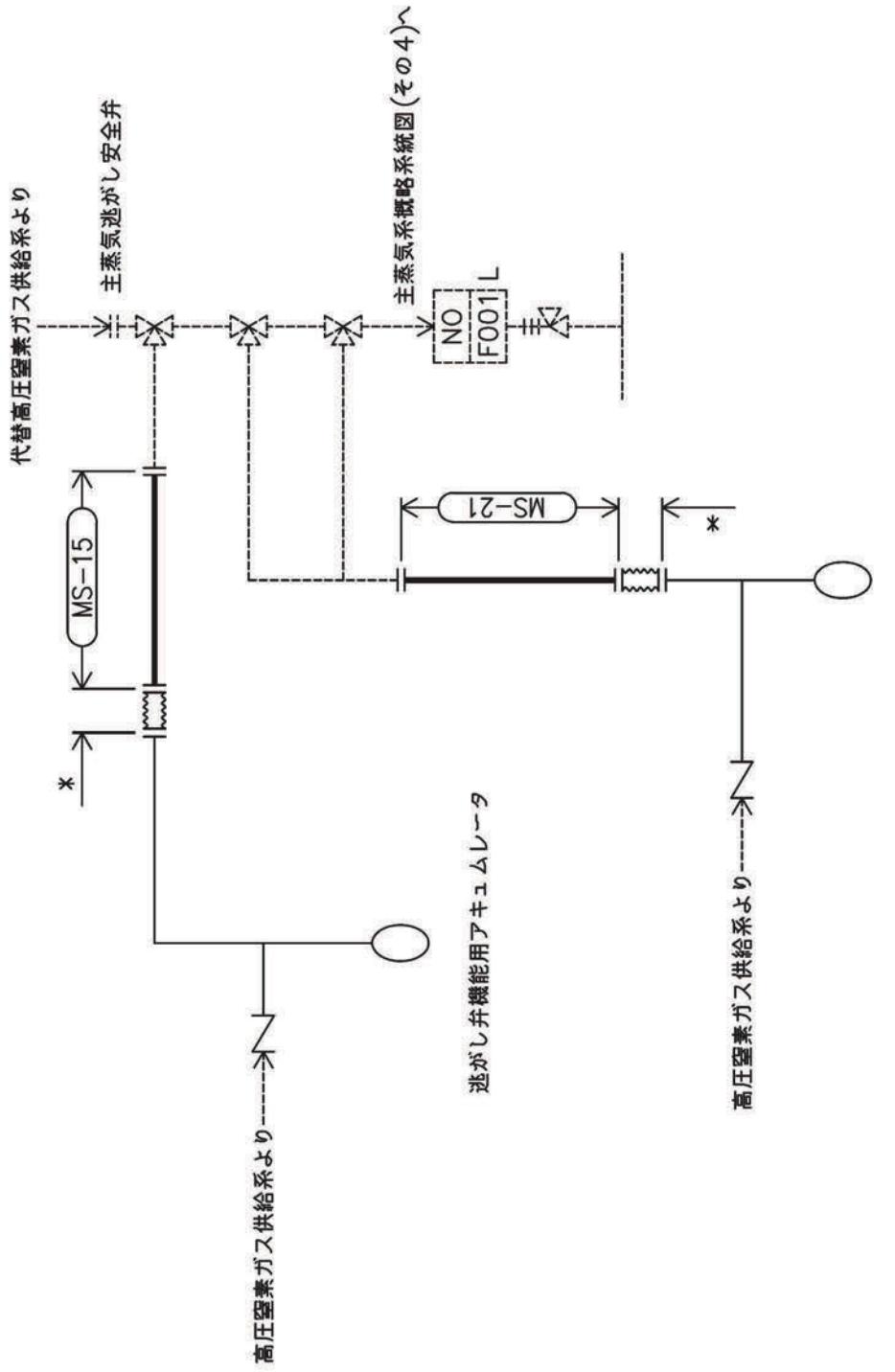
注記\*：高压窒素ガス供給系  
解析モデル上本系統に含める

主蒸気系概略系統図(その13)



注記\*：高压窒素ガス供給系  
解析モデル上本系統に含める

主蒸気系概略系統図(その14)



注記\*：高圧窒素ガス供給系  
解析モデル上本系統

解析モデル上本系統に含める

主蒸気系概略系統図(その15)

