

機電分耐震計算書の補足について

目 次

1. 機電設備の耐震計算書の作成について
2. 電気計装設備の固有周期についての補足説明資料
3. 耐震性についての計算書における評価温度の考え方について
4. Bijlaard の方法の適用文献について
5. 配管耐震・応力計算書における計算モデルについて
6. 電気盤等の水平方向の機能維持評価用加速度の設定方法について
7. 再循環系ポンプの軸固着に対する評価について
8. ダクトの耐震計算方法について
9. 原子炉圧力容器の耐震性についての計算書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
10. ECCS ストレーナの評価条件等の整理について
11. 高圧代替注水系ポンプの耐震性についての計算書に関する補足説明資料
12. 制御棒の挿入性評価について
13. 制御棒駆動機構の耐震評価方針について
14. ドレン移送ポンプの耐震性についての計算書に関する補足説明資料
15. 第一ガスタービン発電機の耐震性についての計算書に関する補足説明資料
16. 排除水質量の考慮による応答低減について
17. 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
18. 剛な設備の固有周期の算出について
19. (欠番)
20. 最新知見として得られた減衰定数の採用について (使用済燃料貯蔵ラック)
21. 燃料取替床ブローアウトパネル閉止装置の耐震性について
22. 原子炉補機冷却海水系ポンプの耐震性についての計算書に関する補足説明資料
23. 容器のスロッシングによる影響評価について
24. 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
25. ジルカロイ設計疲労曲線の高燃焼度燃料への適用性について
26. (欠番)
27. 下部端栓溶接部の応力評価に使用する有限要素法解析コードについて
28. 原子炉建屋クレーンの耐震性についての計算書に関する補足説明資料
29. 燃料取替機の耐震性についての計算書に関する補足説明資料
30. 遠隔手動弁操作設備の耐震性についての計算書に関する補足説明資料
31. 5号機原子炉建屋内緊急時対策所 (対策本部) 二酸化炭素吸収装置の耐震性についての計算書に関する補足説明資料
32. (欠番)
33. 配管及び支持構造物の耐震計算に関する補足説明資料

34. 機器・配管系の設備の既工認からの構造変更について
35. 重大事故等条件における下部ドライウェルアクセストンネルスリーブ及び鏡板の耐震評価について
36. クラス MC 容器における一次+二次+ピーク応力の取り扱いについて
37. コリウムシールドの耐震評価における想定について
38. 真空破壊弁の機能維持確認済加速度について
39. 原子炉圧力容器の耐震性についての計算書におけるブラケット類の応力評価について
40. ブラケットのフランジ及び円筒胴との結合部の裕度について
41. 主蒸気管の弾性設計用地震動 S_d での耐震評価について
42. 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
43. 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
44. 主蒸気逃がし安全弁排気管の耐震評価について
45. (欠番)
46. 下部端栓溶接部の有限要素法を用いた解析モデルについて
47. 静的触媒式水素再結合器の触媒カートリッジの固定方法について
48. ドレンタンク架台を剛構造として扱うことの根拠について
49. よう素フィルタ架台を剛構造として扱うことの根拠について
50. クエンチャサポート基礎の設計荷重について
51. 原子炉格納容器電気配線貫通部の設計荷重について
52. 水力学的動荷重の分布について
53. 下部ドライウェルアクセストンネルの耐震・強度計算に関する補足説明資料
54. ボルトの評価断面について
55. 管の耐震評価における地震相対変位の考慮方法について
56. 原子炉圧力容器基礎ボルトの耐震計算に用いる縦弾性係数の比
57. 原子炉格納容器ライナ部の耐震・強度計算に関する補足説明資料
58. ダイヤフラムフロアの耐震・強度計算に関する補足説明資料
59. 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
60. 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
61. 燃料被覆管応力評価におけるモンテカルロ法による統計処理について
62. 原子炉格納容器配管貫通部の耐震計算に関する補足説明資料
63. 原子炉本体の基礎の耐震計算に関する補足説明資料
64. 原子炉圧力容器スタビライザの鉛直地震荷重の考慮について
65. 格納容器圧力逃がし装置主配管の地震相対変位に対する考慮について
66. 主蒸気逃がし安全弁排気管の耐震クラスについて
67. 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
68. 非常用ディーゼル発電設備燃料油系主配管の地震相対変位に対する考慮について
69. 容器の耐震評価に用いるコンクリートと鋼材の縦弾性係数比について

70. 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比倍評価について
71. 原子炉格納容器の地震時のスロッシングに対する考え方について
72. 中性子束計測ハウジング貫通孔の耐震評価省略理由
73. 炉心構造物の耐震・強度評価にて考慮している重大事故等時におけるジェット反力の包絡性
74. ヤング率を設計基準事故と重大事故等とで変更しないことによる評価への影響について

1. 機電設備の耐震計算書の作成について

目次

1. 目的	1
2. 適用範囲	1
3. 基本方針	1
4. 機電設備耐震計算書の分類と構成について	2
5. 耐震計算書記載注意事項	3

参考図書

付録-1	基本方針(添付資料)を呼び込む設備の耐震計算書 (Fパターン「横軸ポンプ」の耐震計算書記載例)
付録-2	基本方針(添付資料)を呼び込む設備の耐震計算書 (Fパターン「容器」の耐震計算書記載例)
付録-3	基本方針(添付資料)を呼び込む設備の耐震計算書 (Fパターン「たて軸ポンプ」の耐震計算書記載例)
付録-4	基本方針(添付資料)を呼び込む設備の耐震計算書 (Fパターン「計器ラック」の耐震計算書記載例)
付録-5	機能維持評価で新たな検討を実施する場合
付録-6	個別に地震応答解析の説明が必要な設備の耐震計算書 (Aパターンの耐震計算書記載例)
付録-7-1	個別に地震応答解析の説明が必要な設備の耐震計算書 (C-1パターン「解析」の耐震計算書記載例)
付録-7-2	個別に地震応答解析の説明が必要な設備の耐震計算書 (C-2パターン「手計算」の耐震計算書記載例)
付録-8	個別に地震応答解析の説明が必要な設備の耐震計算書 (Dパターンの耐震計算書記載例)
付録-9	機能維持評価のみを確認する設備の耐震計算書 (Eパターンの耐震計算書記載例)
付録-10	基本方針(添付資料)を呼び込む設備の耐震計算書 (Fパターン「管」の耐震計算書記載例)

1. 目的

新規制基準を適用するに当たり、建設時の工事計画認可申請等既工認と比べて耐震計算を必要とする設備の種類・数が増加し、これに伴い、記載内容も既工認の記載事項には収まらない多様なものとなった。本資料「機電設備の耐震計算書の作成について」は、耐震計算書を地震応答解析及び応力評価手法等による分類を行い、それぞれの分類において耐震計算書の構成・記載程度について整理することで、耐震計算書の品質向上に資するものである。

本資料及びKK7 補足-001「工事計画認可申請書における本文及び添付書類の作成要領について」（以下「グランドルール」という。）は、耐震計算書作成の手引きとして使用するものであり、設備や評価手法の独自性を踏まえて、本資料と異なる記載を妨げるものではない。

2. 適用範囲

本資料は、柏崎刈羽原子力発電所第7号機の工事計画認可申請における添付書類のうち「V-2耐震性に関する説明書」及び「V-2-別添」の機電設備に適用するものとする。

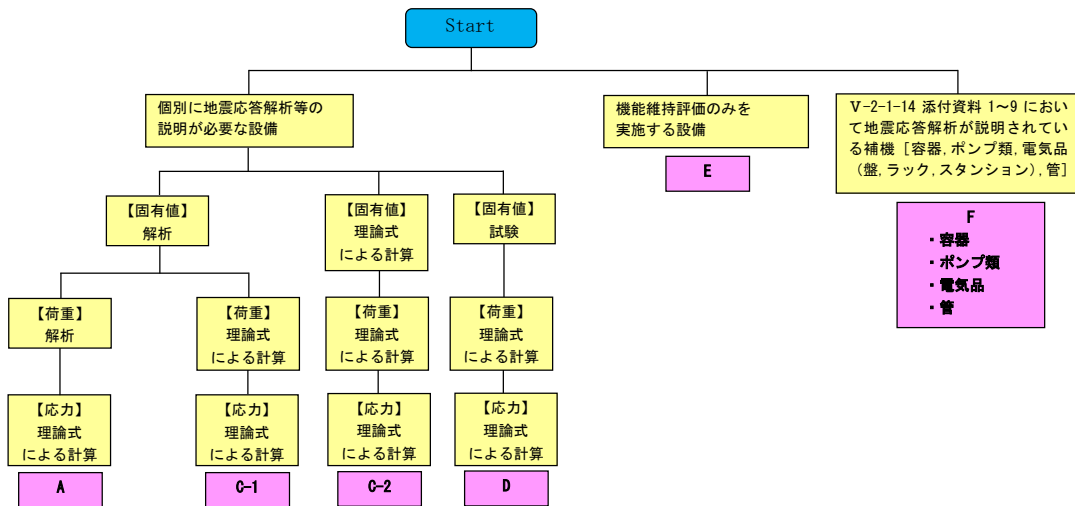
3. 基本方針

耐震計算書の品質向上のため、耐震計算書は評価手法に基づき体系的に分類し、同じ分類に属する耐震計算書においては章構成、内容、用語等をできるだけ統一的な記載とする。具体的には以下の方針に基づいて本資料を作成し、本資料を耐震計算書の記載の手引きとして活用する。

- ・耐震計算書を分類し、分類ごとに章構成をできるだけ統一する。
- ・分類に当たっては耐震計算書分類のフロー図を作成し、これに基づき耐震計算書を分類する。
- ・分類は地震応答解析、応力評価方法等により分類する。

4. 機電設備耐震計算書の分類と構成について

図 4-1 に機電設備耐震計算書の分類と各分類の構成を示す。



パターン	A 【付録-6 参照】	C-1 【付録-7-1 参照】	C-2 【付録-7-2 参照】	D 【付録-8 参照】	E 【付録-9 参照】
該当設備 (例)	水圧制御ユニットなど	可燃性ガス濃度制御系再結合装置など	非常用ディーゼル発電設備など	主蒸気管放射線モニタなど	残留熱除去系熱交換器入口温度など
計算書 構成 (目次)	1. 概要・・・・・・・・・・① 2. 一般事項・・・・・・・・・・② 2.1 配置概要*1 2.2 構造計画 2.3 評価方針 2.4 適用基準 2.5 記号の説明 2.6 計算精度と数値の丸め方 3. 評価部位・・・・・・・・・・③ 4. 地震応答解析及び構造強度評価・・・・・・・・・・⑤ 4.1 地震応答解析及び構造強度評価方法 4.2 荷重の組合せ及び許容応力 4.3 解析モデル及び諸元 4.4 固有周期 4.5 設計用地震力 4.6 計算方法 4.7 計算条件 4.8 応力の評価 5. 機能維持評価*2, *3, ・・・・⑧ 5.1 (動的 or 電氣的) 機能維持評価方法 6. 評価結果*4 ・・・・・・⑩ 6.1 設計基準対象施設としての評価結果 6.2 重大事故等対処設備としての評価結果	1. 概要・・・・・・・・・・① 2. 一般事項・・・・・・・・・・② 2.1 配置概要*1 2.2 構造計画 2.3 評価方針 2.4 適用基準 2.5 記号の説明 2.6 計算精度と数値の丸め方 3. 評価部位・・・・・・・・・・③ 4. 固有周期・・・・・・・・・・④ 4.1 固有値解析方法 4.2 解析モデル及び諸元 4.3 固有値解析結果 5. 構造強度評価・・・・・・・・・・⑥ 5.1 構造強度評価方法 5.2 荷重の組合せ及び許容応力 5.3 設計用地震力 5.4 計算方法 5.5 計算条件 5.6 応力の評価 6. 機能維持評価*2, *3, ・・・・⑧ 6.1 (動的 or 電氣的) 機能維持評価方法 7. 評価結果*4 ・・・・・・⑩ 7.1 設計基準対象施設としての評価結果 7.2 重大事故等対処設備としての評価結果	1. 概要・・・・・・・・・・① 2. 一般事項・・・・・・・・・・② 2.1 配置概要*1 2.2 構造計画 2.3 評価方針 2.4 適用基準 2.5 記号の説明 2.6 計算精度と数値の丸め方 3. 評価部位・・・・・・・・・・③ 4. 固有周期・・・・・・・・・・④ 4.1 固有周期の計算方法 4.2 固有周期の計算条件 4.3 固有周期の計算結果 5. 構造強度評価・・・・・・・・・・⑥ 5.1 構造強度評価方法 5.2 荷重の組合せ及び許容応力 5.3 設計用地震力 5.4 計算方法 5.5 計算条件 5.6 応力の評価 6. 機能維持評価*2, *3, ・・・・⑧ 6.1 (動的 or 電氣的) 機能維持評価方法 7. 評価結果*4 ・・・・・・⑩ 7.1 設計基準対象施設としての評価結果 7.2 重大事故等対処設備としての評価結果	1. 概要・・・・・・・・・・① 2. 一般事項・・・・・・・・・・② 2.1 配置概要*1 2.2 構造計画 2.3 評価方針 2.4 適用基準 2.5 記号の説明 2.6 計算精度と数値の丸め方 3. 評価部位・・・・・・・・・・③ 4. 固有周期・・・・・・・・・・④ 4.1 基本方針 4.2 固有周期の算出方法 4.3 固有周期の算出結果 5. 構造強度評価・・・・・・・・・・⑥ 5.1 構造強度評価方法 5.2 荷重の組合せ及び許容応力 5.3 設計用地震力 5.4 計算方法 5.5 計算条件 5.6 応力の評価 6. 機能維持評価*2, *3, ・・・・⑧ 6.1 (動的 or 電氣的) 機能維持評価方法 7. 評価結果*4 ・・・・・・⑩ 7.1 設計基準対象施設としての評価結果 7.2 重大事故等対処設備としての評価結果	1. 概要・・・・・・・・・・① 2. 一般事項・・・・・・・・・・② 2.1 配置概要*1 2.2 構造計画 2.3 評価方針 2.4 適用基準 3. 評価部位・・・・・・・・・・③ 4. 機能維持評価・・・・・・・・・・⑨ 4.1 機能維持評価用加速度 4.2 機能確認加速度 5. 評価結果*4 ・・・・・・⑩ 5.1 設計基準対象施設としての評価結果 5.2 重大事故等対処設備としての評価結果
パターン	F (横軸ポンプ) 【付録-1 参照】	F (容器) 【付録-2 参照】	F (たて軸ポンプ類) 【付録-3 参照】	F (電気品, 盤, ラック, スタンション) 【付録-4 参照】	F (管) 【付録-10 参照】
該当設備 (例)	燃料プール冷却浄化系ポンプ, 非常用ガス処理系排風機など	ほう酸水注入系貯蔵タンク, 燃料プール冷却浄化系熱交換器など	残留熱除去系ポンプなど	AM用直流 125V 充電器など	配管
計算書 構成 (目次)	1. 概要・・・・・・・・・・① 2. 一般事項・・・・・・・・・・② 2.1 配置概要*1 2.2 構造計画 2.3 適用基準*1 3. 構造強度評価・・・・・・・・・・⑦ 3.1 構造強度評価方法 3.2 荷重の組合せ及び許容応力 3.3 計算条件 4. 機能維持評価*3 ・・・・・・⑧ 4.1 動的機能維持評価方法 5. 評価結果*4 ・・・・・・⑩ 5.1 設計基準対象施設としての評価結果 5.2 重大事故等対処設備としての評価結果	1. 概要・・・・・・・・・・① 2. 一般事項・・・・・・・・・・② 2.1 配置概要*1 2.2 構造計画 2.3 適用基準*1 3. 固有周期 3.1 固有周期の計算 4. 構造強度評価・・・・・・・・・・⑦ 4.1 構造強度評価方法 4.2 荷重の組合せ及び許容応力 4.3 計算条件 5. 評価結果*4 ・・・・・・⑩ 5.1 設計基準対象施設としての評価結果 5.2 重大事故等対処設備としての評価結果	1. 概要・・・・・・・・・・① 2. 一般事項・・・・・・・・・・② 2.1 配置概要*1 2.2 構造計画 2.3 適用基準*1 3. 固有値解析及び構造強度評価 3.1 固有値解析及び構造強度評価方法 3.2 荷重の組合せ及び許容応力 3.3 解析モデル及び諸元 3.4 固有周期 3.5 設計用地震力 3.6 計算条件 4. 機能維持評価*3 ・・・・・・⑧ 4.1 動的機能維持評価方法 5. 評価結果*4 ・・・・・・⑩ 5.1 設計基準対象施設としての評価結果 5.2 重大事故等対処設備としての評価結果	1. 概要・・・・・・・・・・① 2. 一般事項・・・・・・・・・・② 2.1 配置概要*1 2.2 構造計画 2.3 適用基準*1 3. 固有周期 3.1 固有周期の算出 4. 構造強度評価・・・・・・・・・・⑦ 4.1 構造強度評価方法 4.2 荷重の組合せ及び許容応力 4.3 計算条件 5. 機能維持評価*3 ・・・・・・⑧ 5.1 電氣的機能維持評価方法 6. 評価結果*4 ・・・・・・⑩ 6.1 設計基準対象施設としての評価結果 6.2 重大事故等対処設備としての評価結果	1. 概要・・・・・・・・・・① 2. 概略系統図及び鳥瞰図 2.1 概略系統図 2.2 鳥瞰図 3. 計算条件 3.1 計算方法 3.2 荷重の組合せ及び許容応力状態 3.3 設計条件 3.4 材料及び許容応力 3.5 設計用地震力 4. 解析結果及び評価 4.1 固有周期及び設計震度 4.2 評価結果 4.2.1 管の応力評価結果 4.2.2 支持構造物評価結果 4.2.3 動的機能維持評価結果 4.2.4 代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果

注記*1: 波及的影響を及ぼすおそれのある施設のみ記載
 *2: 動的又は電氣的機能維持評価が必要な設備のみ記載
 *3: 機能維持評価で詳細評価が必要な場合 (機能確認加速度を超えた場合) の記載は付録-5 を参照する。
 *4: 設計基準対象施設単独又は重大事故等対処設備単独の場合は該当する項目のみ記載する。
 *5: 各計算書の目次は, グランドルールに従った章構成とする。

図 4-1 機電設備耐震計算書の分類と各分類の構成

図4-1は各耐震計算書の第1章「概要」から最終章「評価結果」に至るまでの基本的な章構成、主な記載内容を示している。フローパターンはA～Fの種類があり、各耐震計算書は概ねこれらのフローパターンに分類することができるような記載とする。設備の特性上、特殊な評価が必要な場合でフローパターンに分類することができなくても本資料の目的を踏まえ、記載の品質向上を図る。

5. 耐震計算書記載注意事項

以降は、柏崎刈羽原子力発電所第7号機の耐震計算書（機電分）（以下、耐震計算書という。）における記載項目、様式及び耐震計算書作成上の注意事項について整理し、耐震計算書の作成上の注意事項としてまとめたものである。なお、具体的な記載例は参考図書に示す。

5.1 耐震計算書の全般的な注意事項

○評価手法について

- ・自プラント既工認の記載内容から変更がある場合は、その内容が分かるように記載する。自社他プラントや既往研究の評価手法を引用する場合は、参照する工認書類等を記載する。なお、他社プラント工認で適用実績がある評価手法を用いる場合においても、自社として初めての適用となる場合は内容を省略せずに記載する。
- ・評価手法が既工認の記載事項から変更がなく、詳細な記載を省略する場合は、参照する工認書類等を記載する。

○評価対象（機器及び部位）、評価内容について

- ・複数の評価対象に対して代表で評価する場合は、評価対象の母集団及び代表選定の考え方（条件が厳しい、すべて評価の上代表として記載するなど）の概要を計算書に記載する。
- ・評価を省略する場合は、その理由を記載する（変更がない、他で包含されているなど）。
- ・評価に当たり必要となる記号及び数値を記載する。

○耐震計算書中で「設備分類」として、設計基準拡張設備の記載が必要な場合、次のような設備名及び略称記載をする。

- ・設備名：常設重大事故防止設備（設計基準拡張）、常設重大事故緩和設備（設計基準拡張）、
- ・略称：常設／防止（DB拡張）、常設／緩和（DB拡張）、

5.2 耐震計算書の各項目の注意事項

5.2.1 「①概要」について

「概要」は「目的」、「評価の概要」、「設計基準対象施設としての重要度分類」、「重大事故等対処設備としての設備区分」等を記載することを目的としている。

- ・各計算書に記載する「概要」は評価目的（「十分な構造強度及び電氣的機能維持を有していることを説明するものである。」等）を明確にし「評価結果」の章においては評価目的に対応した結論（「設計用地震力に対して十分な構造強度及び電氣的機能を有していることを確認した。」、「十分な構造強度及び止水性を有していることを確認した。」、「波及的影響を及ぼさないことを確認した。」等）を記載する。
- ・機能維持評価について詳細評価する場合はその旨を記載する。
- ・関連する上位文書があれば記載する。

- ・V-2-1-14「計算書作成の方法」(以下「基本方針(添付資料)」という。)を呼び込む設備の計算書(容器,ポンプ類,電気品)については基本方針(添付資料)のフォーマットが使用できることについて構造上等からの適用性根拠を記載する。

例)

～○○ポンプは横軸ポンプであり～

- ・計算書の対象となる機器の名称が系統名や設備名を含まない場合には、「概要」の初出箇所ですべて系統名や設備名を補うことで対象を明確にする。ただし、管や弁の計算書を除く。

例)

空気だめ → 非常用ディーゼル発電設備の空気だめ

ドレンタンク → 格納容器圧力逃がし装置のドレンタンク

5.2.2 「②一般事項」について

「一般事項」においては、「配置概要(波及的影響を及ぼすおそれのある施設に係る設備のみ記載)」、「構造計画」、「評価方針」、「適用基準」、「記号の説明」、「計算精度と数値の丸め方」を記載し、全体ストーリーを説明することを目的としている。

基本方針(添付資料)を呼び込む設備の耐震計算書においては、基本方針(添付資料)に記載している項目を耐震計算書に記載する必要はない(以降の頁についても同様に基本方針に記載されている項目を耐震計算書に記載する必要はない)。ただし、波及的影響を及ぼすおそれのある施設に係る設備で基本方針(添付資料)に記載されていない「適用基準」がある場合は記載する。

- ・「配置概要」では、各設備の設置箇所を説明する。
- ・「構造計画」では、「計画の概要」及び「概略構造図」により、「主体構造」から「支持構造物」、据付部(ボルト,溶接部)に至るまでの荷重伝播経路を説明する。
- ・「構造計画」では、「主体構造」を要目表の表現で記載する場合、必要に応じて耐震計算書のパターンの表現(横軸ポンプ,スカート支持たて置円筒容器など)を含む表現を()付で記載する。
- ・「構造計画」では、「計画の概要」と「概略構造図」の説明においては用語を統一する(以降の頁についても同様に用語の整合性をとる)。
- ・「構造計画」では、据付ボルトが後施工の場合は「概略構造図」においてアンカの種類(メカニカルアンカ,ケミカルアンカ)を記載する。
- ・「構造計画」では、支持部が溶接の場合は溶接であることが分かるように「概略構造図」において溶接線を記載する。
- ・「評価方針」では、「構造強度は応力等が許容限界以内であること」、「機能維持確認は機能確認済加速度以下であること」等のような方法で確認するかを記載する。
- ・「評価方針」では、原則として評価フロー図を記載し(評価手法が既工認の記載事項から変更がなく,詳細な記載を省略するとした場合は省略可),固有周期を求めた後に設計用地震力を定めることを示す。
- ・「評価方針」では、ポンプ振動等を考慮する必要がある設備の場合は耐震評価フローにお

いて「機械的荷重」の項目を記載する。

- ・「評価方針」では、屋外設備などの自然現象による荷重を考慮する必要がある設備の場合は耐震評価フローにおいてその旨の項目及び考え方の注記を記載する。

例)

追加項目：自然現象による荷重の算定 ・常時荷重

考え方：常時荷重は、自重，風荷重を考慮するものとする。また，上面面積は小さく，積雪荷重はわずかであるため，積雪荷重を含めない。

- ・「適用基準」では，計算書において準拠する規格及び基準について具体的な規格番号，名称，及び制定又は改訂年度も含め記載する。
- ・「記号の説明」では，「記号」，「記号の説明」，「単位」を記載する。
- ・「計算精度と数値の丸め方」では，「数値の種類」，「単位」，「処理桁」，「処理方法」，「表示桁」を記載する。

5.2.3 「③評価部位」について

耐震評価を行う部位を明確にすることを目的としている。

- ・5.2.2「②一般事項」の「構造計画」で示した部位に対し，評価対象を選定している理由を記載する。
- ・複数の評価対象に対して代表で評価する場合は，評価対象の母集団及び代表選定の考え方（条件が厳しい，すべて評価の上代表として記載するなど）の概要を計算書に記載する。

5.2.4 「④固有周期」について

固有値を求めることを目的としている。固有値の求め方及び固有周期を記載する。

- ・解析モデルを用いて固有周期を算出する場合（C-1 他）において，「固有値解析方法」，「解析モデル及び諸元」，「固有値解析結果」を記載する。
 - －「固有値解析方法」では，適用するモデル（三次元 FEM モデル等），使用する要素（板要素，はり要素等）を記載する。
 - －「解析モデル及び諸元」では，内装品・取付け器具がある場合の解析モデル上での扱い（質量や重心位置等の計算条件）を記載する。
 - －「解析モデル及び諸元」では，基礎（据付）ボルト部をモデル化していない場合は「基礎（据付）ボルト部は剛体として評価する。」と記載する。
 - －「解析モデル及び諸元」では，モデル図，解析モデルの諸元を記載する。モデル図は，必要に応じ，どの部分のモデルかを示す。対称性等を考慮した部分モデル（1/2 モデル等）は考え方を記載する。諸元は，モデルの要素数，節点数，拘束条件（完全固定，並進方向固定／自由，回転方向固定／自由，ピン支持等）を含め記載する。物性値（縦弾性係数，ポアソン比等）はモデル化した材料が複数あればそれぞれに記載する（ボルトをモデル化しているなら，ボルトの物性値を記載する。）。
 - －「解析モデル及び諸元」では，最後の記載項目として，解析に用いる計算機プログラムを記載する。

- 「固有値解析結果」では、固有周期を記載するとともに、柔構造の場合はその振動モード図及び刺激係数（刺激係数の正規化方法を含む）を記載する。振動モード図は、最大で3次モードまでを、又は、各方向の卓越モードを代表として記載する。
- 理論式を用いて固有値を求める場合（C-2）において、「固有周期の計算方法」、「固有周期の計算条件」、「固有周期の計算結果」を記載する。
 - 「固有周期の計算方法」では、適用するモデル（1質点系モデル等）、モデル図、計算式を記載する。
 - 「固有周期の計算条件」では、各項目に対する記号、単位及び数値等を記載する。
- 固有周期を振動試験等で求める場合（D）において、「基本方針」、「固有周期の算出方法」、「固有周期の算出結果」を記載する。
 - 「基本方針」では、試験名称を記載する。

例)

計器スタンションの固有周期は、振動試験（加振試験）にて求める。

【類似品の結果を流用する場合の記載例】

計器スタンションの固有周期は、構造が同等であり、同様な振動特性をもつ計器スタンションに対する振動試験（加振試験）の結果算定された固有周期を使用する。

- 「固有周期の算出方法」では、試験方法を記載する。

5.2.5 「⑤地震応答解析及び構造強度評価」について

地震応答解析、構造強度評価の方法及びそれらに使用する情報を記載することを目的としている。

- 下記の項目を記載する。
 - 地震応答解析及び構造強度評価方法
 - 荷重の組合せ及び許容応力
 - 解析モデル及び諸元
 - 固有周期
 - 設計用地震力
 - 計算方法
 - 計算条件
 - 応力の評価
- 「地震応答解析及び構造強度評価方法」には以下について記載する。
 - 適用するモデル（三次元 FEM モデル等）、使用する要素（板要素、はり要素等）を記載する。
 - 公称値を使用する旨を記載する。
 - 内装品・取付け器具がある場合、解析モデル上での扱い（質量や重心位置等の計算条件）を記載する。
 - 基礎（据付）ボルト部をモデル化していない場合は、「基礎（据付）ボルト部は剛体として評価する。」と記載する。

- ・「解析モデル及び諸元」では、モデル図、解析モデルの諸元を記載する。モデル図は、必要に応じ、どの部分のモデルかを示す。対称性等を考慮した部分モデル（1/2モデル等）は考え方を記載する。諸元は、モデルの要素数、節点数、拘束条件（完全固定、並進方向固定／自由、回転方向固定／自由、ピン支持等）を含め記載する。物性値（縦弾性係数、ポアソン比等）はモデル化した材料が複数あればそれぞれに記載する（ボルトをモデル化しているなら、ボルトの物性値を記載する。）。また、最後の記載項目として、解析に用いる計算機プログラムを記載する。
- ・固有値解析を実施する場合は、固有周期を記載するとともに、柔構造の場合はその振動モード図及び刺激係数（刺激係数の正規化方法を含む）を記載する。振動モード図は、最大で3次モードまでを、又は、各方向の卓越モードを代表として記載する。
- ・建屋壁により支持される機器、建屋中間階に設置される機器の設計用地震力は、当該機の設置される上下階のいずれか大きい方を用いる。
- ・応力の評価に使用する解析の結果を記載する（応力計算式を用いて手計算できる程度）。
- ・許容応力を記載するすべての表に「当該の応力が生じない場合、規格基準で省略可能とされている場合及び他の応力で代表可能である場合は評価を省略する。」の注記を記載する。

5.2.6 「⑥構造強度評価」について

応力評価の方法、応力評価に使用する情報を記載することを目的としている。

- ・下記の項目を必要に応じて記載する。
 - 構造強度評価方法
 - 荷重の組合せ及び許容応力
 - 設計用地震力
 - 計算方法
 - 計算条件
 - 応力の評価
- ・記載時の注意事項については5.2.5「⑤地震応答解析及び構造強度評価」を参照。

5.2.7 「⑦構造強度評価」について

応力評価の方法、応力評価に使用する情報を記載することを目的としている。

- ・下記の項目を記載する。手計算で計算するものは、計算に用いる全ての記号の値を記載する（本文中又は計算結果の表中に記載）。
 - 構造強度評価方法
 - 荷重の組合せ及び許容応力
 - 計算条件
- ・基本方針（添付資料）を呼び込む設備の計算書（容器、ポンプ類、電気品）については評価に使用する基本方針（添付資料）を記載する。
- ・その他の記載時の注意事項については5.2.5「⑤地震応答解析及び構造強度評価」を参

照。

- ・耐震クラスがSクラスのもので、基準地震動 S_s で許容応力状態ⅢAS の評価をし、弾性設計用地震動 S_d での評価を省略する場合は、その旨を記載する。

5.2.8 「⑧機能維持評価」について

機能維持評価方法について説明することを目的としている。

- ・機能維持評価用加速度*と機能確認済加速度との比較評価を実施し、必要に応じて J E A G 4 6 0 1 に記載の詳細評価を実施する。
- ・ J E A G 4 6 0 1 の詳細評価を実施する場合、評価項目ごとに個別の評価書として章の構成を行い必要な内容を記載する。
- ・機能維持評価方法の説明が必要な場合の記載は付録-5 を参考とする。

注記*：用語は、「評価用加速度」ではなく、「機能維持評価用加速度」とする。

5.2.9 「⑨機能維持評価」について

機能維持評価のみ確認する設備の機能維持評価の方法及び条件について説明することを目的としている。

- ・「機能維持評価用加速度*」では、機能維持評価用加速度の根拠等を記載する。
- ・「機能確認済加速度」では、加振試験に用いる加速度、加振試験の条件等を記載する。

注記*：用語は、「評価用加速度」ではなく、「機能維持評価用加速度」とする。

5.2.10 「⑩評価結果」について

設計基準対象施設としての評価結果、重大事故等対処設備としての評価結果を記載することを目的としている。

- ・評価結果においては「①概要」に記載の評価目的に対応した結論を記載する。

例)

「設計用地震力に対して十分な構造強度及び電氣的機能を有していることを確認した。」

「十分な構造強度及び止水性を有していることを確認した。」

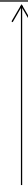
「波及的影響を及ぼさないことを確認した。」

付録-1：基本方針（添付資料）を呼び込む設備の耐震計算書
（Fパターン「横軸ポンプ」の耐震計算書記載例）

V-○-○-○ ○○○ポンプの耐震性についての計算書

目 次

1. 概要	1
2. 一般事項	1
2.1 構造計画	1
3. 構造強度評価	3
3.1 構造強度評価方法	3
3.2 荷重の組合せ及び許容応力	3
3.3 計算条件	3
4. 機能維持評価	8
4.1 動的機能維持評価方法	8
5. 評価結果	9
5.1 設計基準対象施設としての評価結果	9



DB+SAの場合

5.1 設計基準対象施設としての評価結果	9
5.2 重大事故等対処設備としての評価結果	9

1. 概要

本計算書は、V-2-1-9「機能維持の基本方針」にて設定している構造強度及び機能維持の設計方針に基づき、〇〇〇ポンプ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。

〇〇〇ポンプは、設計基準対象施設においてはSクラス施設に分類される。以下、設計基準対象施設としての構造強度評価及び動的機能維持評価を示す。

なお、〇〇〇ポンプは、V-2-1-14「計算書作成の方法」に記載の横軸ポンプであるため、V-2-1-14「計算書作成の方法 添付資料-1 横軸ポンプの耐震性についての計算書作成の基本方針」に基づき評価を実施する。

下線 (〇〇) は動的機能維持評価が必要な機器の場合

2. 一般事項

2.1 構造計画

〇〇〇ポンプの構造計画を表 2-1 に示す。

DB+SAの場合

〇〇〇ポンプは、設計基準対象施設においてはSクラス施設に、重大事故等対処設備においては常設耐震重要重大事故防止設備及び常設重大事故緩和設備に分類される。以下、設計基準対象施設及び重大事故等対処設備としての構造強度評価及び動的機能維持評価を示す。

2.1 配置概要

波及的影響を及ぼすおそれのある施設の耐震計算書のみ対象とする。

波及的影響を及ぼすおそれのある施設に係る設備の設置箇所を説明する。

その場合は、目次にも本項目を記載する。

2.3 適用基準

波及的影響を及ぼすおそれのある施設の耐震計算書のみ対象とする。

波及的影響を及ぼすおそれのある施設に係る設備でV-2-1-14「計算書作成の方法 添付資料-1 横軸ポンプの耐震性についての計算書作成の基本方針」に記載されていない「適用基準」がある場合は記載する。その場合は、目次にも本項目を記載する。

↑

波及的影響を及ぼすおそれのある施設の耐震計算書の目次構成は、「2.1 配置概要」、「2.2 構造計画」、「2.3 適用基準」となる。

表 2-1 構造計画

計画の概要		概略構造図
基礎・支持構造	主体構造	
<p>ポンプはポンプベースに固定され、ポンプベースは基礎ボルトで基礎に据え付ける。</p>	<p>往復形 (往復形横軸ポンプ)</p>	
<p>要目表の表現「往復形」に加え、耐震計算書 F パターンの表現「横軸ポンプ」を含む表現を () 付で記載する。</p>		

3. 構造強度評価

3.1 構造強度評価方法

〇〇〇ポンプの構造強度評価は、V-2-1-14「計算書作成の方法 添付資料-1 横軸ポンプの耐震性についての計算書作成の基本方針」に記載の耐震計算方法に基づき行う。

3.2 荷重の組合せ及び許容応力

3.2.1 荷重の組合せ及び許容応力状態

〇〇〇ポンプの荷重の組合せ及び許容応力状態のうち設計基準対象施設の評価に用いるものを表 3-1 に示す。

DB + SA の場合

〇〇〇〇ポンプの荷重の組合せ及び許容応力状態のうち設計基準対象施設の評価に用いるものを表〇-〇に、重大事故等対処設備の評価に用いるものを表〇-〇に示す。

3.2.2 許容応力

〇〇〇ポンプの許容応力は、V-2-1-9「機能維持の基本方針」に基づき表 3-2 のとおりとする。

3.2.3 使用材料の許容応力評価条件

〇〇〇ポンプの使用材料の許容応力評価条件のうち設計基準対象施設の評価に用いるものを表 3-4 に示す。

DB + SA の場合

〇〇〇ポンプの使用材料の許容応力評価条件のうち設計基準対象施設の評価に用いるものを表〇-〇に、重大事故等対処設備の評価に用いるものを表〇-〇に示す。

3.3 計算条件

応力計算に用いる計算条件は、本計算書の【〇〇〇ポンプの耐震性についての計算結果】の設計条件及び機器要目に示す。

表 3-1 荷重の組合せ及び許容応力状態（設計基準対象施設）

施設区分		機器名称	耐震重要度分類	機器等の区分	荷重の組合せ	許容応力状態
〇〇系統施設	〇〇設備	〇〇〇ポンプ	S	クラス〇ポンプ*	$D + P_D + M_D + S_d^*$	Ⅲ _A S
					$D + P_D + M_D + S_s$	Ⅳ _A S

注記*：クラス〇ポンプの支持構造物を含む。

(DB + SAの場合、以下を追加)

表 3-〇 荷重の組合せ及び許容応力状態（重大事故等対処設備）

施設区分		機器名称	設備分類 ^{*1}	機器等の区分	荷重の組合せ	許容応力状態
〇〇系統施設	〇〇設備	〇〇〇ポンプ	常設耐震／防止 常設／緩和	重大事故等 クラス〇ポンプ*2	$D + P_D + M_D + S_s^{*3}$	Ⅳ _A S
					$D + P_{SAD} + M_{SAD} + S_s$	V _A S (V _A Sとして Ⅳ _A Sの許容限界 を用いる。)

注記*1：「常設耐震／防止」は常設耐震重要重大事故防止設備，「常設／防止」は常設耐震重要重大事故防止設備以外の常設重大事故防止設備，
「常設／緩和」は常設重大事故緩和設備，「常設／防止(D B 拡張)」は常設重大事故防止設備（設計基準拡張），「常設／緩和(D B 拡張)」は常設重大事故緩和設備（設計基準拡張）を示す。

*2：重大事故等の支持構造物を含む。

*3：「 $D + P_{SAD} + M_{SAD} + S_s$ 」の評価に包絡されるため，評価結果の記載を省略する。

該当する設備分類のみ記載する。

・DB+SAの場合を示す。
 [・DB単独の場合は、許容応力（クラス2，3支持構造物）
 ・SA単独の場合は、許容応力（重大事故等クラス2支持構造物）とする。]

表 3-2 許容応力（クラス2，3支持構造物及び重大事故等クラス2支持構造物）

許容応力状態	許容限界*1, *2 (ボルト等)	
	一次応力	
	引張り	せん断
ⅢAS	$1.5 \cdot f_t$	$1.5 \cdot f_s$
ⅣAS	$1.5 \cdot f_t^*$	$1.5 \cdot f_s^*$
ⅤAS (ⅤASとしてⅣASの許容限界を用いる。)		

注記*1：応力の組合せが考えられる場合には、組合せ応力に対しても評価を行う。

*2：当該の応力が生じない場合、規格基準で省略可能とされている場合及び他の応力で代表可能である場合は評価を省略する。

DB+SAの場合は、ⅤASを追加する。

許容応力を記載するすべての表に「当該の応力が生じない場合、規格基準で省略可能とされている場合及び他の応力で代表可能である場合は評価を省略する。」の注記を記載する。

オーステナイト系ステンレス鋼及び高ニッケル合金に該当する場合は記載する。

表 3-4 使用材料の許容応力評価条件 (設計基準対象施設)

評価部材	材料	温度条件 (°C)		S _y (MPa)	S _u (MPa)	S _y (RT) (MPa)
基礎ボルト	○○* (*mm<径≤*mm)	周囲環境温度				—
ポンプ取付ボルト	○○* (*mm<径≤*mm)	最高使用温度				—
原動機取付ボルト	○○* (*mm<径≤*mm)	周囲環境温度				—
減速機取付ボルト	○○* (*mm<径≤*mm)	最高使用温度				—

注記* : ●●相当

施設時の J I S 材料記号と設計・建設規格における J I S 材料記号が異なる場合には、注記に設計・建設規格における J I S 材料記号を記載する。

厚さ、径等による強度区分がある場合は、該当する強度区分を記載する。

(DB+SAの場合、以下を追加)

オーステナイト系ステンレス鋼及び高ニッケル合金に該当する場合は記載する。

表 3-○ 使用材料の許容応力評価条件 (重大事故等対処設備)

評価部材	材料	温度条件 (°C)	S _y (MPa)	S _u (MPa)	S _y (RT) (MPa)
基礎ボルト	○○* (**mm<径≤**mm)	周囲環境温度			—
ポンプ取付ボルト	○○* (**mm<径≤**mm)	最高使用温度			—
原動機取付ボルト	○○* (**mm<径≤**mm)	周囲環境温度			—
減速機取付ボルト	○○* (**mm<径≤**mm)	最高使用温度			—

注記* : ●●相当

施設時の J I S 材料記号と設計・建設規格における J I S 材料記号が異なる場合には、注記に設計・建設規格における J I S 材料記号を記載する。

厚さ、径等による強度区分がある場合は、該当する強度区分を記載する。

4. 機能維持評価

4.1 動的機能維持評価方法

〇〇〇ポンプの動的機能維持評価は、V-2-1-14「計算書作成の方法 添付資料-1 横軸ポンプの耐震性についての計算書作成の基本方針」に記載の評価方法に基づき行う。

〇〇〇ポンプは地震時動的機能維持が確認された機種と類似の構造及び振動特性であるため、V-2-1-9「機能維持の基本方針」に記載の機能確認済加速度を適用する。機能確認済加速度を表4-1に示す。

表 4-1 機能確認済加速度 (×9.8 m/s²)

評価部位	形式	方向	機能確認済加速度
〇〇〇式ポンプ	〇〇〇	水平	*.*
		鉛直	*.*
原動機	〇〇〇	水平	*.*
		鉛直	*.*

5. 評価結果

5.1 設計基準対象施設としての評価結果

〇〇〇ポンプの設計基準対象施設としての耐震評価結果を以下に示す。発生値は許容限界を満足しており、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確認した。

(1) 構造強度評価結果

構造強度評価の結果を次頁以降の表に示す。

(2) 機能維持評価結果

動的機能維持評価の結果を次頁以降の表に示す。

(DB + SAの場合、以下を追加)

5.2 重大事故等対処設備としての評価結果

〇〇〇ポンプの重大事故等時の状態を考慮した場合の耐震評価結果を以下に示す。発生値は許容限界を満足しており、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確認した。

(1) 構造強度評価結果

構造強度評価の結果を次頁以降の表に示す。

(2) 機能維持評価結果

動的機能維持評価の結果を次頁以降の表に示す。

【○○○ポンプの耐震性についての計算結果】

1. 設計基準対象施設

設計震度をとっている床レベルを記載する。

1.1 設計条件

機器名称	耐震重要度分類	据付場所及び床面高さ (m)	固有周期(s)		弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度		基準地震動 S _s		ポンプ振動 による震度	最高使用温度 (°C)	周囲環境温度 (°C)
			水平方向	鉛直方向	水平方向 設計震度	鉛直方向 設計震度	水平方向 設計震度	鉛直方向 設計震度			
○○○ポンプ	S	建屋 T. M. S. L. *1	—*2	—*2	C _H =	C _V =	C _H =	C _V =	C _P =		

注記*1：基準床レベルを示す。

*2：固有周期は十分に小さく、計算は省略する。

1.2 機器要目

部材	m _i (kg)	h _i (mm)	ℓ _{1i} *1 (mm)	ℓ _{2i} *1 (mm)	d _i (mm)	A _{bi} (mm ²)	n _i	n _{fi} *1
基礎ボルト (i=1)					(M)			
ポンプ取付ボルト (i=2)					(M)			
原動機取付ボルト (i=3)					(M)			
減速機取付ボルト (i=4)					(M)			

ボルト径を記載する。

ボルトの評価温度を記載する。
なお、使用しない場合は、「—」
とする。

厚さ、径等による強度区分がある場合は、
該当する強度区分を記載する。

部材	S _{yi} (MPa)	S _{ui} (MPa)	F _i (MPa)	F _i * (MPa)	転倒方向		M _p (N・mm)
					弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s	
基礎ボルト (i=1)	*2 (**mm < 径 ≤ **mm)	*2					
ポンプ取付ボルト (i=2)	*3 (**mm < 径 ≤ **mm)	*3					
原動機取付ボルト (i=3)	*3 (**mm < 径 ≤ **mm)	*3					
減速機取付ボルト (i=4)	*3 (**mm < 径 ≤ **mm)	*3					

M_pが生じない場合は「—」とする。

H _p (μm)	N (rpm)

注記*1：各ボルトの機器要目における上段は軸直角方向転倒に対する評価時の要目を示し、下段は軸方向転倒に対する評価時の要目を示す。

*2：周囲環境温度で算出

*3：最高使用温度で算出

1.3 計算数値

1.3.1 ボルトに作用する力

(単位：N)

部材	F _{b i}		Q _{b i}	
	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s
基礎ボルト (i=1)				
ポンプ取付ボルト (i=2)				
原動機取付ボルト (i=3)				
減速機取付ボルト (i=4)				

1.4 結論

1.4.1 ボルトの応力

(単位：MPa)

部材	材料	応力	弾性設計用地震動S _d 又は静的震度		基準地震動S _s	
			算出応力	許容応力	算出応力	許容応力
基礎ボルト (i=1)		引張り	$\sigma_{b1} =$	$f_{ts1} = *$	$\sigma_{b1} =$	$f_{ts1} = *$
		せん断	$\tau_{b1} =$	$f_{sb1} =$	$\tau_{b1} =$	$f_{sb1} =$
ポンプ取付ボルト (i=2)		引張り	$\sigma_{b2} =$	$f_{ts2} = *$	$\sigma_{b2} =$	$f_{ts2} = *$
		せん断	$\tau_{b2} =$	$f_{sb2} =$	$\tau_{b2} =$	$f_{sb2} =$
原動機取付ボルト (i=3)		引張り	$\sigma_{b3} =$	$f_{ts3} = *$	$\sigma_{b3} =$	$f_{ts3} = *$
		せん断	$\tau_{b3} =$	$f_{sb3} =$	$\tau_{b3} =$	$f_{sb3} =$
減速機取付ボルト (i=4)		引張り	$\sigma_{b4} =$	$f_{ts4} = *$	$\sigma_{b4} =$	$f_{ts4} = *$
		せん断	$\tau_{b4} =$	$f_{sb4} =$	$\tau_{b4} =$	$f_{sb4} =$