鳥瞰図 MS-001-1/10

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 MS-001-2/10

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 MS-001-3/10

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 MS-001-4/10

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 MS-001-5/10

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 MS-001-6/10

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 MS-001-7/10

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 MS-001-8/10

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 MS-001-9/10

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 MS-001-10/10

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 MS-002-1/6

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 MS-002-2/6

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** MS-002-3/6

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 MS-002-4/6

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** MS-002-5/6

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 MS-002-6/6

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 MS-003-1/6**

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 MS-003-2/6

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 MS-003-3/6

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** MS-003-4/6

付図のみの内容は商業機密の観点から公開できません。

**鳥瞰図** MS-003-5/6

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** MS-003-6/6

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 MS-004-1/9

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 MS-004-2/9

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 MS-004-3/9

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 MS-004-4/9

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 MS-004-5/9

枠組みの内容は商業機密の観点から公開できません。

**鳥瞰図** MS-004-6/9

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** MS-004-7/9

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 MS-004-8/9

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 MS-004-9/9

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

特開のみの内容は商業機密の観点から公開できません。

鳥瞰図  
MS-05

鳥瞰図 MS-06

伴走みの内容は商業機密の観点から公開できません。

鳥瞰図  
MS-O7

本図みの内容は商業機密の観点から公開できません。

鳥瞰図 MS-08

挿絵のみの内容は商業機密の観点から公開できません。

株出みの内容は商業機密の観点から公開できません。

鳥瞰図  
MS-09

特選みの内容は商業機密の観点から公開できません。

鳥瞰図 MS-10

本図の内容は商業機密の観点から公開できません。

鳥瞰図  
MS-1.1

鳥瞰図 MS-12

枠組みの内容は商業機密の観点から公開できません。

鳥瞰図 MS-13

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

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  
MS-14

特典のみの内容は商業機密の観点から公開できません。

鳥瞰図 MS-15

鳥瞰図 MS-16

件組みの内容は商業機密の観点から公開できません。

鳥瞰図 MS-17

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

特記事のみの内容は商業機密の観点から公開できません。

鳥瞰図 MS-18

鳥瞰図 MS-19

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 MS-20

付図MS-20の内容は商業機密の観点から公開できません。

鳥瞰図 MS-21

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

## 重大事故等対処設備

#### 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。

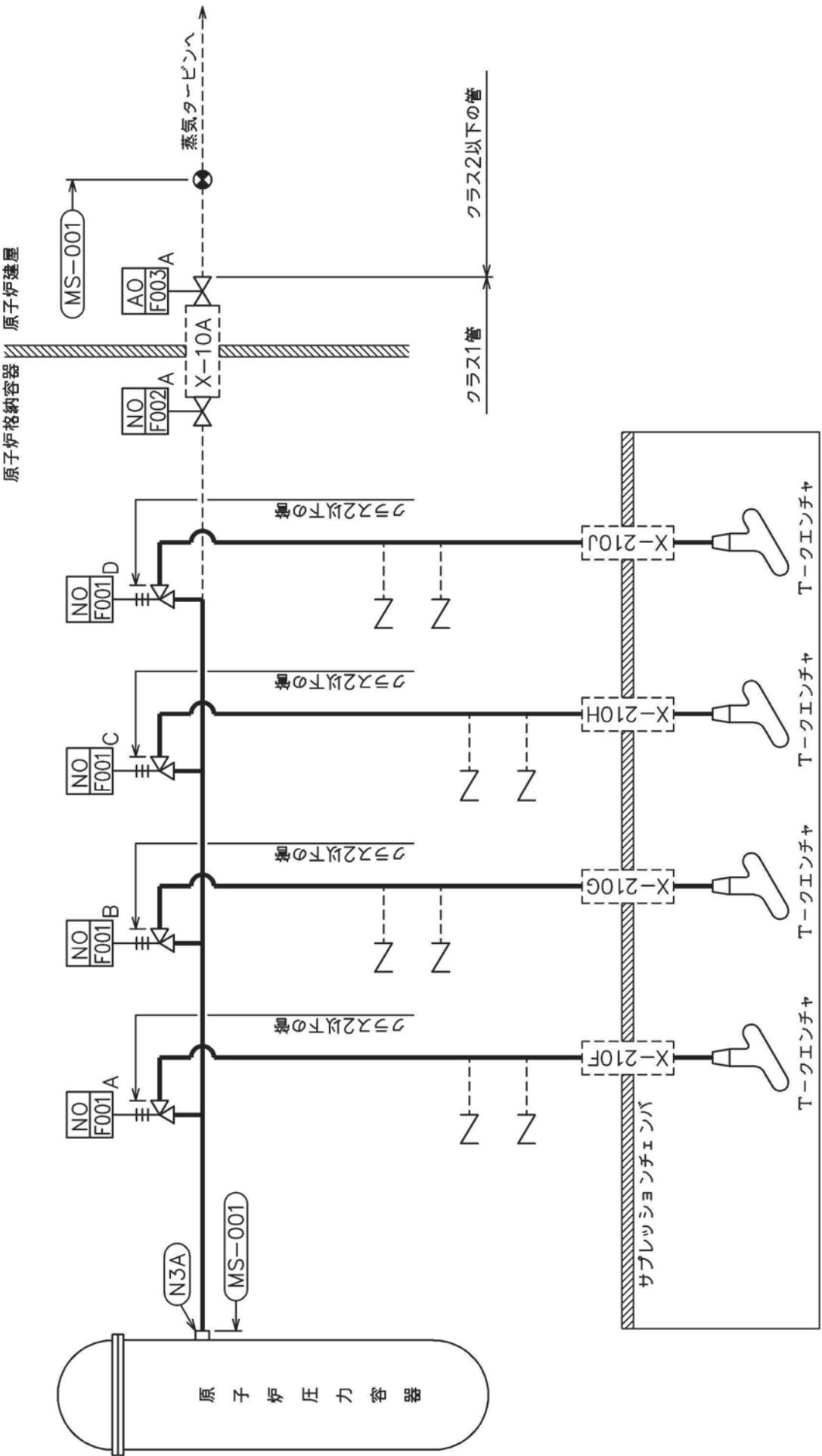
代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果(重大事故等クラス2管であつてクラス2以下の管)

No.	配管モデル	許容応力状態 V <sub>AS</sub>						疲労評価			
		一次応力			一次+二次応力			評価点	代表	疲労累積係数	
		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	
1	MS-001	307	256	363	1.41	○	307	373	386	1.03	—
2	MS-002	151	156	363	2.32	—	151	319	386	1.21	—
3	MS-003	220	168	363	2.16	—	135	300	386	1.28	—
4	MS-004	237	256	363	1.41	○	432	468	386	0.82	○
5	MS-05	3	61	371	6.08	—	3	82	300	3.65	—
6	MS-06	4	39	371	9.51	—	4	46	300	6.52	—
7	MS-07	4	37	371	10.02	—	4	42	300	7.14	—
8	MS-08	5	35	371	10.60	—	5	40	300	7.50	—
9	MS-09	4	58	371	6.39	—	4	82	300	3.65	—
10	MS-10	4	31	371	11.96	—	4	34	300	8.82	—
11	MS-11	4	38	371	9.76	—	4	44	300	6.81	—
12	MS-12	3	34	371	10.91	—	3	38	300	7.89	—

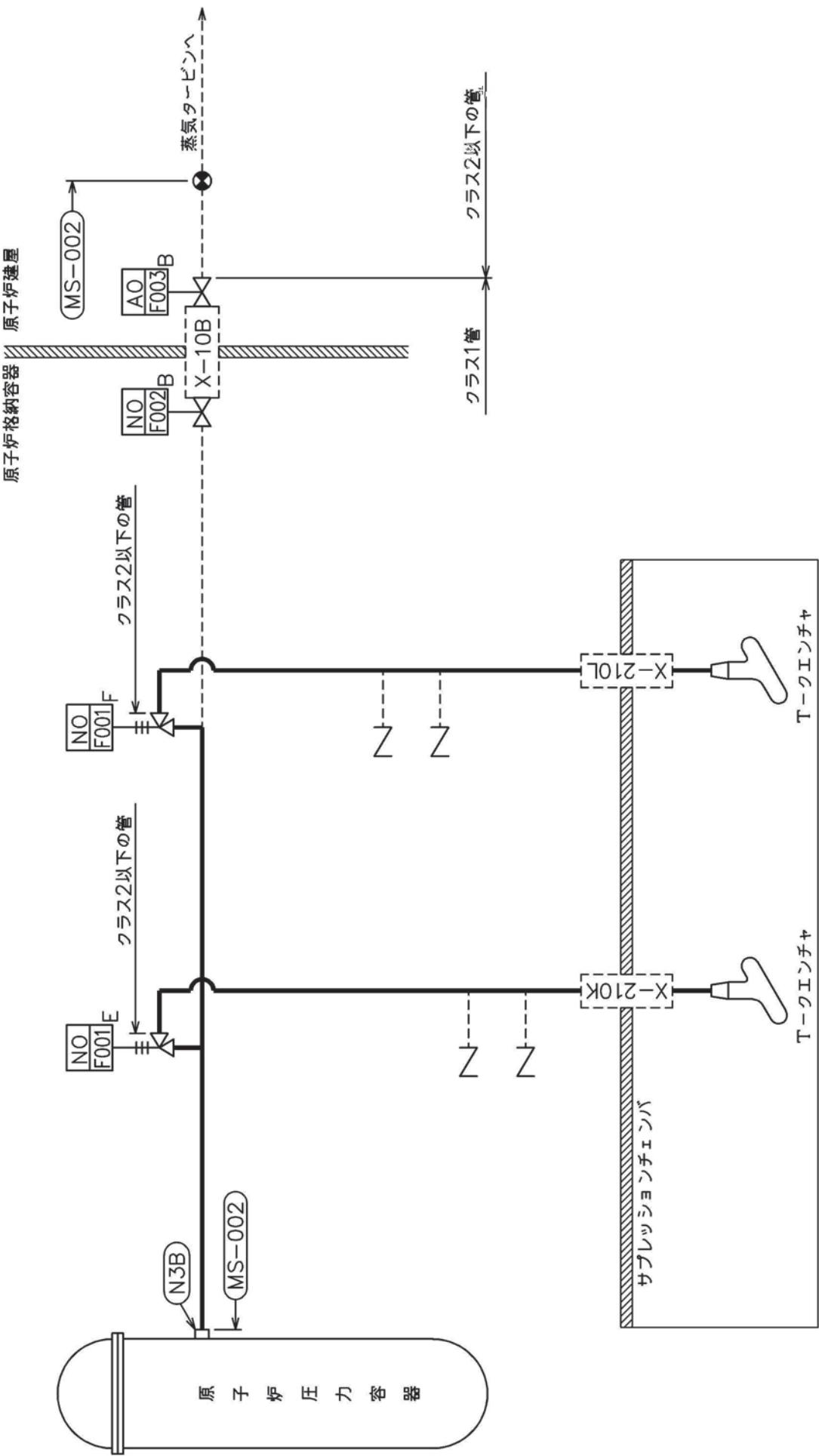
代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果(重大事故等クラス2管であってクラス2以下の管)

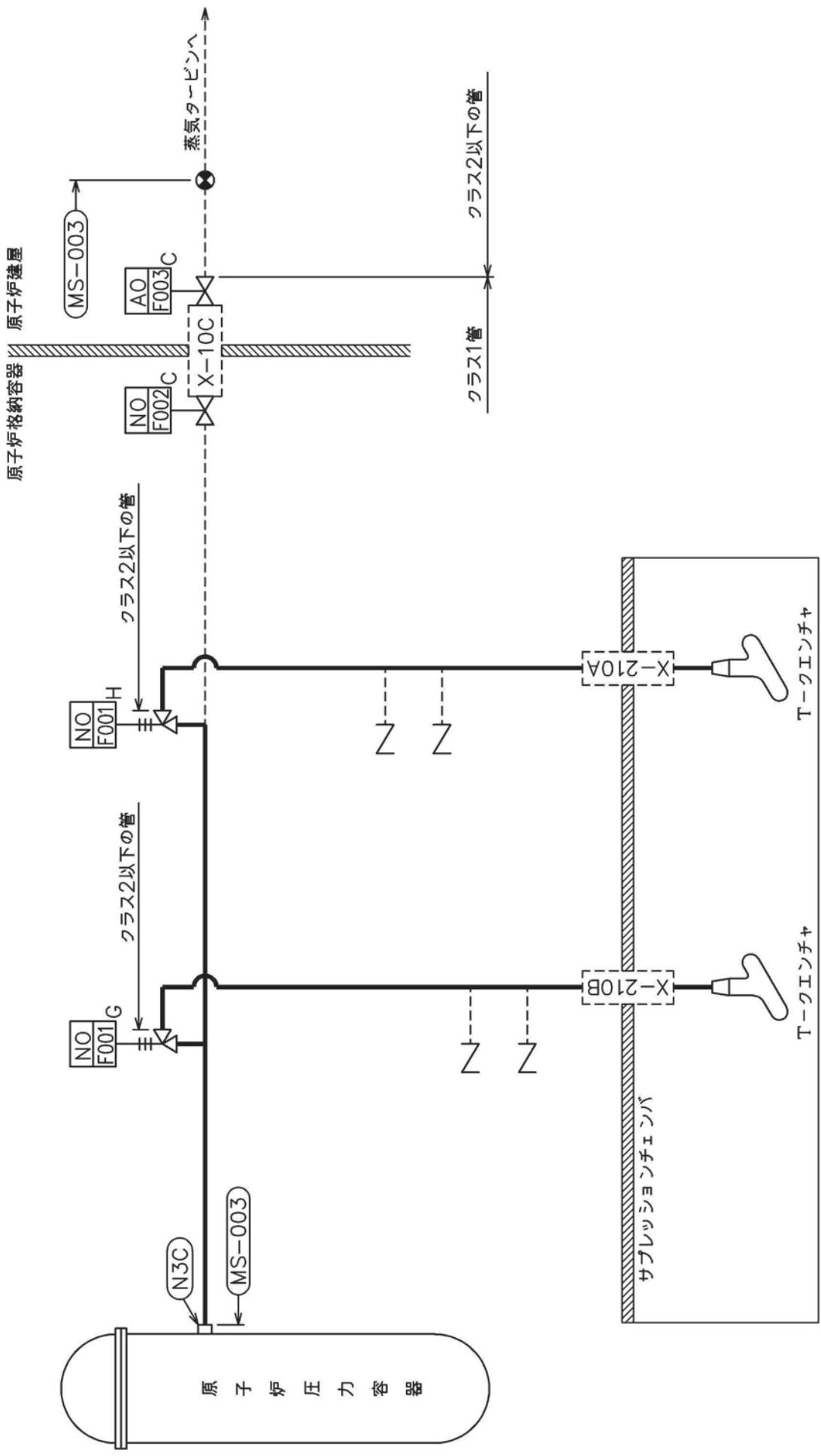
No.	配管モデル	一次応力				許容応力状態 V <sub>AS</sub>				疲労評価			
		計算応力(MPa)	許容応力(MPa)	裕度	代表評価点	計算応力(MPa)	許容応力(MPa)	裕度	代表評価点	疲労累積係数	代表		
13	MS-13	6	35	371	10.60	—	6	40	300	7.50	—	—	
14	MS-14	3	22	371	16.86	—	3	22	300	13.63	—	—	
15	MS-15	3	37	371	10.02	—	3	44	300	6.81	—	—	
16	MS-16	4	55	371	6.74	—	4	78	300	3.84	—	—	
17	MS-17	4	24	371	15.45	—	4	24	300	12.50	—	—	
18	MS-18	4	33	371	11.24	—	4	42	300	7.14	—	—	
19	MS-19	3	21	371	17.66	—	3	20	300	15.00	—	—	
20	MS-20	3	57	371	6.50	—	3	72	300	4.16	—	—	
21	MS-21	4	44	371	8.43	—	4	62	300	4.83	—	—	