すべて許容応力以下である。

注記*： $f_{tsi} = \text{Min}[1.4 \cdot f_{toi} - 1.6 \cdot \tau_{bi}, f_{toi}]$

1.4.2 動的機能の評価結果

($\times 9.8\text{m/s}^2$)

		機能維持評価用加速度*	機能確認済加速度
ポンプ	水平方向	*,**	**,*
	鉛直方向	*,**	*,*
原動機	水平方向	*,**	*,*
	鉛直方向	*,**	*,*

「機能維持評価用加速度 \leq 機能確認済加速度」の場合は、ここで終了。
※：機能維持評価用加速度 $>$ 機能確認済加速度の場合は、詳細評価を追加する。

注記*：基準地震動S_sにより定まる応答加速度とする。

機能維持評価用加速度 (1.0・ZPA) はすべて機能確認済加速度以下である。

【○○○ポンプの耐震性についての計算結果】

2. 重大事故等対処設備

2.1 設計条件

設計震度をとっている床レベルを記載する。

機器名称	設備分類	据付場所及び床面高さ (m)	固有周期(s)		弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度		基準地震動 S _s		ポンプ振動による震度	最高使用温度 (°C)	周囲環境温度 (°C)
			水平方向	鉛直方向	水平方向 設計震度	鉛直方向 設計震度	水平方向 設計震度	鉛直方向 設計震度			
○○○ポンプ	常設耐震/防止 常設/緩和	建屋 T. M. S. L. *1	—*2	—*2	—	—	C _H =	C _V =	C _P =		

注記*1: 基準床レベルを示す。

*2: 固有周期は十分に小さく、計算は省略する。

2.2 機器要目

部材	m _i (kg)	h _i (mm)	ℓ _{1i} *1 (mm)	ℓ _{2i} *1 (mm)	d _i (mm)	A _{bi} (mm ²)	n _i	n _{fi} *1
基礎ボルト (i=1)					(M)			
ポンプ取付ボルト (i=2)					(M)			
原動機取付ボルト (i=3)					(M)			
減速機取付ボルト (i=4)					(M)			

ボルトの評価温度を記載する。
なお、使用しない場合は、“—”
表示とする。

ボルト径を記載する。

厚さ、径等による強度区分がある場合は、
該当する強度区分を記載する。

部材	S _{y i} (MPa)	S _{u i} (MPa)	F _i (MPa)	F _i [*] (MPa)	転倒方向		M _p (N・mm)
					弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s	
基礎ボルト (i=1)	*2 (**mm<径≤**mm)	*2	—		—		
ポンプ取付ボルト (i=2)	*3 (**mm<径≤**mm)	*3	—		—		
原動機取付ボルト (i=3)	*3 (**mm<径≤**mm)	*3	—		—		
減速機取付ボルト (i=4)	*3 (**mm<径≤**mm)	*3	—		—		

M_pが生じない場合は“—”とする。

注記*1: 各ボルトの機器要目における上段は軸直角方向転倒に対する評価時の要目を示し、下段は軸方向転倒に対する評価時の要目を示す。

*2: 周囲環境温度で算出

*3: 最高使用温度で算出

H _p (μm)	N (rpm)

2.3 計算数値

2.3.1 ボルトに作用する力

(単位：N)

部材	F _{b i}		Q _{b i}	
	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s
基礎ボルト (i=1)	—		—	
ポンプ取付ボルト (i=2)	—		—	
原動機取付ボルト (i=3)	—		—	
減速機取付ボルト (i=4)	—		—	

2.4 結論

2.4.1 ボルトの応力

(単位：MPa)

部材	材料	応力	弾性設計用地震動S _d 又は静的震度		基準地震動S _s	
			算出応力	許容応力	算出応力	許容応力
基礎ボルト (i=1)		引張り	—	—	$\sigma_{b1} =$	$f_{ts1} = *$
		せん断	—	—	$\tau_{b1} =$	$f_{sb1} =$
ポンプ取付ボルト (i=2)		引張り	—	—	$\sigma_{b2} =$	$f_{ts2} = *$
		せん断	—	—	$\tau_{b2} =$	$f_{sb2} =$
原動機取付ボルト (i=3)		引張り	—	—	$\sigma_{b3} =$	$f_{ts3} = *$
		せん断	—	—	$\tau_{b3} =$	$f_{sb3} =$
減速機取付ボルト (i=4)		引張り	—	—	$\sigma_{b4} =$	$f_{ts4} = *$
		せん断	—	—	$\tau_{b4} =$	$f_{sb4} =$

すべて許容応力以下である。

注記*： $f_{tsi} = \text{Min}[1.4 \cdot f_{toi} - 1.6 \cdot \tau_{bi}, f_{toi}]$

2.4.2 動的機能の評価結果

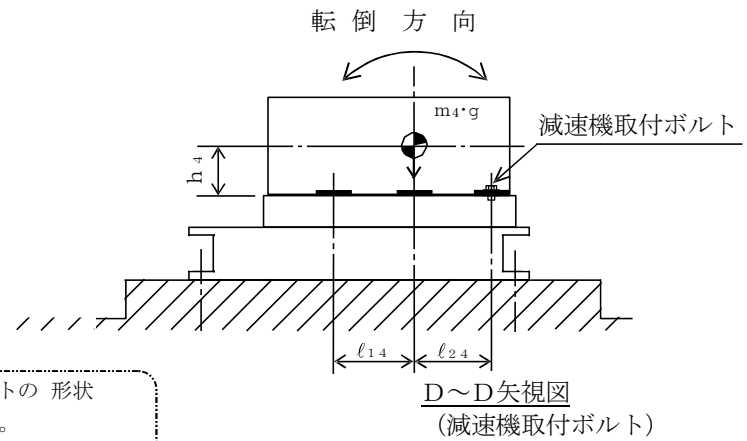
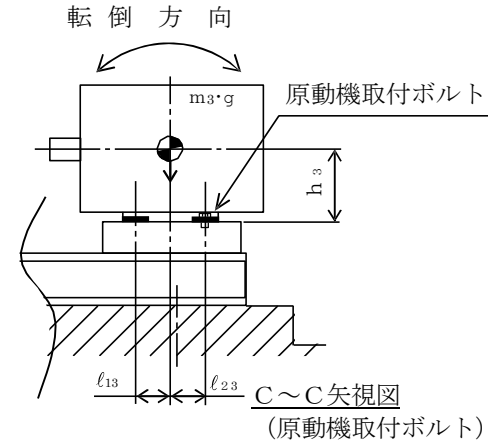
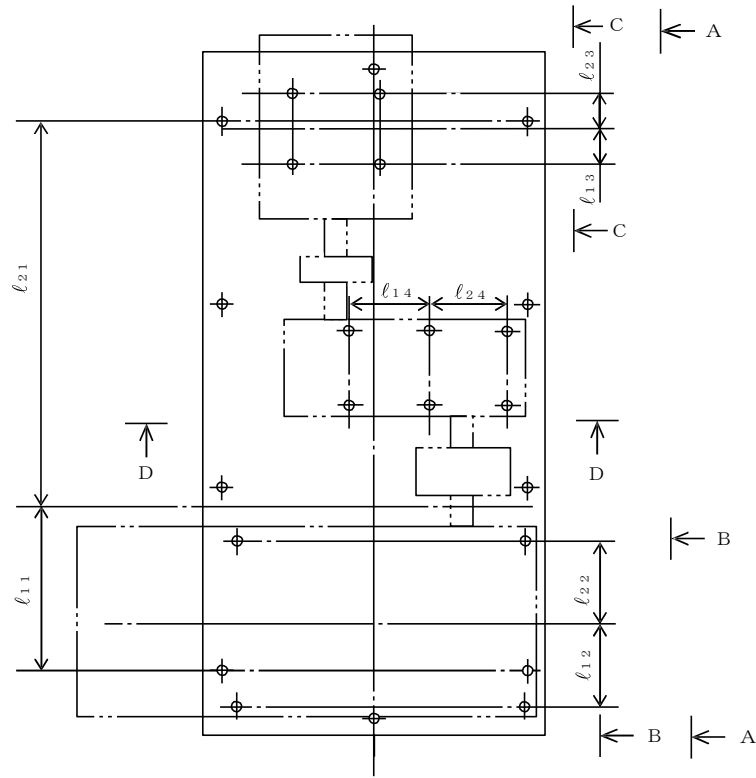
(×9.8m/s²)

		機能維持評価用加速度*	機能確認済加速度
ポンプ	水平方向	*,**	**,*
	鉛直方向	*,**	*,*
原動機	水平方向	*,**	*,*
	鉛直方向	*,**	*,*

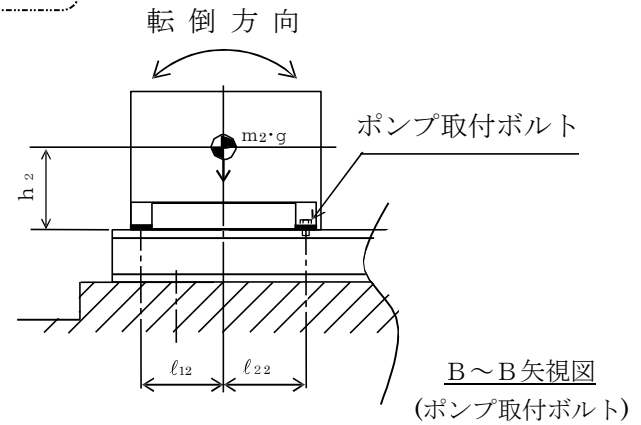
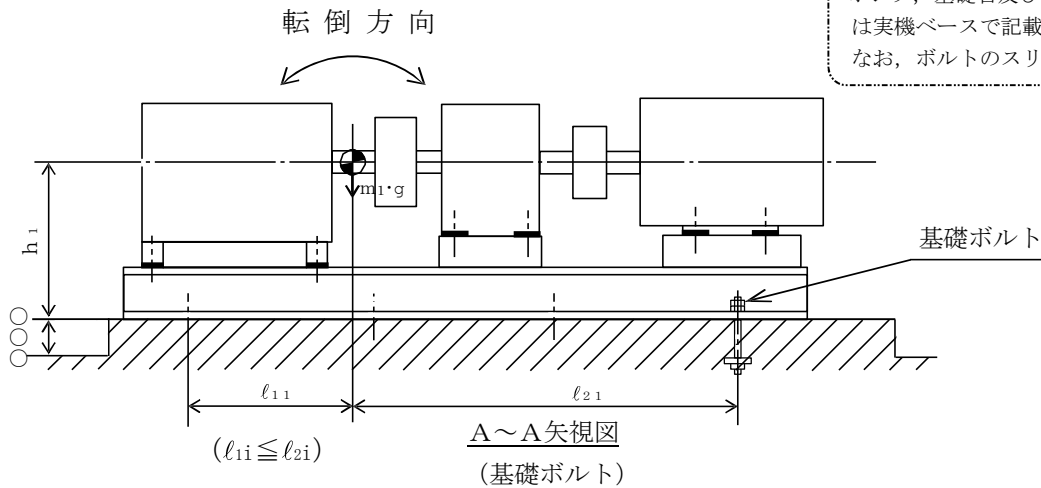
「機能維持評価用加速度 ≤ 機能確認済加速度」の場合は、ここで終了。
※：機能維持評価用加速度 > 機能確認済加速度の場合は、詳細評価を追加する。

注記*：基準地震動S_sにより定まる応答加速度とする。

機能維持評価用加速度 (1.0・ZPA) はすべて機能確認済加速度以下である。



ポンプ、基礎台及びボルトの形状は実機ベースで記載する。
なお、ボルトのスリーブは記載しない。

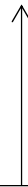


付録-2：基本方針（添付資料）を呼び込む設備の耐震計算書
（Fパターン「容器」の耐震計算書記載例）

V-〇-〇-〇 〇〇〇〇空気だめの耐震性についての計算書

目 次

1. 概要	1
2. 一般事項	1
2.1 構造計画	1
3. 固有周期	3
3.1 固有周期の計算	3
4. 構造強度評価	4
4.1 構造強度評価方法	4
4.2 荷重の組合せ及び許容応力	4
4.3 計算条件	4
5. 評価結果	10
5.1 設計基準対象施設としての評価結果	10



DB+SAの場合

5.1 設計基準対象施設としての評価結果	10
5.2 重大事故等対処設備としての評価結果	10

1. 概要

本計算書は、V-2-1-9「機能維持の基本方針」にて設定している構造強度の設計方針に基づき、〇〇〇〇空気だめが設計用地震力に対して十分な構造強度を有していることを説明するものである。

〇〇〇〇空気だめは、設計基準対象施設においてはSクラス施設に分類される。以下、設計基準対象施設としての構造強度評価を示す。

なお、〇〇〇〇空気だめは、V-2-1-14「計算書作成の方法」に記載のスカート支持たて置円筒形容器であるため、V-2-1-14「計算書作成の方法 添付資料-3 スカート支持たて置円筒形容器の耐震性についての計算書作成の基本方針」に基づき評価を実施する。

2. 一般事項

2.1 構造計画

〇〇〇〇空気だめの構造計画を表2-1に示す。

DB+SAの場合

〇〇〇〇空気だめは、設計基準対象施設においてはSクラス施設に、重大事故等対処設備においては常設耐震重要重大事故防止設備以外の常設重大事故防止設備に分類される。以下、設計基準対象施設及び重大事故等対処設備としての構造強度評価を示す。

2.1 配置概要

波及的影響を及ぼすおそれのある施設の耐震計算書のみ対象とする。

波及的影響を及ぼすおそれのある施設に係る設備の設置箇所を説明する。
その場合は、目次にも本項目を記載する。

2.3 適用基準

波及的影響を及ぼすおそれのある施設の耐震計算書のみ対象とする。

波及的影響を及ぼすおそれのある施設に係る設備でV-2-1-14「計算書作成の方法 添付資料-3 スカート支持たて置円筒形容器の耐震性についての計算書作成の基本方針」に記載されていない「適用基準」がある場合は記載する。
その場合は、目次にも本項目を記載する。

↑
波及的影響を及ぼすおそれのある施設の耐震計算書の目次構成は、「2.1 配置概要」、「2.2 構造計画」、「2.3 適用基準」となる。

表 2-1 構造計画

計画の概要		概略構造図
基礎・支持構造	主体構造	
<p>胴をスカートで支持し、 スカートを基礎ボルトで 基礎に据え付ける。</p>	<p>たて置円筒形 (上面及び下面に鏡板 を有するスカート支持 たて置円筒形容器)</p>	
<p>要目表の表現「たて置円筒形」に加え、 耐震計算書Fパターンの表現「スカート 支持たて置円筒形容器」を含む表現 を()付で記載する。</p>		

(寸法 : mm)

3. 固有周期

3.1 固有周期の計算

理論式により固有周期を計算する。固有周期の計算に用いる計算条件は、本計算書の【○○○○空気だめの耐震性についての計算結果】の機器要目に示す。

計算の結果、固有周期は0.05秒以下であり、剛であることを確認した。固有周期の計算結果を表3-1に示す。

表 3-1 固有周期 (単位:s)

水平	
鉛直	

4. 構造強度評価

4.1 構造強度評価方法

〇〇〇〇空気だめの構造強度評価は、V-2-1-14「計算書作成の方法 添付資料-3 スカート支持たて置円筒形容器の耐震性についての計算書作成の基本方針」に記載の耐震計算方法に基づき行う。

4.2 荷重の組合せ及び許容応力

4.2.1 荷重の組合せ及び許容応力状態

〇〇〇〇空気だめの荷重の組合せ及び許容応力状態のうち設計基準対象施設の評価に用いるものを表4-1に示す。

DB+SAの場合

〇〇〇〇空気だめの荷重の組合せ及び許容応力状態のうち設計基準対象施設の評価に用いるものを表〇-〇に、重大事故等対処設備の評価に用いるものを表〇-〇に示す。

4.2.2 許容応力

〇〇〇〇空気だめの許容応力は、V-2-1-9「機能維持の基本方針」に基づき表4-2及び表4-3のとおりとする。

4.2.3 使用材料の許容応力評価条件

〇〇〇〇空気だめ使用材料の許容応力評価条件のうち設計基準対象施設の評価に用いるものを表4-4に示す。

DB+SAの場合

〇〇〇〇空気だめ使用材料の許容応力評価条件のうち設計基準対象施設の評価に用いるものを表〇-〇に、重大事故等対処設備の評価に用いるものを表〇-〇に示す。

4.3 計算条件

応力計算に用いる計算条件は、本計算書の【〇〇〇〇空気だめの耐震性についての計算結果】の設計条件及び機器要目に示す。

表 4-1 荷重の組合せ及び許容応力状態（設計基準対象施設）

施設区分		機器名称	耐震重要度分類	機器等の区分	荷重の組合せ	許容応力状態
		○○○○空気だめ	S	クラス 2 容器 *	$D + P_D + M_D + S_d^*$	Ⅲ _A S
					$D + P_D + M_D + S_s$	Ⅳ _A S

注記*：クラス 2 容器の支持構造物を含む。

(DB + SA の場合、以下を追加)

表 4-○ 荷重の組合せ及び許容応力状態（重大事故等対処設備）

施設区分		機器名称	設備分類 ^{*1}	機器等の区分	荷重の組合せ	許容応力状態
		○○○○空気だめ	常設/防止	重大事故等 ^{*2} クラス 2 容器	$D + P_D + M_D + S_s^{*3}$	Ⅳ _A S
					$D + P_{SAD} + M_{SAD} + S_s$	V _A S (V _A Sとして Ⅳ _A Sの許容限界 を用いる。)

注記*1：「常設耐震/防止」は常設耐震重要重大事故防止設備、「常設/防止」は常設耐震重要重大事故防止設備以外の常設重大事故防止設備、「常設/緩和」は常設重大事故緩和設備、「常設/防止(DB拡張)」は常設重大事故防止設備（設計基準拡張）、「常設/緩和(DB拡張)」は常設重大事故緩和設備（設計基準拡張）を示す。

*2：重大事故等クラス 2 容器の支持構造物を含む。

*3：「 $D + P_{SAD} + M_{SAD} + S_s$ 」の評価に包絡されるため、評価結果の記載を省略する。

該当する設備分類のみ記載する。

- ・ DB + SA の場合を示す。
- ・ DB 単独の場合は，許容応力（クラス 2， 3 容器）
- ・ SA 単独の場合は，許容応力（重大事故等クラス 2 容器）とする。

表 4-2 許容応力（クラス 2， 3 容器及び重大事故等クラス 2 容器）

許容応力状態	許容限界*1, *2			
	一次一般膜応力	一次膜応力+ 一次曲げ応力	一次+二次応力	一次+二次+ ピーク応力
III _A S	S _y と 0.6・S _u の小さい方 ただし，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上記値と 1.2・S との大きい方	左欄の 1.5 倍の値	弾性設計用地震動 S _d 又は基準地震動 S _s のみによる疲労解析を行い，疲労累積係数が 1.0 以下であること。 ただし，地震動のみによる一次+二次応力の変動値が 2・S _y 以下であれば，疲労解析は不要。	
IV _A S	0.6・S _u	左欄の 1.5 倍の値		
V _A S (V _A S として IV _A S の許容限界を用いる。)			基準地震動 S _s のみによる疲労解析を行い，疲労累積係数が 1.0 以下であること。 ただし，地震動のみによる一次+二次応力の変動値が 2・S _y 以下であれば，疲労解析は不要。	

注記*1：座屈による評価は，クラス MC 容器の座屈に対する評価式による。

*2：当該の応力が生じない場合，規格基準で省略可能とされている場合及び他の応力で代表可能である場合は評価を省略する。

DB + SA の場合は，V_AS を追加する。

許容応力を記載するすべての表に「当該の応力が生じない場合，規格基準で省略可能とされている場合及び他の応力で代表可能である場合は評価を省略する。」の注記を記載する。

・DB+SAの場合を示す。
 [・DB単独の場合は、許容応力（クラス2，3支持構造物）
 ・SA単独の場合は、許容応力（重大事故等クラス2支持構造物）とする。]

表 4-3 許容応力（クラス2，3支持構造物及び重大事故等クラス2支持構造物）

許容応力状態	許容限界*1, *2 (ボルト等)	
	一次応力	
	引張り	せん断
Ⅲ _A S	$1.5 \cdot f_t$	$1.5 \cdot f_s$
Ⅳ _A S	$1.5 \cdot f_t^*$	$1.5 \cdot f_s^*$
V _A S (V _A SとしてⅣ _A Sの許容限界を用いる。)		

注記*1：応力の組合せが考えられる場合には、組合せ応力に対しても評価を行う。

*2：当該の応力が生じない場合、規格基準で省略可能とされている場合及び他の応力で代表可能である場合は評価を省略する。

DB+SAの場合は、V_ASを追加する。

許容応力を記載するすべての表に「当該の応力が生じない場合、規格基準で省略可能とされている場合及び他の応力で代表可能である場合は評価を省略する。」の注記を記載する。

表 4-4 使用材料の許容応力評価条件 (設計基準対象施設)

評価部材	材料	温度条件 (°C)	S (MPa)	S _y (MPa)	S _u (MPa)	S _y (R T) (MPa)
胴板	○○	最高使用温度	—			—
スカート	○○* (厚さ ≤ **mm)	周囲環境温度	—			—
基礎ボルト	○○* (**mm < 径 ≤ **mm)	周囲環境温度	—			—

注記* : ○○○相当

厚さ, 径等による強度区分がある場合は,
該当する強度区分を記載する。

オーステナイト系ステンレス鋼及び高ニッケル合金に
該当する場合は記載する。

施設時の J I S 材料記号と設計・建設規格における
J I S 材料記号が異なる場合には, 注記に設計・建設
規格における J I S 材料記号を記載する。

(DB + SAの場合、以下を追加)

表 4-○ 使用材料の許容応力評価条件 (重大事故等対処設備)

評価部材	材料	温度条件 (°C)	S (MPa)	S _y (MPa)	S _u (MPa)	S _y (RT) (MPa)
胴板	○○	最高使用温度	—			—
スカート	○○* (厚さ ≤ **mm)	周囲環境温度	—			—
基礎ボルト	○○* (**mm < 径 ≤ **mm)	周囲環境温度	—			—

注記* : ○○○相当

厚さ、径等による強度区分がある場合は、
該当する強度区分を記載する。

施設時の J I S 材料記号と設計・建設規格における
J I S 材料記号が異なる場合には、注記に設計・建設
規格における J I S 材料記号を記載する。

オーステナイト系ステンレス鋼及び高ニッケル合金に
該当する場合は記載する。

5. 評価結果

5.1 設計基準対象施設としての評価結果

〇〇〇〇空気だめの設計基準対象施設としての耐震評価結果を以下に示す。発生値は許容限界を満足しており，設計用地震力に対して十分な構造強度を有していることを確認した。

(1) 構造強度評価結果

構造強度評価の結果を次頁以降の表に示す。

(DB + SAの場合，以下を追加)

5.2 重大事故等対処設備としての評価結果

〇〇〇〇空気だめの重大事故等時の状態を考慮した場合の耐震評価結果を以下に示す。発生値は許容限界を満足しており，設計用地震力に対して十分な構造強度を有していることを確認した。

(1) 構造強度評価結果

構造強度評価の結果を次頁以降の表に示す。

固有周期が、0.05sを超え柔構造となった場合は、注記符号を付記し、設計用震度について注記で説明する。
 *○：弾性設計用地震動 S_d に基づく設計用床応答曲線から得られる値
 *○：基準地震動 S_s に基づく設計用床応答曲線から得られる値

【○○○○空気だめの耐震性についての計算結果】

1. 設計基準対象施設

1.1 設計条件

設計震度をとっている床レベルを記載する。

機器名称	耐震重要度分類	据付場所及び床面高さ (m)	固有周期(s)		弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度		基準地震動 S _s		最高使用圧力 (MPa)	最高使用温度 (°C)	周囲環境温度 (°C)
			水平方向	鉛直方向	水平方向設計震度	鉛直方向設計震度	水平方向設計震度	鉛直方向設計震度			
○○○○空気だめ	S	原子炉建屋 T.M.S.L. *			C _H =	C _V =	C _H =	C _V =			

注記*：基準床レベルを示す。

1.2 機器要目

m ₀ (kg)	m _e (kg)	D _i (mm)	t (mm)	D _s (mm)	t _s (mm)	E (MPa)	E _s (MPa)	G (MPa)	G _s (MPa)
						*1	*2	*1	*2

ℓ (mm)	ℓ _s (mm)	D ₁ (mm)	D ₂ (mm)	D ₃ (mm)	s	n	D _c (mm)	D _{b0} (mm)

D _{b i} (mm)	d (mm)	A _b (mm ²)	Y (mm)	M _s (N・mm)	
				弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s
	(M)				

S _y (胴板) (MPa)	S _u (胴板) (MPa)	S (胴板) (MPa)	S _y (スカート) (MPa)	S _u (スカート) (MPa)	F (スカート) (MPa)	F* (スカート) (MPa)
*1	*1	—	(厚さ ≤ **mm)	*2		

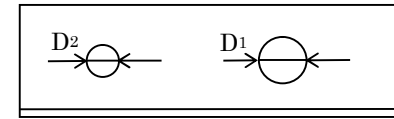
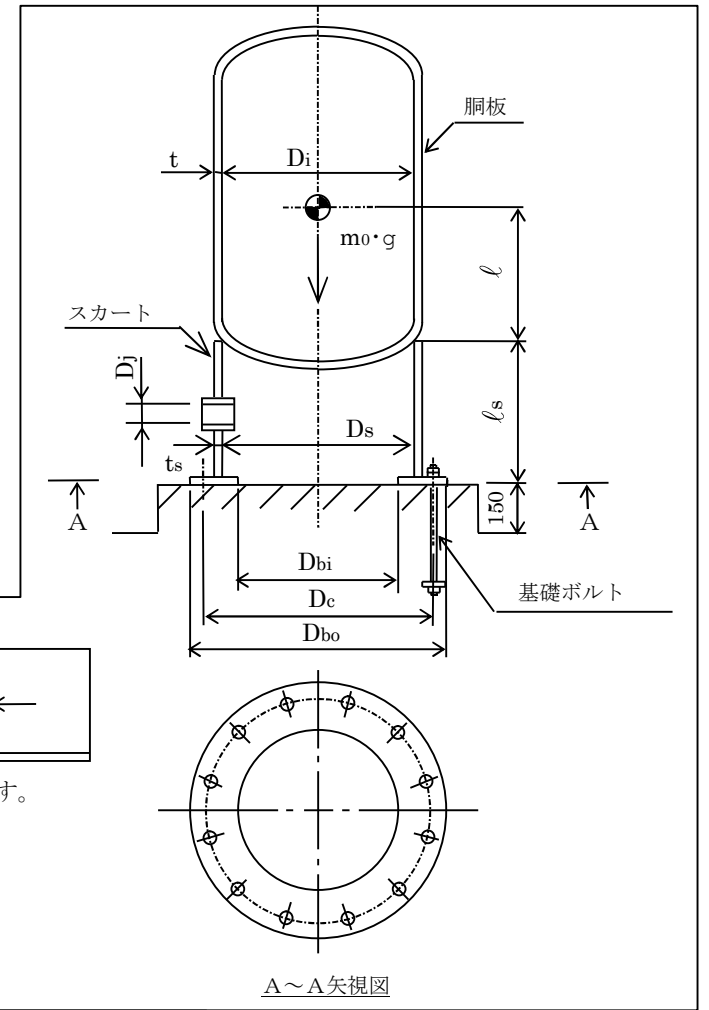
S _y (基礎ボルト) (MPa)	S _u (基礎ボルト) (MPa)	F (基礎ボルト) (MPa)	F* (基礎ボルト) (MPa)
*2	*2		
(mm < 径 ≤ **mm)			

厚さ、径等による強度区分がある場合は、該当する強度区分を記載する。

オーステナイト系ステンレス鋼及び高ニッケル合金に該当する場合は記載する。

注記*1：最高使用温度で算出
 *2：周囲環境温度で算出

厚さ、径等による強度区分がある場合は、該当する強度区分を記載する。



スカート開口部の形状を示す。

A~A 矢視図

ここに入らない場合は、最終ページに記載する。

1.3 計算数値

1.3.1 胴に生じる応力

(1) 一次一般膜応力

(単位：MPa)

	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度			基準地震動 S _s			
	周方向応力	軸方向応力	せん断応力	周方向応力	軸方向応力	せん断応力	
静水頭又は内圧による応力	$\sigma_{\phi 1} =$	$\sigma_{x 1} =$	—	$\sigma_{\phi 1} =$	$\sigma_{x 1} =$	—	
運転時質量による引張応力	—	$\sigma_{x 2} =$	—	—	$\sigma_{x 2} =$	—	
鉛直方向地震による引張応力	—	$\sigma_{x 5} =$	—	—	$\sigma_{x 5} =$	—	
空質量による圧縮応力	—	$\sigma_{x 3} =$	—	—	$\sigma_{x 3} =$	—	
鉛直方向地震による圧縮応力	—	$\sigma_{x 6} =$	—	—	$\sigma_{x 6} =$	—	
水平方向地震による応力	—	$\sigma_{x 4} =$	$\tau =$	—	$\sigma_{x 4} =$	$\tau =$	
応力の和	引張側	$\sigma_{\phi} =$	$\sigma_{x t} =$	—	$\sigma_{\phi} =$	$\sigma_{x t} =$	
	圧縮側	$\sigma_{\phi} =$	$\sigma_{x c} =$	—	$\sigma_{\phi} =$	$\sigma_{x c} =$	
組合せ応力	引張り	$\sigma_{0 t} =$			$\sigma_{0 t} =$		
	圧縮	—			—		

(2) 地震動のみによる一次応力と二次応力の和の変動値

(単位：MPa)

	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度			基準地震動 S _s			
	周方向応力	軸方向応力	せん断応力	周方向応力	軸方向応力	せん断応力	
鉛直方向地震による引張応力	—	$\sigma_{x 5} =$	—	—	$\sigma_{x 5} =$	—	
鉛直方向地震による圧縮応力	—	$\sigma_{x 6} =$	—	—	$\sigma_{x 6} =$	—	
水平方向地震による応力	—	$\sigma_{x 4} =$	$\tau =$	—	$\sigma_{x 4} =$	$\tau =$	
応力の和	引張側	$\sigma_{2 \phi} =$	$\sigma_{2 x t} =$	—	$\sigma_{2 \phi} =$	$\sigma_{2 x t} =$	
	圧縮側	$\sigma_{2 \phi} =$	$\sigma_{2 x c} =$	—	$\sigma_{2 \phi} =$	$\sigma_{2 x c} =$	
組合せ応力 (変動値)	引張り	$\sigma_{2 t} =$			$\sigma_{2 t} =$		
	圧縮	$\sigma_{2 c} =$			$\sigma_{2 c} =$		

1.3.2 スカートに生じる応力

(単位：MPa)

	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度		基準地震動 S _s		
	応力	組合せ応力	応力	組合せ応力	
運転時質量による応力	$\sigma_{s 1} = 2$	$\sigma_s =$	$\sigma_{s 1} =$	$\sigma_s =$	
鉛直方向地震による応力	$\sigma_{s 3} = 1$		$\sigma_{s 3} =$		
水平方向地震による応力	曲げ		$\sigma_{s 2} = 6$		$\sigma_{s 2} =$
	せん断		$\tau_s = 3$		$\tau_s =$

1.3.3 基礎ボルトに生じる応力

(単位：MPa)

	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s
引張応力	$\sigma_b =$	$\sigma_b =$
せん断応力	$\tau_b =$	$\tau_b =$

1.4 結論

1.4.1 固有周期 (単位: s)

方向	固有周期
水平方向	$T_H =$
鉛直方向	$T_V =$

1.4.2 応力 (単位: MPa)

部材	材料	応力	弾性設計用地震動 S_d 又は静的震度		基準地震動 S_s	
			算出応力	許容応力	算出応力	許容応力
胴板	SB46	一次一般膜	$\sigma_o =$	$S_a =$	$\sigma_o =$	$S_a =$
		一次+二次	$\sigma_2 =$	$S_a =$	$\sigma_2 =$	$S_a =$
スカート	SM41A	組合せ	$\sigma_s =$	$f_t =$	$\sigma_s =$	$f_t =$
		圧縮と曲げの組合せ (座屈の評価)	$\frac{\eta \cdot (\sigma_{s1} + \sigma_{s3})}{f_c} + \frac{\eta \cdot \sigma_{s2}}{f_b} \leq 1$		$\frac{\eta \cdot (\sigma_{s1} + \sigma_{s3})}{f_c} + \frac{\eta \cdot \sigma_{s2}}{f_b} \leq 1$	
			(無次元)		(無次元)	
基礎ボルト	SS41	引張り	$\sigma_b =$	$f_{ts} = *$	$\sigma_b =$	$f_{ts} = *$
		せん断	$\tau_b =$	$f_{sb} =$	$\tau_b =$	$f_{sb} =$

すべて許容応力以下である。

注記*: $f_{ts} = \text{Min}[1.4 \cdot f_{to} - 1.6 \cdot \tau_b, f_{to}]$

【DB+SAの場合】
前項のDB評価に本SAの評価を追加する。

K7 ① V-○-○-○ R0

【SA単独の場合】
本フォーマットを使用する。
ただし、章番を1とする。

固有周期が、0.05sを超え柔構造となった場合は、注記符号を付記し、
設計用震度について注記で説明する。
*○：基準地震動 S_s に基づく設計用床応答曲線から得られる値

2. 重大事故等対処設備

設計震度をとっている床レベルを記載する。

2.1 設計条件

機器名称	設備分類	据付場所及び床面高さ (m)	固有周期(s)		弾性設計用地震動 S_d 又は静的震度		基準地震動 S_s		最高使用圧力 (MPa)	最高使用温度 (°C)	周囲環境温度 (°C)
			水平方向	鉛直方向	水平方向 設計震度	鉛直方向 設計震度	水平方向 設計震度	鉛直方向 設計震度			
○○○○空気だめ	常設/防止	原子炉建屋 T.M.S.L.*			—	—	$C_H=$	$C_V=$			

注記*：基準床レベルを示す。

2.2 機器要目

m_o (kg)	m_e (kg)	D_i (mm)	t (mm)	D_s (mm)	t_s (mm)	E (MPa)	E_s (MPa)	G (MPa)	G_s (MPa)
						*1	*2	*1	*2

ℓ (mm)	ℓ_s (mm)	D_1 (mm)	D_2 (mm)	D_3 (mm)	s	n	D_c (mm)	D_{bo} (mm)

D_{bi} (mm)	d (mm)	A_b (mm ²)	Y (mm)	M_s (N·mm)	
				弾性設計用地震動 S_d 又は静的震度	基準地震動 S_s
	(M)			—	

S_y (胴板) (MPa)	S_u (胴板) (MPa)	S (胴板) (MPa)	S_y (スカート) (MPa)	S_u (スカート) (MPa)	F (スカート) (MPa)	F^* (スカート) (MPa)
*1	*1	—	*2	*2	—	
			(厚さ ≤ **mm)			

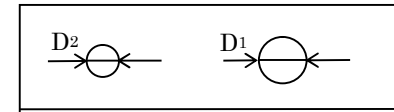
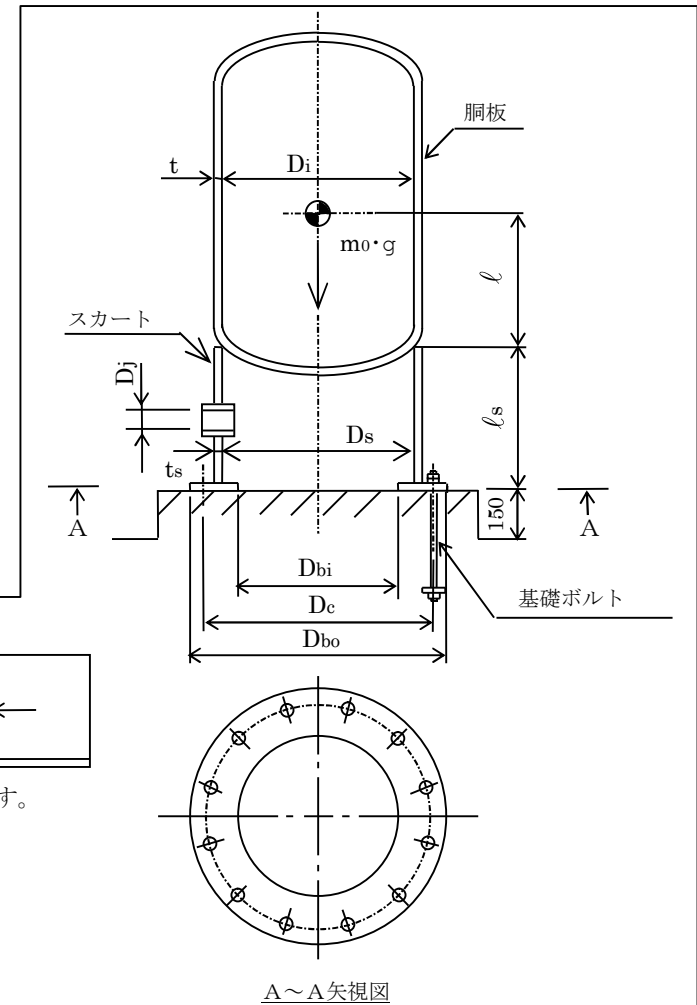
S_y (基礎ボルト) (MPa)	S_u (基礎ボルト) (MPa)	F (基礎ボルト) (MPa)	F^* (基礎ボルト) (MPa)
*2	*2	—	
(**m < 径 ≤ **m)			

厚さ、径等による強度区分がある場合は、該当する強度区分を記載する。

オーステナイト系ステンレス鋼及び高ニッケル合金に該当する場合は記載する。

注記*1：最高使用温度で算出
*2：周囲環境温度で算出

厚さ、径等による強度区分がある場合は、該当する強度区分を記載する。



スカート開口部の形状を示す。

A~A矢視図

ここに入らない場合は、最終ページに記載する。
(但し、DB+SAの場合は、SAの最終ページにのみ記載する。)

2.3 計算数値

2.3.1 胴に生じる応力

(1) 一次一般膜応力

(単位：MPa)

	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度			基準地震動 S _s		
	周方向応力	軸方向応力	せん断応力	周方向応力	軸方向応力	せん断応力
静水頭又は内圧による応力	—	—	—	$\sigma_{\phi 1} =$	$\sigma_{x 1} =$	—
運転時質量による引張応力	—	—	—	—	$\sigma_{x 2} =$	—
鉛直方向地震による引張応力	—	—	—	—	$\sigma_{x 5} =$	—
空質量による圧縮応力	—	—	—	—	$\sigma_{x 3} =$	—
鉛直方向地震による圧縮応力	—	—	—	—	$\sigma_{x 6} =$	—
水平方向地震による応力	—	—	—	—	$\sigma_{x 4} =$	$\tau =$
応力の和	引張側	—	—	$\sigma_{\phi} =$	$\sigma_{x t} =$	—
	圧縮側	—	—	$\sigma_{\phi} =$	$\sigma_{x c} =$	—
組合せ応力	引張り	—			$\sigma_{0 t} =$	
	圧縮	—			—	

(2) 地震動のみによる 一次応力と二次応力の和の変動値

(単位：MPa)

	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度			基準地震動 S _s		
	周方向応力	軸方向応力	せん断応力	周方向応力	軸方向応力	せん断応力
鉛直方向地震による引張応力	—	—	—	—	$\sigma_{x 5} =$	—
鉛直方向地震による圧縮応力	—	—	—	—	$\sigma_{x 6} =$	—
水平方向地震による応力	—	—	—	—	$\sigma_{x 4} =$	$\tau =$
応力の和	引張側	—	—	$\sigma_{2 \phi} =$	$\sigma_{2 x t} =$	—
	圧縮側	—	—	$\sigma_{2 \phi} =$	$\sigma_{2 x c} =$	—
組合せ応力 (変動値)	引張り	—			$\sigma_{2 t} =$	
	圧縮	—			$\sigma_{2 c} =$	

2.3.2 スカートに生じる応力

(単位：MPa)

	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度		基準地震動 S _s	
	応力	組合せ応力	応力	組合せ応力
運転時質量による応力	—	—	$\sigma_{s 1} =$	$\sigma_s =$
鉛直方向地震による応力	—		$\sigma_{s 3} =$	
水平方向地震による応力	曲げ		$\sigma_{s 2} =$	
	せん断		$\tau_s =$	

2.3.3 基礎ボルトに生じる応力

(単位：MPa)

	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s
引張応力	$\sigma_b =$	$\sigma_b =$
せん断応力	$\tau_b =$	$\tau_b =$

2.4 結論

2.4.1 固有周期 (単位：s)

方向	固有周期
水平方向	$T_H =$
鉛直方向	$T_V =$

2.4.2 応力

(単位：MPa)

部材	材料	応力	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度		基準地震動 S _s	
			算出応力	許容応力	算出応力	許容応力
胴板	SB46	一次一般膜	—	—	$\sigma_o =$	$S_a =$
		一次+二次	—	—	$\sigma_2 =$	$S_a =$
スカート	SM41A	組合せ	—	—	$\sigma_s =$	$f_t =$
		圧縮と曲げ の組合せ (座屈の評価)	$\frac{\eta \cdot (\sigma_{s1} + \sigma_{s3})}{f_c} + \frac{\eta \cdot \sigma_{s2}}{f_b} \leq 1$		$\frac{\eta \cdot (\sigma_{s1} + \sigma_{s3})}{f_c} + \frac{\eta \cdot \sigma_{s2}}{f_b} \leq 1$	
			—		(無次元)	
基礎ボルト	SS41	引張り	—	—	$\sigma_b =$	$f_{ts} = *$
		せん断	—	—	$\sigma_b =$	$f_{sb} =$

すべて許容応力以下である。

注記* : $f_{ts} = \text{Min}[1.4 \cdot f_{to} - 1.6 \cdot \tau_b, f_{to}]$

付録-3：基本方針（添付資料）を呼び込む設備の耐震計算書
（Fパターン「たて軸ポンプ」の耐震計算書記載例）

V-○-○-○ ○○○○ポンプの耐震性についての計算書

目 次

1. 概要	1
2. 一般事項	1
2.1 構造計画	1
3. 固有値解析及び構造強度評価	3
3.1 固有値解析及び構造強度評価方法	3
3.2 荷重の組合せ及び許容応力	3
3.3 解析モデル及び諸元	9
3.4 固有周期	9
3.5 設計用地震力	10
3.6 計算条件	11

4. 機能維持評価	12
4.1 動的機能維持評価方法	12

5. 評価結果	13
---------	----

5.1 設計基準対象施設としての評価結果	13
----------------------	----

動的機能維持評価が必要な機器の場合

DB+SAの場合

5.1 設計基準対象施設としての評価結果	13
5.2 重大事故等対処設備としての評価結果	13

1. 概要

本計算書は、V-2-1-9「機能維持の基本方針」にて設定している構造強度及び機能維持の設計方針に基づき、〇〇〇〇ポンプ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。

〇〇〇〇ポンプは、設計基準対象施設においてはSクラス施設に分類される。以下、設計基準対象施設としての構造強度評価及び動的機能維持評価を示す。

なお、〇〇〇〇ポンプは、V-2-1-14「計算書作成の方法」に記載のたて軸ポンプであるため、V-2-1-14「計算書作成の方法 添付資料-2 たて軸ポンプの耐震性についての計算書作成の基本方針」に基づき評価を実施する。

下線 (〇〇) は動的機能維持評価が必要な機器の場合

2. 一般事項

2.1 構造計画

〇〇〇〇ポンプの構造計画を表 2-1 に示す。

DB+SAの場合

〇〇〇〇ポンプは、設計基準対象施設においてはSクラス施設に、重大事故等対処設備においては常設耐震重要重大事故防止設備以外の常設重大事故防止設備に分類される。

以下、設計基準対象施設及び重大事故等対処設備としての構造強度評価及び動的機能維持評価を示す。

2.1 配置概要

波及的影響を及ぼすおそれのある施設の耐震計算書のみ対象とする。

波及的影響を及ぼすおそれのある施設に係る設備の設置箇所を説明する。

その場合は、目次にも本項目を記載する。

2.3 適用基準

波及的影響を及ぼすおそれのある施設の耐震計算書のみ対象とする。

波及的影響を及ぼすおそれのある施設に係る設備でV-2-1-14「計算書作成の方法 添付資料-2 たて軸ポンプの耐震性についての計算書作成の基本方針」に記載されていない「適用基準」がある場合は記載する。その場合は、目次にも本項目を記載する。

波及的影響を及ぼすおそれのある施設の耐震計算書の目次構成は、「2.1 配置概要」、「2.2 構造計画」、「2.3 適用基準」となる。

表 2-1 構造計画

計画の概要		概略構造図
基礎・支持構造	主体構造	
<p>ポンプは基礎ボルトで中央付近の基礎に据え付ける。</p>	<p>ターボ形 (ターボ形たて軸ポンプ)</p>	
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: 10px auto;"> <p>要目表の表現「ターボ形」に加え、耐震計算書Fパターンの表現「たて軸ポンプ」を含む表現を()付で記載する。</p> </div>		

3. 固有値解析及び構造強度評価

3.1 固有値解析及び構造強度評価方法

〇〇〇〇ポンプの構造強度評価は、V-2-1-14「計算書作成の方法 添付資料-2 たて軸ポンプの耐震性についての計算書作成の基本方針」に記載の耐震計算方法に基づき行う。