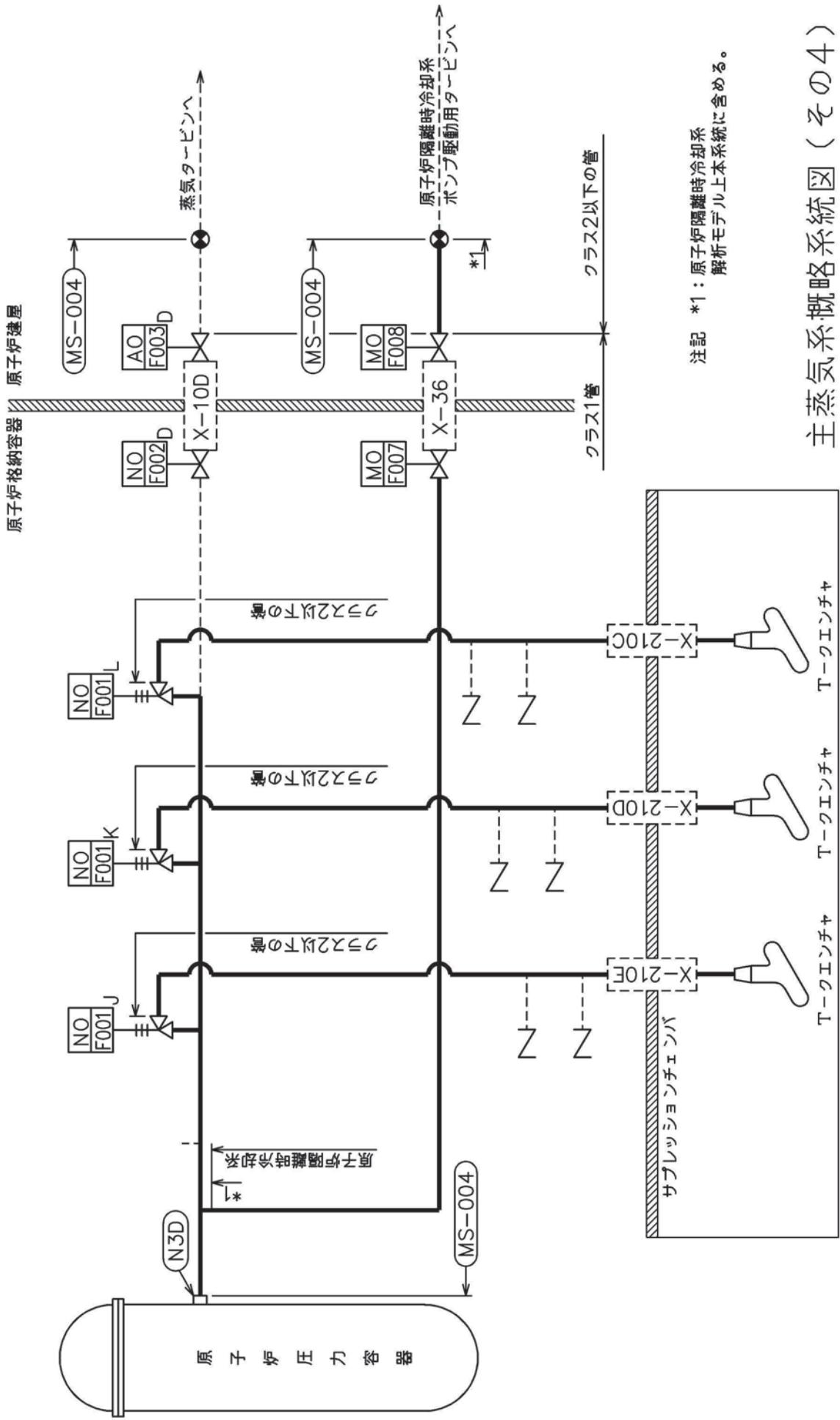
主蒸気系概略系統図（その1）

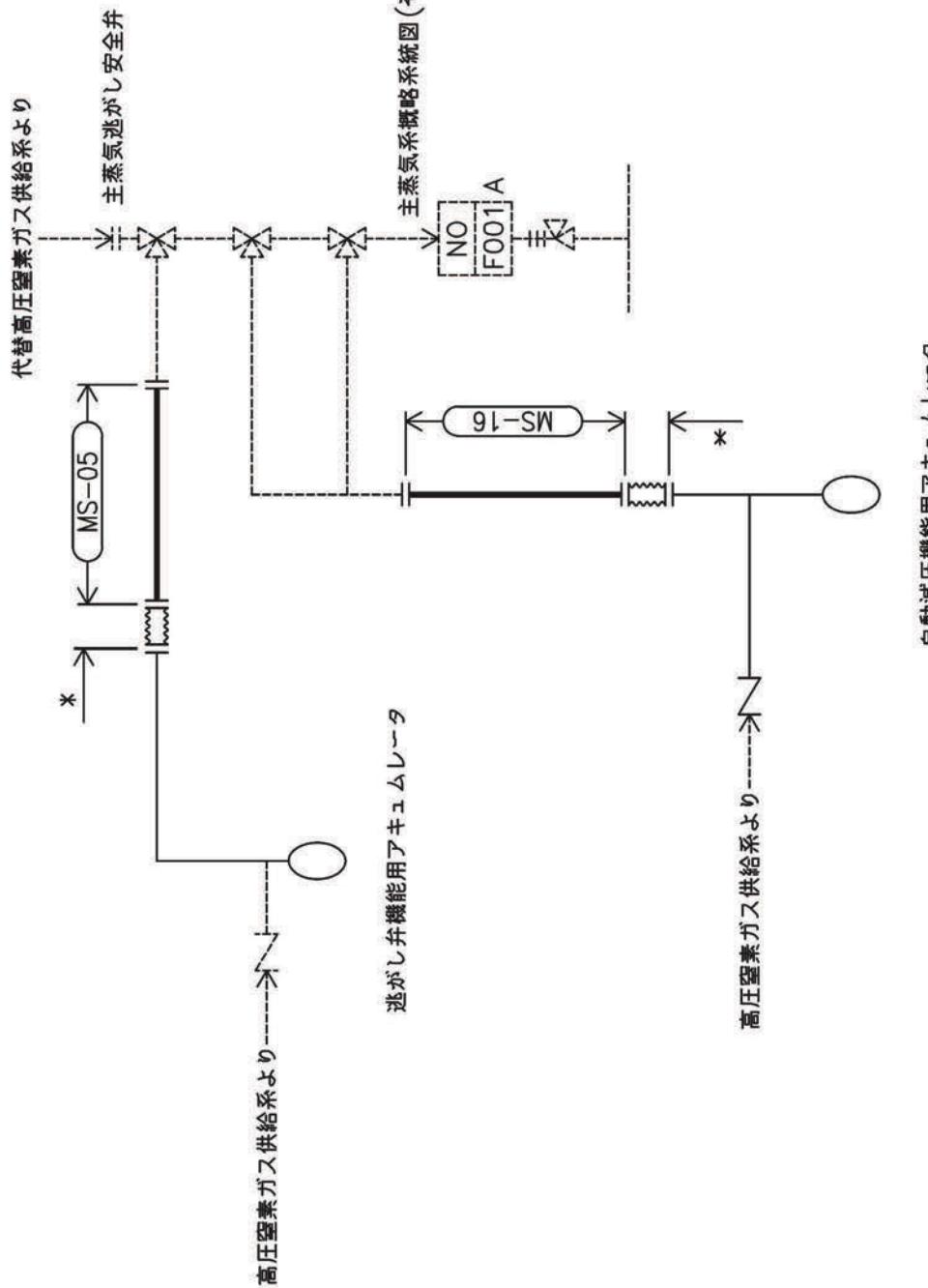


主蒸気系概略系統図（その2）

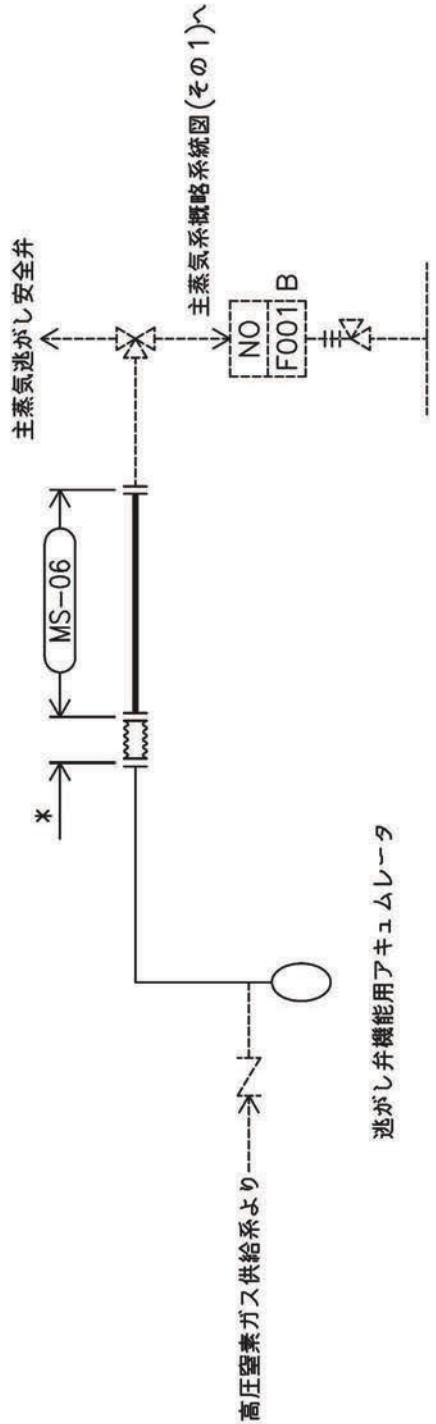