3.2 荷重の組合せ及び許容応力

3.2.1 荷重の組合せ及び許容応力状態

〇〇〇〇ポンプの荷重の組合せ及び許容応力状態のうち設計基準対象施設の評価に用いるものを表3-1に示す。

DB+SAの場合

〇〇〇〇ポンプの荷重の組合せ及び許容応力状態のうち設計基準対象施設の評価に用いるものを表〇-〇に、重大事故等対処設備の評価に用いるものを表〇-〇に示す。

3.2.2 許容応力

〇〇〇〇ポンプの許容応力は、V-2-1-9「機能維持の基本方針」に基づき表3-2及び表3-3のとおりとする。

3.2.3 使用材料の許容応力評価条件

〇〇〇〇ポンプの使用材料の許容応力評価条件のうち設計基準対象施設の評価に用いるものを表3-4に示す。

DB+SAの場合

〇〇〇〇ポンプの使用材料の許容応力評価条件のうち設計基準対象施設の評価に用いるものを表〇-〇に、重大事故等対処設備の評価に用いるものを表〇-〇に示す。

表 3-1 荷重の組合せ及び許容応力状態（設計基準対象施設）

施設区分		機器名称	耐震重要度分類	機器等の区分	荷重の組合せ	許容応力状態
原子炉冷却 系統施設	残留熱 除去設備	○○○○ポンプ	S	クラス 2 ポンプ*	$D + P_D + M_D + S_d^*$	Ⅲ _A S
					$D + P_D + M_D + S_s$	Ⅳ _A S

注記*：クラス 2 ポンプの支持構造物を含む。

(DB + SA の場合、以下を追加)

表 3-○ 荷重の組合せ及び許容応力状態（重大事故等対処設備）

施設区分		機器名称	設備分類* ¹	機器等の区分	荷重の組合せ	許容応力状態
原子炉冷却 系統施設	残留熱 除去設備	○○○○ポンプ	常設/防止	重大事故等 クラス 2 ポンプ* ²	$D + P_D + M_D + S_s^{*3}$	Ⅳ _A S
					$D + P_{SAD} + M_{SAD} + S_s$	V _A S (V _A Sとして Ⅳ _A Sの許容限 界を用いる。)

注記*1：「常設耐震/防止」は常設耐震重要重大事故防止設備，「常設/防止」は常設耐震重要重大事故防止設備以外の常設重大事故防止設備，
「常設/緩和」は常設重大事故緩和設備，「常設/防止(D B 拡張)」は常設重大事故防止設備（設計基準拡張），「常設/緩和(D B 拡張)」は常設重大事故緩和設備（設計基準拡張）を示す。

*2：重大事故等クラス 2 ポンプの支持構造物を含む。

*3：「 $D + P_{SAD} + M_{SAD} + S_s$ 」の評価に包絡されるため，評価結果の記載を省略する。

該当する設備分類のみ記載する。

- ・DB+SAの場合を示す。
- 〔・DB単独の場合は，許容応力（クラス2，3ポンプ）
- ・SA単独の場合は，許容応力（重大事故等クラス2ポンプ）〕

表 3-2 許容応力（クラス2，3ポンプ及び重大事故等クラス2ポンプ）

許容応力状態	許容限界*			
	一次一般膜応力	一次膜応力+ 一次曲げ応力	一次+二次応力	一次+二次+ ピーク応力
ⅢAS	S _y と0.6・S _u の小さい方 ただし，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上記値と1.2・Sとの大きい方	左欄の1.5倍の値	弾性設計用地震動S _d 又は基準地震動S _s のみによる疲労解析を行い，疲労累積係数が1.0以下であること。 ただし，地震動のみによる一次+二次応力の変動値が2・S _y 以下であれば，疲労解析は不要。	
ⅣAS	0.6・S _u	左欄の1.5倍の値		
VAS (VASとしてⅣASの許容限界を用いる。)			基準地震動S _s のみによる疲労解析を行い，疲労累積係数が1.0以下であること。 ただし，地震動のみによる一次+二次応力の変動値が2・S _y 以下であれば，疲労解析は不要。	

注記*：当該の応力が生じない場合，規格基準で省略可能とされている場合及び他の応力で代表可能である場合は評価を省略する。

DB+SAの場合は，VASを追加する。

許容応力を記載するすべての表に「当該の応力が生じない場合，規格基準で省略可能とされている場合及び他の応力で代表可能である場合は評価を省略する。」の注記を記載する。

・DB+SAの場合を示す。
 [・DB単独の場合は、許容応力（クラス2，3支持構造物）
 ・SA単独の場合は、許容応力（重大事故等クラス2支持構造物）とする。]

表 3-3 許容応力（クラス2，3支持構造物及び重大事故等クラス2支持構造物）

許容応力状態	許容限界*1, *2 (ボルト等)	
	一次応力	
	引張り	せん断
Ⅲ _A S	$1.5 \cdot f_t$	$1.5 \cdot f_s$
Ⅳ _A S	$1.5 \cdot f_t^*$	$1.5 \cdot f_s^*$
Ⅴ _A S (Ⅴ _A SとしてⅣ _A Sの許容限界を用いる。)		

注記*1：応力の組合せが考えられる場合には，組合せ応力に対しても評価を行う。

*2：当該の応力が生じない場合，規格基準で省略可能とされている場合及び他の応力で代表可能である場合は評価を省略する。

DB+SAの場合は，Ⅴ_ASを追加する。

許容応力を記載するすべての表に「当該の応力が生じない場合，規格基準で省略可能とされている場合及び他の応力で代表可能である場合は評価を省略する。」の注記を記載する。

オーステナイト系ステンレス鋼及び高ニッケル合金に該当する場合は記載する。

表 3-4 使用材料の許容応力評価条件 (設計基準対象施設)

評価部材	材料	温度条件 (°C)	S (MPa)	S _y (MPa)	S _u (MPa)	S _y (R T) (MPa)
バレルケーシング	○○ (*mm<厚さ≤*mm)	最高使用温度	—			—
コラムパイプ	○○ (*mm<厚さ≤*mm)	最高使用温度	—			—
基礎ボルト	○○ (径≤*mm)	周囲環境温度	—			—
ポンプ取付ボルト (下)	○○ (径≤*mm)	最高使用温度	—			—
ポンプ取付ボルト (上)	○○ (径≤*mm)	最高使用温度	—			—
原動機台取付ボルト	○○ (径≤*mm)	最高使用温度	—			—
原動機取付ボルト	○○ (径≤*mm)	周囲環境温度	—			—

厚さ, 径等による強度区分がある場合は, 該当する強度区分を記載する。

オーステナイト系ステンレス鋼及び高ニッケル合金に該当する場合は記載する。

(DB+SAの場合、以下を追加)

表 3-○ 使用材料の許容応力評価条件 (重大事故等対処設備)

評価部材	材料	温度条件 (°C)	S (MPa)	S _y (MPa)	S _u (MPa)	S _y (RT) (MPa)
バレルケーシング	○○ (*mm<厚さ≤*mm)	最高使用温度	—			—
コラムパイプ	○○ (*mm<厚さ≤*mm)	最高使用温度	—			—
基礎ボルト	○○ (径≤*mm)	周囲環境温度	—			—
ポンプ取付ボルト (下)	○○ (径≤*mm)	最高使用温度	—			—
ポンプ取付ボルト (上)	○○ (径≤*mm)	最高使用温度	—			—
原動機台取付ボルト	○○ (径≤*mm)	最高使用温度	—			—
原動機取付ボルト	○○ (径≤*mm)	周囲環境温度	—			—

厚さ，径等による強度区分がある場合は，該当する強度区分を記載する。

3.3 解析モデル及び諸元

固有値解析及び構造強度評価に用いる解析モデル及び諸元は、本計算書の【○○○○ポンプの耐震性についての計算結果】の機器要目及びその他の機器要目に示す。解析コードは、「MSC NASTRAN」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、別紙「計算機プログラム（解析コード）の概要」に示す。

3.4 固有周期

固有値解析の結果を表3-5、振動モード図を図3-1に示す。固有周期は、0.05秒を越えており、柔構造であることを確認した。また、鉛直方向は2次モード以降で卓越し、固有周期は0.05秒以下であることを確認した。

表3-5 固有値解析結果

モード	卓越方向	固有周期(s)	水平方向刺激係数*		鉛直方向刺激係数*
			NS 方向	EW 方向	
1次	水平	*,***	*,***	*,***	—
2次	水平	*,***	—	—	—

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。

n次までは固有周期が0.050sより長いモード、n+1次は固有周期が0.050s以下のモードを示す。

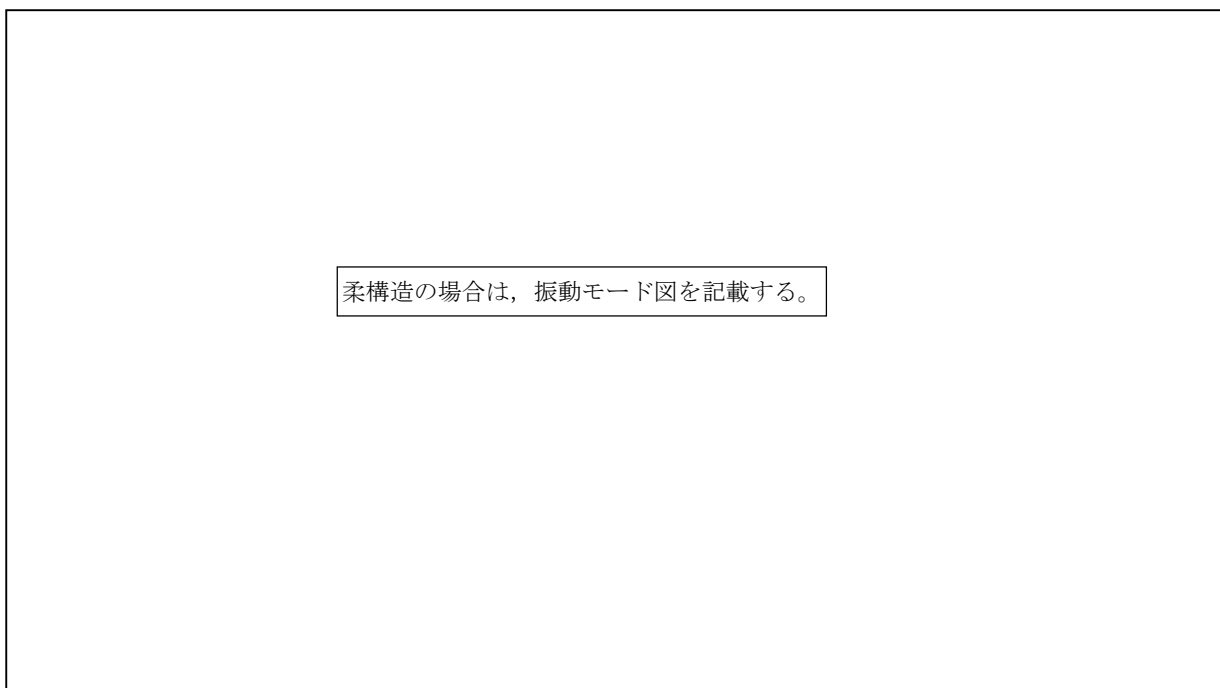


図3-1 振動モード (1次モード 水平方向 *,***s)

3.5 設計用地震力

評価に用いる設計用地震力を表 3-6 に示す。

「弾性設計用地震動 S_d 又は静的震度」及び「基準地震動 S_s」による地震力は、V-2-1-7 「設計用床応答曲線の作成方針」に基づき設定する。また、減衰定数はV-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。

表 3-6 設計用地震力

据付場所 及び 床面高さ (m)	固有周期 (s)		弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度		基準地震動 S _s		減衰定数 (%)	
	水平方向	鉛直方向	水平方向 設計震度	鉛直方向 設計震度	水平方向 設計震度	鉛直方向 設計震度	水平	鉛直
原子炉建屋 T. M. S. L. *1	*.***	0.05 以下	C _H =○	C _V =○	C _H =○	C _V =○	*.*	—

注記*1：基準床レベルを示す。

*2：弾性設計用地震動 S_d に基づく設計用床応答曲線より得られる値

*3：基準地震動 S_s に基づく設計用床応答曲線より得られる値

適用する減衰定数について記載する。固有周期が 0.05 秒以下となる方向については「—」とする。

(例)

0.05 以下	0.05 以下
---------	---------

同様の構造の盤で確認している場合
(盤等の電気計装品)

—	—
---	---

J E A G 等で十分に剛であることが明確な場合

0.031	0.015
-------	-------

加振試験，打振試験，固有値解析，理論式による算出を実施している場合

柔なポンプの場合は下表を用いる。

表 3-6 設計用地震力

据付場所及び床面高さ (m)		○○建屋 T.M.S.L. ○○(T.M.S.L. ○○*1)					
固有周期 (s)		水平 : *.** ^{*2} 鉛直 : 0.05 以下					
減衰定数 (%)		水平 : *.** 鉛直 : -					
地震力		弾性設計用地震動 S d 又は静的震度			基準地震動 S s		
モード	固有周期 (s)	応答水平震度 ^{*3}		応答鉛直震度 ^{*3}	応答水平震度 ^{*4}		応答鉛直震度 ^{*4}
		NS 方向	EW 方向		NS 方向	EW 方向	
1 次	*.***						
...							
n 次	*.***						
n + 1 次	*.***						
動的地震力 ^{*5}							
静的地震力 ^{*6}							

注記*1 : 基準床レベルを示す。

*2 : 1 次固有周期について記載

*3 : 各モードの固有周期に対し、設計用床応答曲線 (S d) より得られる震度を示す。

*4 : 各モードの固有周期に対し、設計用床応答曲線 (S s) より得られる震度を示す。

*5 : S s 又は S d に基づく設計用最大応答加速度 (1.2 · ZPA) より定めた震度を示す。

*6 : 静的震度 (3.6 · C i 及び 1.2 · C v) を示す。

n 次までは固有周期が 0.050s より長いモード、n+1 次は固有周期が 0.050s 以下のモードを示す。

3.6 計算条件

応力計算に用いる計算条件は、本計算書の【○○○○ポンプの耐震性についての計算結果】の設計条件及び機器要目に示す。

本項は動的機能維持評価が必要な機器の場合

4. 機能維持評価

4.1 動的機能維持評価方法

〇〇〇〇ポンプの地震後の動的機能維持評価は、V-2-1-14「計算書作成の方法 添付資料-2 たて軸ポンプの耐震性についての計算書作成の基本方針」に記載の評価方法に基づき行う。

〇〇〇〇ポンプは地震時動的機能維持が確認された機種と類似の構造及び振動特性であるため、V-2-1-9「機能維持の基本方針」に記載の機能確認済加速度を適用する。機能確認済加速度を表4-1に示す。

表 4-1 機能確認済加速度

($\times 9.8\text{m/s}^2$)

評価部位	形式	方向	機能確認済加速度
ポンプ	ピットバレル形 ポンプ	水平	**.*
		鉛直	*.*
原動機	立形すべり軸受 電動機	水平	*.*
		鉛直	*.*

5. 評価結果

5.1 設計基準対象施設としての評価結果

〇〇〇〇ポンプの設計基準対象施設としての耐震評価結果を以下に示す。発生値は許容限界を満足しており、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確認した。

(1) 構造強度評価結果

構造強度評価の結果を次頁以降の表に示す。

(2) 機能維持評価結果

動的機能維持評価の結果を次頁以降の表に示す。

動的機能維持評価が必要な機器の場合

(DB + SAの場合、以下を追加)

5.2 重大事故等対処設備としての評価結果

〇〇〇〇ポンプの重大事故等時の状態を考慮した場合の耐震評価結果を以下に示す。発生値は許容限界を満足しており、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確認した。

(1) 構造強度評価結果

構造強度評価の結果を次頁以降の表に示す。

(2) 機能維持評価結果

動的機能維持評価の結果を次頁以降の表に示す。

動的機能維持評価が必要な機器の場合

【○○○○ポンプの耐震性についての計算結果】

1. 設計基準対象施設
1.1 設計条件

設計震度をとっている床レベルを記載する。

固有周期が、0.05sを超え柔構造となった場合は、注記符号を付記し、設計用震度について注記で説明する。

最高使用圧力が吸込側／吐出側とも同じであれば区別せず、最高使用圧力を記載する。

機器名称	耐震重要度分類	据付場所及び床面高さ(m)	固有周期(s)		弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度		基準地震動 S _s		ポンプ振動による震度	最高使用温度(°C)	周囲環境温度(°C)	最高使用圧力(MPa)	
			水平方向	鉛直方向	水平方向設計震度	鉛直方向設計震度	水平方向設計震度	鉛直方向設計震度				吸込側	吐出側
○○○○ポンプ	S	原子炉建屋 T. M. S. L. *1	*.***	0.05 以下	C _H =*.** 又は*2	C _V =*.**	C _H =*.** 又は*3	C _V =*.**	C _p =				

注記*1：基準床レベルを示す。

*2：弾性設計用地震動 S_d に基づく設計用床応答曲線より得られる値

*3：基準地震動 S_s に基づく設計用床応答曲線より得られる値

ボルトの評価温度を記載する。
なお、使用しない場合は「—」とする。

1.2 機器要目

(1) ボルト

ボルト径を記載する。

(2) バレルケーシング、コラムパイプ

部材	m _i (kg)	D _i (mm)	d _i (mm)	A _{b i} (mm ²)	n _i	n _{f i}	M _p (N・mm)	S _{y i} (MPa)	S _{u i} (MPa)	F _i (MPa)	F _i [*] (MPa)
基礎ボルト (i=1)			(M)				—	*2 (径≤**mm)	*2 (径≤**mm)		
ポンプ取付ボルト(下) (i=2)			(M)					*2 (径≤**mm)	*2 (径≤**mm)		
ポンプ取付ボルト(上) (i=3)			(M)					*2 (径≤**mm)	*2 (径≤**mm)		
原動機台取付ボルト (i=4)			(M)					*2 (径≤**mm)	*2 (径≤**mm)		
原動機取付ボルト (i=5)			(M)					*2 (径≤**mm)	*2 (径≤**mm)		

部材	S (MPa)	S _y (MPa)	S _u (MPa)	D _c (mm)	t (mm)
バレルケーシング	—	*1 (**mm<厚 さ≤**mm)	*1		
コラムパイプ	—	*1 (**mm<厚 さ≤**mm)	*1		

注記*1：最高使用温度で算出
*2：周囲環境温度で算出

オーステナイト系ステンレス鋼及び高ニッケル合金に該当する場合は記載する。

M_pが生じない場合は「—」とする。

注記*1：最高使用温度で算出
*2：周囲環境温度で算出

厚さ、径等による強度区分がある場合は、該当する強度区分を記載する。
(バレルケーシング、コラムパイプについても同様とする。)

H _p (μm)	N (rpm)

1.3 計算数値

(1) ボルトに作用する力

部材	M _i (N・mm)		F _{b i} (N)		Q _{b i} (N)	
	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s
基礎ボルト (i=1)						
ポンプ取付ボルト(下) (i=2)						
ポンプ取付ボルト(上) (i=3)						
原動機台取付ボルト (i=4)						
原動機取付ボルト (i=5)						

(2) バレルケーシング, コラムパイプに作用する力 (単位: N・mm)

部材	M	
	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s
バレルケーシング		
コラムパイプ		

1.4 結論

1.4.1 固有周期

(単位: s)

モード	固有周期
水平 1次	T _{H1} =*, ***
鉛直 1次	T _{V1} =0.05 以下

1.4.2 ボルトの応力

(単位: MPa)

部材	材料	応力	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度		基準地震動 S _s	
			算出応力	許容応力	算出応力	許容応力
基礎ボルト (i=1)	SCM435	引張り	$\sigma_{b1} =$	$f_{ts1} = *$	$\sigma_{b1} =$	$f_{ts1} = *$
		せん断	$\tau_{b1} =$	$f_{sb1} =$	$\tau_{b1} =$	$f_{sb1} =$
ポンプ取付ボルト(下) (i=2)	SCM435	引張り	$\sigma_{b2} =$	$f_{ts2} = *$	$\sigma_{b2} =$	$f_{ts2} = *$
		せん断	$\tau_{b2} =$	$f_{sb2} =$	$\tau_{b2} =$	$f_{sb2} =$
ポンプ取付ボルト(上) (i=3)	SCM435	引張り	$\sigma_{b3} =$	$f_{ts3} = *$	$\sigma_{b3} =$	$f_{ts3} = *$
		せん断	$\tau_{b3} =$	$f_{sb3} =$	$\tau_{b3} =$	$f_{sb3} =$
原動機台取付ボルト (i=4)	SCM435	引張り	$\sigma_{b4} =$	$f_{ts4} = *$	$\sigma_{b4} =$	$f_{ts4} = *$
		せん断	$\tau_{b4} =$	$f_{sb4} =$	$\tau_{b4} =$	$f_{sb4} =$
原動機取付ボルト (i=5)	SCM435	引張り	$\sigma_{b5} =$	$f_{ts5} = *$	$\sigma_{b5} =$	$f_{ts5} = *$
		せん断	$\tau_{b5} =$	$f_{sb5} =$	$\tau_{b5} =$	$f_{sb5} =$

すべて許容応力以下である。

注記*: $f_{tsi} = \text{Min}[1.4 \cdot f_{toi} - 1.6 \cdot \tau_{bi}, f_{toi}]$

1.4.3 バレルケーシング, コラムパイプの応力

(単位: MPa)

部材	材料	一次一般膜応力	一次一般膜応力	
			算出応力	許容応力
バレルケーシング	SM400B	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	$\sigma =$	S _a =
		基準地震動 S _s	$\sigma =$	S _a =
コラムパイプ	SM400B	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	$\sigma =$	S _a =
		基準地震動 S _s	$\sigma =$	S _a =

すべて許容応力以下である。

1.4.4 動的機能の評価結果

($\times 9.8\text{m/s}^2$)

		機能維持評価用加速度*		機能確認済加速度
ポンプ	水平方向		*,**	**.*
	鉛直方向		*,**	*.*
原動機	水平方向		*,**	*.*
	鉛直方向		*,**	*.*

動的機能維持評価が必要な機器の場合は本表を追加する。
 (「機能維持評価用加速度 \leq 機能確認済加速度」の場合の記載を示す。)
 加速度比較でNGとなり、詳細評価が必要な場合は、
 評価結果を追加する。

注記*：基準地震動 S_s により定まる応答加速度を設定する。なお、水平方向の機能維持評価用加速度はコラム先端（原動機にあつては軸受部）の応答加速度
 又は設計用最大応答加速度（ $1.0 \cdot ZPA$ ）のいずれか大きい方を、鉛直方向は設計用最大応答加速度（ $1.0 \cdot ZPA$ ）を設定する。
 機能維持評価用加速度はすべて機能確認済加速度以下である。

水平方向は、ポンプにあつてはコラム先端（原動機にあつては軸受部）の応答加速度
 又は設計用最大応答加速度のどちらか大きい方を記載する。
 鉛直方向は、設計用最大応答加速度を記載する。
 設計用最大応答加速度は、設計用最大応答加速度 I（ $1.0 \cdot ZPA$ ）又は設計用最大応答
 加速度 II（ $1.0 \cdot ZPA$ ）を記載する。

1.5 その他の機器要目

(1) 節点データ

節点番号	節点座標 (mm)		
	x	y	z
1			
2			
3			
4			
5			
6			
7			
8			
9			
10			
11			
12			
13			
14			
15			
16			
17			
18			
19			
20			
21			
22			
23			
24			
25			
26			
27			
28			
29			
30			
31			
32			
33			
34			
35			
36			
37			
38			
39			
40			

(2) 要素の断面性状

断面特性番号 (要素番号)	要素両端の節点 番号	材料 番号	断面積 (mm ²)	断面二次 モーメント (mm ⁴)	断面二次 極モーメント (mm ⁴)
1					
2					
3					
4					
5					
6					
7					
8					
9					
10					
11					
12					
13					
14					
15					
16					
17					
18					
19					
20					
21					
22					
23					
24					
25					
26					
27					
28					
29					
30					
31					
32					

(3) ばね結合部の指定

ばねの両端の節点番号		ばね定数
1	15	(N/mm)
3	17	(N/mm)
6	20	(N/mm)
9	23	(N/mm)
12	38	(N/mm)
13	39	(N/mm)
17	27	(N/mm)
31	33	(N・mm/rad)

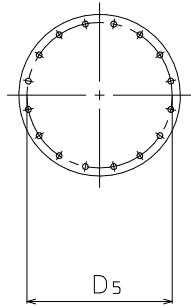
(4) 節点の質量

節点番号	質量 (kg)
1	
2	
3	
4	
5	
6	
7	
8	
9	
10	
11	
12	
13	
14	
15	
16	
17	
18	
19	
20	
21	
22	
23	
24	
25	
26	
27	
28	
29	
30	
31	
32	
33	
34	
35	
36	
37	
38	
39	
40	

(5) 材料物性値

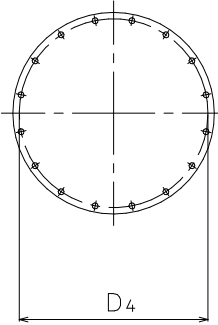
材料番号	温度 (°C)	縦弾性係数 (MPa)	質量密度 (kg/mm ³)	ポアソン比 (—)	材質
1					
2					
3					
4					
5					

原動機取付ボルト



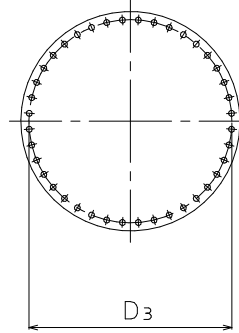
A~A矢視図

原動機台取付ボルト



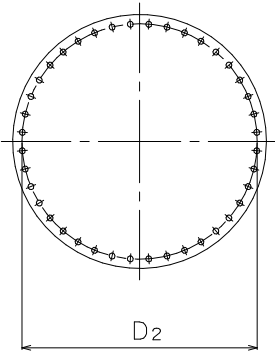
B~B矢視図

ポンプ取付ボルト (上)



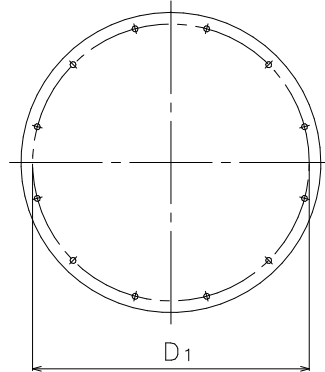
C~C矢視図

ポンプ取付ボルト (下)

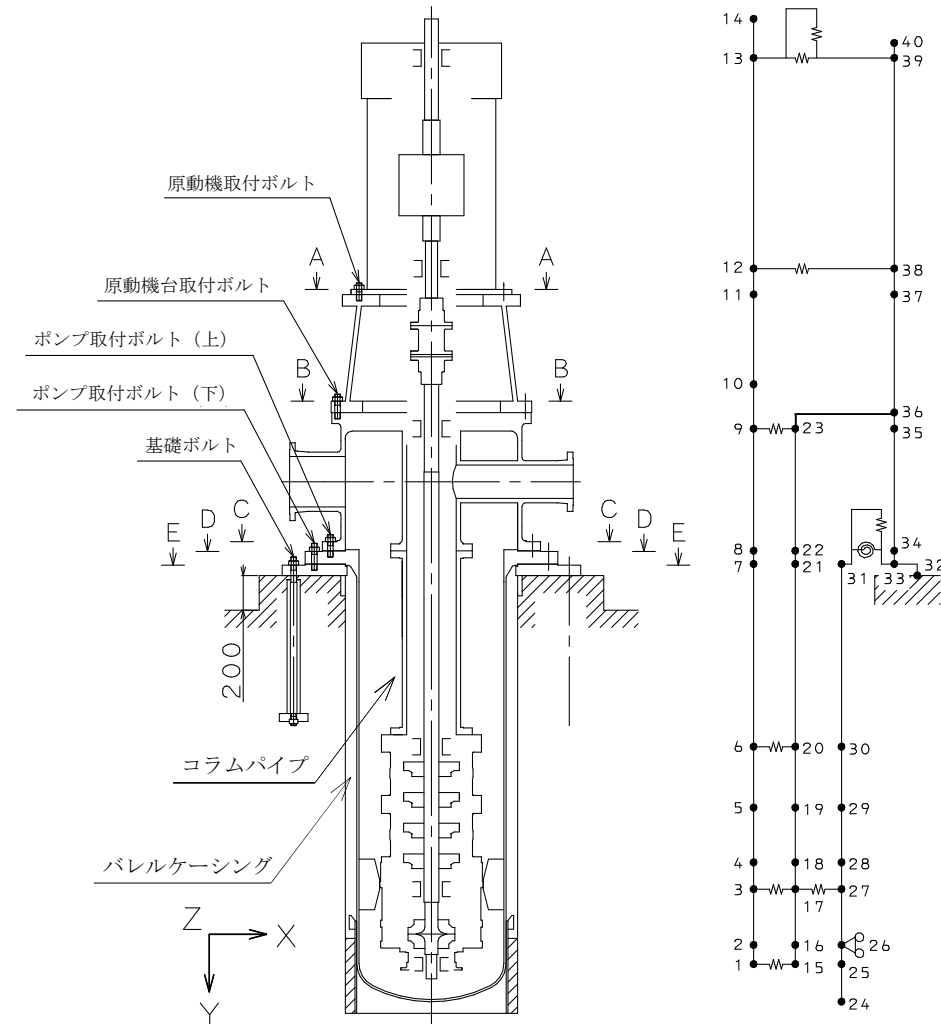


D~D矢視図

基礎ボルト



E~E矢視図



本図は、原則として「機器要目」の箇所に記載するものとする。
 ただし、配置上入らない場合は本図のように最終ページに記載するものとする。
 なお、DB+SAの場合は、SAの結果表の最終ページに記載するものとする。

【DB+SAの場合】
前項のDB評価に本SAの評価を追加する。

【SA単独の場合】
本フォーマットを使用する。
ただし、章番を1.とする。

最高使用圧力が吸込側/吐出側とも同じであれば区別せず、最高使用圧力を記載する。

2. 重大事故等対処設備
2.1 設計条件
設計震度をとっている床レベルを記載する。

固有周期が、0.05sを超え柔構造となった場合は、注記符号を付記し、設計用震度について注記で説明する。

機器名称	設備分類	据付場所及び床面高さ(m)	固有周期(s)		弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度		基準地震動 S _s		ポンプ振動による震度	最高使用温度(°C)	周囲環境温度(°C)	最高使用圧力(MPa)	
			水平方向	鉛直方向	水平方向設計震度	鉛直方向設計震度	水平方向設計震度	鉛直方向設計震度				吸込側	吐出側
○○○○ ポンプ	常設/防止	原子炉建屋 T.M.S.L. *1	*.***	0.05 以下	—	—	C _H =*.** 又は*2	C _V =	C _P =				

注記*1: 基準床レベルを示す。

*2: 基準地震動 S_s に基づく設計用床応答曲線より得られる値

ボルトの評価温度を記載する。
なお、使用しない場合は「—」とする。

2.2 機器要目
(1) ボルト

ボルト径を記載する。

(2) バレルケーシング, コラムパイプ

部材	m _i (kg)	D _i (mm)	d _i (mm)	A _{b i} (mm ²)	n _i	n _{f i}	M _p (N・mm)	S _{y i} (MPa)	S _{u i} (MPa)	F _i (MPa)	F _i * (MPa)
基礎ボルト (i=1)			(M)				—	*2 (径≤**mm)	*2 (径≤**mm)	—	
ポンプ取付ボルト(下) (i=2)			(M)					*2 (径≤**mm)	*2 (径≤**mm)	—	
ポンプ取付ボルト(上) (i=3)			(M)					*2 (径≤**mm)	*2 (径≤**mm)	—	
原動機台取付ボルト (i=4)			(M)					*2 (径≤**mm)	*2 (径≤**mm)	—	
原動機取付ボルト (i=5)			(M)					*2 (径≤**mm)	*2 (径≤**mm)	—	

部材	S (MPa)	S _y (MPa)	S _u (MPa)	D _c (mm)	t (mm)
バレルケーシング	—	*1 (**mm<厚さ≤**mm)	*1		
コラムパイプ	—	*1 (**mm<厚さ≤**mm)	*1		

注記*1: 最高使用温度で算出
*2: 周囲環境温度で算出

オーステナイト系ステンレス鋼及び高ニッケル合金に該当する場合は記載する。

H _p (μm)	N (rpm)

M_pが生じない場合は「—」とする。

注記*1: 最高使用温度で算出
*2: 周囲環境温度で算出

厚さ、径等による強度区分がある場合は、該当する強度区分を記載する。
(バレルケーシング, コラムパイプについても同様とする。)

2.3 計算数値

(1) ボルトに作用する力

部材	M _i (N・mm)		F _{b i} (N)		Q _{b i} (N)	
	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s
基礎ボルト (i=1)	—		—		—	
ポンプ取付ボルト(下) (i=2)	—		—		—	
ポンプ取付ボルト(上) (i=3)	—		—		—	
原動機台取付ボルト (i=4)	—		—		—	
原動機取付ボルト (i=5)	—		—		—	

(2) バレルケーシング, コラムパイプに作用する力 (単位: N・mm)

部材	M	
	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s
バレルケーシング	—	
コラムパイプ	—	

2.4 結論

2.4.1 固有周期

(単位: s)

モード	固有周期
水平 1次	T _{H1} =*, **
鉛直 1次	T _{V1} =0.05 以下

23

2.4.2 ボルトの応力

(単位: MPa)

部材	材料	応力	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度		基準地震動 S _s	
			算出応力	許容応力	算出応力	許容応力
			基礎ボルト (i=1)	SCM435	引張り	—
		せん断	—	—	$\tau_{b1} =$	$f_{sb1} =$
ポンプ取付ボルト(下) (i=2)	SCM435	引張り	—	—	$\sigma_{b2} =$	$f_{ts2} = *$
		せん断	—	—	$\tau_{b2} =$	$f_{sb2} =$
ポンプ取付ボルト(上) (i=3)	SCM435	引張り	—	—	$\sigma_{b3} =$	$f_{ts3} = *$
		せん断	—	—	$\tau_{b3} =$	$f_{sb3} =$
原動機台取付ボルト (i=4)	SCM435	引張り	—	—	$\sigma_{b4} =$	$f_{ts4} = *$
		せん断	—	—	$\tau_{b4} =$	$f_{sb4} =$
原動機取付ボルト (i=5)	SCM435	引張り	—	—	$\sigma_{b5} =$	$f_{ts5} = *$
		せん断	—	—	$\tau_{b5} =$	$f_{sb5} =$

すべて許容応力以下である。

注記*: $f_{tsi} = \text{Min}[1.4 \cdot f_{toi} - 1.6 \cdot \tau_{bi}, f_{toi}]$

2.4.3 バレルケーシング, コラムパイプの応力

(単位: MPa)

部材	材料		一次一般膜応力	
			算出応力	許容応力
バレルケーシング	SM400B	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	—	—
		基準地震動 S _s	$\sigma =$	S _a =
コラムパイプ	SM400B	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	—	—
		基準地震動 S _s	$\sigma =$	S _a =

すべて許容応力以下である。

2.4.4 動的機能の評価結果

($\times 9.8m/s^2$)

		機能維持評価用加速度*		機能確認済加速度
ポンプ	水平方向		*,**	**.*
	鉛直方向		*,**	*.*
原動機	水平方向		*,**	*.*
	鉛直方向		*,**	*.*

動的機能維持評価が必要な機器の場合は本表を追加する。
 (「機能維持評価用加速度 \leq 機能確認済加速度」の場合の記載を示す。)
 加速度比較でNGとなり、詳細評価が必要な場合は、
 評価結果を追加する。

注記*：基準地震動 S_s により定まる応答加速度を設定する。なお、水平方向の機能維持評価用加速度はコラム先端（原動機にあっては軸受部）の応答加速度
 又は設計用最大応答加速度（ $1.0 \cdot ZPA$ ）のいずれか大きい方を、鉛直方向は設計用最大応答加速度（ $1.0 \cdot ZPA$ ）を設定する。
 機能維持評価用加速度はすべて機能確認済加速度以下である。

水平方向は、ポンプにあってはコラム先端（原動機にあっては軸受部）の応答加速度
 又は設計用最大応答加速度のどちらか大きい方を記載する。
 鉛直方向は、設計用最大応答加速度を記載する。
 設計用最大応答加速度は、設計用最大応答加速度 I（ $1.0 \cdot ZPA$ ）又は設計用最大応答加
 速度 II（ $1.0 \cdot ZPA$ ）を記載する。

2.5 その他の機器要目

(1) 節点データ

節点番号	節点座標 (mm)		
	x	y	z
1			
2			
3			
4			
5			
6			
7			
8			
9			
10			
11			
12			
13			
14			
15			
16			
17			
18			
19			
20			
21			
22			
23			
24			
25			
26			
27			
28			
29			
30			
31			
32			
33			
34			
35			
36			
37			
38			
39			
40			

(2) 要素の断面性状

断面特性番号 (要素番号)	要素両端の節点 番号	材料 番号	断面積 (mm ²)	断面二次 モーメント (mm ⁴)	断面二次 極モーメント (mm ⁴)
1					
2					
3					
4					
5					
6					
7					
8					
9					
10					
11					
12					
13					
14					
15					
16					
17					
18					
19					
20					
21					
22					
23					
24					
25					
26					
27					
28					
29					
30					
31					
32					

(3) ばね結合部の指定

ばねの両端の節点番号		ばね定数
1	15	(N/mm)
3	17	(N/mm)
6	20	(N/mm)
9	23	(N/mm)
12	38	(N/mm)
13	39	(N/mm)
17	27	(N/mm)
31	33	(N・mm/rad)

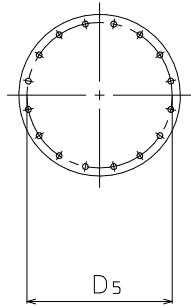
(4) 節点の質量

節点番号	質量 (kg)
1	
2	
3	
4	
5	
6	
7	
8	
9	
10	
11	
12	
13	
14	
15	
16	
17	
18	
19	
20	
21	
22	
23	
24	
25	
26	
27	
28	
29	
30	
31	
32	
33	
34	
35	
36	
37	
38	
39	
40	

(5) 材料物性値

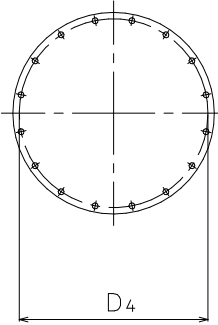
材料番号	温度 (°C)	縦弾性係数 (MPa)	質量密度 (kg/mm ³)	ポアソン比 (—)	材質
1					
2					
3					
4					
5					

原動機取付ボルト



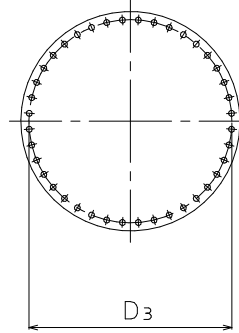
A~A矢視図

原動機台取付ボルト



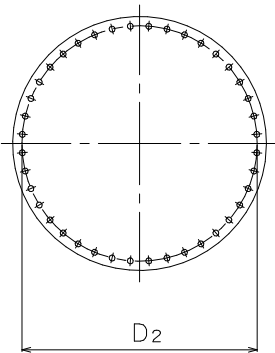
B~B矢視図

ポンプ取付ボルト (上)



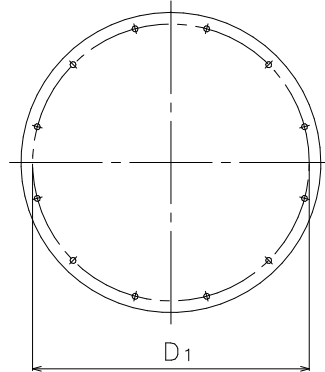
C~C矢視図

ポンプ取付ボルト (下)

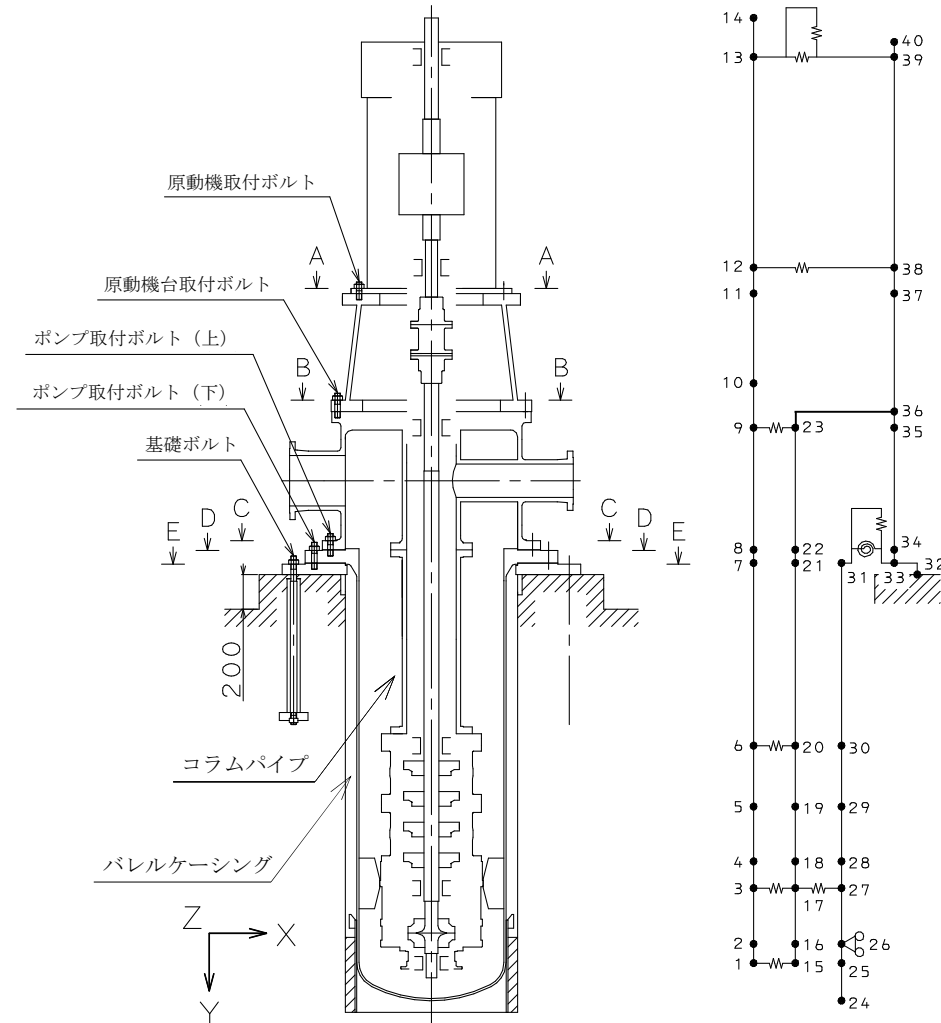


D~D矢視図

基礎ボルト



E~E矢視図



本図は、原則として「機器要目」の箇所に記載するものとする。
 ただし、配置上入らない場合は本図のように最終ページに記載するものとする。

付録-4：基本方針（添付資料）を呼び込む設備の耐震計算書
（Fパターン「計装ラック」の耐震計算書記載例）

V-○-○-○ ○○○○計装ラックの耐震性についての計算書

目 次

1. 概要	1
2. 一般事項	1
2.1 構造計画	1
3. 固有周期	3
3.1 固有周期の確認	3
4. 構造強度評価	4
4.1 構造強度評価方法	4
4.2 荷重の組合せ及び許容応力	4
4.3 計算条件	4
5. 機能維持評価	8
5.1 電氣的機能維持評価方法	8
6. 評価結果	9
6.1 設計基準対象施設としての評価結果	9
6.2 重大事故等対処設備としての評価結果	9

・DB + SAの場合の記載例を示す。

〔DB単独又はSA単独の場合は、それぞれの該当する項目のみ記載する。〕

1. 概要

本計算書は、V-2-1-9「機能維持の基本方針」にて設定している構造強度及び機能維持の設計方針に基づき、〇〇〇〇計装ラックが設計用地震力に対して十分な構造強度及び電気的機能を有していることを説明するものである。

〇〇〇〇計装ラックは、設計基準対象施設においてはSクラス施設に、重大事故等対処設備においては常設耐震重要重大事故防止設備及び常設重大事故緩和設備に分類される。以下、設計基準対象施設及び重大事故等対処設備としての構造強度評価及び電気的機能維持評価を示す。

なお、〇〇〇〇計装ラックは、V-2-1-14「計算書作成の方法」に記載の直立形計装ラックであるため、V-2-1-14「計算書作成の方法 添付資料-7 計装ラックの耐震性についての計算書作成の基本方針」に基づき評価を実施する。

・DB+SAの場合の記載例を示す。
 [DB単独又はSA単独の場合は、それぞれの該当する項目のみ記載する。]

2. 一般事項

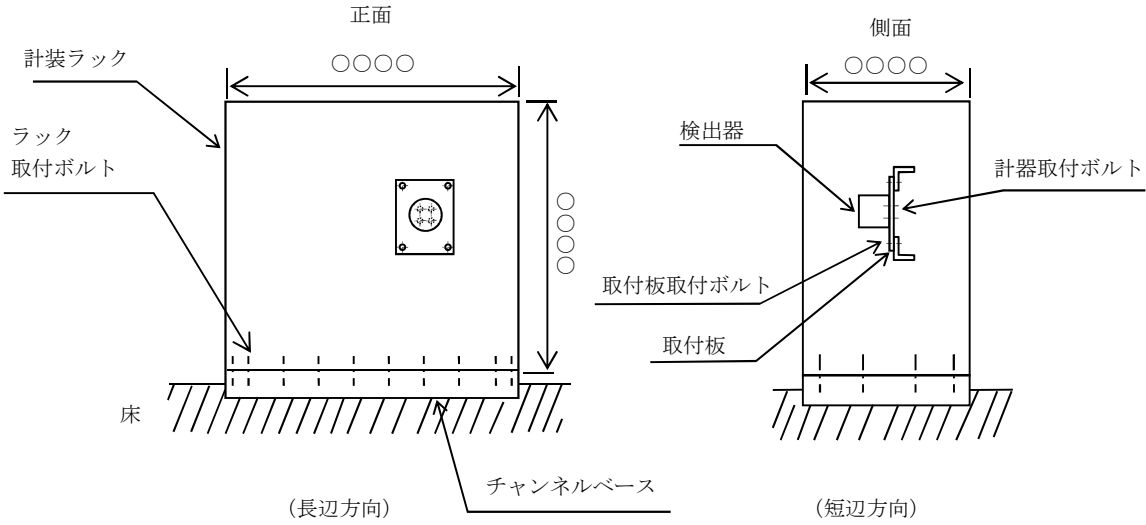
2.1 構造計画

〇〇〇〇計装ラックの構造計画を表2-1に示す。

<p>2.1 配置概要</p> <p><u>波及的影響を及ぼすおそれのある施設の耐震計算書のみ対象とする。</u></p> <p>波及的影響を及ぼすおそれのある施設に係る設備の設置箇所を説明する。 その場合は、目次にも本項目を記載する。</p>
<p>2.3 適用基準</p> <p><u>波及的影響を及ぼすおそれのある施設の耐震計算書のみ対象とする。</u></p> <p>波及的影響を及ぼすおそれのある施設に係る設備でV-2-1-14「計算書作成の方法 添付資料-7 計装ラックの耐震性についての計算書作成の基本方針」に記載されていない「適用基準」がある場合は記載する。その場合は、目次にも本項目を記載する。</p>

↑
 波及的影響を及ぼすおそれのある施設の耐震計算書の目次構成は、
 「2.1 配置概要」、「2.2 構造計画」、「2.3 適用基準」となる。

表 2-1 構造計画

計画の概要		概略構造図
基礎・支持構造	主体構造	
<p>検出器は、計器取付ボルトにより計器取付板に固定され、取付板は、取付板取付ボルトにより計装ラックに固定される。 計装ラックは、チャンネルベースにラック取付ボルトで設置する。</p>	<p>計装ラック (鋼材及び鋼板を組み合わせた・・・計装ラック)</p>	<p>【○○】</p>  <p>(単位：mm)</p>

固有周期の記載については、振動試験（加振試験）、振動試験（自由振動試験）にて求める場合又は構造が同様な他計器の結果から判断する場合のいずれかを記載する。

3. 固有周期

3.1 固有周期の確認

振動試験装置により固有振動数を測定する。測定の結果、固有周期は0.05秒以下であり、剛であることを確認した。固有周期の確認結果を表3-〇に示す。

表3-〇 固有周期 (単位：s)

水平	*.***
鉛直	0.05 以下

加振試験にて柔な領域に固有周期がないことを確認したもので、数値が定まっていないものについては、「0.05 以下」と記載する。

固有周期をスイープ試験（加振試験）にて求める場合の記載を示す。

また、類似品の結果を流用する場合の記載例は以下とする。

・〇〇の固有周期は、構造が同等であり、同様な振動特性を持つ計装ラックに対する振動試験（加振試験）の結果算定された固有周期を使用する。

3. 固有周期

3.1 固有周期の確認

プラスチックハンマ等により、当該装置に振動を与え自由減衰振動を固有振動数測定装置（圧電式加速度ピックアップ、振動計、分析器）により記録解析する。試験の結果、剛であることを確認した。固有周期の確認結果を表3-〇に示す。

固有周期を類似品の結果を流用する場合の記載例は以下とする。

・〇〇の固有周期は、構造が同等であり、同様な振動特性を持つ計装ラックに対する振動試験（自由振動試験）の結果算定された固有周期を使用する。

4. 構造強度評価

4.1 構造強度評価方法

〇〇〇〇計装ラックの構造強度評価は、V-2-1-14「計算書作成の方法 添付資料-7 計装ラックの耐震性についての計算書作成の基本方針」に記載の耐震計算方法に基づき行う。

4.2 荷重の組合せ及び許容応力

4.2.1 荷重の組合せ及び許容応力状態

〇〇〇〇計装ラックの荷重の組合せ及び許容応力状態のうち設計基準対象施設の評価に用いるものを表4-1に、重大事故等対処設備の評価に用いるものを表4-2に示す。

4.2.2 許容応力

〇〇〇〇計装ラックの許容応力は、V-2-1-9「機能維持の基本方針」に基づき表4-3のとおりとする。

4.2.3 使用材料の許容応力評価条件

〇〇〇〇計装ラックの使用材料の許容応力評価条件のうち設計基準対象施設の評価に用いるものを表4-4に、重大事故等対処設備の評価に用いるものを表4-5に示す。

4.3 計算条件

応力計算に用いる計算条件は、本計算書の【〇〇〇〇計装ラックの耐震性についての計算結果】の設計条件及び機器要目に示す。

・DB+SAの場合の記載例を示す。

〔DB単独又はSA単独の場合は、それぞれの該当する項目のみ記載する。〕

表 4-1 荷重の組合せ及び許容応力状態（設計基準対象施設）

施設区分		機器名称	耐震重要度分類	機器等の区分	荷重の組合せ	許容応力状態
計測制御 系統施設	計測装置	○○○○計装ラック	S	—*	$D + P_D + M_D + S_d^*$	Ⅲ _A S
					$D + P_D + M_D + S_s$	Ⅳ _A S

注記*：その他の支持構造物の荷重の組合せ及び許容応力を適用する。

表 4-2 荷重の組合せ及び許容応力状態（重大事故等対処設備）

施設区分		機器名称	設備分類* ¹	機器等の区分	荷重の組合せ	許容応力状態
計測制御 系統施設	計測装置	○○○○計装ラック	常設耐震／防止 常設／緩和	—* ²	$D + P_D + M_D + S_s^{*3}$	Ⅳ _A S
					$D + P_{SAD} + M_{SAD} + S_s$	V _A S (V _A Sとして Ⅳ _A Sの許容限 界を用いる。)

注記*1：「常設耐震／防止」は常設耐震重要重大事故防止設備，「常設／防止」は常設耐震重要重大事故防止設備以外の常設重大事故防止設備，
「常設／緩和」は常設重大事故緩和設備，「常設／防止(D B 拡張)」は常設重大事故防止設備（設計基準拡張），「常設／緩和(D B 拡張)」は常設重大事故緩和設備（設計基準拡張）を示す。

*2：その他の支持構造物の荷重の組合せ及び許容応力を適用する。

*3：「 $D + P_{SAD} + M_{SAD} + S_s$ 」の評価に包絡されるため，評価結果の記載を省略する。

該当する設備分類のみ記載する。

・DB+SAの場合を示す。
 ・DB単独の場合は、許容応力（その他の支持構造物）
 ・SA単独の場合は、許容応力（重大事故等その他の支持構造物）とする。

表 4-3 許容応力（その他の支持構造物及び重大事故等その他の支持構造物）

許容応力状態	許容限界*1, *2 (ボルト等)	
	一次応力	
	引張り	せん断
Ⅲ _A S	$1.5 \cdot f_t$	$1.5 \cdot f_s$
Ⅳ _A S	$1.5 \cdot f_t^*$	$1.5 \cdot f_s^*$
V _A S (V _A SとしてⅣ _A Sの許容限界を用いる。)		

注記*1：応力の組合せが考えられる場合には、組合せ応力に対しても評価を行う。

*2：当該の応力が生じない場合、規格基準で省略可能とされている場合及び他の応力で代表可能である場合は評価を省略する。

・DB+SAの場合は、V_ASを追加する。

許容応力を記載するすべての表に「当該の応力が生じない場合、規格基準で省略可能とされている場合及び他の応力で代表可能である場合は評価を省略する。」の注記を記載する。

表 4-4 使用材料の許容応力評価条件（設計基準対象施設）

評価部材	材料	温度条件 (°C)		S _y (MPa)	S _u (MPa)	S _y (R T) (MPa)
ラック取付ボルト	○○ (**mm<径≤**mm)	周囲環境温度				—

厚さ，径等による強度区分がある場合は，該当する強度区分を記載する。

該当しない場合は「—」とする。

表 4-5 使用材料の許容応力評価条件（重大事故等対処設備）

評価部材	材料	温度条件 (°C)		S _y (MPa)	S _u (MPa)	S _y (R T) (MPa)
ラック取付ボルト	○○ (**mm<径≤**mm)	周囲環境温度				—

厚さ，径等による強度区分がある場合は，該当する強度区分を記載する。

該当しない場合は「—」とする。

5. 機能維持評価

5.1 電氣的機能維持評価方法

〇〇〇〇計装ラックの電氣的機能維持評価は、V-2-1-14「計算書作成の方法 添付資料-7 計装ラックの耐震性についての計算書作成の基本方針」に記載の評価方法に基づき行う。

〇〇〇〇計装ラックに設置される検出器の機能確認済加速度は、V-2-1-9「機能維持の基本方針」に基づき、同形式の検出器単体の正弦波加振試験において、電氣的機能の健全性を確認した評価部位の最大加速度を適用する。

機能確認済加速度を表 5-1 に示す。

表 5-1 機能確認済加速度 (×9.8m/s²)

評価部位	方向	機能確認済加速度
〇〇〇〇ポンプ 出口流量	水平	**.**
	鉛直	*.**
〇〇〇〇ポンプ 出口圧力	水平	**.**
	鉛直	*.**
〇〇〇〇熱交換器 冷却水流量	水平	**.**
	鉛直	*.**

加振試験を根拠として電氣的機能維持評価を示す場合、加振試験の概要が分かるよう記載する。

6. 評価結果

6.1 設計基準対象施設としての評価結果

〇〇〇〇計装ラックの設計基準対象施設としての耐震評価結果を以下に示す。発生値は許容限界を満足しており、設計用地震力に対して十分な構造強度及び電氣的機能を有していることを確認した。

(1) 構造強度評価結果

構造強度評価の結果を次頁以降の表に示す。

(2) 機能維持評価結果

電氣的機能維持評価の結果を次頁以降の表に示す。

6.2 重大事故等対処設備としての評価結果

〇〇〇〇計装ラックの重大事故等時の状態を考慮した場合の耐震評価結果を以下に示す。発生値は許容限界を満足しており、設計用地震力に対して十分な構造強度及び電氣的機能を有していることを確認した。

(1) 構造強度評価結果

構造強度評価の結果を次頁以降の表に示す。

(2) 機能維持評価結果

電氣的機能維持評価の結果を次頁以降の表に示す。

【○○○○計装ラックの耐震性についての計算結果】

1. 設計基準対象施設

1.1 設計条件

機器名称	耐震重要度分類	据付場所及び床面高さ (m)	固有周期(s)		弾性設計用地震動S _d 又は静的震度		基準地震動S _s		周囲環境温度 (°C)
			水平方向	鉛直方向	水平方向 設計震度	鉛直方向 設計震度	水平方向 設計震度	鉛直方向 設計震度	
		建屋 T.M.S.L.*	*,***	0.05以下	C _H =	C _V =	C _H =	C _V =	

固有周期が、0.05sを超え柔構造となった場合は、注記符号を付記し、設計用震度について注記で説明する。
 *○：弾性設計用地震動S_dに基づく設計用床応答曲線から得られる値
 *○：基準地震動S_sに基づく設計用床応答曲線から得られる値

注記*：基準床レベルを示す。

据付場所の床面高さとして(T.M.S.L.*)を追加し、据付場所のT.M.S.L.から*を削除する。
 例：中央制御室などの中間階に設置する設備、壁掛形計装ラック等に適用

1.2 機器要目

部材	m _i (kg)	h _i (mm)	d _i (mm)	A _{b i} (mm ²)	n _i	S _{y i} (MPa)	S _{u i} (MPa)
取付ボルト (i=2)		*1	(M)			(**mm<径≤**mm)	

ボルト径を記載する。

厚さ、径等による強度区分がある場合には、該当する強度区分を記載する。

部材	ℓ _{1 i} *2 (mm)	ℓ _{2 i} *2 (mm)	n _{f i} *2	F _i (MPa)	F _i * (MPa)	転倒方向	
						弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動S _s
取付ボルト (i=2)	0*1	2140*1	2	241	276	長辺方向	長辺方向
	0*1	2140*1	2				

注記*1：重心位置を保守的な位置に設定して評価する。

保守的な寸法を取る場合のみ記載する。

*2：各ボルトの機器要目における上段は短辺方向転倒に対する評価時の要目を示し、
 下段は長辺方向転倒に対する評価時の要目を示す。

1.3 計算数値

1.3.1 ボルトに作用する力

(単位：N)

部材	F _{b i}		Q _{b i}	
	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s
取付ボルト (i=2)				

1.4 結論

1.4.1 ボルトの応力

(単位：MPa)

部材	材料	応力	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度		基準地震動 S _s	
			算出応力	許容応力	算出応力	許容応力
取付ボルト (i=2)		引張り	$\sigma_{b2} =$	$f_{ts2} = *$	$\sigma_{b2} =$	$f_{ts2} = *$
		せん断	$\tau_{b2} =$	$f_{sb2} =$	$\tau_{b2} =$	$f_{sb2} =$

すべて許容応力以下である。

注記* : $f_{tsi} = \text{Min}[1.4 \cdot f_{toi} - 1.6 \cdot \tau_{bi}, f_{toi}]$

1.4.2 電気的機能の評価結果

($\times 9.8\text{m/s}^2$)

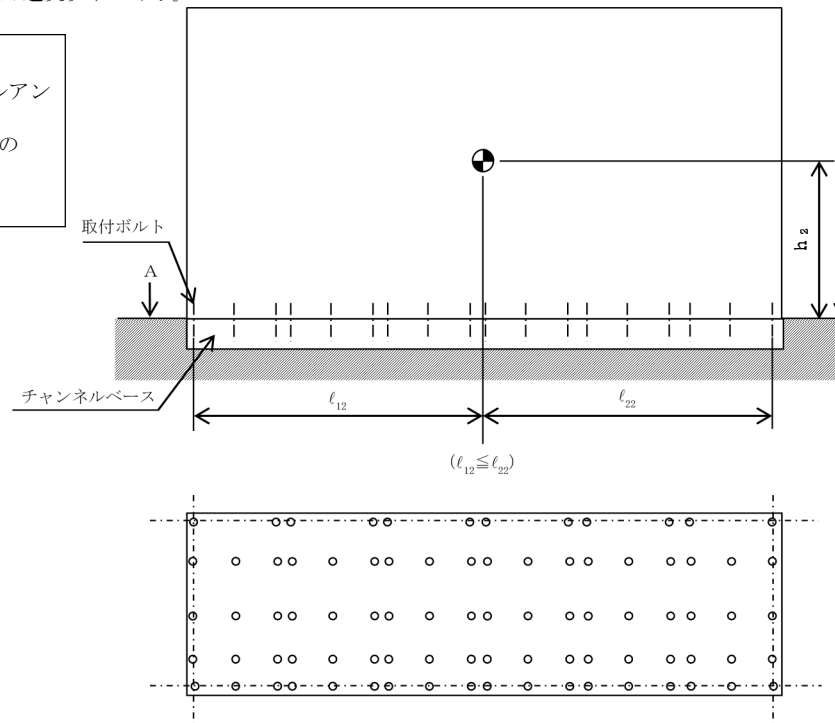
		機能維持評価用加速度*	機能確認済加速度
○○○○ポンプ 出口流量	水平方向	*.**	*.**
	鉛直方向	*.**	*.**
○○○○ポンプ 出口圧力	水平方向	*.**	*.**
	鉛直方向	*.**	*.**
○○○○熱交換器 冷却水流量	水平方向	*.**	*.**
	鉛直方向	*.**	*.**

設計用最大応答加速度 I ($1.0 \cdot \text{ZPA}$) 又は
設計用最大応答加速度 II ($1.0 \cdot \text{ZPA}$) を記載する。

注記* : 基準地震動 S_s により定まる応答加速度とする。
機能維持評価用加速度 ($1.0 \cdot \text{ZPA}$) はすべて機能確認済加速度以下である。

【後施アンカの場合】

基礎ボルトが後施工の場合は、アンカの種類（メカニカルアンカ又はケミカルアンカ）を記載する。
又、本基本方針を呼び込む個別計算書の表 2-1 構造計画の「概略構造図」欄にもアンカの種類を記載する。
例：基礎ボルト（ケミカルアンカ）



ラック、基礎及びボルトの形状は実機ベースで記載する。

A~A矢視図

【DB + SAの場合】
前項のDB評価に本SAの評価を追加する。

固有周期が、0.05sを超え柔構造となった場合は、注記符号を付記し、設計用震度について注記で説明する。
*○：基準地震動S_sに基づく設計用床応答曲線から得られる値

2. 重大事故等対処設備
2.1 設計条件

機器名称	設備分類	据付場所及び床面高さ (m)	固有周期 (s)		弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度		基準地震動 S _s		周囲環境温度 (°C)
			水平方向	鉛直方向	水平方向設計震度	鉛直方向設計震度	水平方向設計震度	鉛直方向設計震度	
		建屋 T.M.S.L. *	*,***	0.05 以下	—	—	C _H =	C _V =	

注記*：基準床レベルを示す。

据付場所の床面高さとして (T.M.S.L. *) を追加し、据付場所の T.M.S.L. から * を削除する。
例：中央制御室などの中間階に設置する設備、壁掛形計装ラック等に適用

2.2 機器要目

部材	m _i (kg)	h _i (mm)	d _i (mm)	A _{b i} (mm ²)	n _i	S _{y i} (MPa)	S _{u i} (MPa)
取付ボルト (i=2)		*1	(M)			(**mm < 径 ≤ **mm)	

ボルト径を記載する。

厚さ、径等による強度区分がある場合には、該当する強度区分を記載する。

部材	ℓ _{1 i} *2 (mm)	ℓ _{2 i} *2 (mm)	n _{f i} *2	F _i (MPa)	F _i * (MPa)	転倒方向	
						弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s
取付ボルト (i=2)	*1	*1		—		—	
	*1	*1					

注記*1：重心位置を保守的な位置に設定して評価する。

保守的な寸法を取る場合のみ記載する。

*2：各ボルトの機器要目における上段は短辺方向転倒に対する評価時の要目を示し、
下段は長辺方向転倒に対する評価時の要目を示す。

2.3 計算数値

2.3.1 ボルトに作用する力 (単位：N)

部材	F _{b i}		Q _{b i}	
	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s
基礎ボルト (i=1)	—		—	
取付ボルト (i=2)	—		—	

2.4 結論

2.4.1 ボルトの応力 (単位：MPa)

部材	材料	応力	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度		基準地震動 S _s	
			算出応力	許容応力	算出応力	許容応力
取付ボルト (i=2)		引張り	—	—	$\sigma_{b2} =$	$f_{ts2} = *$
		せん断	—	—	$\tau_{b2} =$	$f_{sb2} =$

すべて許容応力以下である。

注記* : $f_{tsi} = \text{Min}[1.4 \cdot f_{toi} - 1.6 \cdot \tau_{bi}, f_{toi}]$

2.4.2 電気的機能の評価結果

($\times 9.8m/s^2$)

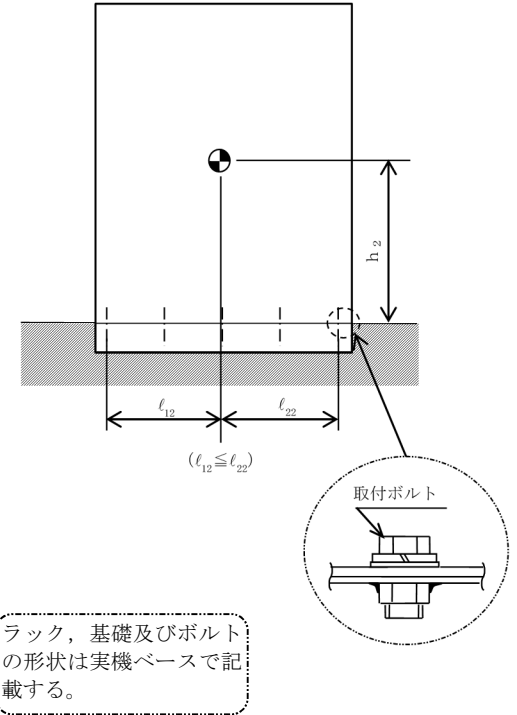
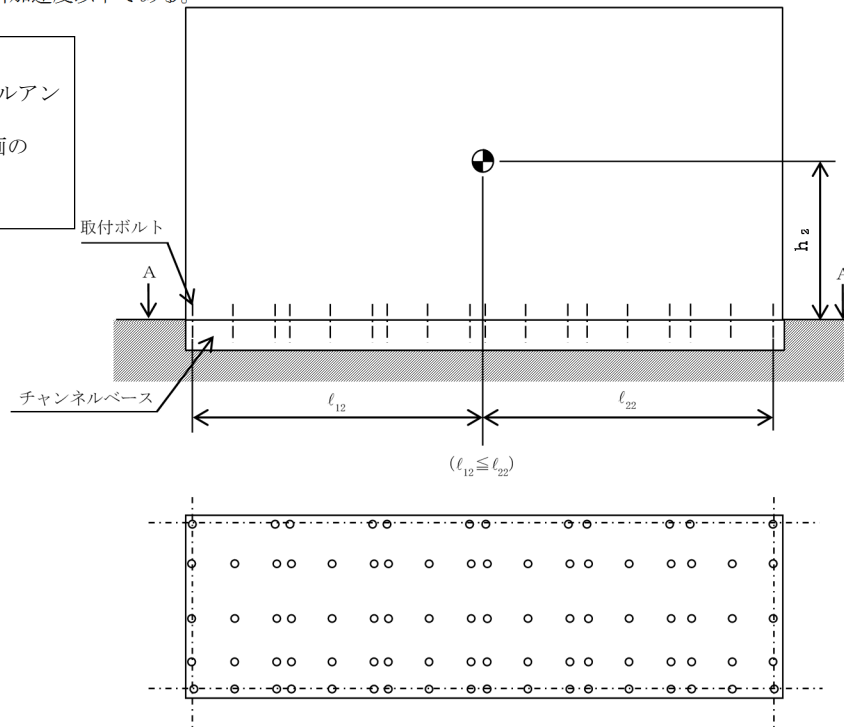
		機能維持評価用加速度*	機能確認済加速度
○○○○ポンプ 出口流量	水平方向	**.**	**.**
	鉛直方向	*.**	*.**
○○○○ポンプ 出口圧力	水平方向	**.**	**.**
	鉛直方向	*.**	*.**
○○○○熱交換器 冷却水流量	水平方向	**.**	**.**
	鉛直方向	*.**	*.**

設計用最大応答加速度Ⅰ (1.0・ZPA) 又は
設計用最大応答加速度Ⅱ (1.0・ZPA) を記載する。

注記* : 基準地震動 S s により定まる応答加速度とする。
機能維持評価用加速度 (1.0・ZPA) はすべて機能確認済加速度以下である。

【後施アンカの場合】

基礎ボルトが後施工の場合は、アンカの種類 (メカニカルアンカ又はケミカルアンカ) を記載する。
又、本基本方針を呼び込む個別計算書の表 2-1 構造計画の「概略構造図」欄にもアンカの種類を記載する。
例 : 基礎ボルト (ケミカルアンカ)



ラック、基礎及びボルトの形状は実機ベースで記載する。

A~A矢視図

付録-5：機能維持評価で詳細検討を実施する場合
(機能維持評価用加速度 > 機能確認済加速度)

V-○-○-○ ○○○○ポンプの耐震性についての計算書

目 次

1. 概要	1
2. 一般事項	1
2.1 構造計画	1
3. 構造強度評価	3
3.1 構造強度評価方法	3
3.2 荷重の組合せ及び許容応力	3
3.3 計算条件	3
4. 機能維持評価	8
4.1 基本方針	8
4.2 ポンプの動的機能維持評価	9
4.3 原動機の動的機能維持評価	13
5. 評価結果	16
5.1 設計基準対象施設としての評価結果	16
5.2 重大事故等対処設備としての評価結果	16

機能維持評価で詳細評価が必要な場合は、目次構成に本項目を追加するものとする。

・DB + SAの場合の記載例を示す。
〔DB単独又はSA単独の場合は、それぞれの該当する項目のみ記載する。〕

1. 概要

本計算書は、V-2-1-9「機能維持の基本方針」にて設定している構造強度及び機能維持の設計方針に基づき、〇〇〇〇ポンプ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。

〇〇〇〇ポンプは、設計基準対象施設においてはSクラス施設に、重大事故等対処設備においては常設耐震重要重大事故防止設備に分類される。以下、設計基準対象施設及び重大事故等対処設備としての構造強度評価及び動的機能維持評価を示す。

なお、〇〇〇〇ポンプは、V-2-1-14「計算書作成の方法」に記載の横軸ポンプであるため、構造強度評価はV-2-1-14「計算書作成の方法 添付資料-1 横軸ポンプの耐震性についての計算書作成の基本方針」に基づき評価を行う。また、〇〇〇〇ポンプは、V-2-1-9「機能維持の基本方針」に記載の往復動式のポンプであり、機能維持評価において機能維持評価用加速度が機能確認済加速度を上回ることから、原子力発電所耐震設計技術指針（J E A G 4 6 0 1-1991 追補版）（日本電気協会 電気技術基準調査委員会 平成3年6月）（以下「J E A G 4 6 0 1」という。）に定められた評価部位の健全性を詳細評価することで動的機能維持の確認を行う。

2. 一般事項

2.1 構造計画

〇〇〇〇ポンプの構造計画を表2-1に示す。

- ・DB+SAの場合の記載例を示す。
[DB単独又はSA単独の場合は、それぞれの該当する項目のみ記載する。]

表 2-1 構造計画

計画の概要		概略構造図
基礎・支持構造	主体構造	
<p>ポンプはポンプベースに固定され、ポンプベースは基礎ボルトで基礎に据え付ける。</p>	<p>往復形 (横形 3 連往復動式横軸ポンプ)</p>	<p>ポンプ</p> <p>減速機</p> <p>原動機</p> <p>ポンプベース</p> <p>基礎ボルト</p> <p>ポンプ取付ボルト</p> <p>減速機取付ボルト</p> <p>原動機取付ボルト</p>
<p>要目表の表現「往復形」に加え、耐震計算書Fパターンの表現「横軸ポンプ」を含む表現を記載する。</p>		

(単位：mm)

3. 構造強度評価

3.1 構造強度評価方法

〇〇〇〇ポンプの構造強度評価は、V-2-1-14「計算書作成の方法 添付資料-1 横軸ポンプの耐震性についての計算書作成の基本方針」に記載の耐震計算方法に基づき行う。

3.2 荷重の組合せ及び許容応力

3.2.1 荷重の組合せ及び許容応力状態

〇〇〇〇ポンプの荷重の組合せ及び許容応力状態のうち設計基準対象施設の評価に用いるものを表 3-1 に、重大事故等対処設備の評価に用いるものを表 3-2 に示す。

3.2.2 許容応力

〇〇〇〇ポンプの許容応力は、V-2-1-9「機能維持の基本方針」に基づき表 3-3 のとおりとする。

3.2.3 使用材料の許容応力評価条件

〇〇〇〇ポンプの使用材料の許容応力評価条件のうち設計基準対象施設の評価に用いるものを表 3-4 に、重大事故等対処設備の評価に用いるものを表 3-5 に示す。

3.3 計算条件

応力計算に用いる計算条件は、本計算書の【〇〇〇〇ポンプの耐震性についての計算結果】の設計条件及び機器要目に示す。

・ DB + S A の場合の記載例を示す。
 [DB 単独又は S A 単独の場合は、それぞれの該当する項目のみ記載する。]

表 3-1 荷重の組合せ及び許容応力状態（設計基準対象施設）

施設区分		機器名称	耐震重要度分類	機器等の区分	荷重の組合せ	許容応力状態
○○系統施設	○○設備	○○○○ポンプ	S	クラス 2 ポンプ*	$D + P_D + M_D + S_d^*$	Ⅲ _A S
					$D + P_D + M_D + S_s$	Ⅳ _A S

注記*：クラス 2 ポンプの支持構造物を含む。

表 3-2 荷重の組合せ及び許容応力状態（重大事故等対処設備）

施設区分		機器名称	設備分類* ¹	機器等の区分	荷重の組合せ	許容応力状態
○○系統施設	○○設備	○○○○ポンプ	常設耐震／防止	重大事故等 クラス 2 ポンプ* ²	$D + P_D + M_D + S_s^{*3}$	Ⅳ _A S
					$D + P_{SAD} + M_{SAD} + S_s$	V _A S (V _A Sとして Ⅳ _A Sの許容限界 を用いる。)

注記*1：「常設耐震／防止」は常設耐震重要重大事故防止設備，「常設／防止」は常設耐震重要重大事故防止設備以外の常設重大事故防止設備，
「常設／緩和」は常設重大事故緩和設備，「常設／防止(D B 拡張)」は常設重大事故防止設備（設計基準拡張），「常設／緩和(D B 拡張)」は常
設重大事故緩和設備（設計基準拡張）を示す。

*2：重大事故等クラス 2 ポンプの支持構造物を含む。

*3：「 $D + P_{SAD} + M_{SAD} + S_s$ 」の評価に包絡されるため，評価結果の記載を省略する。

該当する設備分類のみ記載する。

・DB+SAの場合を示す。
 (・DB単独の場合は、許容応力(クラス2, 3支持構造物)
 ・SA単独の場合は、許容応力(重大事故等クラス2支持構造物)とする。)

表 3-3 許容応力(クラス2, 3支持構造物及び重大事故等クラス2支持構造物)

許容応力状態	許容限界*1, *2 (ボルト等)	
	一次応力	
	引張り	せん断
Ⅲ _A S	$1.5 \cdot f_t$	$1.5 \cdot f_s$
Ⅳ _A S	$1.5 \cdot f_t^*$	$1.5 \cdot f_s^*$
Ⅴ _A S (Ⅴ _A SとしてⅣ _A Sの許容限界を用いる。)		

注記*1: 応力の組合せが考えられる場合には、組合せ応力に対しても評価を行う。

*2: 当該の応力が生じない場合、規格基準で省略可能とされている場合及び他の応力で代表可能である場合は評価を省略する。

DB+SAの場合は、Ⅴ_ASを追加する。

許容応力を記載するすべての表に「当該の応力が生じない場合、規格基準で省略可能とされている場合及び他の応力で代表可能である場合は評価を省略する。」の注記を記載する。

表 3-4 使用材料の許容応力評価条件 (設計基準対象施設)

評価部材	材料	温度条件 (°C)	S _y (MPa)	S _u (MPa)	S _y (R T) (MPa)
基礎ボルト	○○* (**mm<径≦**mm)	周囲環境温度			
ポンプ取付ボルト	○○* (**mm<径≦**mm)	最高使用温度			
原動機取付ボルト	○○* (**mm<径≦**mm)	周囲環境温度			
減速機取付ボルト	○○* (**mm<径≦**mm)	最高使用温度			

注記* : ○○○○相当

厚さ、径等による強度区分がある場合は、
該当する強度区分を記載する。

施設時の J I S 材料記号と設計・建設規格における J I S 材料記号が異なる場合には、
注記に設計・建設規格における J I S 材料記号を記載する。

該当しない場合は
「—」とする。

表 3-5 使用材料の許容応力評価条件（重大事故等対処設備）

評価部材	材料	温度条件 (°C)	S _y (MPa)	S _u (MPa)	S _y (R T) (MPa)
基礎ボルト	○○* (**mm<径≤**mm)	周囲環境温度			
ポンプ取付ボルト	○○* (**mm<径≤**mm)	最高使用温度			
原動機取付ボルト	○○* (**mm<径≤**mm)	周囲環境温度			
減速機取付ボルト	○○* (**mm<径≤**mm)	最高使用温度			

注記* : ○○○相当

厚さ、径等による強度区分がある場合は、該当する強度区分を記載する。

施設時の J I S 材料記号と設計・建設規格における J I S 材料記号が異なる場合には、注記に設計・建設規格における J I S 材料記号を記載する。

該当しない場合は「—」とする。

4. 機能維持評価

4.1 基本方針

〇〇〇〇ポンプは、V-2-1-9「機能維持の基本方針」に記載の往復動式のポンプであり、機能維持評価において機能維持評価用加速度が機能確認済加速度を上回ることから、J E A G 4 6 0 1 に定められた評価部位の健全性を詳細評価することで動的機能維持の確認を行う。

詳細評価に用いる応答加速度は、V-2-1-7「設計用床応答曲線の作成方針」に基づき、基準地震動 S_s により定まる設計用最大応答加速度 (1.0ZPA) を設定する。

(1) 原動機は横形ころがり軸受機であるため、V-2-1-9「機能維持の基本方針」に記載されている往復動式ポンプ及び原動機の機能確認済加速度を適用する。

本項目は原動機の機能維持評価において機能維持評価用加速度が機能確認済加速度を上回ることがない場合に記載する。原動機も上回る場合は(1)を削除し、4.1 基本方針に記載する「〇〇〇〇ポンプは、」を「〇〇〇〇ポンプ及び原動機は、」に修正する。

評価に用いる機能維持評価用加速度について、記載する。

J E A G 4 6 0 1 で規定している評価対象部位を全て記載し、評価対象外の部位がある場合は、その理由を記載する。
(例)「○. 軸継手」は、軸受がボールベアリングでありサイドスラスト荷重が発生しない構造であるため、評価対象外とする。

4.2 ポンプの動的機能維持評価

4.2.1 評価対象部位

J E A G 4 6 0 1 に記載の往復動式ポンプの動的機能維持評価に従い、以下の部位について評価を実施する。

- a. 基礎ボルト、ポンプ本体取付ボルト、減速機取付ボルト
- b. コネクティングロッド軸受
- c. クランク軸
- d. クランク軸受
- e. 動弁機構及び弁シート面
- f. 減速機軸受
- g. 減速機軸
- h. 減速機歯車
- i. 軸継手（原動機～減速機～ポンプ）

このうち「a. 基礎ボルト、ポンプ本体取付ボルト、減速機取付ボルト」については、「3. 構造強度評価」に従い評価を行った「5. 評価結果」にて設計用地震力に対して十分な構造強度を有していることを確認している。また、「g. 減速機軸」及び「h. 減速機歯車」は一体構造となっているため、弱部となる歯車の強度評価に軸の強度評価も含め評価している。

以上より、本計算書においては、コネクティングロッド軸受、クランク軸、クランク軸受、動弁機構及び弁シート面、減速機軸受、減速機軸（歯車）及び軸継手（原動機～減速機～ポンプ）を評価対象部位とする。

4.2.2 評価基準値

クランク軸の許容応力は、クラス2ポンプの許容応力状態ⅢASに準拠し設定する。また、コネクティングロッド軸受、クランク軸受、減速機軸受、動弁機構及び弁シート面についてはメーカー規定の許容値を、減速機軸（歯車）については、許容面圧を、軸継手については、変位可能寸法を評価基準値として設定する。

部位ごとの評価基準値を記載する。

4.2.3 記号の説明

○○○○ポンプの動的機能維持評価に使用する記号を表4-1に示す。

表4-1 記号の説明

記号	記号の説明	単位
F _R	クランク軸に生じるラジアル荷重	
Q _{CS}	クランク軸に生じるスラスト荷重	
F _B	大端部, 小端部及びクロスヘッドガイド部の軸受に生じる荷重	
A _{LB}	コネクティングロッド大端部軸受の投影面積	
A _{SB}	コネクティングロッド小端部軸受の投影面積	
A _{CB}	クロスヘッドガイド部軸受の投影面積	
P _{LB}	大端部軸受面圧	
P _{SB}	小端部軸受面圧	
P _{CB}	クロスヘッドガイド部軸受面圧	

ポンプの詳細評価に使用する記号の説明を記載する。

4.2.4 評価方法

(1) コネクティングロッド軸受

各軸受に地震力が作用することにより発生する面圧を求め、メーカ規定の許容値以下であることを確認する。

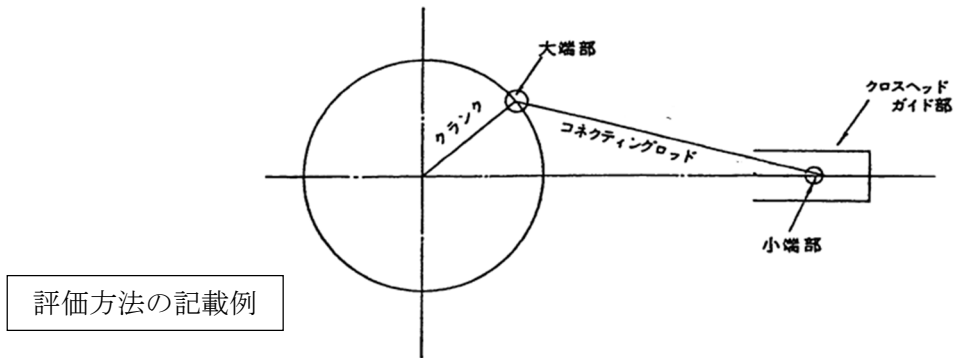


図 4-1 コネクティングロッド軸受の計算モデル

各軸受に生じる面圧は次式で求める。

$$\text{大端部軸受面圧 } P_{LB} = \frac{F_B}{A_{LB}} \dots \dots \dots (4.2.4.1)$$

$$\text{小端部軸受面圧 } P_{SB} = \frac{F_B}{A_{SB}} \dots \dots \dots (4.2.4.2)$$

$$\text{クロスヘッドガイド部軸受面圧 } P_{CB} = \frac{F_B}{A_{CB}} \dots \dots \dots (4.2.4.3)$$

ここで、各軸受に生じる荷重 F_B は

$$F_B = \sqrt{F_R^2 + Q_{CS}^2} \dots \dots \dots (4.2.4.4)$$

(2) クランク軸

評価モデル及び評価式等を記載する。

(3) クランク軸受

評価モデル及び評価式等を記載する。

(4) 動弁機構及び弁シート面

評価モデル及び評価式等を記載する。

(5) 減速機軸受

評価モデル及び評価式等を記載する。

(6) 減速機軸（歯車）

評価モデル及び評価式等を記載する。

(7) 軸継手（原動機～減速機～ポンプ）

評価モデル及び評価式等を記載する。

原動機の機能維持評価で詳細評価が必要な場合の記載例

4.3 原動機の動的機能維持評価

J E A G 4 6 0 1 で規定している評価対象部位を全て記載し、評価対象外の部位がある場合は、その理由を記載する。

4.3.1 評価対象部位

J E A G 4 6 0 1 の原動機の動的機能維持評価に従い、以下の部位について評価を実施する。

- a. 取付ボルト
- b. 固定子
- c. 軸（回転子）
- d. 端子箱
- e. 軸受
- f. 固定子と回転子間のクリアランス
- h. モータフレーム
- h. 軸継手

このうち「a. 取付ボルト」については、「3. 構造強度評価」に従い評価を行った「5. 評価結果」にて設計用地震力に対して十分な構造強度を有していることを確認している。

以上より、本計算書においては、固定子、軸（回転子）、端子箱、軸受、固定子と回転子間のクリアランス、モータフレーム及び軸継手を評価対象部位とする。なお、軸継手においては、ポンプの動的機能維持評価に含まれている。

4.3.2 評価基準値

固定子、軸（回転子）、端子箱及びモータフレームの許容応力は、クラス2ポンプの許容応力状態Ⅲ_ASに準拠し設定する。また軸受については、メーカー規定の軸受の定格荷重を、固定子と回転子間のクリアランス及び軸継手については、変位可能寸法を評価基準値として設定する。

部位ごとの評価基準値を記載す

4.3.3 記号の説明

○○○○ポンプ用原動機の動的機能維持評価に用いる記号を表 4-2 に示す。

表 4-2 記号の説明

記号	記号の説明	単位
	<div data-bbox="572 595 1106 698" style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;">原動機の詳細評価に使用する記号の説明を記載する。</div>	

4.3.4 評価方法

(1) 固定子

評価モデル及び評価式等を記載する。

(2) 軸（回転子）

評価モデル及び評価式等を記載する。

(3) 端子箱

評価モデル及び評価式等を記載する。

(4) 軸受

評価モデル及び評価式等を記載する。

(5) 固定子と回転子間のクリアランス

評価モデル及び評価式等を記載する。

(6) モータフレーム

評価モデル及び評価式等を記載する。

(7) 軸継手

軸継手（原動機～減速機）の評価は、4.2.4(7)のポンプの動的機能維持評価に含まれている。

原動機の機能維持評価で詳細評価が不要な場合の記載例

4.3 原動機の動的機能維持評価

〇〇〇〇ポンプ用原動機は地震時動的機能維持が確認された機種と類似の構造及び振動特性であるため、V-2-1-9「機能維持の基本方針」に記載の機能確認済加速度を適用する。
機能確認済加速度を表4-3に示す。

表4-3 機能確認済加速度 (×9.8m/s²)

評価部位	形式	方向	機能確認済加速度
原動機	〇〇〇〇 電動機	水平	*,*
		鉛直	*,*

5. 評価結果

5.1 設計基準対象施設としての評価結果

〇〇〇〇ポンプの設計基準対象施設としての耐震評価結果を以下に示す。発生値は許容限界を満足しており、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することを確認した。

(1) 構造強度評価結果

構造強度評価の結果を次頁以降の表に示す。

(2) 機能維持評価結果

動的機能維持評価の結果を次頁以降の表に示す。

5.2 重大事故等対処設備としての評価結果

〇〇〇〇ポンプの重大事故等時の状態を考慮した場合の耐震評価結果を以下に示す。発生値は許容限界を満足しており、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することを確認した。

(1) 構造強度評価結果

構造強度評価の結果を次頁以降の表に示す。

(2) 機能維持評価結果

動的機能維持評価の結果を次頁以降の表に示す。

【○○○○ポンプの耐震性についての計算結果】

1. 設計基準対象施設

1.1 構造強度評価

1.1.1 設計条件

動的機能維持の詳細評価が必要な場合のみ本項目を追加する。

機器名称	耐震重要度分類	据付場所及び床面高さ (m)	固有周期(s)		弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度		基準地震動 S _s		ポンプ振動による震度	最高使用温度 (°C)	周囲環境温度 (°C)
			水平方向	鉛直方向	水平方向 設計震度	鉛直方向 設計震度	水平方向 設計震度	鉛直方向 設計震度			
○○○○ポンプ	S	原子炉建屋 T. M. S. L. *1	—*2	—*2	C _H =	C _V =	C _H =	C _V =	C _P =		

注記*1: 基準床レベルを示す。

*2: 固有周期は十分に小さく、計算は省略する。

設計震度をとっている床レベルを記載する。

1.1.2 機器要目

部材	m _i (kg)	h _i (mm)	l _{1i} *1 (mm)	l _{2i} *1 (mm)	d _i (mm)	A _{bi} (mm ²)	n _i	n _{fi} *1
基礎ボルト (i=1)					(M)			
ポンプ取付ボルト (i=2)					(M)			
原動機取付ボルト (i=3)					(M)			
減速機取付ボルト (i=4)					(M)			

ボルト径を記載する。

厚さ、径等による強度区分がある場合は、該当する強度区分を記載する。
(S_uも同様)

部材	S _{yi} (MPa)	S _{ui} (MPa)	F _i (MPa)	F _i * (MPa)	転倒方向		M _p (N・mm)
					弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s	
基礎ボルト (i=1)	*2 (**mm<径≤**mm)	*2					
ポンプ取付ボルト (i=2)	*3 (**mm<径≤**mm)	*3					
原動機取付ボルト (i=3)	*2 (**mm<径≤**mm)	*2					
減速機取付ボルト (i=4)	*3 (**mm<径≤**mm)	*3					

H _P (μm)	N (ポンプ) (rpm)	N (原動機) (rpm)

注記*1: 各ボルトの機器要目における上段は軸直角方向に対する評価時の要目を示し、下段は軸方向転倒に対する評価時の要目を示す。

*2: 周囲環境温度で算出

*3: 最高使用温度で算出

1.1.3 計算数値

1.1.3.1 ボルトに作用する力

(単位：N)

部材	F _{bi}		Q _{bi}	
	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s
基礎ボルト (i=1)				
ポンプ取付ボルト (i=2)				
原動機取付ボルト (i=3)				
減速機取付ボルト (i=4)				

1.1.4 結論

1.1.4.1 ボルトの応力

(単位：MPa)

部材	材料	応力	弾性設計用地震動S _d 又は静的震度		基準地震動S _s	
			算出応力	許容応力	算出応力	許容応力
基礎ボルト (i=1)	SS41	引張り	$\sigma_{b1} =$	$f_{ts1} = *$	$\sigma_{b1} =$	$f_{ts1} = *$
		せん断	$\tau_{b1} =$	$f_{sb1} =$	$\tau_{b1} =$	$f_{sb1} =$
ポンプ取付ボルト (i=2)	SS41	引張り	$\sigma_{b2} =$	$f_{ts2} = *$	$\sigma_{b2} =$	$f_{ts2} = *$
		せん断	$\tau_{b2} =$	$f_{sb2} =$	$\tau_{b2} =$	$f_{sb2} =$
原動機取付ボルト (i=3)	SS41	引張り	$\sigma_{b3} =$	$f_{ts3} = *$	$\sigma_{b3} =$	$f_{ts3} = *$
		せん断	$\tau_{b3} =$	$f_{sb3} =$	$\tau_{b3} =$	$f_{sb3} =$
減速機取付ボルト (i=4)	SS41	引張り	$\sigma_{b4} =$	$f_{ts4} = *$	$\sigma_{b4} =$	$f_{ts4} = *$
		せん断	$\tau_{b4} =$	$f_{sb4} =$	$\tau_{b4} =$	$f_{sb4} =$

すべて許容応力以下である。

注記*： $f_{tsi} = \text{Min}[1.4 \cdot f_{toi} - 1.6 \cdot \tau_{bi}, f_{toi}]$

1.2 動的機能維持評価

動的機能維持の詳細評価が必要な場合のみ本項目を追加する。

1.2.1 設計条件

機器名称	形式	定格容量 (m ³ /h)	据付場所及び床面高さ (m)	固有周期 (s)		基準地震動 S s		ポンプ振動 による震度	最高使用温度 (°C)	周囲環境温度 (°C)
				水平方向	鉛直方向	水平方向 設計震度	鉛直方向 設計震度			
○○○○ポンプ	往復動式 ポンプ		原子炉建屋 T. M. S. L. *1	—*2	—*2	C _H =	C _V =	C _P =		

注記*1：基準床レベルを示す。

*2：固有周期は十分に小さく、計算は省略する。

設計震度をとっている床レベルを記載する。

機器名称	形式	出力 (kW)	据付場所及び床面高さ (m)	固有周期 (s)		基準地震動 S s		ポンプ振動 による震度	最高使用温度 (°C)	周囲環境温度 (°C)
				水平方向	鉛直方向	水平方向 設計震度	鉛直方向 設計震度			
○○○○ポンプ用 原動機	○○電動機		原子炉建屋 T. M. S. L. *1	—*2	—*2	C _H =	C _V =	C _P =		

注記*1：基準床レベルを示す。

*2：固有周期は十分に小さく、計算は省略する。

設計震度をとっている床レベルを記載する。

1.2.2 機器要目

動的機能維持評価に必要な機器要目表を記載する。

1.2.3 結論

1.2.3.1 機能確認済加速度との比較

(×9.8m/s²)