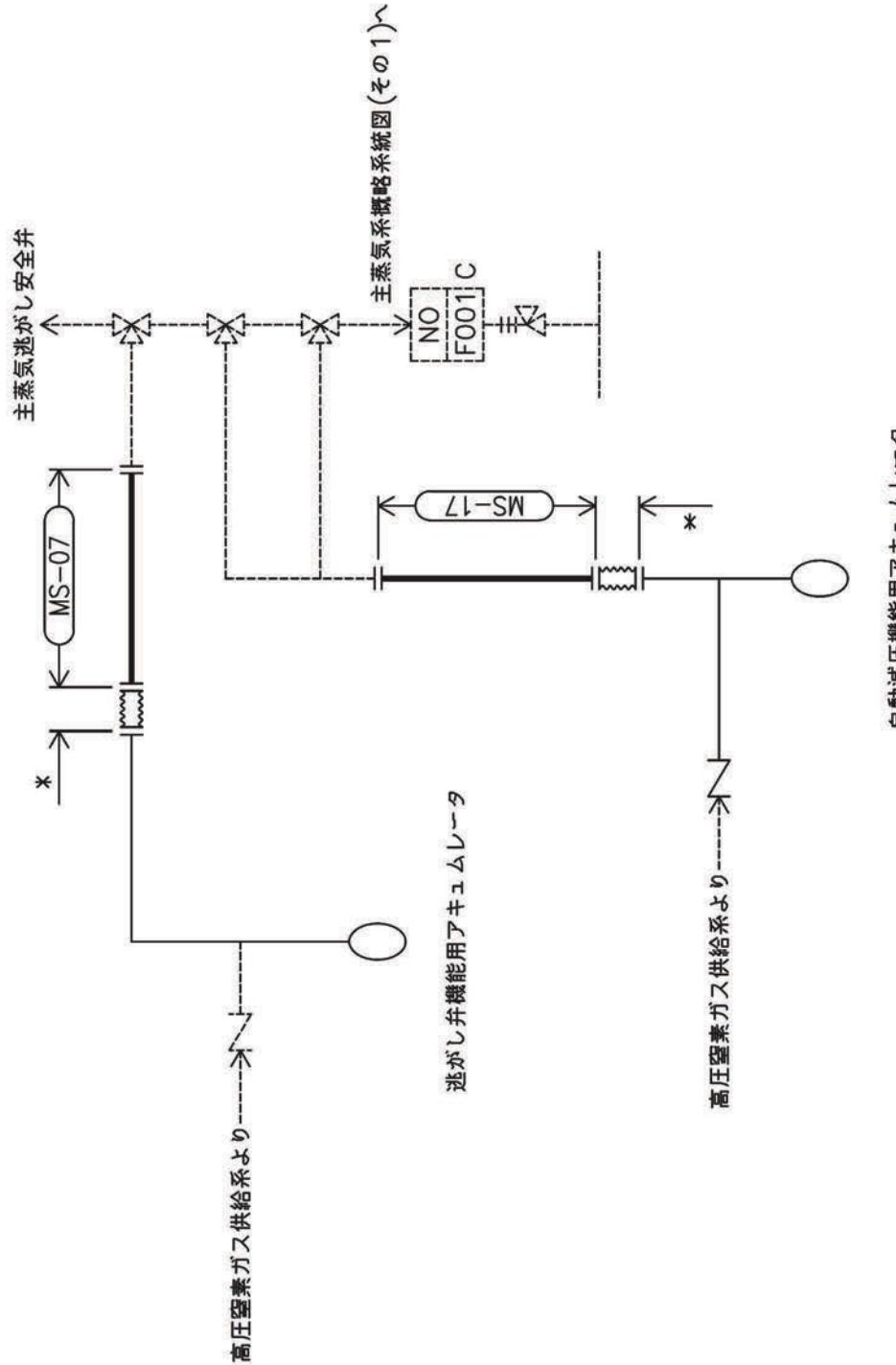


注記\*：高压窒素ガス供給系  
解析モデル上本系統に含める  
主蒸気系概略系統図(その5)



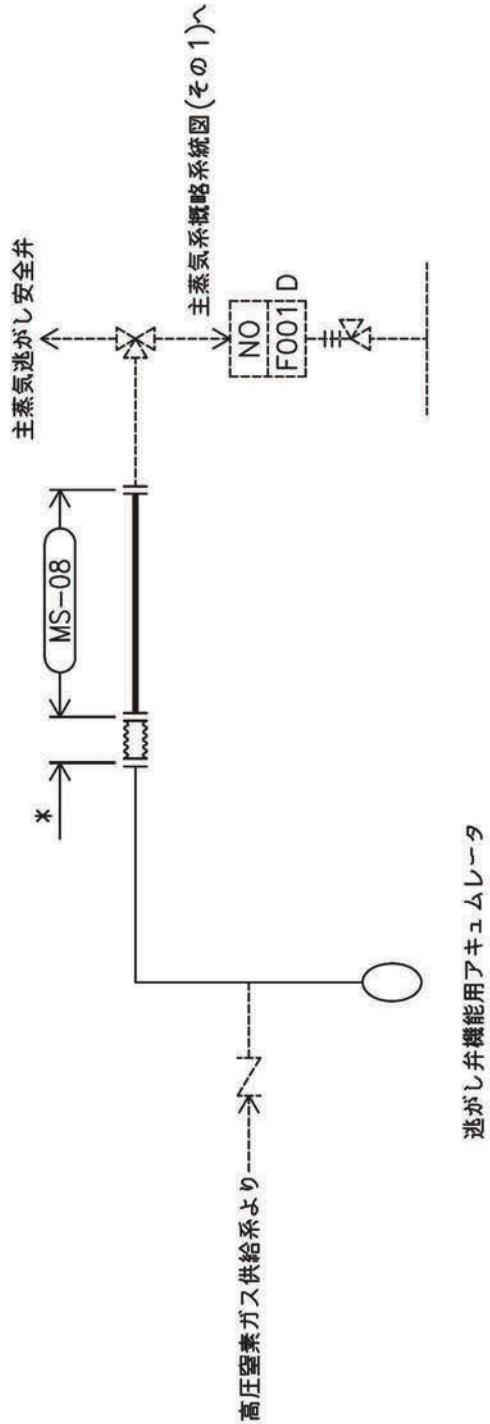
注記\*：高压窒素ガス供給系  
解析モデル上本系統に含める

主蒸気系概略系統図(その6)



注記\*: 高圧窒素ガス供給系  
解析モデル上本系統に含める

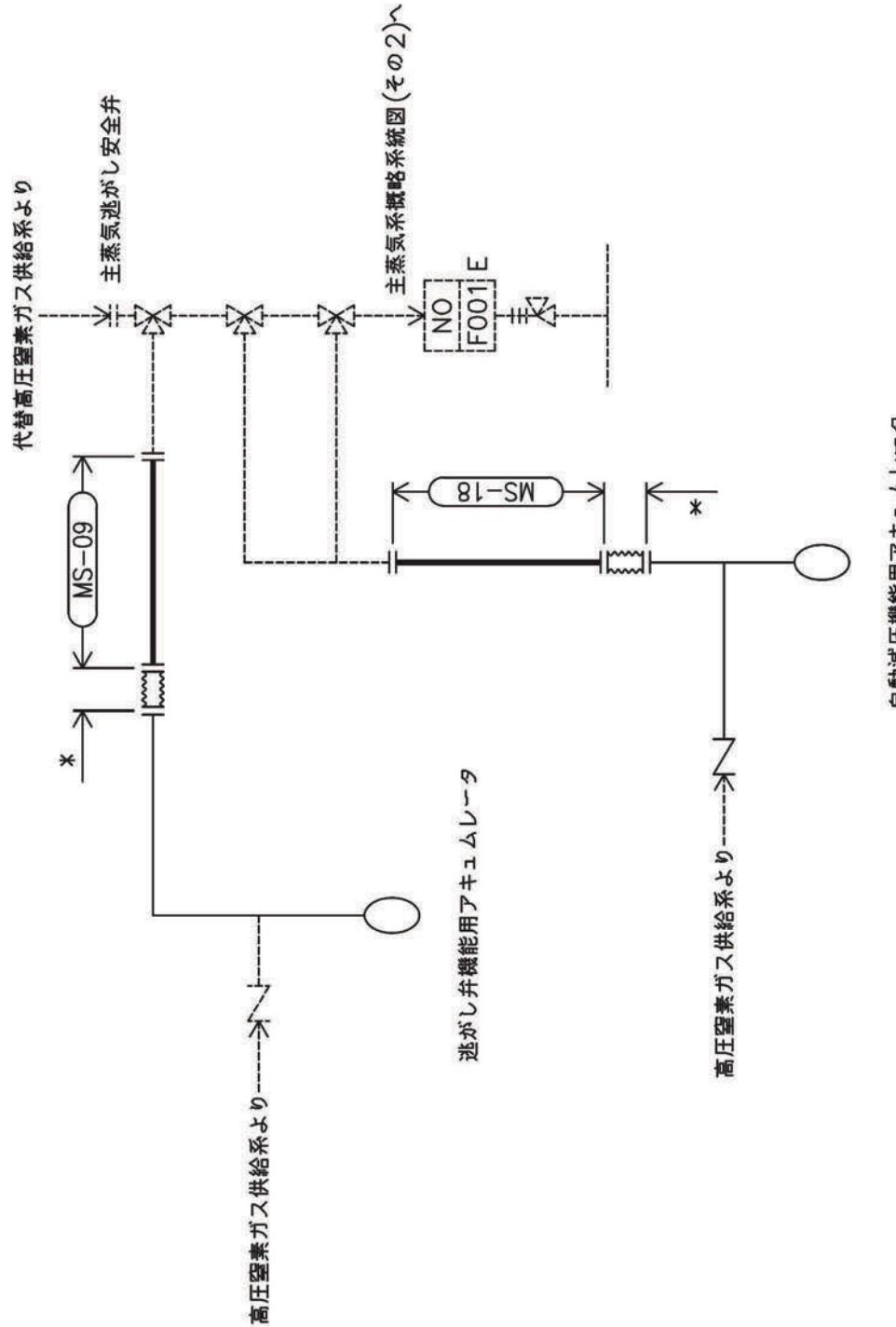
主蒸気系概略系統図(その7)



注記\*：高压窒素ガス供給系

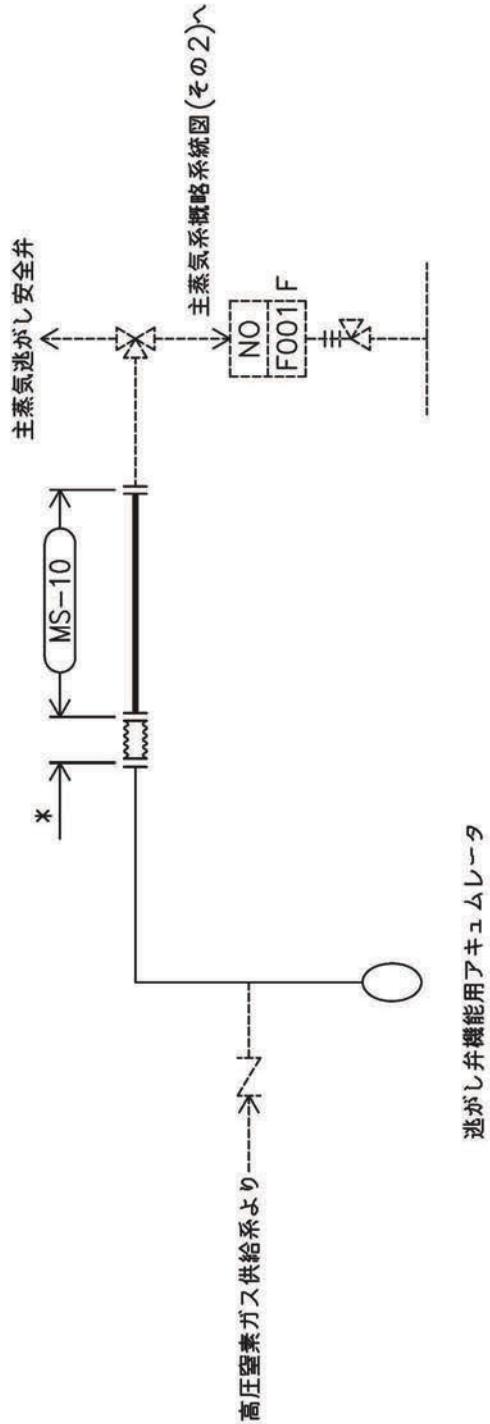
解析モデル上本系統に含める

主蒸気系概略系統図(その8)



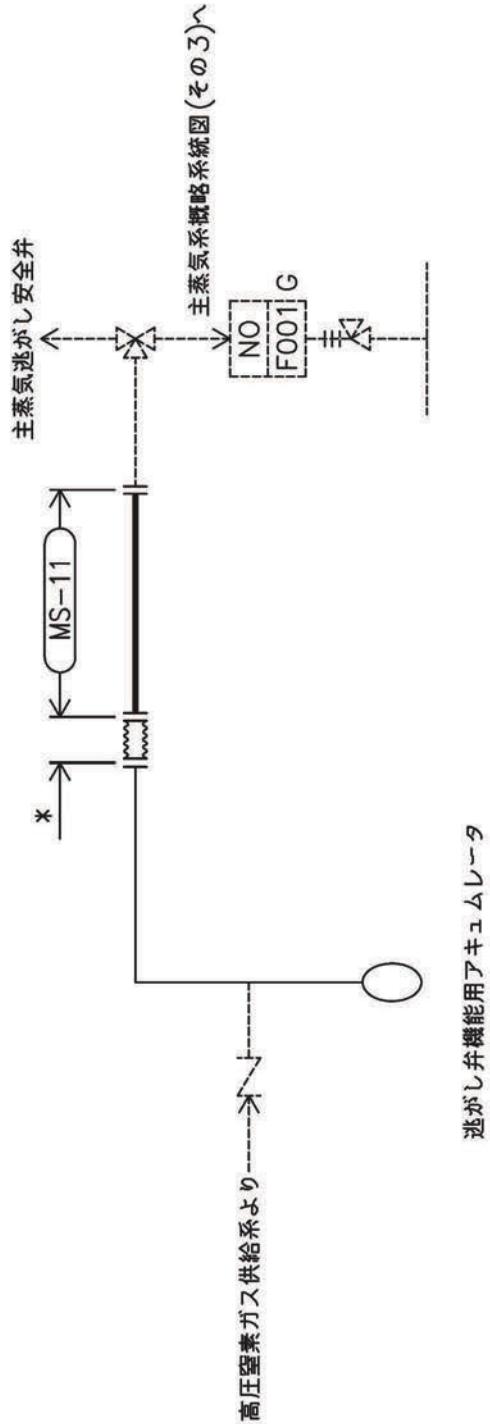
注記\*：高圧窒素ガス供給系  
解析モデル上本系統に含める

主蒸気系概略系統図(その9)