		機能維持評価用加速度*	機能確認済加速度
ポンプ	水平方向	*. **	*. *
	鉛直方向	*. **	*. *
原動機	水平方向	*. **	*. *
	鉛直方向	*. **	*. *

設計用最大応答加速度 I (1.0・ZPA) 又は
設計用最大応答加速度 II (1.0・ZPA) を記載する。

原動機について、機能確認済加速度を超えていない時は、「原動機は、機能維持評価用加速度がすべて機能確認済加速度以下である。」と記載する。

注記*：基準地震動 S s により定まる応答加速度とする。

ポンプは、水平、鉛直方向ともに機能維持評価用加速度が機能確認済加速度を超えるため、以下の項目について評価する。
原動機は、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えるため、以下の項目について評価する。

1.2.3.2 往復動式ポンプの動的機能維持評価

1.2.3.2.1 代表評価項目の評価

基礎ボルト、ポンプ取付ボルト、減速機取付ボルトについては、構造強度評価にて設計用地震力に対して十分な構造強度を有しているため、計算は省略する。

1.2.3.2.2 上記以外の基本評価項目の評価

1.2.3.2.2.1 コネクティングロッド軸受の評価

(単位：MPa)

評価部位	発生応力	許容応力
コネクティングロッド大端部		
コネクティングロッド小端部		
クロスヘッドガイド部		

すべて許容応力以下である。

1.2.3.2.2.2 クランク軸の評価 (単位：MPa)

評価部位	発生応力	許容応力
クランク軸		

すべて許容応力以下である。

1.2.3.2.2.3 クランク軸受の評価 (単位：N)

評価部位	発生荷重	許容荷重
軸継手側		
反軸継手側		

すべて許容荷重以下である。

1.2.3.2.2.4 動弁機構及び弁シート面の評価 (単位：MPa)

評価部位	発生応力	許容応力
弁シート面		

すべて許容応力以下である。

1.2.3.2.2.5 減速機軸受の評価 (単位：N)

評価部位	発生荷重	許容荷重
入力軸軸受		
中間軸軸受		
出力軸軸受		

すべて許容荷重以下である。

1.2.3.2.2.6 減速機軸（歯車）の評価 (単位：N)

評価部位		歯車の曲げ強さ		歯車の面圧強さ	
		発生荷重	許容荷重	発生荷重	許容荷重
1 段目(入力側)	小歯車				
	大歯車				
2 段目(出力側)	小歯車				
	大歯車				

すべて許容荷重以下である。

1.2.3.2.2.7 軸継手の評価 (単位：mm)

評価部位	変位量	許容変位量
減速機～ポンプ間		
減速機～原動機間		

すべて許容変位量以下である。

1.2.3.3 原動機の動的機能維持評価

1.2.3.3.1 代表評価項目の評価

原動機取付ボルトについては、構造強度評価にて設計用地震力に対して十分な構造強度を有しているため、計算は省略する。

1.2.3.3.2 上記以外の基本評価項目の評価

1.2.3.3.2.1 固定子の評価 (単位：MPa)

評価部位	応力	発生応力	許容応力
固定子	せん断		

すべて許容応力以下である。

1.2.3.3.2.2 軸 (回転子) の評価 (単位：MPa)

評価部位	発生応力	許容応力
軸 (回転子)		

すべて許容応力以下である。

1.2.3.3.2.3 端子箱の評価 (単位：MPa)

評価部位	応力	発生応力	許容応力
端子箱	引張り		
	せん断		

すべて許容応力以下である。

1.2.3.3.2.4 軸受の評価 (単位：N)

評価部位	発生荷重	許容荷重
軸継手側		
反軸継手側		

すべて許容荷重以下である。

1.2.3.3.2.5 固定子と回転子間のクリアランスの評価 (単位: mm)

評価部位	回転子のたわみ	許容変位量
固定子と回転子間のクリアランス		

すべて許容変位量以下である。

1.2.3.3.2.6 モータフレームの評価 (単位: MPa)

評価部位	応力	発生応力	許容応力
モータフレーム	引張り		
	せん断		

すべて許容応力以下である。

1.2.3.3.2.7 軸継手の評価

原動機軸継手の評価は、「1.2.3.2 往復動式ポンプの動的機能維持評価」に含まれている。

〔DB + SAの場合〕
前項のDB評価に本SAの評価を追加する。

【SA単独の場合】
本フォーマットを使用する。ただし、
章番を1. とする。

2. 重大事故等対処設備

2.1 構造強度評価

動的機能維持の詳細評価が必要な場合のみ本項目を追加する。

2.1.1 設計条件

機器名称	設備分類	据付場所及び床面高さ (m)	固有周期(s)		弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度		基準地震動 S _s		ポンプ振動による震度	最高使用温度 (°C)	周囲環境温度 (°C)
			水平方向	鉛直方向	水平方向 設計震度	鉛直方向 設計震度	水平方向 設計震度	鉛直方向 設計震度			
○○○○ポンプ	常設耐震 ／防止	原子炉建屋 T. M. S. L. *1	—*2	—*2	—	—	C _H =	C _V =	C _P =		

注記*1：基準床レベルを示す。

設計震度をとっている床レベルを記載する。

*2：固有周期は十分に小さく、計算は省略する。

2.1.2 機器要目

部材	m _i (kg)	h _i (mm)	ℓ _{1i} *1 (mm)	ℓ _{2i} *1 (mm)	d _i (mm)	A _{bi} (mm ²)	n _i	n _{fi} *1
基礎ボルト (i=1)					(M)			
ポンプ取付ボルト (i=2)					(M)			
原動機取付ボルト (i=3)					(M)			
減速機取付ボルト (i=4)					(M)			

ボルト径を記載する。

厚さ、径等による強度区分がある場合は、該当する強度区分を記載する。
(S_uも同様)

部材	S _{yi} (MPa)	S _{ui} (MPa)	F _i (MPa)	F _i * (MPa)	転倒方向		M _p (N・mm)
					弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s	
基礎ボルト (i=1)	*2 (**mm < 径 ≤ **mm)	*2	—				
ポンプ取付ボルト (i=2)	*3 (**mm < 径 ≤ **mm)	*3	—				
原動機取付ボルト (i=3)	*2 (**mm < 径 ≤ **mm)	*2	—				
減速機取付ボルト (i=4)	*3 (**mm < 径 ≤ **mm)	*3	—				

注記*1：各ボルトの機器要目における上段は軸直角方向に対する評価時の要目を示し、下段は軸方向転倒に対する評価時の要目を示す。

*2：周囲環境温度で算出

*3：最高使用温度で算出

H _p (μm)	N (ポンプ) (rpm)	N (原動機) (rpm)

2.1.3 計算数値

2.1.3.1 ボルトに作用する力

(単位：N)

部材	F _{bi}		Q _{bi}	
	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s
基礎ボルト (i=1)	—		—	
ポンプ取付ボルト (i=2)	—		—	
原動機取付ボルト (i=3)	—		—	
減速機取付ボルト (i=4)	—		—	

2.1.4 結論

2.1.4.1 ボルトの応力

(単位：MPa)

部材	材料	応力	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度		基準地震動 S _s	
			算出応力	許容応力	算出応力	許容応力
基礎ボルト (i=1)	SS41	引張り	—	—	$\sigma_{b1} =$	$f_{ts1} = *$
		せん断	—	—	$\tau_{b1} =$	$f_{sb1} =$
ポンプ取付ボルト (i=2)	SS41	引張り	—	—	$\sigma_{b2} =$	$f_{ts2} = *$
		せん断	—	—	$\tau_{b2} =$	$f_{sb2} =$
原動機取付ボルト (i=3)	SS41	引張り	—	—	$\sigma_{b3} =$	$f_{ts3} = *$
		せん断	—	—	$\tau_{b3} =$	$f_{sb3} =$
減速機取付ボルト (i=4)	SS41	引張り	—	—	$\sigma_{b4} =$	$f_{ts4} = *$
		せん断	—	—	$\tau_{b4} =$	$f_{sb4} =$

すべて許容応力以下である。

注記*： $f_{tsi} = \text{Min}[1.4 \cdot f_{toi} - 1.6 \cdot \tau_{bi}, f_{toi}]$

2.2 動的機能維持評価

動的機能維持の詳細評価が必要な場合のみ本項目を追加する。

2.2.1 設計条件

機器名称	形式	定格容量 (m ³ /h)	据付場所及び床面高さ (m)	固有周期 (s)		基準地震動 S s		ポンプ振動 による震度	最高使用温度 (°C)	周囲環境温度 (°C)
				水平方向	鉛直方向	水平方向 設計震度	鉛直方向 設計震度			
○○○○ポンプ	往復動式 ポンプ		原子炉建屋 T. M. S. L. *1	—*2	—*2	C _H =	C _V =	C _P =		

注記*1：基準床レベルを示す。

*2：固有周期は十分に小さく、計算は省略する。

設計震度をとっている床レベルを記載する。

機器名称	形式	出力 (kW)	据付場所及び床面高さ (m)	固有周期 (s)		基準地震動 S s		ポンプ振動 による震度	最高使用温度 (°C)	周囲環境温度 (°C)
				水平方向	鉛直方向	水平方向 設計震度	鉛直方向 設計震度			
○○○○ポンプ用 原動機	○○電動機		原子炉建屋 T. M. S. L. *1	—*2	—*2	C _H =	C _V =	C _P =		

注記*1：基準床レベルを示す。

*2：固有周期は十分に小さく、計算は省略する。

設計震度をとっている床レベルを記載する。

2.2.2 機器要目

2.2.3 結論

動的機能維持評価に必要な機器要目表を記載す

2.2.3.1 機能確認済加速度との比較

(×9.8m/s²)

		機能維持評価用加速度*		機能確認済加速度
ポンプ	水平方向		*. **	*. *
	鉛直方向		*. **	*. *
原動機	水平方向		*. **	*. *
	鉛直方向		*. **	*. *

設計用最大応答加速度 I (1.0・ZPA) 又は
設計用最大応答加速度 II (1.0・ZPA) を記載する。

原動機について、機能確認済加速度を超えていない時は、「原動機は、機能維持評価用加速度がすべて機能確認済加速度以下である。」と記載する。

注記*：基準地震動 S s により定まる応答加速度とする。

ポンプは、水平、鉛直方向ともに機能維持評価用加速度が機能確認済加速度を超えるため、以下の項目について評価する。

原動機は、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えるため、以下の項目について評価する。

2.2.3.2 往復動式ポンプの動的機能維持評価

2.2.3.2.1 代表評価項目の評価

基礎ボルト、ポンプ取付ボルト、減速機取付ボルトについては、構造強度評価にて設計用地震力に対して十分な構造強度を有しているため、計算は省略する。

2.2.3.2.2 上記以外の基本評価項目の評価

2.2.3.2.2.1 コネクティングロッド軸受の評価

(単位：MPa)

評価部位	発生応力	許容応力
コネクティングロッド大端部		
コネクティングロッド小端部		
クロスヘッドガイド部		

すべて許容応力以下である。

2.2.3.2.2.2 クランク軸の評価 (単位：MPa)

評価部位	発生応力	許容応力
クランク軸		

すべて許容応力以下である。

2.2.3.2.2.3 クランク軸受の評価 (単位：N)

評価部位	発生荷重	許容荷重
軸継手側		
反軸継手側		

すべて許容荷重以下である。

2.2.3.2.2.4 動弁機構及び弁シート面の評価 (単位：MPa)

評価部位	発生応力	許容応力
弁シート面		

すべて許容応力以下である。

2.2.3.2.2.5 減速機軸受の評価 (単位：N)

評価部位	発生荷重	許容荷重
入力軸軸受		
中間軸軸受		
出力軸軸受		

すべて許容荷重以下である。

2.2.3.2.2.6 減速機軸（歯車）の評価 (単位：N)

評価部位		歯車の曲げ強さ		歯車の面圧強さ	
		発生荷重	許容荷重	発生荷重	許容荷重
1 段目(入力側)	小歯車				
	大歯車				
2 段目(出力側)	小歯車				
	大歯車				

すべて許容荷重以下である。

2.2.3.2.2.7 軸継手の評価 (単位：mm)

評価部位	変位量	許容変位量
減速機～ポンプ間		
減速機～原動機間		

すべて許容変位量以下である。

2.2.3.3 原動機の動的機能維持評価

2.2.3.3.1 代表評価項目の評価

原動機取付ボルトについては、構造強度評価にて設計用地震力に対して十分な構造強度を有しているため、計算は省略する。

2.2.3.3.2 上記以外の基本評価項目の評価

2.2.3.3.2.1 固定子の評価

(単位：MPa)

評価部位	応力	発生応力	許容応力
固定子	せん断		

すべて許容応力以下である。

2.2.3.3.2.2 軸（回転子）の評価

(単位：MPa)

評価部位	発生応力	許容応力
軸（回転子）		

すべて許容応力以下である。

2.2.3.3.2.3 端子箱の評価

(単位：MPa)

評価部位	応力	発生応力	許容応力
端子箱	引張り		
	せん断		

すべて許容応力以下である。

2.2.3.3.2.4 軸受の評価

(単位：N)

評価部位	発生荷重	許容荷重
軸継手側		
反軸継手側		

すべて許容荷重以下である。

2.2.3.3.2.5 固定子と回転子間のクリアランスの評価 (単位: mm)

評価部位	回転子のたわみ	許容変位量
固定子と回転子間のクリアランス		

すべて許容変位量以下である。

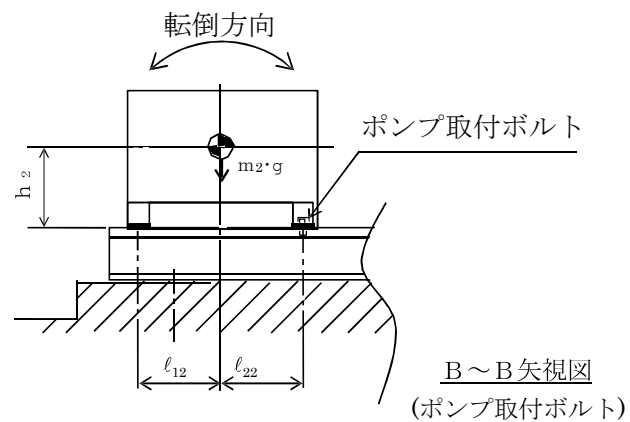
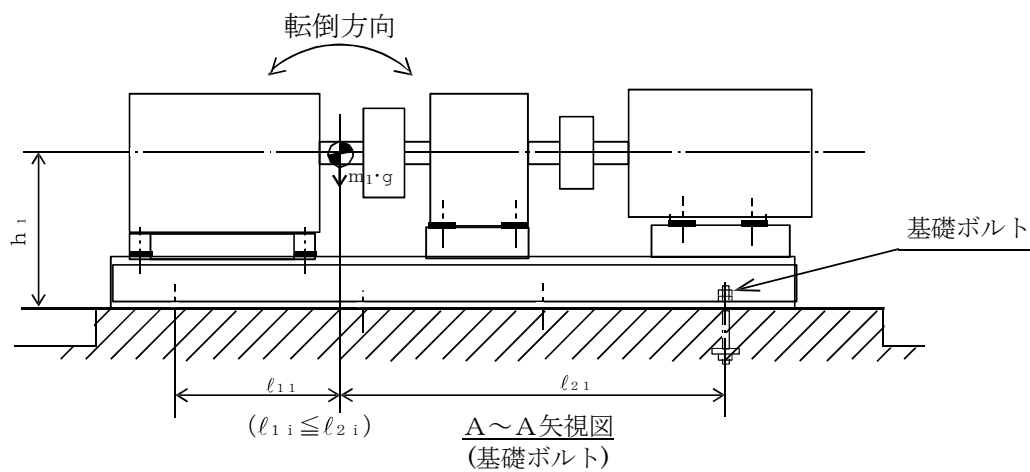
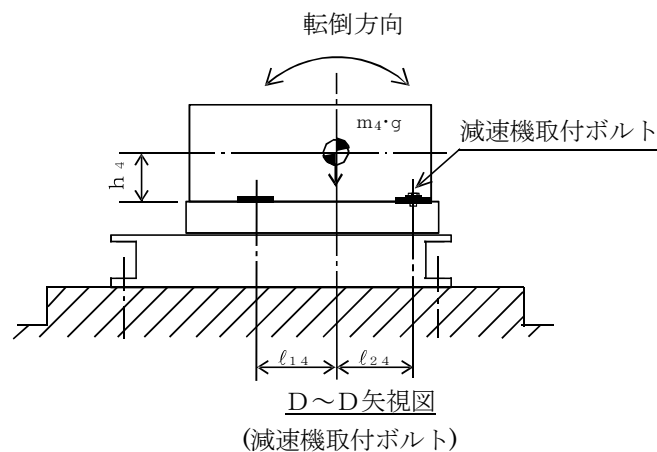
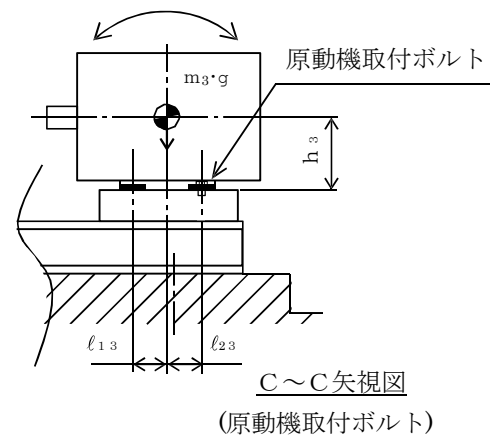
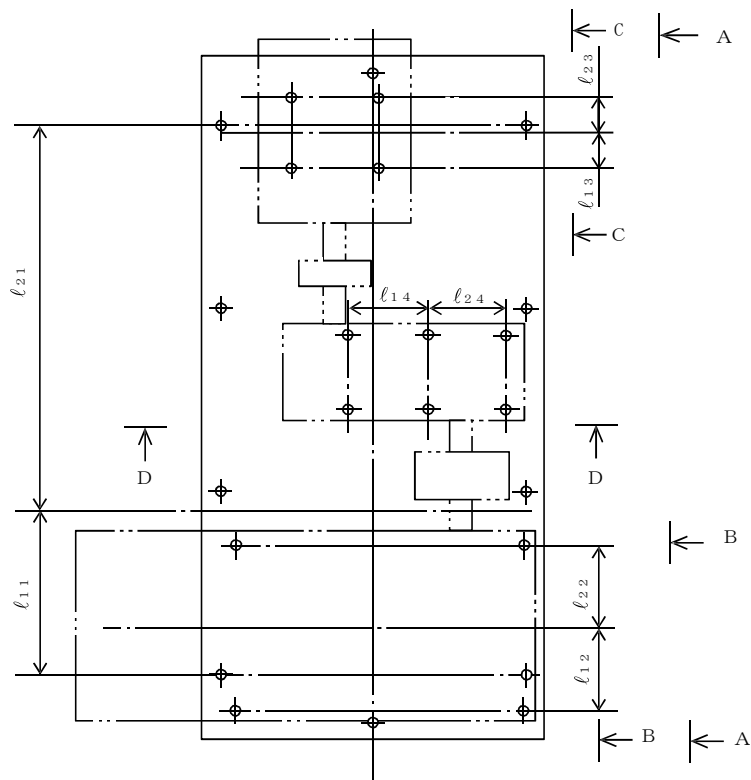
2.2.3.3.2.6 モータフレームの評価 (単位: MPa)

評価部位	応力	発生応力	許容応力
モータフレーム	引張り		
	せん断		

すべて許容応力以下である。

2.2.3.3.2.7 軸継手の評価

原動機軸継手の評価は、「2.2.3.2 往復動式ポンプの動的機能維持評価」に含まれている。



付録-6：個別に地震応答解析の説明が必要な設備の耐震計算書

(Aパターンの耐震計算書記載例)

V-○-○-○ ○○○○の耐震性についての計算書

目 次

1. 概要	1
2. 一般事項	1
2.1 構造計画	1
2.2 評価方針	3
2.3 適用規格・基準等	4
2.4 記号の説明	5
2.5 計算精度と数値の丸め方	7
3. 評価部位	8
4. 地震応答解析及び構造強度評価	8
4.1 地震応答解析及び構造強度評価方法	8
4.2 荷重の組合せ及び許容応力	8
4.3 解析モデル及び諸元	12
4.4 固有周期	14
4.5 設計用地震力	15
4.6 計算方法	16
4.7 計算条件	18
4.8 応力の評価	18
5. 機能維持評価	20
5.1 動的機能維持評価方法	20
6. 評価結果	21
6.1 設計基準対象施設としての評価結果	21
6.2 重大事故等対処設備としての評価結果	21

↑

・DB+S Aの場合の記載例を示す。
〔DB単独又はS A単独の場合は、それぞれの該当する項目のみ記載する。〕

1. 概要

本計算書は、V-2-1-9「機能維持の基本方針」にて設定している構造強度及び機能維持の設計方針に基づき、〇〇〇〇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。

〇〇〇〇は、設計基準対象施設においてはSクラス施設に、重大事故等対処設備においては常設耐震重要重大事故防止設備に分類される。以下、設計基準対象施設及び重大事故等対処設備としての構造強度評価及び動的機能維持評価を示す。

2. 一般事項

2.1 構造計画

〇〇〇〇の構造計画を表2-1に示す。

・DB+SAの場合の記載例を示す。
〔DB単独又はSA単独の場合は、それぞれの該当する項目のみ記載する。〕

表 2-1 構造計画

計画の概要		概略構造図
基礎・支持構造	主体構造	
<p>○○○○のフレームは、十分剛な壁及び床に取付ボルトにより固定されている。</p>	<p>配管ユニット、計装ユニット等の構成部品がフレームに取り付けられた構造</p>	<p>(単位：mm)</p>
<p>要目表に記載の機器の場合は、要目表の表現「○○形」等に加え、必要に応じて（ ）付で補足説明を記載する。</p>		

下記内容は案として記載したものであり、本項目については各計算書に合った記載内容並びにフロー図にする。

2.2 評価方針

〇〇〇〇の応力評価は、V-2-1-9「機能維持の基本方針」にて設定した荷重及び荷重の組合せ並びに許容限界に基づき、「2.1 構造計画」にて示す〇〇〇〇の部位を踏まえ「3. 評価部位」にて設定する箇所において、「4.3 解析モデル及び諸元」及び「4.4 固有周期」で算出した固有周期に基づく設計用地震力による応力等が許容限界内に収まることを、「4. 地震応答解析及び構造強度評価」にて示す方法にて確認することで実施する。また、〇〇の機能維持評価は、V-2-1-9「機能維持の基本方針」にて設定した動的機器の機能維持の方針に基づき、地震時の応答加速度が動的機能確認済加速度以下であることを、「5. 機能維持評価」にて示す方法にて確認することで実施する。確認結果を「6. 評価結果」に示す。

〇〇〇〇及び〇〇の耐震評価フローを図2-1に示す。

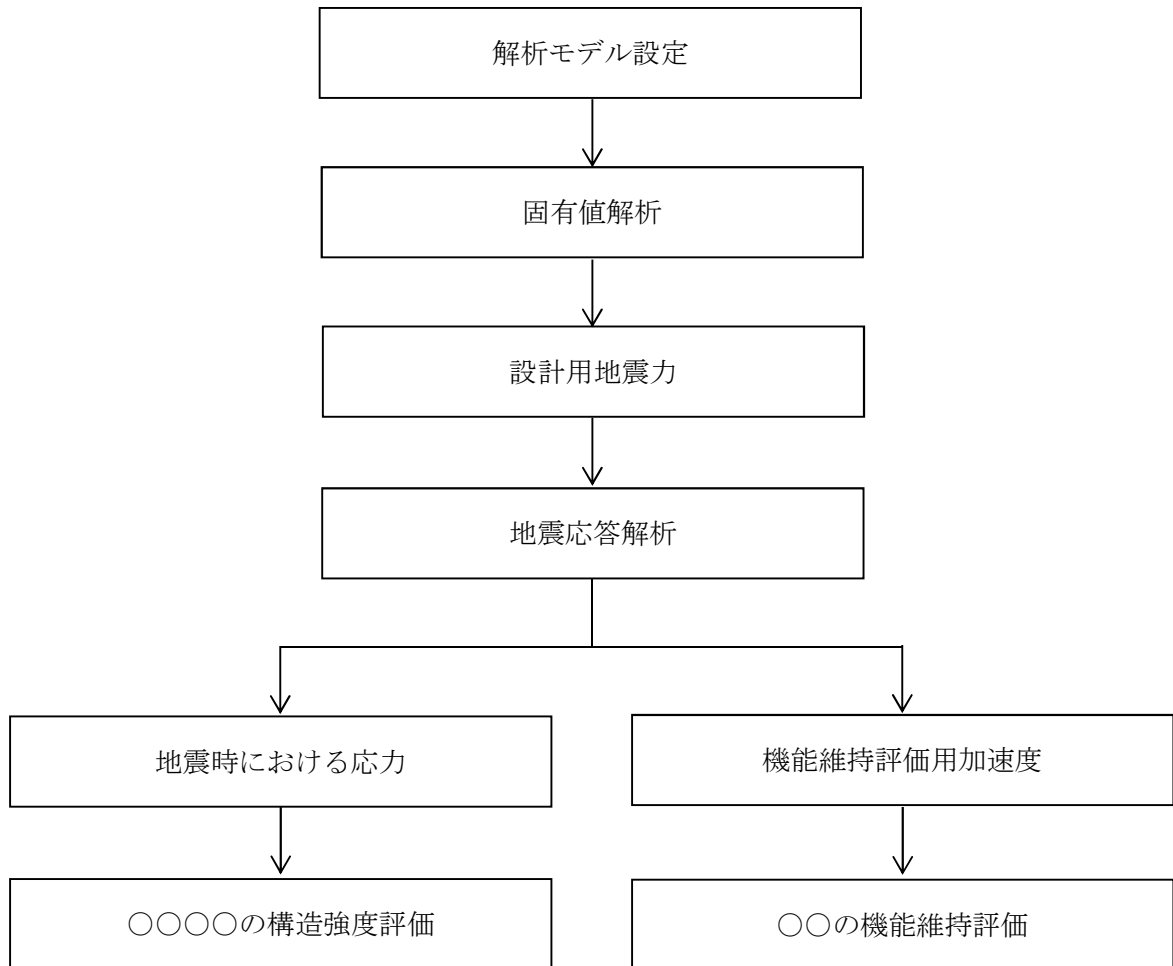


図2-1 〇〇〇〇及び〇〇の耐震評価フロー

2.3 適用規格・基準等

本評価において適用する規格・基準等を以下に示す。

- ・原子力発電所耐震設計技術指針 重要度分類・許容応力編 J E A G 4 6 0 1 ・補-1984
((社) 日本電気協会)
- ・原子力発電所耐震設計技術指針 J E A G 4 6 0 1 -1987 ((社) 日本電気協会)
- ・原子力発電所耐震設計技術指針 J E A G 4 6 0 1 -1991 追補版 ((社) 日本電気協会)
- ・発電用原子力設備規格 設計・建設規格 ((社) 日本機械学会, 2005/2007) (以下「設計・建設規格」という。)

2.4 記号の説明

記号	記号の説明	単位
A	フレームの断面積	mm ²
A _b	取付ボルトの軸断面積	mm ²
C _H	水平方向設計震度	—
C _V	鉛直方向設計震度	—
d _o	ボルトの呼び径	mm
E	縦弾性係数	MPa
F	設計・建設規格 SSB-3121.1 (1) に定める値	MPa
F*	設計・建設規格 SSB-3121.3又はSSB-3133に定める値	MPa
F _b	取付ボルトに作用する引張力	N
F _x	フレームの軸力 (x 方向)	N
F _y	フレームのせん断力 (y 方向)	N
F _z	フレームのせん断力 (z 方向)	N
f _b	フレームの許容曲げ応力	MPa
f _c	フレームの許容圧縮応力	MPa
f _s	フレーム又はボルト等の許容せん断応力	MPa
f _{s b}	せん断力のみを受ける取付ボルトの許容せん断応力	MPa
f _t	フレーム又はボルト等の許容引張応力	MPa
f _{t o}	引張力のみを受ける取付ボルトの許容引張応力	MPa
f _{t s}	引張力とせん断力を同時に受ける取付ボルトの許容引張応力	MPa
i	断面二次半径	mm
l	取付ボルト間の距離	mm
l _k	座屈長さ	mm
M _x	フレームのねじりモーメント (x 軸)	N・mm
M _y	フレームの曲げモーメント (y 軸)	N・mm
M _z	フレームの曲げモーメント (z 軸)	N・mm
m	〇〇〇〇解析モデル各節点の付加質量の合計	kg
n	フレームと壁及び床の取付部 1 箇所当たりの取付ボルトの本数	—
n _f	評価上引張力を受けるとして期待する取付ボルトの本数	—
Q _b	取付ボルトに作用するせん断力	N
S	設計・建設規格 付録材料図表 Part5 表 5 に定める値	MPa
S _u	設計・建設規格 付録材料図表 Part5 表 9 に定める値	MPa
S _y	設計・建設規格 付録材料図表 Part5 表 8 に定める値	MPa
S _{y (RT)}	設計・建設規格 付録材料図表 Part5 表 8 に定める材料の 40℃における値	MPa
W _i	フレームの内幅	mm

記号	記号の説明	単位
X, Y, Z	絶対（節点）座標軸	—
x, y, z	局所（要素）座標軸	—
Z_p	フレームのねじり断面係数	mm ³
Z_y	フレームの断面係数（y 軸）	mm ³
Z_z	フレームの断面係数（z 軸）	mm ³
Λ	フレームの限界細長比	—
λ	フレームの有効細長比	—
ν	ポアソン比	—
ν'	座屈に対する安全率	—
π	円周率	—
σ_b	フレームに生じる曲げ応力	MPa
σ_c	フレームに生じる圧縮応力	MPa
σ_f	フレームに生じる組合せ応力	MPa
σ_{fa}	フレームに生じる引張応力又は圧縮応力と曲げ応力の和	MPa
σ_t	フレームに生じる引張応力	MPa
σ_{tb}	取付ボルトに生じる引張応力の最大値	MPa
τ	フレームに生じるせん断応力	MPa
τ_b	取付ボルトに生じるせん断応力の最大値	MPa

2.5 計算精度と数値の丸め方

精度は、有効数字6桁以上を確保する。

表示する数値の丸め方は表2-2に示すとおりとする。

表2-2 表示する数値の丸め方

数値の種類		単位	処理桁	処理方法	表示桁
固有周期		s	小数点以下第4位	四捨五入	小数点以下第3位
震度		—	小数点以下第3位	切上げ	小数点以下第2位
温度		℃	—	—	整数位
質量		kg	—	—	整数位*1
長さ	下記以外の長さ	mm	—	—	整数位*1
	部材断面寸法	mm	小数点以下第2位*3	四捨五入	小数点以下第1位*2
面積		mm ²	有効数字5桁目	四捨五入	有効数字4桁*4
モーメント		N・mm	有効数字5桁目	四捨五入	有効数字4桁*4
力		N	有効数字5桁目	四捨五入	有効数字4桁*4
縦弾性係数		MPa	有効数字4桁目	四捨五入	有効数字3桁
算出応力		MPa	小数点以下第1位	切上げ	整数位
許容応力*5		MPa	小数点以下第1位	切捨て	整数位

注記*1：設計上定める値が小数点以下第1位の場合は、小数点以下第1位表示とする。

*2：設計上定める値が小数点以下第2位の場合は、小数点以下第2位表示とする。

*3：設計上定める値が小数点以下第3位の場合は、小数点以下第3位表示とする。

*4：絶対値が1000以上のときはべき数表示とする。

*5：設計・建設規格 付録材料図表に記載された温度の中間における引張強さ及び降伏点は、比例法により補間した値の小数点以下第1位を切り捨て、整数位までの値とする。

「構造計画」で示した部位に対し、評価対象を選定している理由を記載する。
複数の評価対象に対して、代表で評価する場合は、評価対象の母集団及び代表選定の考え方（条件が厳しい、すべて評価のうえ代表として記載するなど）の概要を計算書に記載する。

3. 評価部位

○○○○の耐震評価は、「4.1 地震応答解析及び構造強度評価方法」に示す条件に基づき、耐震評価上厳しくなるフレーム及び取付ボルトについて実施する。なお、○○○○は、構造物として十分な剛性を有しており、支持構造物であるフレーム及び取付ボルトが健全であれば○○○○機能を維持できるため、フレーム及び取付ボルトを評価対象とする。○○○○の耐震評価部位については、表 2-1 の概略構造図に示す。

4. 地震応答解析及び構造強度評価

4.1 地震応答解析及び構造強度評価方法

- (1) ○○○○のフレームは、十分剛な壁及び床に取付ボルトにより固定されるものとする。
- (2) ○○○○の質量には、○○○○の質量のほか、○○、○○及び○○の質量を考慮する。
- (3) 地震力は、○○○○に対して水平方向及び鉛直方向から個別に作用するものとし、作用する荷重の算出において組み合わせるものとする。
- (4) 耐震計算に用いる寸法は、公称値を使用する。

4.2 荷重の組合せ及び許容応力

4.2.1 荷重の組合せ及び許容応力状態

○○○○の荷重の組合せ及び許容応力状態のうち設計基準対象施設の評価に用いるものを表 4-1 に、重大事故等対処設備の評価に用いるものを表 4-2 に示す。

4.2.2 許容応力

○○○○の許容応力は、V-2-1-9「機能維持の基本方針」に基づき表 4-3 に示す。

4.2.3 使用材料の許容応力評価条件

○○○○の使用材料の許容応力評価条件のうち設計基準対象施設の評価に用いるものを表 4-4 に、重大事故等対処設備の評価に用いるものを表 4-5 に示す。

・ DB + SA の場合の記載例を示す。
〔DB 単独又は SA 単独の場合は、それぞれの該当する項目のみ記載する。〕

表 4-1 荷重の組合せ及び許容応力状態（設計基準対象施設）

施設区分		機器名称	耐震重要度分類	機器等の区分	荷重の組合せ	許容応力状態
○○○○	○○○○	○○○○	S	クラス2 支持構造物	$D + P_D + M_D + S_d^*$	Ⅲ _A S
					$D + P_D + M_D + S_s$	Ⅳ _A S

表 4-2 荷重の組合せ及び許容応力状態（重大事故等対処設備）

施設区分		機器名称	設備分類*1	機器等の区分	荷重の組合せ	許容応力状態
○○○○	○○○○	○○○○	常設耐震／防止	重大事故等 クラス2支持構造物	$D + P_D + M_D + S_s^{*2}$	Ⅳ _A S
					$D + P_{sAD} + M_{sAD} + S_s$	V _A S (V _A Sとして Ⅳ _A Sの許容限界を 用いる。)

注記*1：「常設耐震／防止」は常設耐震重要重大事故防止設備を示す。

← 該当する設備分類のみ記載する。

*2：「 $D + P_{sAD} + M_{sAD} + S_s$ 」の評価に包絡されるため、評価結果の記載を省略する。

・DB+SAの場合を示す。
 ・DB単独の場合は、許容応力（クラス2，3支持構造物）
 ・SA単独の場合は、許容応力（重大事故等クラス2支持構造物）とする。

表4-3 許容応力 (クラス2支持構造物及び重大事故等クラス2支持構造物)

許容応力状態	許容限界*1, *2 (ボルト等以外)		許容限界*1, *2 (ボルト等)	
	一次応力		一次応力	
	組合せ		引張り	せん断
ⅢAS	$1.5 \cdot f_t$		$1.5 \cdot f_t$	$1.5 \cdot f_s$
ⅣAS	$1.5 \cdot f_t^*$		$1.5 \cdot f_t^*$	$1.5 \cdot f_s^*$
ⅤAS (ⅤASとしてⅣASの許容限界を用いる。)				

注記*1：応力の組合せが考えられる場合には、組合せ応力に対しても評価を行う。

*2：当該の応力が生じない場合、規格基準で省略可能とされている場合及び他の応力で代表可能である場合は評価を省略する。

DB+SAの場合はⅤASを追加する。

許容応力を記載するすべての表に「当該の応力が生じない場合、規格基準で省略可能とされている場合及び他の応力で代表可能である場合は評価を省略する。」の注記を記載する。

オーステナイト系ステンレス鋼及び高ニッケル合金に該当する場合は記載する。

表 4-4 使用材料の許容応力評価条件 (設計基準対象施設)

評価部材	材料	温度条件 (°C)		S (MPa)	S _y (MPa)	S _u (MPa)	S _y (RT) (MPa)
フレーム		周囲環境温度		—			—
	(厚さ > **mm)	周囲環境温度		—			—
取付ボルト	(径 > **mm)	周囲環境温度		—			—

厚さ、径等による強度区分がある場合は、該当する強度区分を記載する。

該当しない場合は、“—”とする。

表 4-5 使用材料の許容応力評価条件 (重大事故等対処設備)

評価部材	材料	温度条件 (°C)		S (MPa)	S _y (MPa)	S _u (MPa)	S _y (RT) (MPa)
フレーム		周囲環境温度		—			—
	(厚さ > **mm)	周囲環境温度		—			—
取付ボルト	(径 > **mm)	周囲環境温度		—			—

厚さ、径等による強度区分がある場合は、該当する強度区分を記載する。

オーステナイト系ステンレス鋼及び高ニッケル合金に該当する場合は記載する。

4.3 解析モデル及び諸元

〇〇〇〇の解析モデルを図 4-1 に、解析モデルの概要を以下に示す。また、機器の諸元を本計算書の【〇〇〇〇の耐震性についての計算結果】の機器要目に示す。

- (1) 〇〇〇〇のフレームをはり要素でモデル化した F E Mモデルを用いる。
- (2) 解析モデル各節点の質量は、〇〇弁、〇〇弁、〇〇部品等であり、実際の位置を考慮して付加する。

(記載例)

(3) 拘束条件は、フレームの壁及び床への取付部を固定とする。

【(3) 拘束条件として、基礎部の〇〇方向を固定する。なお、基礎ボルト部は剛体として評価する。】

- (4) 解析コードは「〇〇」を使用し、固有値と各要素に発生する荷重及びモーメントを求める。なお、評価に用いる解析コードの検証及び妥当性確認等の概要については、別紙「計算機プログラム（解析コード）の概要」に示す。

拘束条件（基礎（据付）ボルト含む。）を記載する。
なお、基礎（据付）ボルト部をモデル化していない場合は、
「なお、基礎ボルト部は剛体として評価する。」と追記する。

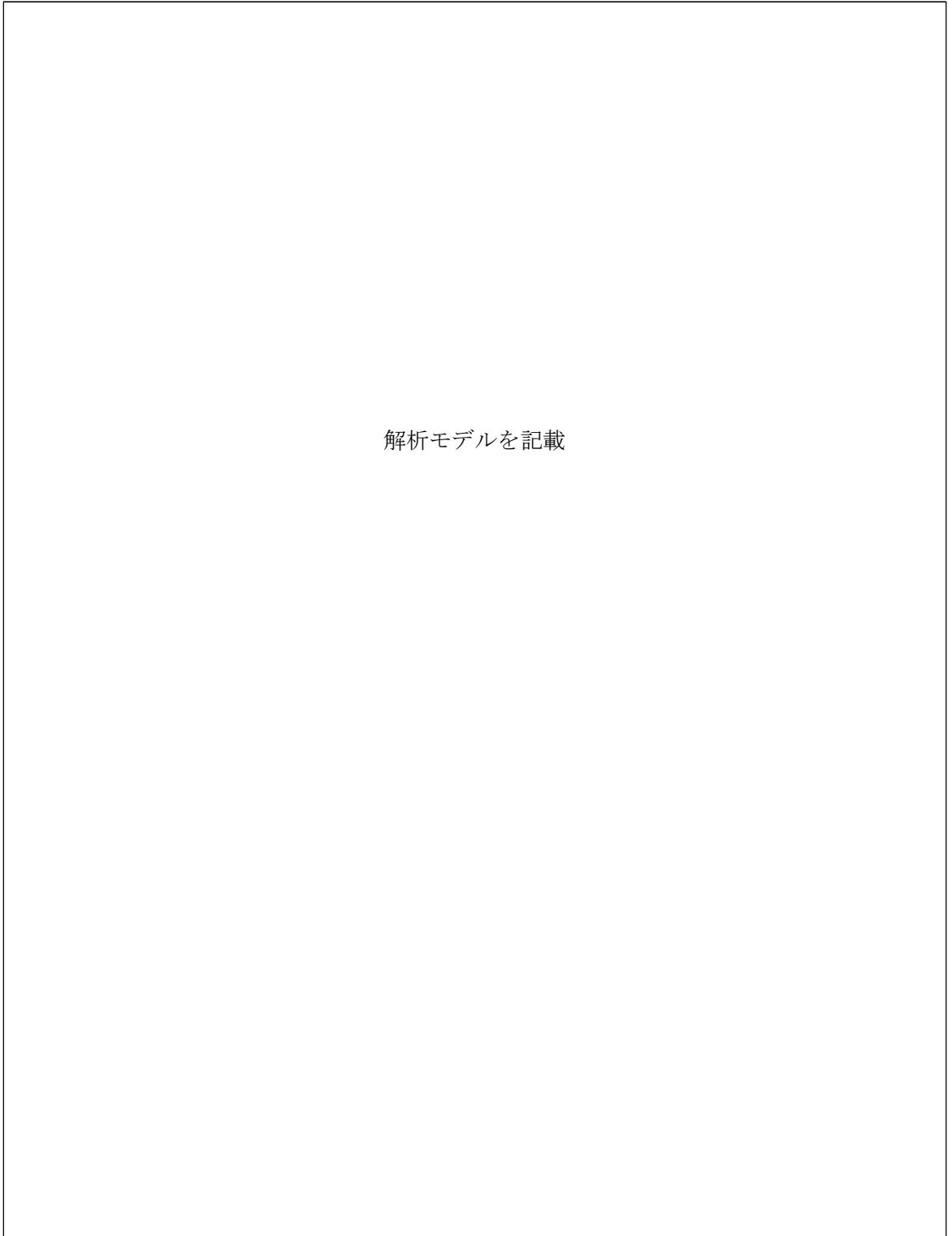


図 4-1 〇〇〇〇解析モデル (単位 : mm)

「解析コード「〇〇」により求めた」は記載しない。

4.4 固有周期

固有値解析の結果を表 4-6 に示す。固有周期は、0.05 秒以下であり、剛であることを確認した。

表 4-6 固有値解析結果

モード	卓越方向	固有周期(s)	水平方向刺激係数		鉛直方向刺激係数
			X方向	Y方向	
1次	水平		—	—	—
1次	鉛直		—	—	—

適用する刺激係数について記載する。固有周期が0.05秒以下となる方向については「—」とする。

柔構造の場合は、振動モード図を記載する。

柔構造の場合は、適用する刺激係数の正規化方法についての注記を記載する。
(記載例) 注記*：刺激係数は、モード質量を正規化し、固有値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。

柔な場合、付録-3「たて軸ポンプ」の耐震計算書記載例を参考に記載する。

4.5 設計用地震力

評価に用いる設計用地震力を表 4-7 及び表 4-8 に示す。

「弾性設計用地震動 S_d 又は静的震度」及び「基準地震動 S_s」による地震力は、V-2-1-7「設計用床応答曲線の作成方針」に基づき設定する。

表 4-7 設計用地震力（設計基準対象施設）

据付場所 及び 床面高さ (m)	固有周期(s)		弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度		基準地震動 S _s	
	水平 方向	鉛直 方向	水平方向 設計震度	鉛直方向 設計震度	水平方向 設計震度	鉛直方向 設計震度
○○建屋 T. M. S. L. (T. M. S. L. *)			C _H =	C _V =	C _H =	C _V =

注記*：基準床レベルを示す。

表 4-8 設計用地震力（重大事故等対処設備）

据付場所 及び 床面高さ (m)	固有周期(s)		弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度		基準地震動 S _s	
	水平 方向	鉛直 方向	水平方向 設計震度	鉛直方向 設計震度	水平方向 設計震度	鉛直方向 設計震度
○○建屋 T. M. S. L. (T. M. S. L. *)			—	—	C _H =	C _V =

注記*：基準床レベルを示す。

4.6 計算方法

4.6.1 応力の計算方法

4.6.1.1 フレームの応力

解析による計算で得られる各要素端での軸力 F_x 、せん断力 F_y 、 F_z 、ねじりモーメント M_x 及び曲げモーメント M_y 、 M_z より各応力を次のように求める。

(1) 引張応力又は圧縮応力

$$\sigma_t = \frac{|F_x|}{A} \dots\dots\dots (4.6.1.1.1)$$

$$\sigma_c = -\frac{|F_x|}{A} \dots\dots\dots (4.6.1.1.2)$$

(2) せん断応力

$$\tau = \text{Max} \left\{ \sqrt{\left(\frac{|F_y|}{A} + \frac{|M_x|}{Z_p}\right)^2 + \left(\frac{|F_z|}{A}\right)^2}, \sqrt{\left(\frac{|F_z|}{A} + \frac{|M_x|}{Z_p}\right)^2 + \left(\frac{|F_y|}{A}\right)^2} \right\} \dots\dots (4.6.1.1.3)$$

(3) 曲げ応力

$$\sigma_b = \frac{|M_y|}{Z_y} + \frac{|M_z|}{Z_z} \dots\dots\dots (4.6.1.1.4)$$

(4) 組合せ応力

$$\sigma_f = \sqrt{\sigma_{fa}^2 + 3 \cdot \tau^2} \dots\dots\dots (4.6.1.1.5)$$

ここで、

$$\sigma_{fa} = \frac{|F_x|}{A} + \sigma_b \dots\dots\dots (4.6.1.1.6)$$

4.6.1.2 取付ボルトの応力

取付ボルトに生じる応力は、解析による計算で得られる各要素端での軸力 F_x 、せん断力 F_y 、 F_z 、ねじりモーメント M_x 及び曲げモーメント M_y 、 M_z から手計算により、地震による引張応力とせん断応力について計算する。○○○○の取付ボルト部の概要を図4-2に示す。