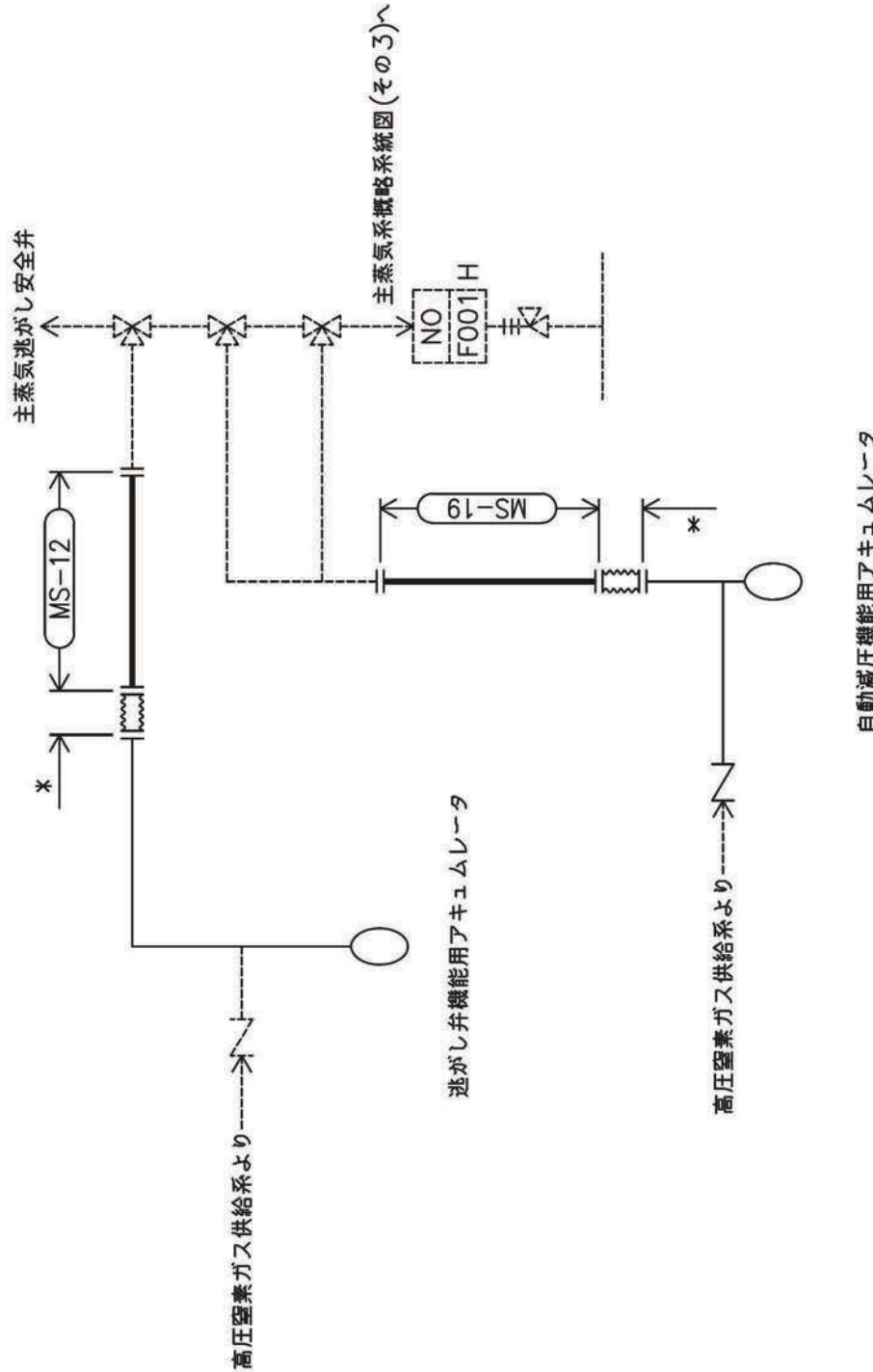
注記\*：高压窒素ガス供給系  
解析モデル上本系統に含める

主蒸気系概略系統図(その10)



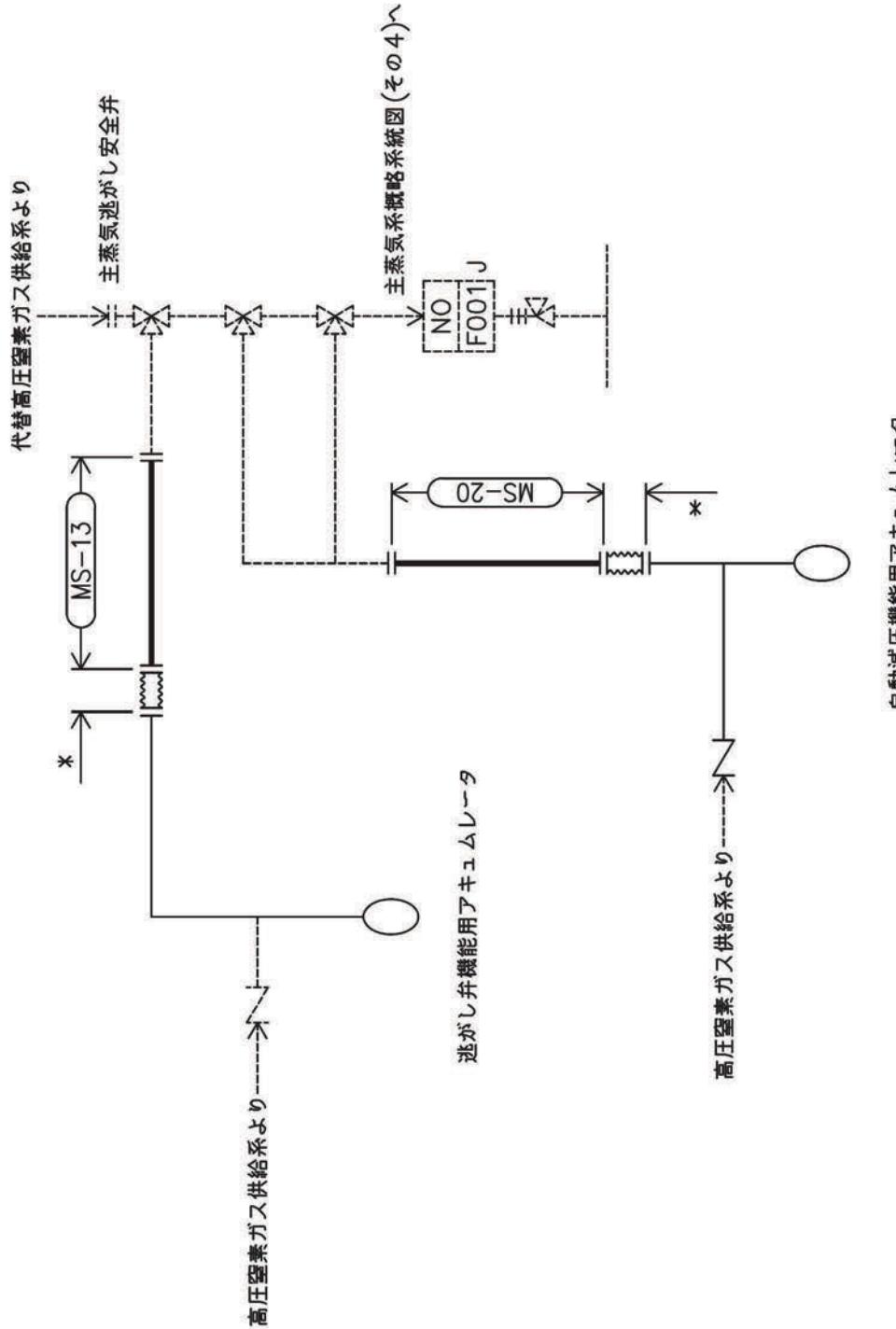
注記\*：高压窒素ガス供給系  
解析モデル上本系統に含める

主蒸気系概略系統図(その11)



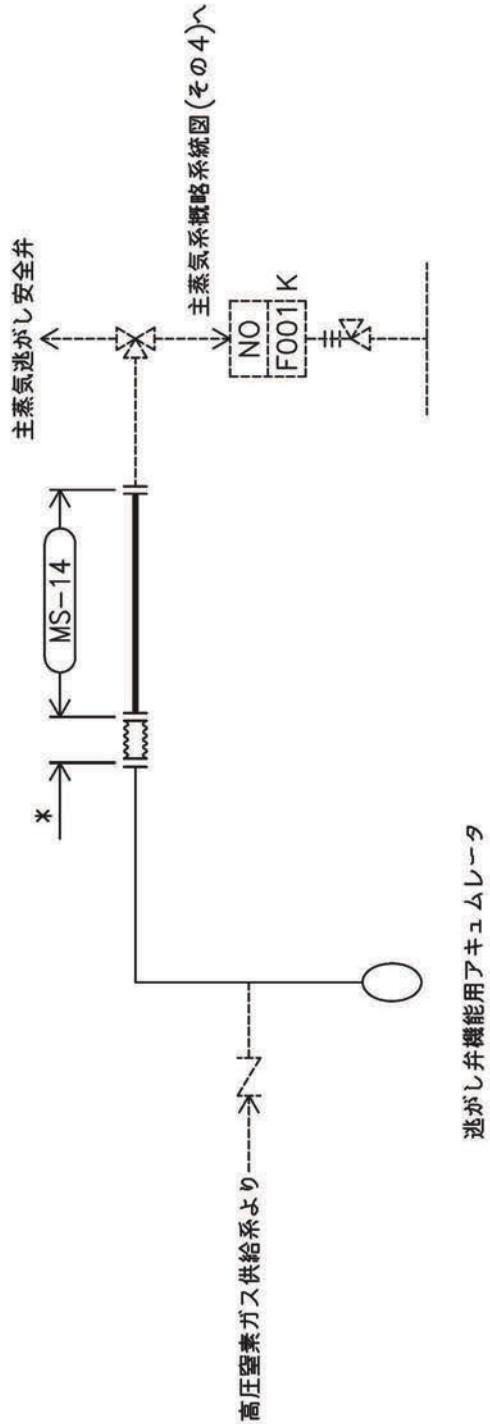
注記\*：高压窒素ガス供給系  
解析モデル上本系統に含める

主蒸気系概略系統図(その12)



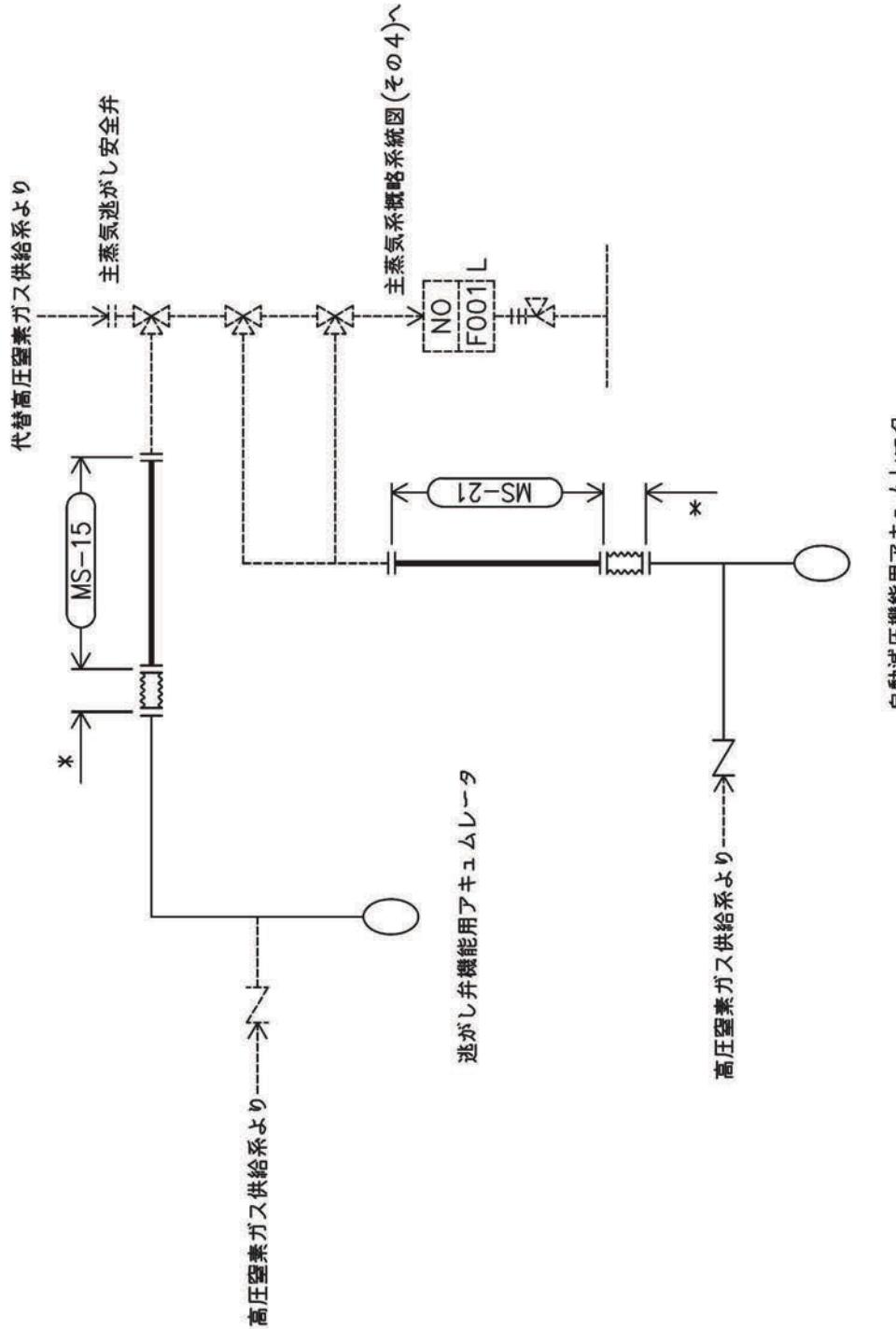
注記\*：高压窒素ガス供給系  
解析モデル上本系統に含める

主蒸気系概略系統図(その13)



注記\*：高压窒素ガス供給系  
解析モデル上本系統に含める

主蒸気系概略系統図(その14)



注記\*：高压窒素ガス供給系  
解析モデル上本系統に含める

主蒸気系概略系統図(その15)

鳥瞰図 MS-001-1/10

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 MS-001-2/10

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** MS-001-3/10

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 MS-001-4/10

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 MS-001-5/10

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 MS-001-6/10

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 MS-001-7/10

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 MS-001-8/10

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

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 MS-001-9/10

鳥瞰図 MS-001-10/10

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 MS-002-1/6**

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 MS-002-2/6

枠囲みの内容は商業機密の範点から公開できません。

**鳥瞰図** MS-002-3/6

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 MS-002-4/6

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 MS-002-5/6

枠囲みの内容は商業機密の範点から公開できません。

鳥瞰図 MS-002-6/6

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 MS-003-1/6

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 MS-003-2/6

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。