(1) 引張応力

取付ボルトに対する引張応力は、図4-2に示すフレームの軸力 F_x とモーメント M_z を考え、これを保守的に片側のボルトで受けるものとして計算する。

a. 引張力

$$F_b = |F_x| + \frac{|M_z|}{\ell} \dots\dots\dots (4.6.1.2.1)$$

b. 引張応力

$$\sigma_{tb} = \frac{F_b}{n_f \cdot A_b} \dots\dots\dots (4.6.1.2.2)$$

ここで、ボルトの軸断面積 A_b は次式により求める。

$$A_b = \frac{\pi}{4} \cdot d_o^2 \dots\dots\dots (4.6.1.2.3)$$

(2) せん断応力

取付ボルトに対するせん断力は、フレームと壁及び床の取付部1箇所当たりの取付ボルトの本数で受けるものとして計算する。

a. せん断力

$$Q_b = \sqrt{|F_y|^2 + \left(|F_z| + \frac{|M_y|}{W_i} + \frac{|M_x|}{\ell} \right)^2} \dots\dots\dots (4.6.1.2.4)$$

b. せん断応力

$$\tau_b = \frac{Q_b}{n \cdot A_b} \dots\dots\dots (4.6.1.2.5)$$

ここで、ボルトの軸断面積 A_b は、(4.6.1.2.3)式による。

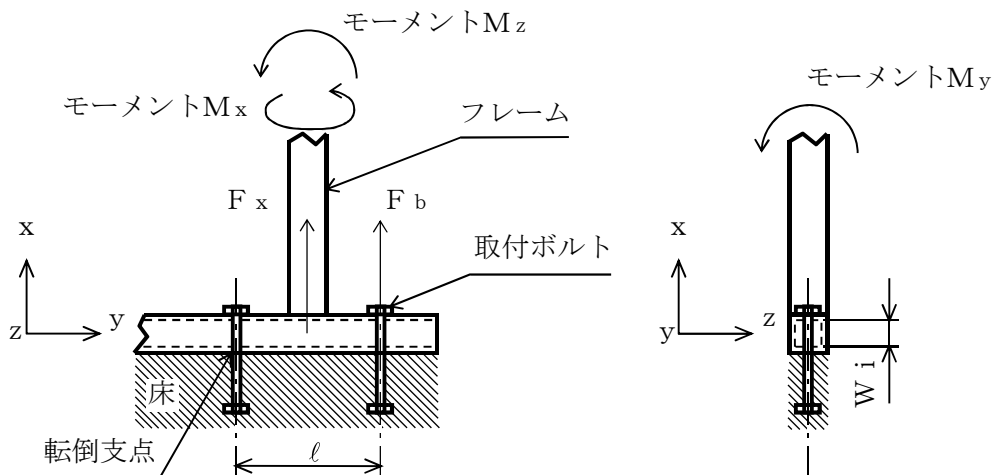


図4-2 取付ボルト部の概要 (床固定部の場合)

荷重等の算出を解析プログラムを用いている場合は、このままの表記とする。
また、計算条件は計算結果の機器要目に記載があるため本表現とする。

4.7 計算条件

応力解析に用いる自重(〇〇〇〇)及び荷重(地震荷重)は、本計算書の【〇〇〇〇の耐震性についての計算結果】の設計条件及び機器要目に示す。

4.8 応力の評価

4.8.1 フレームの応力評価

4.6.1.1項で求めた各応力が下表で定めた許容応力以下であること。ただし、許容組合せ応力は f_t 以下であること。

	弾性設計用地震動 S d 又は静的震度による 荷重との組合せの場合	基準地震動 S s による 荷重との組合せの場合
許容引張応力 f_t	$\frac{F}{1.5} \cdot 1.5$	$\frac{F^*}{1.5} \cdot 1.5$
許容圧縮応力 f_c	$\left\{ 1 - 0.4 \cdot \left(\frac{\lambda}{\Lambda} \right)^2 \right\} \cdot \frac{F}{v'} \cdot 1.5$	$\left\{ 1 - 0.4 \cdot \left(\frac{\lambda}{\Lambda} \right)^2 \right\} \cdot \frac{F^*}{v} \cdot 1.5$
許容せん断応力 f_s	$\frac{F}{1.5 \cdot \sqrt{3}} \cdot 1.5$	$\frac{F^*}{1.5 \cdot \sqrt{3}} \cdot 1.5$
許容曲げ応力 f_b	$\frac{F}{1.5} \cdot 1.5$	$\frac{F^*}{1.5} \cdot 1.5$

ただし、

$$\lambda = \frac{\ell k}{i} \dots\dots\dots (4.8.1.1)$$

弾性設計用地震動 S d 又は静的震度による荷重との組合せの場合

$$\Lambda = \sqrt{\frac{\pi^2 \cdot E}{0.6 \cdot F}} \dots\dots\dots (4.8.1.2)$$

基準地震動 S s による荷重との組合せの場合

$$\Lambda = \sqrt{\frac{\pi^2 \cdot E}{0.6 \cdot F^*}} \dots\dots\dots (4.8.1.3)$$

$$v' = 1.5 + \frac{2}{3} \cdot \left(\frac{\lambda}{\Lambda} \right)^2 \dots\dots\dots (4.8.1.4)$$

4.8.2 取付ボルトの応力評価

4.6.1.2項で求めた取付ボルトの引張応力 σ_{tb} は、次式より求めた許容引張応力 f_{ts} 以下であること。ただし、 f_{to} は下表による。

$$f_{ts} = \text{Min}[1.4 \cdot f_{to} - 1.6 \cdot \tau_b, f_{to}] \quad \dots\dots\dots (4.8.2.1)$$

せん断応力 τ_b はせん断力のみを受ける取付ボルトの許容せん断応力 f_{sb} 以下であること。ただし、 f_{sb} は下表による。

	弾性設計用地震動 S_d 又は静的震度による 荷重との組合せの場合	基準地震動 S_s による荷重と の組合せの場合
許容引張応力 f_{to}	$\frac{F}{2} \cdot 1.5$	$\frac{F^*}{2} \cdot 1.5$
許容せん断応力 f_{sb}	$\frac{F}{1.5 \cdot \sqrt{3}} \cdot 1.5$	$\frac{F^*}{1.5 \cdot \sqrt{3}} \cdot 1.5$

5. 機能維持評価

5.1 動的機能維持評価方法

〇〇〇系〇〇弁の動的機能維持評価について以下に示す。

なお、機能維持評価用加速度は、V-2-1-7「設計用床応答曲線の作成方針」に基づき、基準地震動 S_s により定まる応答加速度を設定する。

〇〇〇系〇〇弁は、地震時動的機能維持が確認された機種と類似の構造であるため、V-2-1-9「機能維持の基本方針」に記載の機能確認済加速度を適用する。機能確認済加速度を表5-1に示す。

表5-1 機能確認済加速度 (×9.8m/s²)

評価部位	方向	機能確認済加速度
〇〇〇系〇〇弁	水平	**.*
	鉛直	*.*

6. 評価結果

6.1 設計基準対象施設としての評価結果

〇〇〇〇の設計基準対象施設としての耐震評価結果を以下に示す。発生値は許容限界を満足しており、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確認した。

(1) 構造強度評価結果

構造強度評価の結果を次頁以降の表に示す。

(2) 機能維持評価結果

動的機能維持評価の結果を次頁以降の表に示す。

6.2 重大事故等対処設備としての評価結果

〇〇〇〇の重大事故等時の状態を考慮した場合の耐震評価結果を以下に示す。発生値は許容限界を満足しており、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確認した。

(1) 構造強度評価結果

構造強度評価の結果を次頁以降の表に示す。

(2) 機能維持評価結果

動的機能維持評価の結果を次頁以降の表に示す。

【○○○○の耐震性についての計算結果】

1. 設計基準対象施設

1.1 設計条件

機器名称	耐震重要度分類	据付場所及び床面高さ (m)	固有周期(s)		弾性設計用地震動 S d 又は静的震度		基準地震動 S s		最高使用温度 (°C)	周囲環境温度 (°C)
			水平方向	鉛直方向	水平方向 設計震度	鉛直方向 設計震度	水平方向 設計震度	鉛直方向 設計震度		
○○○○	S	原子炉建屋 T. M. S. L. (T. M. S. L. *)			C _H =	C _V =	C _H =	C _V =	—	

据付場所の床面高さとして (T. M. S. L. *) を追加し、据付場所の T. M. S. L. から * を削除する。
例：中央制御室などの中間階に設置する設備、壁掛形計装ラック等に適用

注記*：基準床レベルを示す。

1.2 機器要目

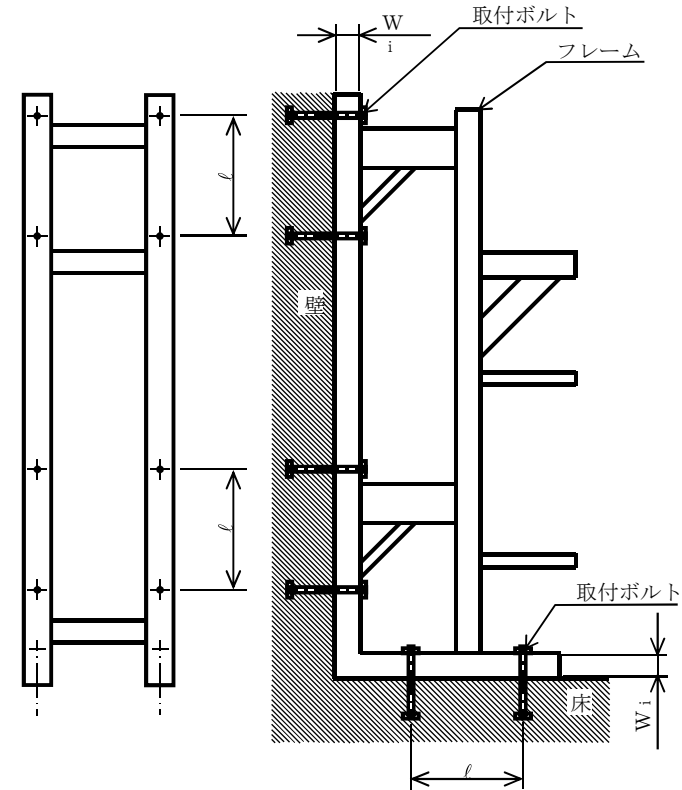
m (kg)	ℓ (mm)	d _o (mm)	A _b (mm ²)	n	n _f	W _i (mm)
		(M)				

ボルト径を記載する。

固有周期が、0.05s を超え柔構造となった場合は、注記符号を付記し、設計用震度について注記で説明する。
*○：弾性設計用地震動 S d に基づく設計用床応答曲線から得られる値
*○：基準地震動 S s に基づく設計用床応答曲線から得られる値

部材	材料	S _y (MPa)	S _u (MPa)	F (MPa)	F* (MPa)
フレーム		(厚さ>**mm)			
取付ボルト		(径>**mm)			

厚さ、径等による強度区分がある場合には、該当する強度区分を記載する。



材料	E (MPa)	ν	ℓ_k (mm)	i (mm)	λ

	要素番号			
材料				
A (mm ²)				
Z _y (mm ³)				
Z _z (mm ³)				
Z _p (mm ³)				

1.3 計算数値

1.3.1 フレームの荷重

(単位：N)

要素 番号	節点 番号	F _x		F _y		F _z	
		弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s

注：添字 x, y, z は要素に与えられた座標軸で, x 軸は常に要素の長手方向にとる。

1.3.2 フレームのモーメント

(単位：N・m)

要素 番号	節点 番号	M _x		M _y		M _z	
		弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s

注：添字 x, y, z は要素に与えられた座標軸で, x 軸は常に要素の長手方向にとる。

1.3.3 取付ボルトの荷重

(単位：N)

要素 番号	節点 番号	F _x		F _y		F _z	
		弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s

注：添字 x, y, z は要素に与えられた座標軸で, x 軸は常に要素の長手方向にとる。

1.3.4 取付ボルトのモーメント

(単位：N・m)

要素 番号	節点 番号	M _x		M _y		M _z	
		弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s

注：添字 x, y, z は要素に与えられた座標軸で, x 軸は常に要素の長手方向にとる。

25

1.3.5 取付ボルトに作用する力

(単位：N)

要素 番号	節点 番号	F _b		Q _b	
		弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s

1.4 結論

1.4.1 固有周期

(単位：s)

モード	方向	固有周期

1.4.2 応力

(単位：MPa)

部材	材料	応力	要素番号	節点番号	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度		基準地震動 S _s	
					算出応力	許容応力	算出応力	許容応力
フレーム		引張り			$\sigma_t =$	$f_t =$	$\sigma_t =$	$f_t =$
		圧縮			$\sigma_c =$ *1	$f_c =$	$\sigma_c =$ *1	$f_c =$
		せん断			$\tau =$	$f_s =$	$\tau =$	$f_s =$
		曲げ			$\sigma_b =$	$f_b =$	$\sigma_b =$	$f_b =$
		組合せ			$\sigma_f =$	$f_t =$	$\sigma_f =$	$f_t =$
		引張り			$\sigma_t =$	$f_t =$	$\sigma_t =$	$f_t =$
		圧縮			$\sigma_c =$ *1	$f_c =$	$\sigma_c =$ *1	$f_c =$
		せん断			$\tau =$	$f_s =$	$\tau =$	$f_s =$
		曲げ			$\sigma_b =$	$f_b =$	$\sigma_b =$	$f_b =$
		組合せ			$\sigma_f =$	$f_t =$	$\sigma_f =$	$f_t =$
取付ボルト		引張り			$\sigma_{tb} =$	$f_{ts} =$ *2	$\sigma_{tb} =$	$f_{ts} =$ *2
		せん断			$\tau_b =$	$f_{sb} =$	$\tau_b =$	$f_{sb} =$

すべて許容応力以下である。

注記*1：絶対値を記載

*2： $f_{ts} = \text{Min}[1.4 \cdot f_{to} - 1.6 \cdot \tau_b, f_{to}]$

1.4.3 動的機能の評価結果

($\times 9.8 \text{ m/s}^2$)

		機能維持評価用加速度*	機能確認済加速度
○○○系○○弁	水平方向	*,*	**,*
	鉛直方向	*,*	*,*

設計用最大応答加速度 I (1.0・ZPA) 又は設計用最大応答加速度 II (1.0・ZPA) を記載する。

注記*：基準地震動 S_s により定まる応答加速度とする。

機能維持評価用加速度 (1.0ZPA) はすべて機能確認済加速度以下である。

「機能維持評価用加速度 > 機能確認済加速度の場合の記載例」

○○は○○方向、○○は○○方向の機能維持評価用加速度が機能確認済加速度を超えるため、詳細評価を行う。

【DB+SAの場合】前項のDBの評価に本SAの評価を追加する。
 【SA単独の場合】本フォーマットを使用する。ただし、章番を1とする。

据付場所の床面高さとして設計震度をとっている高さが異なる場合は、基準床レベルとして (T.M.S.L. *) を追加し、据付場所の T.M.S.L. から * を削除する。
 例：中央制御室などの中間階に設置する設備、壁掛形計装ラック等に適用

2. 重大事故等対処設備

2.1 設計条件

機器名称	設備分類	据付場所及び床面高さ (m)	固有周期 (s)		弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度		基準地震動 S _s		最高使用温度 (°C)	周囲環境温度 (°C)
			水平方向	鉛直方向	水平方向 設計震度	鉛直方向 設計震度	水平方向 設計震度	鉛直方向 設計震度		
○○○○	常設耐震/防止	原子炉建屋 T.M.S.L. (T.M.S.L. *)			—	—	C _H =	C _v =	—	

注記*：基準床レベルを示す。

ボルト径を記載する。

固有周期が、0.05s を超え柔構造となった場合は、注記符号を付記し、設計用震度について注記で説明する。
 *○：基準地震動 S_s に基づく設計用床応答曲線から得られる値

2.2 機器要目

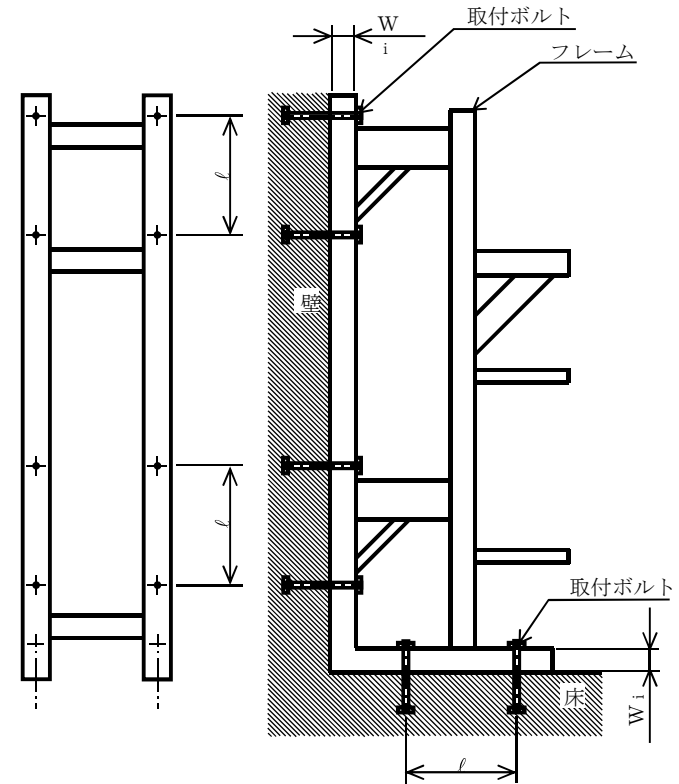
m (kg)	ℓ (mm)	d _o (mm)	A _b (mm ²)	n	n _f	W _i (mm)
		(M)				

部材	材料	S _y (MPa)	S _u (MPa)	F (MPa)	F* (MPa)
フレーム					
取付ボルト					

(厚さ>**mm)

(径>**mm)

厚さ、径等による強度区分がある場合には、該当する強度区分を記載する。



材料	E (MPa)	ν	ℓ_k (mm)	i (mm)	λ

	要素番号			
材料				
A (mm ²)				
Z _y (mm ³)				
Z _z (mm ³)				
Z _p (mm ³)				

2.3 計算数値

2.3.1 フレームの荷重

(単位：N)

要素 番号	節点 番号	F _x		F _y		F _z	
		弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s
		—		—		—	
		—		—		—	
		—		—		—	
		—		—		—	

注：添字 x, y, z は要素に与えられた座標軸で, x 軸は常に要素の長手方向にとる。

2.3.2 フレームのモーメント

(単位：N・m)

要素 番号	節点 番号	M _x		M _y		M _z	
		弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s
		—		—		—	
		—		—		—	
		—		—		—	
		—		—		—	

注：添字 x, y, z は要素に与えられた座標軸で, x 軸は常に要素の長手方向にとる。

2.3.3 取付ボルトの荷重

(単位：N)

要素 番号	節点 番号	F _x		F _y		F _z	
		弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s
		—		—		—	

注：添字 x, y, z は要素に与えられた座標軸で, x 軸は常に要素の長手方向にとる。

2.3.4 取付ボルトのモーメント

(単位：N・m)

要素 番号	節点 番号	M _x		M _y		M _z	
		弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s
		—		—		—	

注：添字 x, y, z は要素に与えられた座標軸で, x 軸は常に要素の長手方向にとる。

30

2.3.5 取付ボルトに作用する力

(単位：N)

要素 番号	節点 番号	F _b		Q _b	
		弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s
		—		—	

2.4 結論

2.4.1 固有周期

(単位：s)

モード	卓越方向	固有周期

2.4.2 応力

(単位：MPa)

部材	材料	応力	要素番号	節点番号	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度		基準地震動 S _s		
					算出応力	許容応力	算出応力	許容応力	
フレーム		引張り			—	—	$\sigma_t =$	$f_t =$	
		圧縮			—	—	$\sigma_c =$ *1	$f_c =$	
		せん断			—	—	$\tau =$	$f_s =$	
		曲げ			—	—	$\sigma_b =$	$f_b =$	
		組合せ			—	—	$\sigma_f =$	$f_t =$	
		引張り				—	—	$\sigma_t =$	$f_t =$
		圧縮				—	—	$\sigma_c =$ *1	$f_c =$
		せん断				—	—	$\tau =$	$f_s =$
		曲げ				—	—	$\sigma_b =$	$f_b =$
		組合せ				—	—	$\sigma_f =$	$f_t =$
取付ボルト		引張り			—	—	$\sigma_{tb} =$	$f_{ts} =$ *2	
		せん断			—	—	$\tau_b =$	$f_{sb} =$	

すべて許容応力以下である。

注記*1：絶対値を記載

*2： $f_{ts} = \text{Min}[1.4 \cdot f_{to} - 1.6 \cdot \tau_b, f_{to}]$

2.4.3 動的機能の評価結果

($\times 9.8 \text{ m/s}^2$)

		機能維持評価用加速度*	機能確認済加速度
○○○系○○弁	水平方向	*.*	**.*
	鉛直方向	*.*	*.*

設計用最大応答加速度 I (1.0・ZPA) 又は設計用最大応答加速度 II (1.0・ZPA) を記載する。

注記*：基準地震動 S_s により定まる応答加速度とする。

機能維持評価用加速度 (1.0ZPA) はすべて機能確認済加速度以下である。

「機能維持評価用加速度 > 機能確認済加速度の場合の記載例」

○○は○○方向、○○は○○方向の機能維持評価用加速度が機能確認済加速度を超えるため、詳細評価を行う。

付録-7-1：個別に地震応答解析の説明が必要な設備の耐震計算書
(C-1パターン「解析」の耐震計算書記載例)

V-○-○-○ ○○○○水素濃度の耐震性についての計算書

目 次

1. 概要	1
2. 一般事項	1
2.1 構造計画	1
2.2 評価方針	3
2.3 適用規格・基準等	4
2.4 記号の説明	5
2.5 計算精度と数値の丸め方	6
3. 評価部位	7
4. 固有周期	8
4.1 固有値解析方法	8
4.2 解析モデル及び諸元	8
4.3 固有値解析結果	9
5. 構造強度評価	10
5.1 構造強度評価方法	10
5.2 荷重の組合せ及び許容応力	10
5.3 設計用地震力	14
5.4 計算方法	15
5.5 計算条件	17
5.6 応力の評価	17
6. 機能維持評価	18
6.1 電氣的機能維持評価方法	18
7. 評価結果	19
7.1 重大事故等対処設備としての評価結果	19

・DB+S Aの場合の記載例を以下に示す。

7.1 設計基準対象施設としての評価結果

7.2 重大事故等対処設備としての評価結果

[DB単独又はS A単独の場合は、それぞれの該当する項目のみ記載する。]

1. 概要

本計算書は、V-2-1-9「機能維持の基本方針」にて設定している構造強度及び機能維持の設計方針に基づき、〇〇〇〇水素濃度が設計用地震力に対して十分な構造強度及び電気的機能を有していることを説明するものである。

〇〇〇〇水素濃度は、重大事故等対処設備においては常設重大事故緩和設備に分類される。以下、重大事故等対処設備としての構造強度評価及び電気的機能維持評価を示す。

2. 一般事項

2.1 構造計画

〇〇〇〇水素濃度の構造計画を表 2-1 に示す。

・ DB + S A の場合

〇〇〇は、設計基準対象施設においては S クラス施設に、重大事故等対処設備においては、常設耐震重要重大事故防止設備及び常設重大事故緩和設備に分類される。以下、設計基準対象施設及び重大事故等対処設備としての構造強度評価及び電気的機能維持評価を示す。

・ DB 単独又は S A 単独の場合は、それぞれの該当する項目のみ記載する。

表 2-1 構造計画

計画の概要		概略構造図
基礎・支持構造	主体構造	
<p>検出器は、サポート鋼材に計器取付ボルトにより固定する。 サポート鋼材は、基礎ボルトにより壁面に設置する。</p>	<p>水素濃度計</p>	<div data-bbox="1093 470 1883 582" style="border: 1px solid black; padding: 5px; margin-bottom: 10px;"> <p>〔後施工アンカの場合〕 後施工アンカの種類（メカニカルアンカ、ケミカルアンカ）を記載する</p> </div>
<div data-bbox="376 831 844 1046" style="border: 1px solid black; padding: 5px;"> <p>要目表に記載の機器の場合は、要目表の表現「〇〇形」等に加え、必要に応じて（ ）付で補足説明を記載する。</p> </div>		<p>(単位：mm)</p>

下記内容は案として記載したものであり、本項目については各計算書に合った記載内容並びにフロー図にする。

2.2 評価方針

〇〇〇〇水素濃度の応力評価は、V-2-1-9「機能維持の基本方針」にて設定した荷重及び荷重の組合せ並びに許容限界に基づき、「2.1 構造計画」にて示す〇〇〇〇水素濃度の部位を踏まえ「3. 評価部位」にて設定する箇所において、「4. 固有周期」で算出した固有周期に基づく設計用地震力による応力等が許容限界内に収まることを、「5. 構造強度評価」にて示す方法にて確認することで実施する。また、〇〇〇〇水素濃度の機能維持評価は、V-2-1-9「機能維持の基本方針」にて設定した電氣的機能維持の方針に基づき、地震時の応答加速度が電氣的機能確認済加速度以下であることを、「6. 機能維持評価」にて示す方法にて確認することで実施する。確認結果を「7. 評価結果」に示す。

〇〇〇〇水素濃度の耐震評価フローを図2-1に示す。

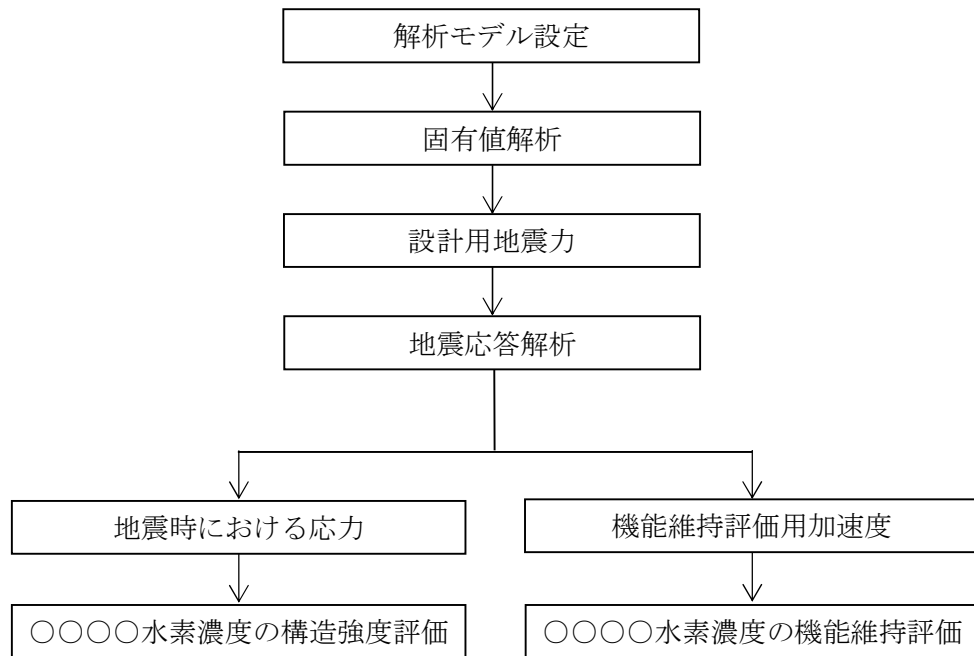


図2-1 〇〇〇〇水素濃度の耐震評価フロー

2.3 適用規格・基準等

本評価において適用する規格・基準等を以下に示す。

- ・原子力発電所耐震設計技術指針 重要度分類・許容応力編 J E A G 4 6 0 1・補-1984((社)日本電気協会))
- ・原子力発電所耐震設計技術指針 J E A G 4 6 0 1-1987 ((社)日本電気協会)
- ・原子力発電所耐震設計技術指針 J E A G 4 6 0 1-1991 追補版 ((社)日本電気協会)
- ・発電用原子力設備規格 設計・建設規格 ((社)日本機械学会, 2005/2007) (以下「設計・建設規格」という。)

2.4 記号の説明

記号	記号の説明	単位
A_b	基礎ボルトの軸断面積	mm^2
C_H	水平方向設計震度	—
C_V	鉛直方向設計震度	—
d	基礎ボルトの呼び径	mm
F^*	設計・建設規格 SSB-3131又はSSB-3133に定める値	MPa
F_b	基礎ボルトに作用する引張力	N
F_x	サポート基礎部に作用する力 (x 方向)	N
F_y	サポート基礎部に作用する力 (y 方向)	N
F_z	サポート基礎部に作用する力 (z 方向)	N
f_{sb}	せん断力のみを受ける基礎ボルトの許容せん断応力	MPa
f_{to}	引張力のみを受ける基礎ボルトの許容引張応力	MPa
f_{ts}	引張力とせん断力を同時に受ける基礎ボルトの許容引張応力	MPa
g	重力加速度 (=9.80665)	m/s^2
l_1	ボルト間距離 (水平方向)	mm
l_2	ボルト間距離 (鉛直方向)	mm
l_3	ボルト間距離 (水平方向と鉛直方向の小さい方)	mm
M_x	サポート基礎部に作用するモーメント (x 軸周り)	$\text{N}\cdot\text{m}$
M_y	サポート基礎部に作用するモーメント (y 軸周り)	$\text{N}\cdot\text{m}$
M_z	サポート基礎部に作用するモーメント (z 軸周り)	$\text{N}\cdot\text{m}$
n	基礎ボルトの本数	—
n_y	M_y の引張力に耐えうる基礎ボルトの本数	—
n_z	M_z の引張力に耐えうる基礎ボルトの本数	—
Q_b	基礎ボルトに作用するせん断力	MPa
S_u	設計・建設規格 付録材料図表 Part5 表9に定める値	MPa
S_y	設計・建設規格 付録材料図表 Part5 表8に定める値	MPa
$S_y(RT)$	設計・建設規格 付録材料図表 Part5 表8に定める材料の 40°Cにおける値	MPa
W	計器及び防滴カバーの荷重	N
π	円周率	—
σ_b	基礎ボルトに生じる引張応力	MPa
τ_b	基礎ボルトに生じるせん断応力	MPa

2.5 計算精度と数値の丸め方

精度は、有効数字6桁以上を確保する。

表示する数値の丸め方は、表2-2に示すとおりとする。

表2-2 表示する数値の丸め方

数値の種類	単位	処理桁	処理方法	表示桁
固有周期	s	小数点以下第4位	四捨五入	小数点以下第3位
震度	—	小数点以下第3位	切上げ	小数点以下第2位
温度	°C	—	—	整数位
質量	kg	—	—	整数位
長さ	mm	—	—	整数位 ^{*1}
面積	mm ²	有効数字5桁目	四捨五入	有効数字4桁 ^{*2}
モーメント	N・mm	有効数字5桁目	四捨五入	有効数字4桁 ^{*2}
力	N	有効数字5桁目	四捨五入	有効数字4桁 ^{*2}
算出応力	MPa	小数点以下第1位	切上げ	整数位
許容応力 ^{*3}	MPa	小数点以下第1位	切捨て	整数位

注記*1：設計上定める値が小数点以下第1位の場合は、小数点以下第1位表示とする。

*2：絶対値が1000以上のときは、べき数表示とする。

*3：設計・建設規格 付録材料図表に記載された温度の中間における引張強さ及び降伏点は比例法により補間した値の小数点以下第1位を切り捨て、整数位までの値とする。

3. 評価部位

〇〇〇〇水素濃度の耐震評価は、「5.1 構造強度評価方法」に示す条件に基づき、耐震評価上
厳しくなる基礎ボルト部について実施する。 〇〇〇〇水素濃度の耐震評価部位については、表2
-1の概略構造図に示す。

「構造計画」で示した部位に対し、評価対象を選定している理由を記載する。
複数の評価対象に対して、代表で評価する場合は、評価対象の母集団及び代
表選定の考え方(条件が厳しい、すべて評価のうえ代表として記載するなど)
の概要を計算書に記載する。

4. 固有周期

4.1 固有値解析方法

〇〇〇〇水素濃度の固有値解析方法を以下に示す。

- (1) 〇〇〇〇水素濃度は、「4.2 解析モデル及び諸元」に示す三次元はりモデルとして考える。

4.2 解析モデル及び諸元

〇〇〇〇水素濃度の解析モデルを図 4-1 に、解析モデルの概要を以下に示す。また、機器の諸元を本計算書の【〇〇〇〇水素濃度の耐震性についての計算結果】のその他の機器要目に示す。

- (1) 〇〇〇〇水素濃度の計器及び防滴カバーの質量は、それぞれの重心に集中するものとする。
- (2) 〇〇〇〇水素濃度の計器及び防滴カバーの重心位置については、計算条件が厳しくなる位置に重心位置を設定するものとする。

(記載例)

(3) 拘束条件は、〇〇部を完全拘束とする。
【(3) 拘束条件として、基礎部の〇〇方向を固定する。なお、基礎ボルト部は剛体として評価する。】

- (4) 転倒方向は、〇〇〇〇水素濃度を正面より見て左右に転倒する場合を「正面方向転倒」、前方に転倒する場合を「側面方向転倒」という。

- (5) 耐震計算に用いる寸法は、公称値を使用する。

- (6) 解析コードは、「〇〇」を使用し、固有値及び荷重を求める。

なお、評価に用いる解析コードの検証及び妥当性確認等の概要については、

別紙「計算機プログラム（解析コード）の概要」に示す。

拘束条件（基礎（据付）ボルト含む。）を記載する。
 なお、基礎（据付）ボルト部をモデル化していない場合は、「なお、基礎ボルト部は剛体として評価する。」と追記する。



図 4-1 解析モデル

4.3 固有値解析結果

固有値解析結果を表 4-2 に示す。固有周期は、0.05 秒以下であり、剛であることを確認した。

表 4-2 固有値解析結果

モード	卓越方向	固有周期(s)	水平方向刺激係数		鉛直方向刺激係数
			X方向	Y方向	
1次	水平		—	—	—

適用する刺激係数について記載する。固有周期が 0.05 秒以下となる方向については「—」とする。

柔構造の場合は、振動モード図を記載する。

柔構造の場合は、適用する刺激係数の正規化方法についての注記を記載する。
 (記載例) 注記* : 刺激係数は、モード質量を正規化し、固有値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。

柔構造の場合は、適用する刺激係数の正規化方法についての注記を記載する。
 (記載例) 注記* : 刺激係数は、モード質量を正規化し、固有値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。

5. 構造強度評価

5.1 構造強度評価方法

4.2 項(1)～(5)のほか、次の条件で計算する。

- (1) 地震力は、〇〇〇〇水素濃度に対して、水平方向及び鉛直方から作用するものとする。

5.2 荷重の組合せ及び許容応力

5.2.1 荷重の組合せ及び許容応力状態

〇〇〇〇水素濃度の荷重の組合せ及び許容応力状態のうち重大事故等対処設備の評価に用いるものを表5-1に示す。

・DB+SAの場合

〇〇〇〇の荷重の組合せ及び許容応力状態のうち設計基準対象施設の評価に用いるものを表〇-〇に、重大事故等対処設備の評価に用いるものを表〇-〇に示す。

・DB単独又はSA単独の場合は、それぞれの該当する項目のみ記載する。

5.2.2 許容応力

〇〇〇〇水素濃度の許容応力は、V-2-1-9「機能維持の基本方針」に基づき表5-2のとおりとする。

5.2.3 使用材料の許容応力評価条件

〇〇〇〇水素濃度の使用材料の許容応力評価条件のうちの評価に用いるものを表5-3に示す。

・DB+SAの場合

〇〇〇〇の使用材料の許容応力評価条件のうち設計基準対象施設の評価に用いるものを表〇-〇に、重大事故等対処設備の評価に用いるものを表〇-〇に示す。

・DB単独又はSA単独の場合は、それぞれの該当する項目のみ記載する。

表 5-1 荷重の組合せ及び許容応力状態（重大事故等対処設備）

施設区分		機器名称	設備分類*1	機器等の区分	荷重の組合せ	許容応力状態
計測制御 系統施設	計測装置	〇〇〇〇水素濃度	常設／緩和	—*2	$D + P_D + M_D + S_s$ *3	IV _A S
					$D + P_{SAD} + M_{SAD} + S_s$	V _A S (V _A Sとして IV _A Sの許容限 界を用いる。)

注記*1：「常設／緩和」は常設重大事故緩和設備を示す。

*2：その他の支持構造物の荷重の組合せ及び許容応力を適用する。

*3：「 $D + P_{SAD} + M_{SAD} + S_s$ 」の評価に包絡されるため、評価結果の記載を省略する。

11

DB + SAの場合、以下を上記SAの前に追加する。

表 5-〇 荷重の組合せ及び許容応力状態（設計基準対象施設）

施設区分		機器名称	耐震重要度分類	機器等の区分	荷重の組合せ	許容応力状態
計測制御 系統施設	計測装置	〇〇〇〇〇	S	—*	$D + P_D + M_D + S_d$ *	III _A S
					$D + P_D + M_D + S_s$	IV _A S

注記*：その他の支持構造物の荷重の組合せ及び許容応力を適用する。

SA 単独の場合を示す。
 ・DB 単独の場合は、許容応力（その他の支持構造物）
 ・DB + SA の場合は、許容応力（その他の支持構造物及び重大事故等その他の支持構造物）とする。

表 5-2 許容応力（重大事故等その他の支持構造物）

許容応力状態	許容限界*1, *2 (ボルト等)	
	一次応力	
	引張り	せん断
IVAS	1.5 · f _t *	1.5 · f _s *
VAS (VASとしてIVASの 許容限界を用いる。)		

注記*1：応力の組合せが考えられる場合には、組合せ応力に対しても評価を行う。

*2：当該の応力が生じない場合、規格基準で省略可能とされている場合及び他の応力で代表可能である場合は評価を省略する。

許容応力を記載するすべての表に「当該の応力が生じない場合、規格基準で省略可能とされている場合及び他の応力で代表可能である場合は評価を省略する。」の注記を記載する。

DB + SA の場合は、以下をIVASの前に追加する。

IIIAS	1.5 · f _t	1.5 · f _s
-------	----------------------	----------------------

SA単独の場合を示す。
 ・DB+SAの場合は、本表の前にDBの条件である
 「表5-○ 使用材料の許容応力評価条件（設計基準対象施設）」を追加する。

表5-3 使用材料の許容応力評価条件 (重大事故等対処設備)

評価部材	材料	温度条件 (°C)		S _y (MPa)	S _u (MPa)	S _y (RT) (MPa)
基礎ボルト	○○ (**mm<径≦**mm)	周囲環境温度				—

厚さ，径等による強度区分がある場合は，該当する強度区分を記載する。

柔な場合、付録-3「たて軸ポンプ」の耐震計算書記載例を参考に記載する。

5.3 設計用地震力

評価に用いる設計用地震力を表 5-4 に示す。

「基準地震動 S_s 」による地震力は、V-2-1-7「設計用床応答曲線の作成方針」に基づき設定する。

表 5-4 設計用地震力（重大事故等対処設備）

据付場所 及び 床面高さ (m)	固有周期 (s)		弾性設計用地震動 S_d 又は静的震度		基準地震動 S_s	
	水平方向	鉛直方向	水平方向 設計震度	鉛直方向 設計震度	水平方向 設計震度	鉛直方向 設計震度
原子炉建屋 T. M. S. L. (T. M. S. L. *)			—	—	$C_H=$	$C_V=$

注記*：基準床レベルを示す。

SA 単独の場合を示す。
 ・DB + SA の場合は、本表の前に DB の条件である
 「表 5-〇 設計用地震力（設計基準対象施設）」を追加する。

5.4 計算方法

5.4.1 応力の計算方法

5.4.1.1 基礎ボルトの計算方法

基礎ボルトの応力は，三次元はりモデルによる個別解析からサポート基礎部の内力を求めて，その結果を用いて手計算にて計算する。

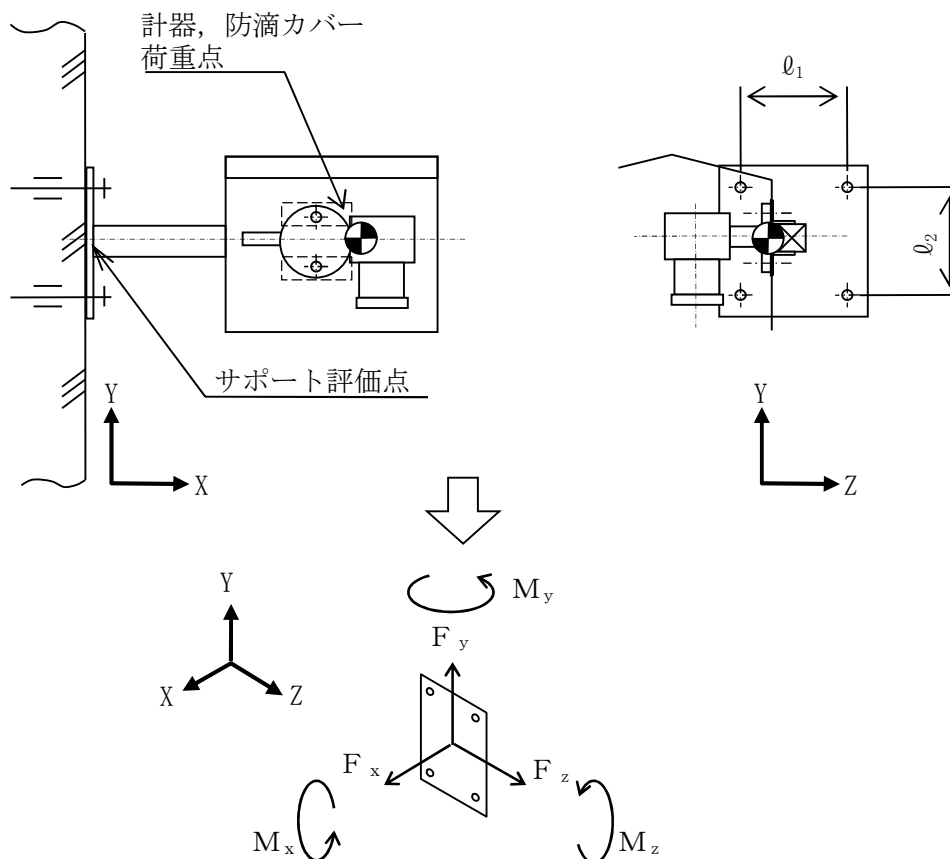


図5-1 計算モデル（サポート基礎部，基礎ボルト）

個別解析によって得られたサポート基礎部の評価点の最大反力とモーメントを表5-5に示す。

表5-5 サポート発生反力，モーメント

対象計器	反力(N)			モーメント(N・m)		
	F_x	F_y	F_z	M_x	M_y	M_z

(1) 引張応力

基礎ボルト（1本当たり）に対する引張応力は、下式により計算する。

引張力

$$F_b = \frac{F_x}{n} + \frac{M_y}{l_1 \cdot n_y} + \frac{M_z}{l_2 \cdot n_z} \dots\dots\dots (5.4.1)$$

引張応力

$$\sigma_b = \frac{F_b}{A_b} \dots\dots\dots (5.4.2)$$

ここで、基礎ボルトの軸断面積 A_b は次式により求める。

$$A_b = \frac{\pi}{4} \cdot d^2 \dots\dots\dots (5.4.3)$$

(2) せん断応力

基礎ボルト（1本当たり）に対するせん断応力は、下式により計算する。

せん断力

$$Q_b = \frac{\sqrt{F_y^2 + F_z^2}}{n} + \frac{M_x}{l_3 \cdot n} \dots\dots\dots (5.4.4)$$

ここで、ボルト間距離 l_3 は次式により求める。

$$l_3 = \text{Min}(l_1, l_2) \dots\dots\dots (5.4.5)$$

せん断応力

$$\tau_b = \frac{Q_b}{A_b} \dots\dots\dots (5.4.6)$$

5.5 計算条件

5.5.1 基礎ボルトの応力計算条件

応力計算に用いる計算条件は、本計算書の【〇〇〇〇水素濃度の耐震性についての計算結果】の設計条件及び機器要目に示す。

5.6 応力の評価

5.6.1 基礎ボルトの応力評価

5.4.1項で求めたボルトの引張応力 σ_b は次式より求めた許容引張応力 f_{ts} 以下であること。ただし、 f_{to} は下表による。

$$f_{ts} = \text{Min}[1.4 \cdot f_{to} - 1.6 \cdot \tau_b, f_{to}] \quad \dots\dots\dots (5.6.1.1)$$

せん断応力 τ_b は、せん断力のみを受けるボルトの許容せん断応力 f_{sb} 以下であること。ただし、 f_{sb} は下表による。

	基準地震動 S_s による 荷重との組合せの場合
許容引張応力 f_{to}	$\frac{F^*}{2} \cdot 1.5$
許容せん断応力 f_{sb}	$\frac{F^*}{1.5 \cdot \sqrt{3}} \cdot 1.5$

6. 機能維持評価

6.1 電氣的機能維持評価方法

〇〇〇〇水素濃度の電氣的機能維持評価について以下に示す。

なお、機能維持評価用加速度はV-2-1-7「設計用床応答曲線の作成方針」に基づき、基準地震動 S_s により定まる応答加速度を設定する。

〇〇〇〇水素濃度の機能確認済加速度は、V-2-1-9「機能維持の基本方針」に基づき、同形式の検出器単体の正弦波加振試験において、電氣的機能の健全性を確認した評価部位の最大加速度を適用する。

機能確認済加速度を表 6-1 に示す。

表 6-1 機能確認済加速度 (×9.8m/s²)

評価部位	方向	機能確認済加速度
〇〇〇〇水素濃度	水平	**.**
	鉛直	*.**

7. 評価結果

7.1 重大事故等対処設備としての評価結果

〇〇〇〇水素濃度の重大事故等時の状態を考慮した場合の耐震評価結果を以下に示す。発生値は許容限界を満足しており，設計用地震力に対して十分な構造強度及び電氣的機能を有していることを確認した。

(1) 構造強度評価結果

構造強度評価の結果を次頁以降の表に示す。

(2) 機能維持評価結果

電氣的機能維持評価の結果を次頁以降の表に示す。

DB+SAの場合

7.1 設計基準対象施設としての評価結果

〇〇〇〇〇の設計基準対象施設としての耐震評価結果を以下に示す。

発生値は許容限界を満足しており，設計用地震力に対して十分な構造強度及び電氣的機能を有していることを確認した。

(1) 構造強度評価結果

構造強度評価の結果を次頁以降の表に示す。

(2) 機能維持評価結果

電氣的機能維持評価の結果を次頁以降の表に示す。

7.2 重大事故等対処設備としての評価結果

〇〇〇〇〇の重大事故等時の状態を考慮した場合の耐震評価結果を以下に示す。発生値は許容限界を満足しており，設計用地震力に対して十分な構造強度及び電氣的機能を有していることを確認した。

(1) 構造強度評価結果

構造強度評価の結果を次頁以降の表に示す。

(2) 機能維持評価結果

電氣的機能維持評価の結果を次頁以降の表に示す。

【○○○○水素濃度の耐震性についての計算結果】

1. 重大事故等対処設備

1.1 設計条件

機器名称	設備分類	据付場所及び床面高さ (m)	固有周期(s)		弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度		基準地震動 S _s		周囲環境温度 (°C)
			水平方向	鉛直方向	水平方向 設計震度	鉛直方向 設計震度	水平方向 設計震度	鉛直方向 設計震度	
		建屋 T.M.S.L. (T.M.S.L. *)			—	—	C _H =	C _V =	

固有周期が、0.05s を超え柔構造となった場合は、
注記符号を付記し、設計用震度について注記で説明する。
*○：基準地震動 S_s に基づく設計用床応答曲線から得られる値

注記*：基準床レベルを示す。

ボルト径を記載する。

据付場所の床面高さとして (T.M.S.L. *) を追加し、据付場所の T.M.S.L. から * を削除する。
例：中央制御室などの中間階に設置する設備、壁掛形計装ラック等に適用

1.2 機器要目

部材	W (N)	d (mm)	A _b (mm ²)	S _y (MPa)	S _u (MPa)
基礎ボルト		(M)			

厚さ、径等による強度区分がある場合には、
該当する強度区分を記載する。

部材	ℓ ₁ * (mm)	ℓ ₂ * (mm)	n*	F* (MPa)	転倒方向	
					弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s
基礎ボルト					—	

注記*：各ボルトの機器要目における上段は正面方向転倒に対する評価時の要目を示し、
下段は側面方向転倒に対する評価時の要目を示す。

DB + SA の場合は、本ページの前に
「1. 設計基準対象施設」の計算結果表を追加する。
その場合、本表は「2. 重大事故等対処設備」となる。

1.3 計算数値

1.3.1 サポート基礎部に作用する力

(単位：N)

部材	F_x		F_y		F_z	
	弾性設計用地震動 S_d 又は静的震度	基準地震動 S_s	弾性設計用地震動 S_d 又は静的震度	基準地震動 S_s	弾性設計用地震動 S_d 又は静的震度	基準地震動 S_s
サポート部	—		—		—	

1.3.2 サポート基礎部に作用するモーメント

(単位：N・m)

部材	M_x		M_y		M_z	
	弾性設計用地震動 S_d 又は静的震度	基準地震動 S_s	弾性設計用地震動 S_d 又は静的震度	基準地震動 S_s	弾性設計用地震動 S_d 又は静的震度	基準地震動 S_s
サポート部	—		—		—	

1.3.3 基礎ボルトに作用する力

(単位：N)

部材	F_b		Q_b	
	弾性設計用地震動 S_d 又は静的震度	基準地震動 S_s	弾性設計用地震動 S_d 又は静的震度	基準地震動 S_s
基礎ボルト	—		—	

1.4 結論

1.4.1 基礎ボルトの応力

(単位：MPa)

部材	材料	応力	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度		基準地震動 S _s	
			算出応力	許容応力	算出応力	許容応力
基礎ボルト	SS400	引張り	—	—	$\sigma_b =$	$f_{ts} = *$
		せん断	—	—	$\tau_b =$	$f_{sb} =$

すべて許容応力以下である。

注記*： $f_{tsi} = \text{Min}[1.4 \cdot f_{toi} - 1.6 \cdot \tau_{bi}, f_{toi}]$

1.4.2 電気的機能の評価結果

($\times 9.8\text{m/s}^2$)

		機能維持評価用加速度*	機能確認済加速度
○○○○水素濃度	水平方向	*,**	**,**
	鉛直方向	*,**	**,**

注記*：基準地震動 S_s により定まる応答加速度とする。

機能維持評価用加速度 (1.0・ZPA) はすべて機能確認済加速度以下である。

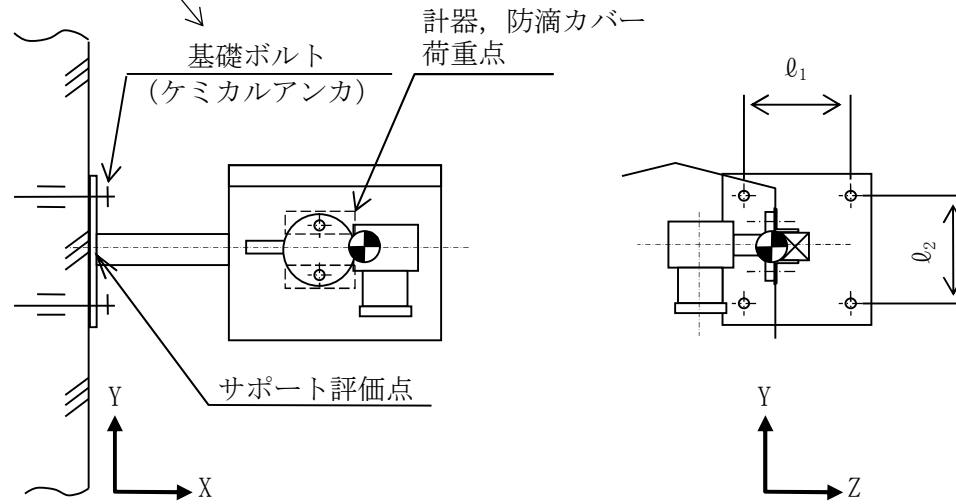
設計用最大応答加速度 I (1.0・ZPA) 又は設計用最大応答加速度 II (1.0・ZPA) を記載する。

1.5 その他の機器要目

項目	記号	単位	入力値
材質	—	—	○○○
質量	m	kg	○○○
温度条件 (雰囲気温度)	T	℃	○○
縦弾性係数	E	MPa	○○○○○○
ポアソン比	ν	—	○.○
要素数	—	個	○○○○
節点数	—	個	○○○○

解析に使用する諸元を記載する。
物性値 (縦弾性係数等) はモデル化した材料が複数あればそれぞれに記載する。
(ボルトをモデル化しているなら、ボルトの物性値を記載する。)

(後施工アンカの場合)
 後施工アンカの種類
 (メカニカルアンカ, ケミカルアンカ) を記載する



付録-7-2：個別に地震応答解析の説明が必要な設備の耐震計算書
(C-2 パターン「手計算」の耐震計算書記載例)

V-〇-〇-〇 〇〇〇〇機関及び発電機の耐震性についての計算書

目 次

1. 概要	1
2. 一般事項	1
2.1 構造計画	1
2.2 評価方針	3
2.3 適用規格・基準等	4
2.4 記号の説明	5
2.5 計算精度と数値の丸め方	7
3. 評価部位	8
4. 固有周期	9
4.1 固有周期の計算方法	9
4.2 固有周期の計算条件	9
4.3 固有周期の計算結果	10
5. 構造強度評価	11
5.1 構造強度評価方法	11
5.2 荷重の組合せ及び許容応力	11
5.3 設計用地震力	16
5.4 計算方法	17
5.5 計算条件	25
5.6 応力の評価	26
6. 機能維持評価	27
6.1 動的機能維持評価方法	27
7. 評価結果	28
7.1 設計基準対象施設としての評価結果	28
7.2 重大事故等対処設備としての評価結果	28

・ DB + SA の場合の記載例を示す。
〔DB 単独又は SA 単独の場合は、それぞれの該当する項目のみ記載する。〕

1. 概要

本計算書は、V-2-1-9「機能維持の基本方針」にて設定している構造強度及び機能維持の設計方針に基づき、○○○○機関及び発電機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。

○○○○機関及び発電機は、設計基準対象施設においてはSクラス施設に、重大事故等対処設備においては常設耐震重要重大事故防止設備以外の常設重大事故防止設備に分類される。以下、設計基準対象施設及び重大事故等対処設備としての構造強度評価及び動的機能維持評価を示す。

2. 一般事項

2.1 構造計画

○○○○機関及び発電機の構造計画を表2-1に示す。

・DB+S Aの場合の記載例を示す。
〔DB単独又はS A単独の場合は、それぞれの該当する項目のみ記載する。〕



表 2-1 構造計画

計画の概要		概略構造図
基礎・支持構造	主体構造	
<p>○○○機関及び発電機は機関取付ボルト、発電機固定子取付ボルト及び発電機軸受台取付ボルトで直接据付台床に取り付ける。据付台床は基礎ボルトで基礎に据え付ける。</p>	<p>4 サイクルたて形 18 気筒ディーゼル機関及び同期発電機 (○○○機関及び三相同期発電機)</p>	
<p>要目表に記載の機器の場合は、要目表の表現「○○形」等に加え、必要に応じて()付で補足説明を記載する。</p>		<p>(単位:mm)</p>

下記内容は案として記載したものであり、本項目については各計算書に合った記載内容並びにフロー図にする。

2.2 評価方針

〇〇〇〇機関及び発電機の応力評価は、V-2-1-9「機能維持の基本方針」にて設定した荷重及び荷重の組合せ並びに許容限界に基づき、「2.1 構造計画」にて示す〇〇〇〇機関及び発電機の部位を踏まえ「3. 評価部位」にて設定する箇所において、「4. 固有周期」にて算出した固有周期に基づく設計用地震力による応力等が許容限界内に収まることを、「5. 構造強度評価」にて示す方法にて確認することで実施する。また、〇〇〇〇機関及び発電機の機能維持評価は、V-2-1-9「機能維持の基本方針」にて設定した動的機器の機能維持の方針に基づき、地震時の応答加速度が動的機能確認済加速度以下であることを、「6. 機能維持評価」にて示す方法にて確認することで実施する。確認結果を「7. 評価結果」に示す。

〇〇〇〇機関及び発電機の耐震評価フローを図2-1に示す。

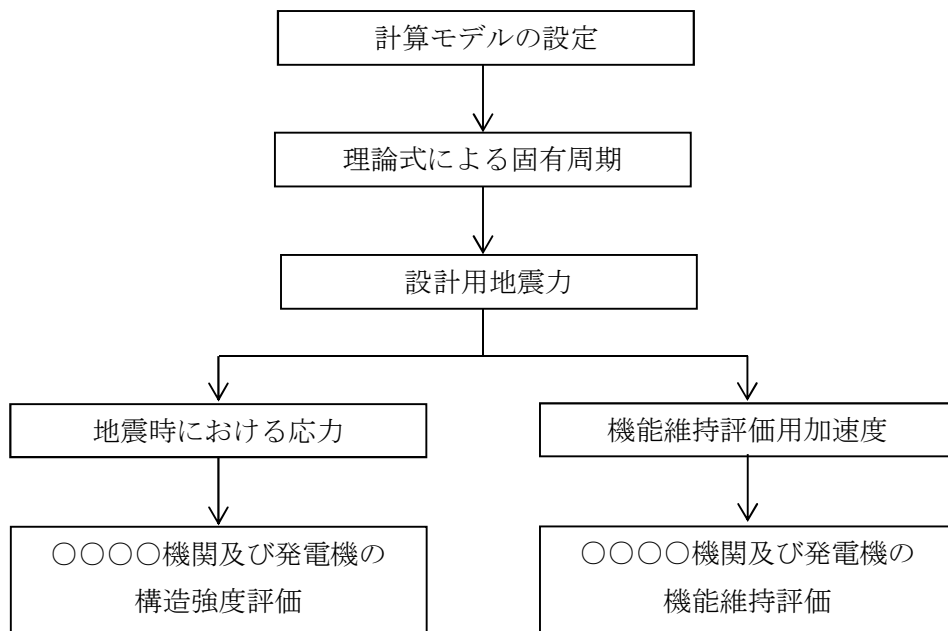


図2-1 〇〇〇〇機関及び発電機の耐震評価フロー

2.3 適用規格・基準等

本評価において適用する規格・基準等を以下に示す。

- ・原子力発電所耐震設計技術指針 重要度分類・許容応力編 J E A G 4 6 0 1・補-1984((社)日本電気協会))
- ・原子力発電所耐震設計技術指針 J E A G 4 6 0 1-1987 ((社)日本電気協会)
- ・原子力発電所耐震設計技術指針 J E A G 4 6 0 1-1991 追補版 ((社)日本電気協会)
- ・発電用原子力設備規格 設計・建設規格 ((社)日本機械学会, 2005/2007) (以下「設計・建設規格」という。)

2.4 記号の説明

記号	記号の説明	単位
A_{bi}	ボルトの軸断面積* ¹	mm ²
A_s	最小有効せん断断面積	mm ²
C_{EH}	〇〇〇〇機関往復運動による水平方向震度	—
C_{EV}	〇〇〇〇機関往復運動による鉛直方向震度	—
C_H	水平方向設計震度	—
C_V	鉛直方向設計震度	—
d_i	ボルトの呼び径* ¹	mm
E	縦弾性係数	MPa
F_i	設計・建設規格 SSB-3121.1(1)に定める値* ¹	MPa
F_i^*	設計・建設規格 SSB-3133 に定める値* ¹	MPa
F_{bi}	ボルトに作用する引張力 (1本あたり) * ¹	N
f_{sbi}	せん断力のみを受けるボルトの許容せん断応力* ¹	MPa
f_{toi}	引張力のみを受けるボルトの許容引張応力* ¹	MPa
f_{tsi}	引張力とせん断力を同時に受けるボルトの許容引張応力* ¹	MPa
G	せん断弾性係数	MPa
g	重力加速度 (=9.80665)	m/s ²
h_i	据付面又は取付面から重心までの距離* ²	mm
I	断面二次モーメント	mm ⁴
l_{1i}	重心とボルト間の水平方向距離* ¹ , * ³	mm
l_{2i}	重心とボルト間の水平方向距離* ¹ , * ³	mm
M_{E1}	〇〇〇〇機関回転により作用するモーメント	N・mm
M_{E2}	発電機回転により作用するモーメント	N・mm
m_i	運転時質量* ²	kg
N	回転数 (〇〇〇〇機関の定格回転数)	rpm
n_i	ボルトの本数* ¹	—
n_{fi}	評価上引張力を受けるとして期待するボルトの本数* ¹	—
P	〇〇〇〇機関出力	kW
Q_{bi}	ボルトに作用するせん断力* ¹	N
S_{ui}	設計・建設規格 付録材料図表 Part5 表9に定める値* ¹	MPa
S_{yi}	設計・建設規格 付録材料図表 Part5 表8に定める値* ¹	MPa
$S_{yi}(RT)$	設計・建設規格 付録材料図表 Part5 表8に定める材料の40℃における値* ¹	MPa
T	固有周期	s
π	円周率	—
σ_{bi}	ボルトに生じる引張応力* ¹	MPa
τ_{bi}	ボルトに生じるせん断応力* ¹	MPa

注記*1: A_{bi} , d_i , F_i , F_i^* , F_{bi} , f_{sbi} , f_{toi} , f_{tsi} , l_{1i} , l_{2i} , n_i , n_{fi} , Q_{bi} , S_{ui} , S_{yi} , $S_{yi}(RT)$, σ_{bi} 及び τ_{bi} の添字 i の意味は, 以下のとおりとする。

$i = 1$: 基礎ボルト

$i = 2$: ○○○○機関取付ボルト

$i = 3$: 発電機固定子取付ボルト

$i = 4$: 発電機軸受台取付ボルト

*2: h_i 及び m_i の添字 i の意味は, 以下のとおりとする。

$i = 1$: 据付面

$i = 2$: ○○○○機関取付面

$i = 3$: 発電機固定子取付面

$i = 4$: 発電機軸受台取付面

*3: $l_{1i} \leq l_{2i}$

2.5 計算精度と数値の丸め方

精度は、有効数字6桁以上を確保する。

表示する数値の丸め方は表2-2に示すとおりとする。

表2-2 表示する数値の丸め方

数値の種類	単位	処理桁	処理方法	表示桁
固有周期	s	小数点以下第4位	四捨五入	小数点以下第3位
震度	—	小数点以下第3位	切上げ	小数点以下第2位
温度	°C	—	—	整数位
質量	kg	—	—	整数位
長さ	mm	—	—	整数位 ^{*1}
面積	mm ²	有効数字5桁目	四捨五入	有効数字4桁 ^{*2}
モーメント	N・mm	有効数字5桁目	四捨五入	有効数字4桁 ^{*2}
力	N	有効数字5桁目	四捨五入	有効数字4桁 ^{*2}
算出応力	MPa	小数点以下第1位	切上げ	整数位
許容応力 ^{*3}	MPa	小数点以下第1位	切捨て	整数位

注記*1：設計上定める値が小数点以下第1位の場合は、小数点以下第1位表示とする。

*2：絶対値が1000以上のときはべき数表示とする。

*3：設計・建設規格 付録材料図表に記載された温度の中間における引張強さ及び降伏点は、比例法により補間した値の小数点以下第1位を切り捨て、整数位までの値とする。

3. 評価部位

○○○○機関及び発電機の耐震評価は、「5.1 構造強度評価方法」に示す条件に基づき、耐震評価上厳しくなる基礎ボルト及び取付ボルトについて実施する。 ○○○○機関及び発電機の耐震評価部位については、表 2-1 の概略構造図に示す。

「構造計画」で示した部位に対し、評価対象を選定している理由を記載する。
複数の評価対象に対して、代表で評価する場合は、評価対象の母集団及び代表選定の考え方（条件が厳しい、すべて評価のうえ代表として記載するなど）の概要を計算書に記載する。

4. 固有周期

4.1 固有周期の計算方法

〇〇〇〇機関及び発電機の固有周期の計算方法を以下に示す。

(1) 計算モデル

- a. 〇〇〇〇機関及び発電機，各機器の質量は重心に集中するものとする。
- b. 〇〇〇〇機関及び発電機は据付台床上にあり，据付台床は基礎ボルトで基礎に固定されており，固定端とする。また，〇〇〇〇機関，発電機固定子及び発電機軸受台は，据付台床上に取付ボルトで固定されるものとする。
- c. 耐震計算に用いる寸法は，公称値を使用する。

〇〇〇〇機関及び発電機は，図 4-1 に示す下端固定の 1 質点系振動モデルとして考える。

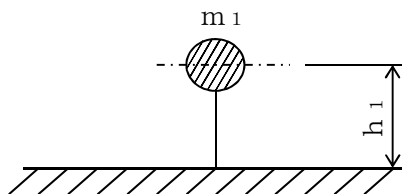


図 4-1 固有周期の計算モデル

(2) 水平方向固有周期

水平方向固有周期は次式で求める。

$$T_H = 2 \cdot \pi \cdot \sqrt{\frac{m_1}{1000} \cdot \left(\frac{h_1^3}{3 \cdot E \cdot I} + \frac{h_1}{A_s \cdot G} \right)} \quad \dots (4.1.1)$$

(3) 鉛直方向固有周期

鉛直方向固有周期は次式で求める。

$$T_V = 2 \cdot \pi \cdot \sqrt{\frac{m_1}{1000} \cdot \frac{h_1}{A \cdot E}} \quad \dots (4.1.2)$$

4.2 固有周期の計算条件

固有周期の計算に用いる計算条件は，本計算書の【〇〇〇〇機関及び発電機の耐震性についての計算結果】の機器要目に示す。

4.3 固有周期の計算結果

固有周期の計算結果を表 4-1 示す。計算の結果、固有周期は 0.05 秒以下であり、剛であることを確認した。

表 4-1 固有周期 (単位 : s)

水平	
鉛直	

5. 構造強度評価

5.1 構造強度評価方法

4.1 項 a. ～ c. のほか、次の条件で計算する。

- (1) 地震力は〇〇〇〇機関及び発電機に対して水平方向及び鉛直方向から作用するものとする。
- (2) 転倒方向は図 5-1～図 5-8 における軸直角方向及び軸方向について検討し、計算書には計算結果の厳しい方（許容値／発生値の小さい方をいう。）を記載する。

5.2 荷重の組合せ及び許容応力

5.2.1 荷重の組合せ及び許容応力状態

〇〇〇〇機関及び発電機の荷重の組合せ及び許容応力状態のうち設計基準対象施設の評価に用いるものを表 5-1 に、重大事故等対処設備の評価に用いるものを表 5-2 に示す。

5.2.2 許容応力

〇〇〇〇機関及び発電機の許容応力は、V-2-1-9「機能維持の基本方針」に基づき表 5-3 のとおりとする。

5.2.3 使用材料の許容応力評価条件

〇〇〇〇機関及び発電機の使用材料の許容応力評価条件のうち設計基準対象施設の評価に用いるものを表 5-4 に、重大事故等対処設備の評価に用いるものを表 5-5 に示す。

- ・ DB + S A の場合の記載例を示す。
[DB 単独又は S A 単独の場合は、それぞれの該当する項目のみ記載する。]

表 5-1 荷重の組合せ及び許容応力状態（設計基準対象施設）

施設区分		機器名称	耐震重要度分類	機器等の区分	荷重の組合せ	許容応力状態
非常用電源 設備	非常用発電 装置	○○○○機関及び発電機	S	—*	$D + P_D + M_D + S_d^*$	Ⅲ _A S
					$D + P_D + M_D + S_s$	Ⅳ _A S

注記*：その他の支持構造物の荷重の組合せ及び許容応力状態を適用する。

表 5-2 荷重の組合せ及び許容応力状態（重大事故等対処設備）

施設区分		機器名称	設備分類* ¹	機器等の区分	荷重の組合せ	許容応力状態
非常用電源 設備	非常用発電 装置	○○○○機関及び発電機	常設／防止	—* ²	$D + P_D + M_D + S_s^{*3}$	Ⅳ _A S
					$D + P_{SAD} + M_{SAD} + S_s$	V _A S (V _A SとしてⅣ _A Sの許容限界を用いる。)

注記*1：「常設耐震／防止」は常設耐震重要重大事故防止設備，「常設／防止」は常設耐震重要重大事故防止設備以外の常設重大事故防止設備，「常設／緩和」は常設重大事故緩和設備，「常設／防止（DB拡張）」は常設重大事故防止設備（設計基準拡張），「常設／緩和（DB拡張）」は常設重大事故緩和設備（設計基準拡張）を示す。

*2：その他の支持構造物の荷重の組合せ及び許容応力状態を適用する。

*3：「 $D + P_{SAD} + M_{SAD} + S_s$ 」の評価に包絡されるため，評価結果の記載を省略する。

該当する設備分類のみ記載する。

DB + SAの場合を示す。
 ・DB単独の場合は，許容応力（その他の支持構造物）
 ・SA単独の場合は，許容応力（重大事故等その他の支持構造物）とする。

表 5-3 許容応力（その他の支持構造物及び重大事故等その他の支持構造物）

許容応力状態	許容限界*1, *2 (ボルト等)	
	一次応力	
	引張り	せん断
Ⅲ _A S	$1.5 \cdot f_t$	$1.5 \cdot f_s$
Ⅳ _A S	$1.5 \cdot f_t^*$	$1.5 \cdot f_s^*$
Ⅴ _A S (Ⅴ _A SとしてⅣ _A Sの許容限界を用いる。)		

注記*1：応力の組合せが考えられる場合には，組合せ応力に対しても評価を行う。

*2：当該の応力が生じない場合，規格基準で省略可能とされている場合及び他の応力で代表可能である場合は評価を省略する。

DB + SAの場合は，Ⅴ_ASを追加する。

許容応力を記載するすべての表に「当該の応力が生じない場合，規格基準で省略可能とされている場合及び他の応力で代表可能である場合は評価を省略する。」の注記を記載する。

表 5-4 使用材料の許容応力評価条件 (設計基準対象施設)

評価部材	材料	温度条件 (°C)	S _y (MPa)	S _u (MPa)	S _y (R T) (MPa)
基礎ボルト	○○	周囲環境温度			
○○○○機関 取付ボルト	○○	最高使用温度			
発電機固定子 取付ボルト	○○* (**mm<径≤**mm)	最高使用温度			
発電機軸受台 取付ボルト	○○* (**mm<径≤**mm)	最高使用温度			

注記* : ○○○相当

厚さ、径等による強度区分がある場合は、該当する強度区分を記載する。

施設時の J I S 材料記号と設計・建設規格における J I S 材料記号が異なる場合には、注記に設計・建設規格における J I S 材料記号を記載する。

表 5-5 使用材料の許容応力評価条件（重大事故等対処設備）

評価部材	材料	温度条件 (°C)		S _y (MPa)	S _u (MPa)	S _y (R T) (MPa)
基礎ボルト	○○	周囲環境温度				
○○○○機関 取付ボルト	○○	最高使用温度				
発電機固定子 取付ボルト	○○* (**mm<径≤**mm)	最高使用温度				
発電機軸受台 取付ボルト	○○* (**mm<径≤**mm)	最高使用温度				

注記* : ○○○相当

厚さ、径等による強度区分がある場合は、該当する強度区分を記載する。

施設時の J I S 材料記号と設計・建設規格における J I S 材料記号が異なる場合には、注記に設計・建設規格における J I S 材料記号を記載する。

柔な場合、付録-3「たて軸ポンプ」の耐震計算書記載例を参考に記載する。

5.3 設計用地震力

評価に用いる設計用地震力を表 5-6 及び表 5-7 に示す。

「弾性設計用地震動 S_d 又は静的震度」及び「基準地震動 S_s」による地震力は、V-2-1-7 「設計用床応答曲線の作成方針」に基づき設定する。

表 5-6 設計用地震力（設計基準対象施設）

据付場所 及び 床面高さ (m)	固有周期(s)		弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度		基準地震動 S _s	
	水平方向	鉛直方向	水平方向 設計震度	鉛直方向 設計震度	水平方向 設計震度	鉛直方向 設計震度
原子炉建屋 T. M. S. L. (T. M. S. L. *)			C _H =	C _V =	C _H =	C _V =

注記*：基準床レベルを示す。

表 5-7 設計用地震力（重大事故等対処設備）

据付場所 及び 床面高さ (m)	固有周期(s)		弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度		基準地震動 S _s	
	水平方向	鉛直方向	水平方向 設計震度	鉛直方向 設計震度	水平方向 設計震度	鉛直方向 設計震度
原子炉建屋 T. M. S. L. (T. M. S. L. *)			—	—	C _H =	C _V =

注記*：基準床レベルを示す。

5.4 計算方法

5.4.1 応力の計算方法

5.4.1.1 基礎ボルトの計算方法

基礎ボルトの応力は地震による震度，〇〇〇〇機関の往復運動による震度及び〇〇〇〇機関回転により作用するモーメントによって生じる引張力とせん断力について計算する。

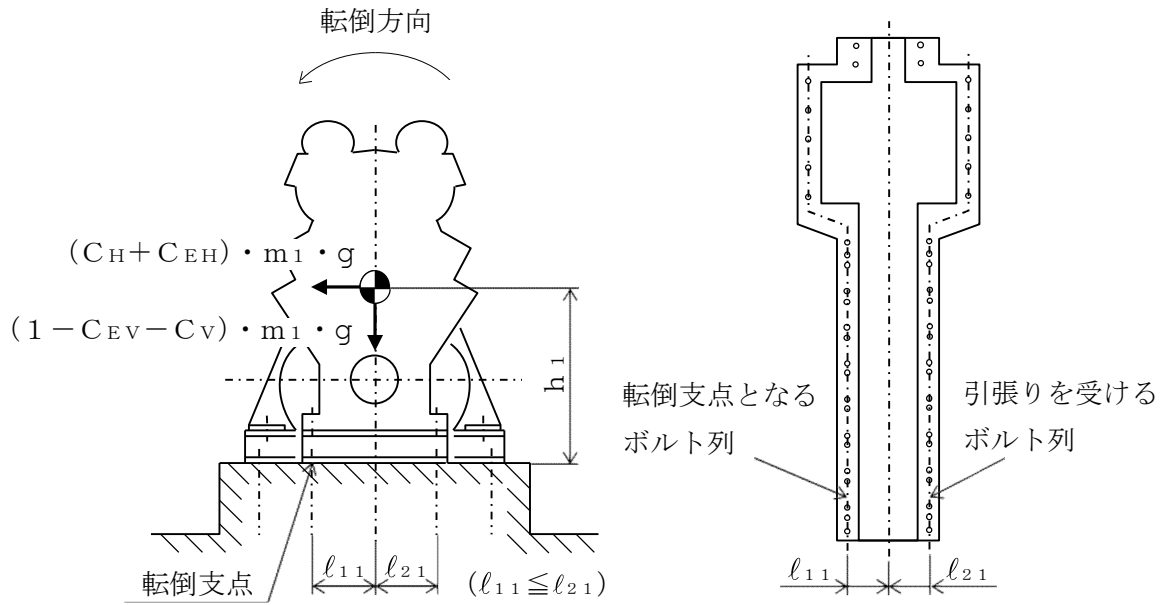


図 5-1 計算モデル（軸直角方向転倒）

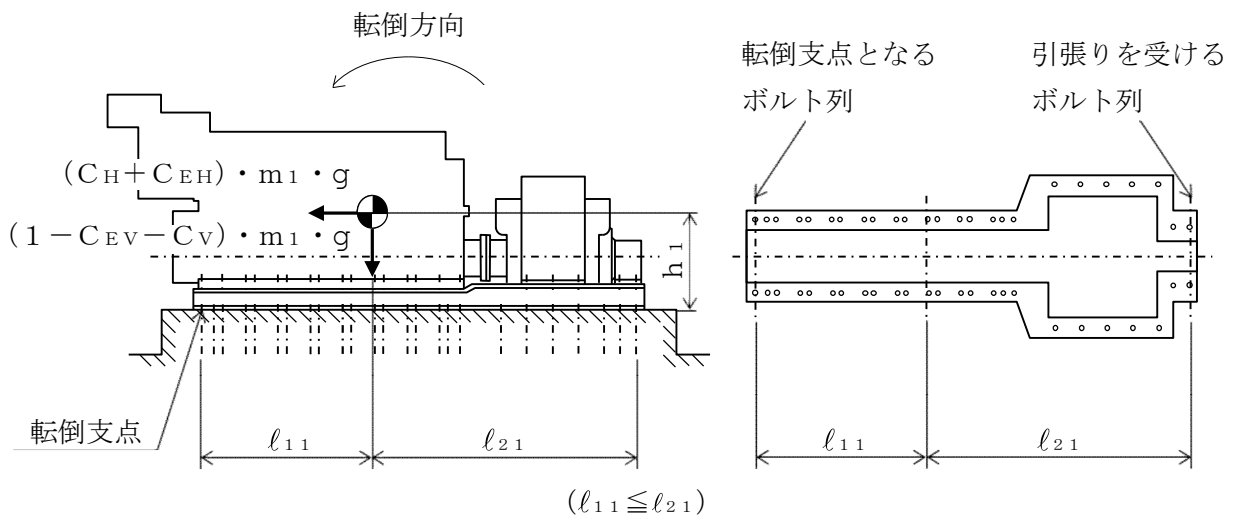


図 5-2 計算モデル（軸方向転倒）

(1) 引張応力

基礎ボルトに対する引張力は最も厳しい条件として、図 5-1 及び図 5-2 で基礎ボルトを支点とする転倒を考え、これを片側の列の基礎ボルトで受けるものとして計算する。

なお、計算モデル図 5-2 の場合は、○○○○機関回転によるモーメントは、作用しない。

引張力

$$F_{b1} = \frac{(C_H + C_{EH}) \cdot m_1 \cdot g \cdot h_1 - (1 - C_{EV} - C_V) \cdot m_1 \cdot g \cdot \ell_{11}}{n_{f1} \cdot (\ell_{11} + \ell_{21})} \dots \dots \dots (5.4.1.1.1)$$

ここで、 C_{EH} 及び C_{EV} は○○○○機関の往復運動による起振力及び○○○○機関の回転数を考慮して定める値である。

引張応力

$$\sigma_{b1} = \frac{F_{b1}}{A_{b1}} \dots \dots \dots (5.4.1.1.2)$$

ここで、基礎ボルトの軸断面積 A_{b1} は次式により求める。

$$A_{b1} = \frac{\pi}{4} \cdot d_1^2 \dots \dots \dots (5.4.1.1.3)$$

ただし、 F_{b1} が負のとき基礎ボルトには引張力が生じないので、引張応力の計算は行わない。

(2) せん断応力

基礎ボルトに対するせん断力は基礎ボルト全本数で受けるものとして計算する。

せん断力

$$Q_{b1} = (C_H + C_{EH}) \cdot m_1 \cdot g \dots \dots \dots (5.4.1.1.4)$$

せん断応力

$$\tau_{b1} = \frac{Q_{b1}}{n_1 \cdot A_{b1}} \dots \dots \dots (5.4.1.1.5)$$

5.4.1.2 〇〇〇〇機関取付ボルトの計算方法

〇〇〇〇機関取付ボルトの応力は地震による震度，〇〇〇〇機関の往復運動による震度及び〇〇〇〇機関回転により作用するモーメントによって生じる引張力とせん断力について計算する。

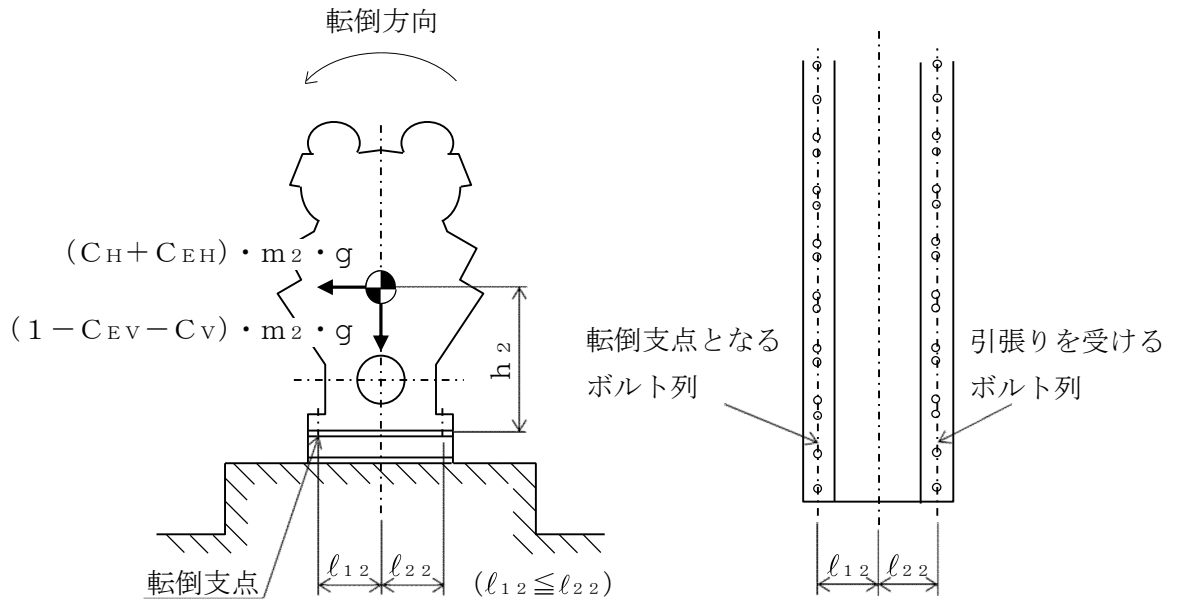


図 5-3 計算モデル（軸直角方向転倒）

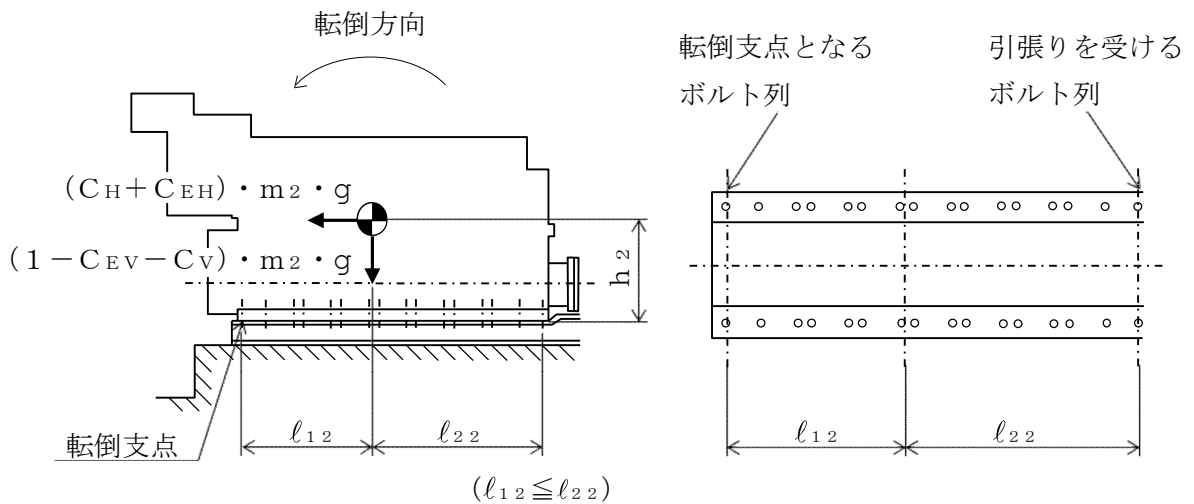


図 5-4 計算モデル（軸方向転倒）

(1) 引張応力

○○○○機関取付ボルトに対する引張力は最も厳しい条件として、図 5-3 及び図 5-4 で○○○○機関取付ボルトを支点とする転倒を考え、これを片側の列の○○○○機関取付ボルトで受けるものとして計算する。

なお、計算モデル図 5-4 の場合は、○○○○機関回転によるモーメント*は作用しない。

引張力

$$F_{b2} = \frac{(C_H + C_{EH}) \cdot m_2 \cdot g \cdot h_2 + M_{E1} - (1 - C_{EV} - C_V) \cdot m_2 \cdot g \cdot l_{12}}{n_{f2} \cdot (l_{12} + l_{22})} \dots \dots \dots (5.4.1.2.1)$$

ここで、 C_{EH} 及び C_{EV} は○○○○機関の往復運動による起振力及び○○○○機関の回転数を考慮して定める値である。また、○○○○機関回転によるモーメント M_{E1} は次式により求める。

注記* : $M_{E1} = \left(\frac{60}{2 \cdot \pi \cdot N} \right) \cdot 10^6 \cdot P$
 (1 kW = 10^6 N·mm/s)

引張応力

$$\sigma_{b2} = \frac{F_{b2}}{A_{b2}} \dots \dots \dots (5.4.1.2.2)$$

ここで、○○○○機関取付ボルトの軸断面積 A_{b2} は次式により求める。

$$A_{b2} = \frac{\pi}{4} \cdot d_2^2 \dots \dots \dots (5.4.1.2.3)$$

ただし、 F_{b2} が負のとき○○○○機関取付ボルトには引張力が生じないので、引張応力の計算は行わない。

(2) せん断応力

○○○○機関取付ボルトに対するせん断力は○○○○機関取付ボルト全本数で受けるものとして計算する。

せん断力

$$Q_{b2} = (C_H + C_{EH}) \cdot m_2 \cdot g \dots \dots \dots (5.4.1.2.4)$$

せん断応力

$$\tau_{b2} = \frac{Q_{b2}}{n_2 \cdot A_{b2}} \dots \dots \dots (5.4.1.2.5)$$

5.4.1.3 発電機固定子取付ボルトの計算方法

発電機固定子取付ボルトの応力は地震による震度，〇〇〇〇機関の往復運動による震度及び発電機回転により作用するモーメントによって生じる引張力とせん断力について計算する。

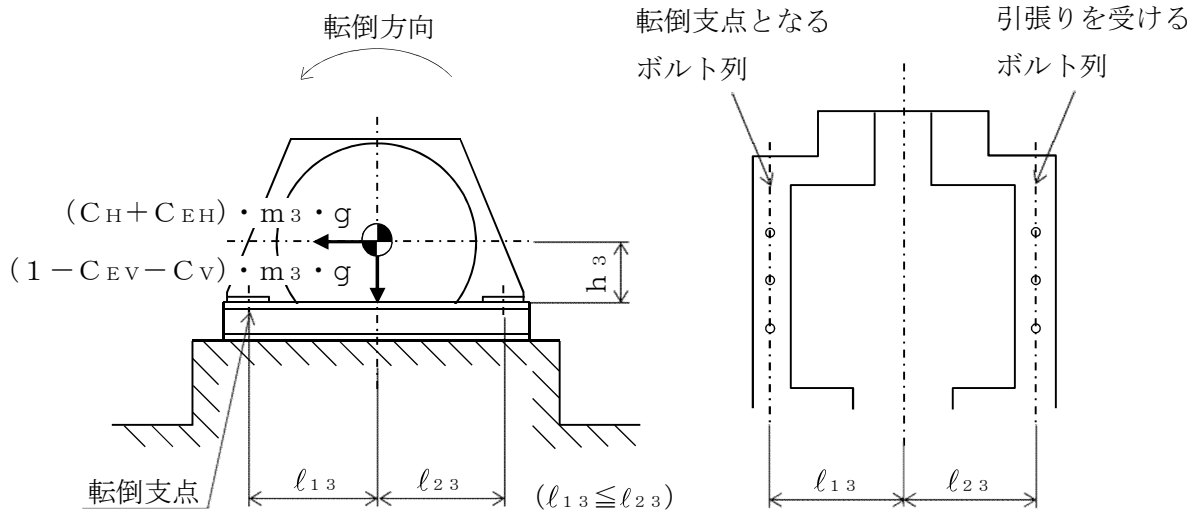


図 5-5 計算モデル（軸直角方向転倒）

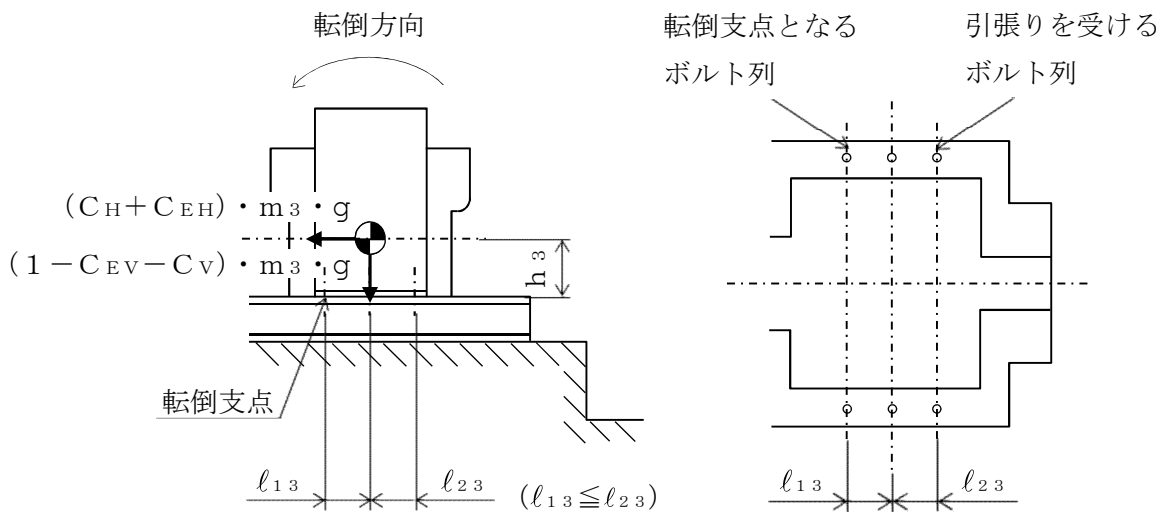


図 5-6 計算モデル（軸方向転倒）

(1) 引張応力

発電機固定子取付ボルトに対する引張力は最も厳しい条件として、図 5-5 及び図 5-6 で発電機固定子取付ボルトを支点とする転倒を考え、これを片側の列の発電機固定子取付ボルトで受けるものとして計算する。

なお、計算モデル図 5-6 の場合は、発電機回転によるモーメント*は作用しない。

引張力

$$F_{b3} = \frac{(C_H + C_{EH}) \cdot m_3 \cdot g \cdot h_3 + M_{E2} - (1 - C_{EV} - C_V) \cdot m_3 \cdot g \cdot l_{13}}{n_{f3} \cdot (l_{13} + l_{23})} \dots \dots \dots (5.4.1.3.1)$$

ここで、 C_{EH} 及び C_{EV} は〇〇〇〇機関の往復運動による起振力及び〇〇〇〇機関の回転数を考慮して定める値である。また、発電機回転によるモーメント M_{E2} は次式により求める。

注記* : $M_{E2} = M_{E1} = \left[\frac{60}{2 \cdot \pi \cdot N} \right] \cdot 10^6 \cdot P$
 (1 kW = 10^6 N・mm/s)

引張応力

$$\sigma_{b3} = \frac{F_{b3}}{A_{b3}} \dots \dots \dots (5.4.1.3.2)$$

ここで、発電機固定子取付ボルトの軸断面積 A_{b3} は次式により求める。

$$A_{b3} = \frac{\pi}{4} \cdot d_3^2 \dots \dots \dots (5.4.1.3.3)$$

ただし、 F_{b3} が負のとき発電機固定子取付ボルトには引張力が生じないので、引張応力の計算は行わない。

(2) せん断応力

発電機固定子取付ボルトに対するせん断力は発電機固定子取付ボルト全本数で受けるものとして計算する。

せん断力

$$Q_{b3} = (C_H + C_{EH}) \cdot m_3 \cdot g \dots \dots \dots (5.4.1.3.4)$$

せん断応力

$$\tau_{b3} = \frac{Q_{b3}}{n_3 \cdot A_{b3}} \dots \dots \dots (5.4.1.3.5)$$

5.4.1.4 発電機軸受台取付ボルトの計算方法

発電機軸受台取付ボルトの応力は地震による震度，〇〇〇〇機関の往復運動による震度によって生じる引張力とせん断力について計算する。

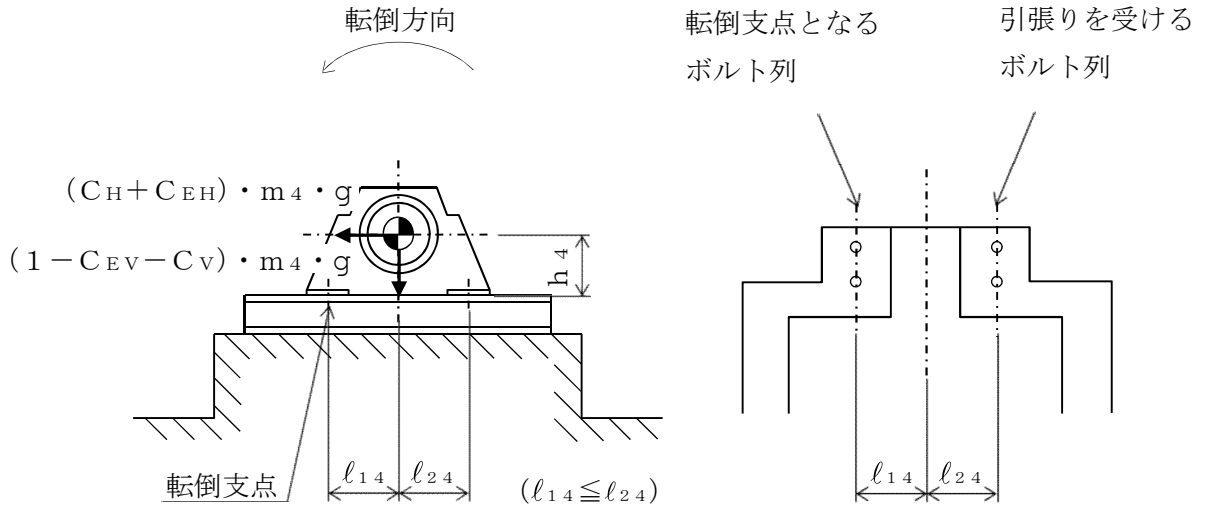


図5-7 計算モデル（軸直角方向転倒）

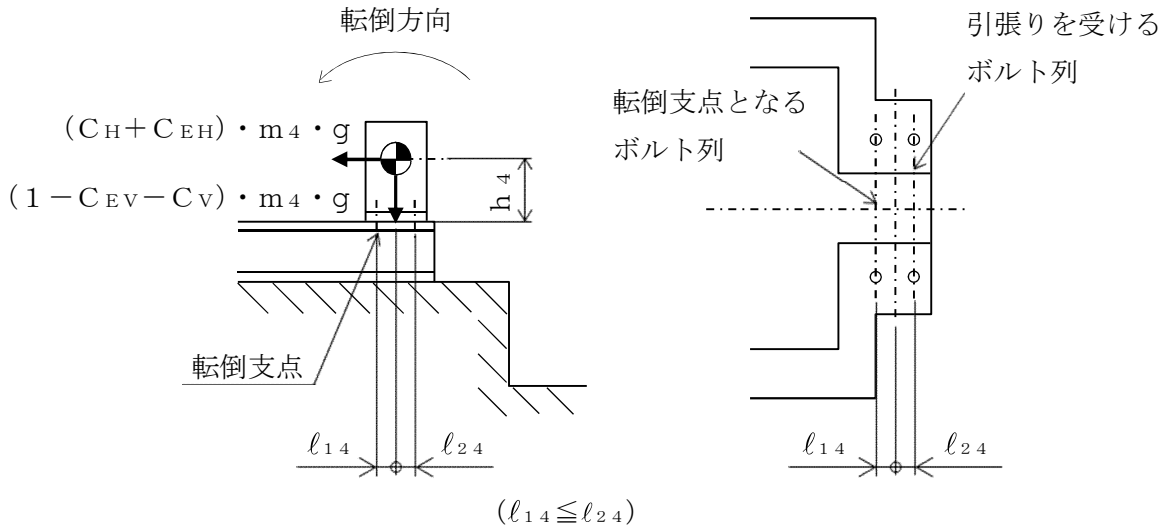


図5-8 計算モデル（軸方向転倒）

(1) 引張応力

発電機軸受台取付ボルトに対する引張力は最も厳しい条件として、図 5-7 及び図 5-8 で発電機軸受台取付ボルトを支点とする転倒を考え、これを片側の列の発電機軸受台取付ボルトで受けるものとして計算する。

引張力

$$F_{b4} = \frac{(C_H + C_{EH}) \cdot m_4 \cdot g \cdot h_4 - (1 - C_{EV} - C_V) \cdot m_4 \cdot g \cdot \ell_{14}}{n_{f4} \cdot (\ell_{14} + \ell_{24})} \dots \dots \dots (5.4.1.4.1)$$

ここで、 C_{EH} 及び C_{EV} は〇〇〇〇機関の往復運動による起振力及び〇〇〇〇機関の回転数を考慮して定める値である。

引張応力

$$\sigma_{b4} = \frac{F_{b4}}{A_{b4}} \dots \dots \dots (5.4.1.4.2)$$

ここで、発電機軸受台取付ボルトの軸断面積 A_{b4} は次式により求める。

$$A_{b4} = \frac{\pi}{4} \cdot d_4^2 \dots \dots \dots (5.4.1.4.3)$$

ただし、 F_{b4} が負のとき発電機軸受台取付ボルトには引張力が生じないので、引張応力の計算は行わない。

(2) せん断応力

発電機軸受台取付ボルトに対するせん断力は発電機軸受台取付ボルト全本数で受けるものとして計算する。

せん断力

$$Q_{b4} = (C_H + C_{EH}) \cdot m_4 \cdot g \dots \dots \dots (5.4.1.4.4)$$

せん断応力

$$\tau_{b4} = \frac{Q_{b4}}{n_4 \cdot A_{b4}} \dots \dots \dots (5.4.1.4.5)$$

5.5 計算条件

5.5.1 基礎ボルトの応力計算条件

基礎ボルトの応力計算に用いる計算条件は，本計算書の【○○○○機関及び発電機の耐震性についての計算結果】の設計条件及び機器要目に示す。

5.5.2 発電機固定子取付ボルトの応力計算条件

発電機固定子取付ボルトの応力計算に用いる計算条件は，本計算書の【○○○○機関及び発電機の耐震性についての計算結果】の設計条件及び機器要目に示す。

5.5.3 発電機軸受台取付ボルトの応力計算条件

発電機軸受台取付ボルトの応力計算に用いる計算条件は，本計算書の【○○○○機関及び発電機の耐震性についての計算結果】の設計条件及び機器要目に示す。

5.6 応力の評価

5.6.1 ボルトの応力評価

5.4 項で求めたボルトの引張応力 σ_{bi} は次式より求めた許容引張応力 f_{tsi} 以下であること。ただし、 f_{toi} は下表による。

$$f_{tsi} = \text{Min}[1.4 \cdot f_{toi} - 1.6 \cdot \tau_{bi}, f_{toi}] \quad \dots\dots\dots (5.6.1.1)$$

せん断応力 τ_{bi} はせん断力のみを受けるボルトの許容せん断応力 f_{sbi} 以下であること。ただし、 f_{sbi} は下表による。

	弾性設計用地震動 S_d 又は静的震度による 荷重との組合せの場合	基準地震動 S_s による荷重との 組合せの場合
許容引張応力 f_{toi}	$\frac{F_i}{2} \cdot 1.5$	$\frac{F_i^*}{2} \cdot 1.5$
許容せん断応力 f_{sbi}	$\frac{F_i}{1.5 \cdot \sqrt{3}} \cdot 1.5$	$\frac{F_i^*}{1.5 \cdot \sqrt{3}} \cdot 1.5$

6. 機能維持評価

6.1 動的機能維持評価方法

〇〇〇〇機関及び発電機の地震後の動的機能維持評価について以下に示す。

なお、機能維持評価用加速度はV-2-1-7「設計用床応答曲線の作成方針」に基づき、基準地震動 S_s により定まる応答加速度を設定する。

〇〇〇〇機関及び発電機は地震時動的機能維持が確認された機種と類似の構造及び振動特性であるため、V-2-1-9「機能維持の基本方針」に記載の機能確認済加速度を適用する。

機能確認済加速度を表6-1に示す。

表6-1 機能確認済加速度 ($\times 9.8 \text{ m/s}^2$)

評価部位	形式	方向	機能確認済加速度
機関	〇〇〇〇機関	水平	*,*
		鉛直	*,*
ガバナ		水平	*,*
		鉛直	*,*
発電機	横形すべり軸受	水平	*,*
		鉛直	*,*

7. 評価結果

7.1 設計基準対象施設としての評価結果

〇〇〇〇機関及び発電機の設計基準対象施設としての耐震評価結果を以下に示す。発生値は許容限界を満足しており，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確認した。

(1) 構造強度評価結果

構造強度評価の結果を次頁以降の表に示す。

(2) 機能維持評価結果

動的機能維持評価の結果を次頁以降の表に示す。

7.2 重大事故等対処設備としての評価結果

〇〇〇〇機関及び発電機の重大事故等時の状態を考慮した場合の耐震評価結果を以下に示す。発生値は許容限界を満足しており，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確認した。

(1) 構造強度評価結果

構造強度評価の結果を次頁以降の表に示す。

(2) 機能維持評価結果

動的機能維持評価の結果を次頁以降の表に示す。

【○○○○機関及び発電機の耐震性についての計算結果】

1. 設計基準対象施設

1.1 設計条件

機器名称	耐震重要度 分類	据付場所及び 床面高さ (m)	固有周期(s)		弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度		基準地震動 S _s		○○○○機関 往復運動による 水平方向震度	○○○○機関 往復運動による 鉛直方向震度	最高使用温度 (°C)	周囲環境温度 (°C)
			水平方向	鉛直方向	水平方向 設計震度	鉛直方向 設計震度	水平方向 設計震度	鉛直方向 設計震度				
○○○○機関及び発電機	S	原子炉建屋 T.M.S.L. (T.M.S.L. *)			C _H =	C _V =	C _H =	C _V =	C _{EH} =	C _{EV} =		

固有周期が、0.05sを超え柔構造となった場合は、注記符号を付記し、設計用震度について注記で説明する。
*○：弾性設計用地震動 S_dに基づく設計用床応答曲線から得られる値
*○：基準地震動 S_sに基づく設計用床応答曲線から得られる値

注記*：基準床レベルを示す。

1.2 機器要目

部材	m _i (kg)	h _i (mm)	d _i (mm)	l _{1i} *1 (mm)	l _{2i} *1 (mm)	n _i	n _{fi} *1
基礎ボルト (i=1)			(M)				
○○○○機関取付ボルト (i=2)			(M)				
発電機固定子取付ボルト (i=3)			(M)				
発電機軸受台取付ボルト (i=4)			(M)				

据付場所の床面高さや設備が設置されている高さが異なる場合は、基準床レベルとして (T.M.S.L. *) を追加し、据付場所の T.M.S.L. から * を削除する。
例：基礎台高さが 500mm 以上の基礎台に設置されている設備に適用

ボルト径を記載する。

部材	A _{bi} (mm ²)	S _{yi} (MPa)	S _{ui} (MPa)	F _i (MPa)	F _i [*] (MPa)	転倒方向		M _E (N・mm)
						弾性設計用 地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s	
基礎ボルト (i=1)		*2 (**mm<径≤**mm)	*2					
○○○○機関取付ボルト (i=2)		*3 (径≤**mm)	*3					
発電機固定子取付ボルト (i=3)		*3 (**mm<径≤**mm)	*3					
発電機軸受台取付ボルト (i=4)		*3 (**mm<径≤**mm)	*3					

厚さ、径等による強度区分がある場合は、該当する強度区分を記載する。

P (kW)	N (rpm)	E (MPa)	G (MPa)	I (mm ⁴)	A _s (mm ²)
		*2	*2		

注記*1：ボルトにおける上段は軸直角方向転倒に対する評価時の要目を示し、下段は軸方向転倒に対する評価時の要目を示す。

*2：周囲環境温度で算出

*3：最高使用温度で算出

1.3 計算数値

1.3.1 ボルトに作用する力

(単位：N)

部材	F _{bi}		Q _{bi}	
	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s
基礎ボルト (i=1)				
○○○○機関取付ボルト (i=2)				
発電機固定子取付ボルト (i=3)				
発電機軸受台取付ボルト (i=4)				

30

1.4 結論

1.4.1 ボルトの応力

(単位：MPa)

部材	材料	応力	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度		基準地震動 S _s	
			算出応力	許容応力	算出応力	許容応力
基礎ボルト (i=1)		引張り	$\sigma_{b1} =$	$f_{ts1} = *$	$\sigma_{b1} =$	$f_{ts1} = *$
		せん断	$\tau_{b1} =$	$f_{sb1} =$	$\tau_{b1} =$	$f_{sb1} =$
○○○○機関 取付ボルト (i=2)		引張り	$\sigma_{b2} =$	$f_{ts2} = *$	$\sigma_{b2} =$	$f_{ts2} = *$
		せん断	$\tau_{b2} =$	$f_{sb2} =$	$\tau_{b2} =$	$f_{sb2} =$
発電機固定子 取付ボルト (i=3)		引張り	$\sigma_{b3} =$	$f_{ts3} = *$	$\sigma_{b3} =$	$f_{ts3} = *$
		せん断	$\tau_{b3} =$	$f_{sb3} =$	$\tau_{b3} =$	$f_{sb3} =$
発電機軸受台 取付ボルト (i=4)		引張り	$\sigma_{b4} =$	$f_{ts4} = *$	$\sigma_{b4} =$	$f_{ts4} = *$
		せん断	$\tau_{b4} =$	$f_{sb4} =$	$\tau_{b4} =$	$f_{sb4} =$

すべて許容応力以下である。

注記*： $f_{tsi} = \text{Min}[1.4 \cdot f_{toi} - 1.6 \cdot \tau_{bi}, f_{toi}]$

1.4.2 動的機能の評価結果

($\times 9.8\text{m/s}^2$)

		機能維持評価用加速度*		機能確認済加速度
機関	水平方向		*,**	*,*
	鉛直方向		*,**	*,*
ガバナ	水平方向		*,**	*,*
	鉛直方向		*,**	*,*
発電機	水平方向		*,**	*,*
	鉛直方向		*,**	*,*

「機能維持評価用加速度 \leq 機能確認済加速度」の場合の記載
 ※：「機能維持評価用加速度 $>$ 機能確認済加速度」の場合は、詳細結果を追加する。

設計用最大応答加速度 I ($1.0 \cdot \text{ZPA}$) 又は
 設計用最大応答加速度 II ($1.0 \cdot \text{ZPA}$) を記載する。

注記*：基準地震動 S_s により定まる応答加速度とする。

機能維持評価用加速度 ($1.0 \cdot \text{ZPA}$) はすべて機能確認済加速度以下である。

「機能維持評価用加速度 $>$ 機能確認済加速度の場合の記載例」
 ○○は○○方向、○○は○○方向の機能維持評価用加速度が機能確認済加速度を超えるため、詳細評価を行う。

2. 重大事故等対処設備
2.1 設計条件

【DB+S Aの場合】前項のDBの評価に本S Aの評価を追加する。
【S A単独の場合】本フォーマットを使用する。ただし、章番を1.とする。

固有周期が、0.05sを超え柔構造となった場合は、注記符号を付記し、設計用震度について注記で説明する。
*○：基準地震動S sに基づく設計用床応答曲線から得られる値

機器名称	設備分類	据付場所及び床面高さ(m)	固有周期(s)		弾性設計用地震動S d又は静的震度		基準地震動S s		○○○○機関往復運動による水平方向震度	○○○○機関往復運動による鉛直方向震度	最高使用温度(°C)	周囲環境温度(°C)
			水平方向	鉛直方向	水平方向設計震度	鉛直方向設計震度	水平方向設計震度	鉛直方向設計震度				
○○○○機関及び発電機	常設/防止	原子炉建屋 T.M.S.L. (T.M.S.L. *)			—	—	C _H =	C _V =	C _{EH} =	C _{EV} =		

注記*：基準床レベルを示す。

据付場所の床面高さとして設備が設置されている高さが異なる場合は、基準床レベルとして(T.M.S.L. *)を追加し、据付場所のT.M.S.L.から*を削除する。
例：基礎台高さが500mm以上の基礎台に設置されている設備に適用

2.2 機器要目

部材	m _i (kg)	h _i (mm)	d _i (mm)	l _{1i} *1(mm)	l _{2i} *1(mm)	n _i	n _{fi} *1
基礎ボルト(i=1)			(M)				
○○○○機関取付ボルト(i=2)			(M)				
発電機固定子取付ボルト(i=3)			(M)				
発電機軸受台取付ボルト(i=4)			(M)				

ボルト径を記載する。

部材	A _{bi} (mm ²)	S _{yi} (MPa)	S _{ui} (MPa)	F _i (MPa)	F _i *1(MPa)	転倒方向		M _E (N・mm)
						弾性設計用地震動S d又は静的震度	基準地震動S s	
基礎ボルト(i=1)		*2 (**mm<径≤**mm)	*2	—				
○○○○機関取付ボルト(i=2)		*3 (径≤**mm)	*3	—				
発電機固定子取付ボルト(i=3)		*3 (**mm<径≤**mm)	*3	—				
発電機軸受台取付ボルト(i=4)		*3 (**mm<径≤**mm)	*3	—				

厚さ、径等による強度区分がある場合は、該当する強度区分を記載する。

P(kW)	N(rpm)	E(MPa)	G(MPa)	I(mm ⁴)	A _s (mm ²)
		*2	*2		

注記*1：取付ボルトにおける上段は軸直角方向転倒に対する評価時の要目を示し、下段は軸方向転倒に対する評価時の要目を示す。
*2：周囲環境温度で算出
*3：最高使用温度で算出

2.3 計算数値

2.3.1 ボルトに作用する力

(単位：N)

部材	F _{bi}		Q _{bi}	
	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s
基礎ボルト (i=1)	—		—	
○○○機関取付ボルト (i=2)	—		—	
発電機固定子取付ボルト (i=3)	—		—	
発電機軸受台取付ボルト (i=4)	—		—	

2.4 結論

2.4.1 ボルトの応力

(単位：MPa)

部材	材料	応力	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度		基準地震動 S _s	
			算出応力	許容応力	算出応力	許容応力
基礎ボルト (i=1)	S35C	引張り	—	—	$\sigma_{b1} =$	$f_{ts1} = *$
		せん断	—	—	$\tau_{b1} =$	$f_{sb1} =$
○○○機関取付ボルト (i=2)	SCM435	引張り	—	—	$\sigma_{b2} =$	$f_{ts2} = *$
		せん断	—	—	$\tau_{b2} =$	$f_{sb2} =$
発電機固定子取付ボルト (i=3)	SS41	引張り	—	—	$\sigma_{b3} =$	$f_{ts3} = *$
		せん断	—	—	$\tau_{b3} =$	$f_{sb3} =$
発電機軸受台取付ボルト (i=4)	SS41	引張り	—	—	$\sigma_{b4} =$	$f_{ts4} = *$
		せん断	—	—	$\tau_{b4} =$	$f_{sb4} =$

すべて許容応力以下である。

注記* : $f_{tsi} = \text{Min}[1.4 \cdot f_{toi} - 1.6 \cdot \tau_{bi}, f_{toi}]$

2.4.2 動的機能の評価結果

($\times 9.8 \text{ m/s}^2$)

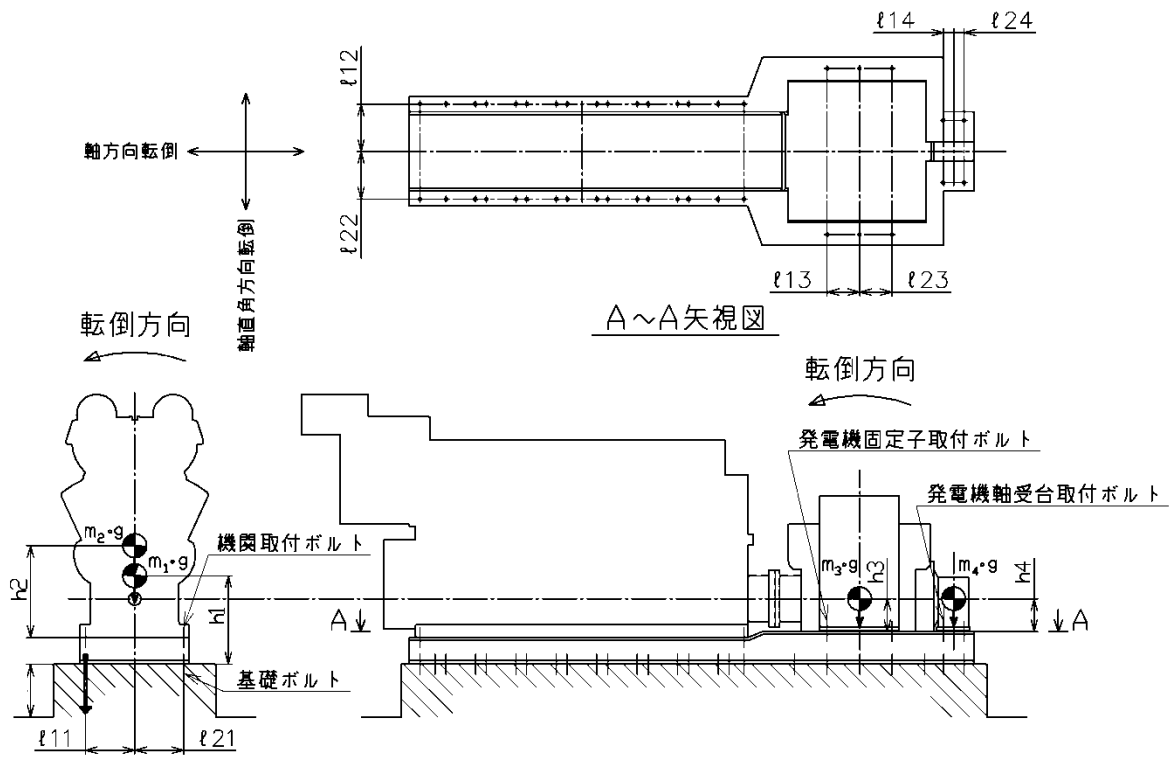
		機能維持評価用加速度*	機能確認済加速度
機関	水平方向	*.**	*.*
	鉛直方向	*.**	*.*
ガバナ	水平方向	*.**	*.*
	鉛直方向	*.**	*.*
発電機	水平方向	*.**	*.*
	鉛直方向	*.**	*.*

「機能維持評価用加速度 \leq 機能確認済加速度」の場合の記載
 ※: 「機能維持評価用加速度 $>$ 機能確認済加速度」の場合は、詳細結果を追加する。

設計用最大応答加速度 I ($1.0 \cdot ZPA$) 又は
 設計用最大応答加速度 II ($1.0 \cdot ZPA$) を記載する。

注記*: 基準地震動 S_s により定まる応答加速度とする。
 機能維持評価用加速度 ($1.0 \cdot ZPA$) はすべて機能確認済加速度以下である。

「機能維持評価用加速度 $>$ 機能確認済加速度の場合の記載例」
 ○○は○○方向, ○○は○○方向の機能維持評価用加速度が機能確認済加速度を超えるため、詳細評価を行う。



付録－8：個別に地震応答解析の説明が必要な設備の耐震計算書
(Dパターンの耐震計算書記載例)

V-○-○-○ ○○○○水位の耐震性についての計算書

目 次

1. 概要	1
2. 一般事項	1
2.1 構造計画	1
2.2 評価方針	3
2.3 適用規格・基準等	4
2.4 記号の説明	5
2.5 計算精度と数値の丸め方	6
3. 評価部位	7
4. 固有周期	7
4.1 基本方針	7
4.2 固有周期の確認方法	7
4.3 固有周期の確認結果	7
5. 構造強度評価	8
5.1 構造強度評価方法	8
5.2 荷重の組合せ及び許容応力	8
5.3 設計用地震力	12
5.4 計算方法	13
5.5 計算条件	17
5.6 応力の評価	18
6. 機能維持評価	19
6.1 電氣的機能維持評価方法	19
7. 評価結果	20
7.1 重大事故等対処設備としての評価結果	20

↑

・DB+SAの場合

- 7.1 設計基準対象施設としての評価結果
- 7.2 重大事故等対処設備としての評価結果

・DB単独又はSA単独の場合は、それぞれの該当する項目のみ記載する。

1. 概要

本計算書は、V-2-1-9「機能維持の基本方針」にて設定している構造強度及び機能維持の設計方針に基づき、〇〇〇〇水位が設計用地震力に対して十分な構造強度及び電気的機能を有していることを説明するものである。

〇〇〇〇水位は、重大事故等対処設備においては常設耐震重要重大事故防止設備及び常設重大事故緩和設備に分類される。以下、重大事故等対処設備としての構造強度評価及び電気的機能維持評価を示す。

2. 一般事項

2.1 構造計画

〇〇〇〇水位の構造計画を表 2-1 に示す。

・DB+SAの場合

〇〇〇は、設計基準対象施設においてはSクラス施設に、重大事故等対処設備においては、常設耐震重要重大事故防止設備及び常設重大事故緩和設備に分類される。以下、設計基準対象施設及び重大事故等対処設備としての構造強度評価及び電気的機能維持評価を示す。

・DB単独又はSA単独の場合は、それぞれの該当する項目のみ記載する。

表 2-1 構造計画

計画の概要		概略構造図
基礎・支持構造	主体構造	
<p>箱形計器スタンションは、基礎ボルトにより床面に設置されたベースに計器スタンション取付ボルトにより固定する。検出器は、計器取付ボルトにより計器取付板に固定され、取付板は、取付板取付ボルトにより箱形計器スタンションに固定される。</p>	<p>箱形計器スタンション</p>	
<p>要目表に記載の機器の場合は、要目表の表現「○○形」等に加え、必要に応じて（ ）付で補足説明を記載する。</p>		<p>〔後施工アンカの場合〕 後施工アンカの種類（メカニカルアンカ、ケミカルアンカ）を記載する。</p>
		<p>(単位：mm)</p>

下記内容は案として記載したものであり、本項目については各計算書に合った記載内容並びにフロー図にする。

2.2 評価方針

〇〇〇〇水位の応力評価は、V-2-1-9「機能維持の基本方針」にて設定した荷重及び荷重の組合せ並びに許容限界に基づき、「2.1 構造計画」にて示す〇〇〇〇水位の部位を踏まえ「3. 評価部位」にて設定する箇所において、「4. 固有周期」で確認した固有周期に基づく設計用地震力による応力等が許容限界内に収まることを、「5. 構造強度評価」にて示す方法にて確認することで実施する。また、〇〇〇〇水位の機能維持評価は、V-2-1-9「機能維持の基本方針」にて設定した電氣的機能維持の方針に基づき、地震時の応答加速度が電氣的機能確認済加速度以下であることを、「6. 機能維持評価」にて示す方法にて確認することで実施する。確認結果を「7. 評価結果」に示す。

〇〇〇〇水位の耐震評価フローを図2-1に示す。

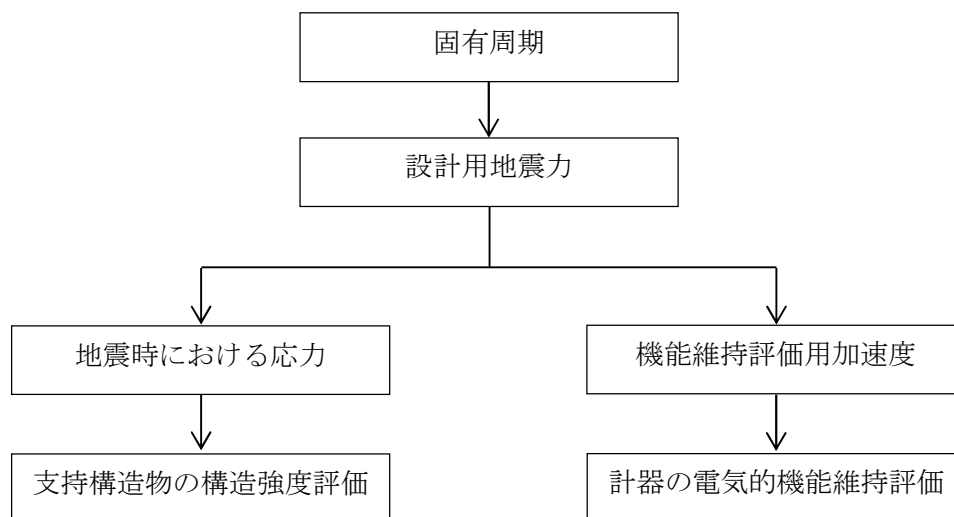


図2-1 〇〇〇〇水位の耐震評価フロー

2.3 適用規格・基準等

本評価において適用する規格・基準等を以下に示す。

- ・原子力発電所耐震設計技術指針 重要度分類・許容応力編 J E A G 4 6 0 1・補-1984((社)日本電気協会))
- ・原子力発電所耐震設計技術指針 J E A G 4 6 0 1-1987 ((社)日本電気協会)
- ・原子力発電所耐震設計技術指針 J E A G 4 6 0 1-1991 追補版 ((社)日本電気協会)
- ・発電用原子力設備規格 設計・建設規格 ((社)日本機械学会, 2005/2007) (以下「設計・建設規格」という。)

2.4 記号の説明

記号	記号の説明	単位
A_{bi}	ボルトの軸断面積* ¹	mm ²
C_H	水平方向設計震度	—
C_V	鉛直方向設計震度	—
d_i	ボルトの呼び径* ¹	mm
F_i	設計・建設規格 SSB-3121.1(1)に定める値* ¹	MPa
F_i^*	設計・建設規格 SSB-3133 に定める値* ¹	MPa
F_{bi}	ボルトに作用する引張力 (1本当たり) * ¹	N
f_{sbi}	せん断力のみを受けるボルトの許容せん断応力* ¹	MPa
f_{toi}	引張力のみを受けるボルトの許容引張応力* ¹	MPa
f_{tsi}	引張力とせん断力を同時に受けるボルトの許容引張応力* ¹	MPa
g	重力加速度 (=9.80665)	m/s ²
h_i	据付面又は取付面から重心までの距離* ²	mm
l_{1i}	重心とボルト間の水平方向距離* ^{1, *3}	mm
l_{2i}	重心とボルト間の水平方向距離* ^{1, *3}	mm
m_i	計器スタンションの質量* ²	kg
n_i	ボルトの本数* ¹	—
n_{fi}	評価上引張力を受けるとして期待するボルトの本数* ¹	—
Q_{bi}	ボルトに作用するせん断力* ¹	N
S_{ui}	設計・建設規格 付録材料図表 Part5 表9に定める値* ¹	MPa
S_{yi}	設計・建設規格 付録材料図表 Part5 表8に定める値* ¹	MPa
$S_{yi}(RT)$	設計・建設規格 付録材料図表 Part5 表8に定める材料の40°Cにおける値* ¹	MPa
π	円周率	—
σ_{bi}	ボルトに生じる引張応力* ¹	MPa
τ_{bi}	ボルトに生じるせん断応力* ¹	MPa

注記*1: A_{bi} , d_i , F_i , F_i^* , F_{bi} , f_{sbi} , f_{toi} , f_{tsi} , l_{1i} , l_{2i} , n_i , n_{fi} , Q_{bi} , S_{ui} , S_{yi} , $S_{yi}(RT)$, σ_{bi} 及び τ_{bi} の添字*i*の意味は、以下のとおりとする。

$i=1$: 基礎ボルト

$i=2$: 取付ボルト

*2: h_i 及び m_i の添字*i*の意味は、以下のとおりとする。

$i=1$: 計器スタンション+ベース

$i=2$: 計器スタンション

*3: $l_{1i} \leq l_{2i}$

2.5 計算精度と数値の丸め方

精度は、有効数字6桁以上を確保する。

表示する数値の丸め方は、表2-2に示すとおりとする。

表2-2 表示する数値の丸め方

数値の種類	単位	処理桁	処理方法	表示桁
固有周期	s	小数点以下第4位	四捨五入	小数点以下第3位
震度	—	小数点以下第3位	切上げ	小数点以下第2位
温度	℃	—	—	整数位
質量	kg	—	—	整数位
長さ	mm	—	—	整数位 ^{*1}
面積	mm ²	有効数字5桁目	四捨五入	有効数字4桁 ^{*2}
力	N	有効数字5桁目	四捨五入	有効数字4桁 ^{*2}
算出応力	MPa	小数点以下第1位	切上げ	整数位
許容応力 ^{*3}	MPa	小数点以下第1位	切捨て	整数位

注記*1：設計上定める値が小数点以下第1位の場合は、小数点以下第1位表示とする。

*2：絶対値が1000以上のときは、べき数表示とする。

*3：設計・建設規格 付録材料図表に記載された温度の中間における引張強さ及び降伏点は比例法により補間した値の小数点以下第1位を切り捨て、整数位までの値とする。

固有周期をスイープ試験（加振試験）にて求める場合の記載を示す。
 また、類似品の結果を流用する場合の記載例は以下とする。
 ・計器スタンスの固有周期は、構造が同様な振動特性を持つ計器スタンス
 に対する振動試験振動試験（加振試験）の結果算定された固有周期を使用する。

3. 評価部位

〇〇〇〇水位の耐震評価は、「5.1 構造強度評価方法」に示す条件に基づき、耐震評価上厳し
 くなる基礎ボルト及び取付ボルトについて実施する。 ←

〇〇〇〇水位の耐震評価部位については、表 2-1 の概略構造図に示す。

「構造計画」で示した部位に対し、評価対象を選定している理由を記載する。
 複数の評価対象に対して、代表で評価する場合は、評価対象の母集団及び代表選定の考え方
 （条件が厳しい、すべて評価のうえ代表として記載するなど）の概要を計算書に記載する。

4. 固有周期

4.1 基本方針

〇〇〇〇水位の固有周期は、振動試験（加振試験）にて求める。

4.2 固有周期の確認方法

振動試験装置により固有振動数を測定する。〇〇〇〇水位の外形図を表 2-1 の概略構造図に
 示す。

4.3 固有周期の確認結果

固有周期の確認結果を表 4-〇に示す。測定の結果、固有周期は 0.05 秒以下であり、剛であ
 ることを確認した。

表 4-〇 固有周期 (単位：s)

水平	
鉛直	

【固有周期を「打振試験（自由振動試験）」にて求める場合の記載を示す。】

4.1 基本方針

〇〇〇〇水位の固有周期は、振動試験（自由振動試験）にて求める。

4.2 固有周期の確認方法

プラスチックハンマ等により、当該装置に振動を与え自由減衰振動を固有振動数測定装置（圧
 電式加速度ピックアップ、振動計、分析器）により記録解析する。〇〇〇〇水位の外形図を表 2
 -1 の概略構造図に示す。

4.3 固有周期の確認結果

固有周期の確認結果を表 4-〇に示す。試験の結果、固有周期は 0.05 秒以下であり、剛である
 ことを確認した。

類似品の結果を流用する場合の記載例は以下とする。
 ・計器スタンスの固有周期は、構造が同様な振動特性を持つ計器スタンスに対
 する振動試験より算定された固有周期を使用する。

5. 構造強度評価

5.1 構造強度評価方法

- (1) 計器スタンションの質量は重心に集中しているものとする。
- (2) 地震力は計器スタンションに対して、水平方向及び鉛直方向から作用するものとする。
- (3) 計器スタンションは取付ボルト及び基礎ボルトで床面に固定されており、固定端とする。
- (4) 転倒方向は、長辺方向及び短辺方向について検討し、計算書には結果の厳しい方（許容値／発生値の小さい方をいう。）を記載する。
- (5) 計器スタンションの重心位置については、転倒方向を考慮して、計算条件が厳しくなる位置に重心位置を設定して耐震性の計算を行うものとする。
- (6) 耐震計算に用いる寸法は、公称値を使用する。

5.2 荷重の組合せ及び許容応力

5.2.1 荷重の組合せ及び許容応力状態

〇〇〇〇水位の荷重の組合せ及び許容応力状態のうち重大事故等対処設備の評価に用いるものを表5-1に示す。

・DB+SAの場合
 〇〇〇〇の荷重の組合せ及び許容応力状態のうち設計基準対象施設の評価に用いるものを表〇-〇に、重大事故等対処設備の評価に用いるものを表〇-〇に示す。
 ・DB単独又はSA単独の場合は、それぞれの該当する項目のみ記載する。
 ・DB単独又はSA単独の場合は、それぞれの該当する項目のみ記載する。

5.2.2 許容応力

〇〇〇〇水位の許容応力は、V-2-1-9「機能維持の基本方針」に基づき表5-2のとおりとする。

5.2.3 使用材料の許容応力評価条件

〇〇〇〇水位の使用材料の許容応力評価条件のうち重大事故等対処設備の評価に用いるものを表5-3に示す。

・DB+SAの場合
 〇〇〇〇の使用材料の許容応力評価条件のうち設計基準対象施設の評価に用いるものを表〇-〇に、重大事故等対処設備の評価に用いるものを表〇-〇に示す。
 ・DB単独又はSA単独の場合は、それぞれの該当する項目のみ記載する。

表 5-1 荷重の組合せ及び許容応力状態（重大事故等対処設備）

施設区分		機器名称	設備分類*1	機器等の区分	荷重の組合せ	許容応力状態
計測制御 系統施設	計測装置	〇〇〇〇水位	常設耐震／防止 常設／緩和	—*2	$D + P_D + M_D + S_s$ *3	IV _A S
					$D + P_{SAD} + M_{SAD} + S_s$	V _A S (V _A Sとして IV _A Sの許容限界 を用いる。)

注記*1：「常設耐震／防止」は常設耐震重要重大事故防止設備，「常設／防止」は常設耐震重要重大事故防止設備以外の常設重大事故防止設備，「常設／緩和」は常設重大事故緩和設備，「常設／防止（DB拡張）」は常設重大事故防止設備（設計基準拡張），「常設／緩和（DB拡張）」は常設重大事故緩和設備（設計基準拡張）を示す。

*2：その他の支持構造物の荷重の組合せ及び許容応力を適用する。

*3：「 $D + P_{SAD} + M_{SAD} + S_s$ 」の評価に包絡されるため，評価結果の記載を省略する。

該当する設備分類のみ記載する。

DB + SAの場合，以下を上記SAの前に追加する。

表 5-〇 荷重の組合せ及び許容応力状態（設計基準対象施設）

施設区分		機器名称	耐震重要度分類	機器等の区分	荷重の組合せ	許容応力状態
計測制御 系統施設	計測装置	〇〇〇〇水位	S	—*	$D + P_D + M_D + S_d$ *	III _A S
					$D + P_D + M_D + S_s$	IV _A S

注記*：その他の支持構造物の荷重の組合せ及び許容応力を適用する。

SA単独の場合を示す。
 ・DB単独の場合は、許容応力（その他の支持構造物）
 ・DB+SAの場合は、許容応力（その他の支持構造物及び重大事故等その他の支持構造物）とする。

表5-2 許容応力（重大事故等その他の支持構造物）

許容応力状態	許容限界*1, *2 (ボルト等)	
	一次応力	
	引張り	せん断
IV _A S	1.5 · f _t * 1.5 · f _s *	1.5 · f _s *
V _A S (V _A SとしてIV _A Sの 許容限界を用いる。)		

注記*1：応力の組合せが考えられる場合には、組合せ応力に対しても評価を行う。

*2：当該の応力が生じない場合、規格基準で省略可能とされている場合及び他の応力で代表可能である場合は評価を省略する。

許容応力を記載するすべての表に「当該の応力が生じない場合、規格基準で省略可能とされている場合及び他の応力で代表可能である場合は評価を省略する。」の注記を記載する。

DB+SAの場合は、以下をIV_ASの前に追加する。

III _A S	1.5 · f _t	1.5 · f _s
--------------------	----------------------	----------------------

SA単独の場合を示す。
 ・DB+SAの場合は、本表の前にDBの条件である
 「表5-○ 使用材料の許容応力評価条件（設計基準対象施設）」を追加する。

表5-3 使用材料の許容応力評価条件（重大事故等対処設備）

評価部材	材料	温度条件		S _y (MPa)	S _u (MPa)	S _y (RT) (MPa)
		(°C)				
基礎ボルト	○○ (径 ≤ **mm)	周囲環境温度				
取付ボルト	○○ (径 ≤ **mm)	周囲環境温度				

厚さ，径等による強度区分がある場合は，該当する強度区分を記載する。

柔な場合、付録-3「たて軸ポンプ」の耐震計算書記載例を参考に記載する。

5.3 設計用地震力

評価に用いる設計用地震力を表 5-4 に示す。

「基準地震動 S_s」による地震力は、V-2-1-7「設計用床応答曲線の作成方針」に基づき設定する。

表 5-4 設計用地震力（重大事故等対処設備）

据付場所 及び 床面高さ (m)	固有周期 (s)		弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度		基準地震動 S _s	
	水平方向	鉛直方向	水平方向 設計震度	鉛直方向 設計震度	水平方向 設計震度	鉛直方向 設計震度
○○○○ T. M. S. L. *1			← —	—	C _H =	C _V =

注記*1：基準床レベルを示す。

(記載例 1)
既に振動試験が行われているものと同等又は類似のものの固有周期を使用する場合

水平方向	鉛直方向
0.05 以下	0.05 以下

(記載例 2)
固有周期は十分に小さく、計算は省略する場合

水平方向	鉛直方向
—*2	—*2

SA 単独の場合を示す。
・DB + SA の場合は、本表の前に DB の条件である「表 5-○ 設計地震力（設計基準対象施設）」を追加する。

5.4 計算方法

5.4.1 応力の計算方法

5.4.1.1 基礎ボルトの計算方法

基礎ボルトの応力は、地震による震度により作用するモーメントによって生じる引張力とせん断力について計算する。

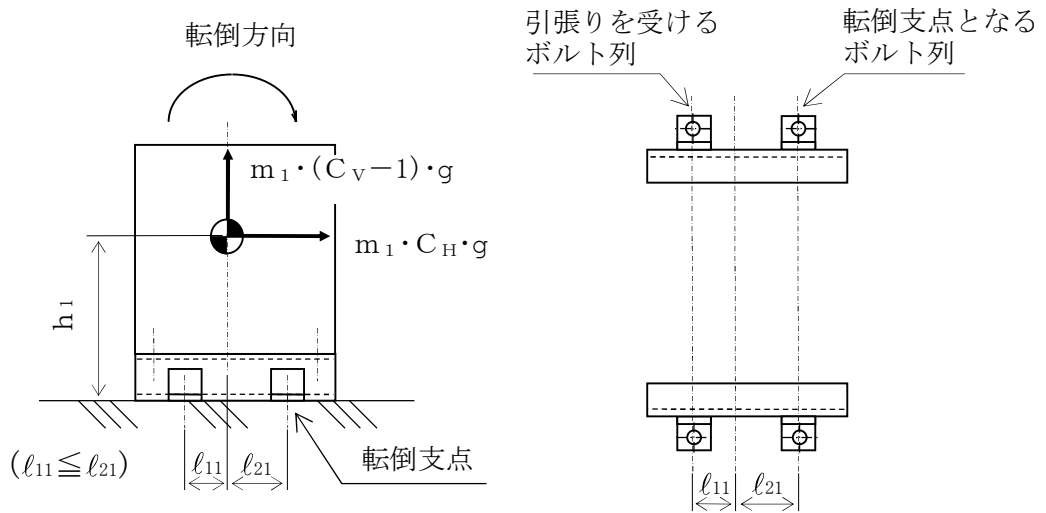


図5-1 計算モデル（短辺方向転倒）

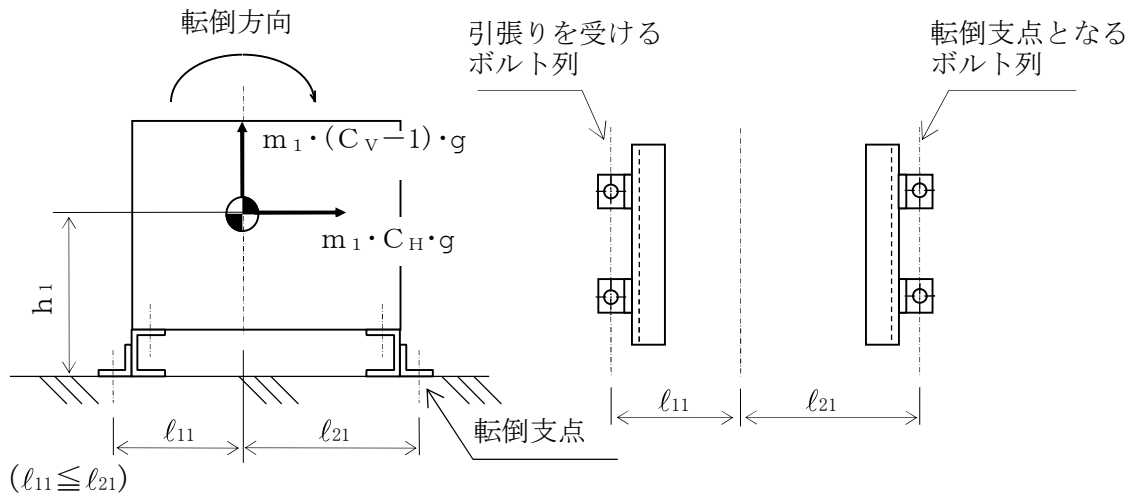


図5-2 計算モデル（長辺方向転倒）

(1) 引張応力

基礎ボルトに対する引張力は、図5-1及び図5-2でそれぞれのボルトを支点とする転倒を考え、これを片側のボルトで受けるものとして計算する。

引張力

$$F_{b1} = \frac{m_1 \cdot C_H \cdot h_1 \cdot g + m_1 \cdot (C_V - 1) \cdot l_{21} \cdot g}{n_{f1} \cdot (l_{11} + l_{21})} \dots\dots\dots (5.4.1.1.1)$$

引張応力

$$\sigma_{b1} = \frac{F_{b1}}{A_{b1}} \dots\dots\dots (5.4.1.1.2)$$

ここで、基礎ボルトの軸断面積 A_{b1} は次式により求める。

$$A_{b1} = \frac{\pi}{4} \cdot d_1^2 \dots\dots\dots (5.4.1.1.3)$$

(2) せん断応力

基礎ボルトに対するせん断力は、ボルト全本数で受けるものとして計算する。

せん断力

$$Q_{b1} = m_1 \cdot C_H \cdot g \dots\dots\dots (5.4.1.1.4)$$

せん断応力

$$\tau_{b1} = \frac{Q_{b1}}{n_1 \cdot A_{b1}} \dots\dots\dots (5.4.1.1.5)$$

5.4.1.2 取付ボルトの計算方法

取付ボルトの応力は、地震による震度により作用するモーメントによって生じる引張力とせん断力について計算する。

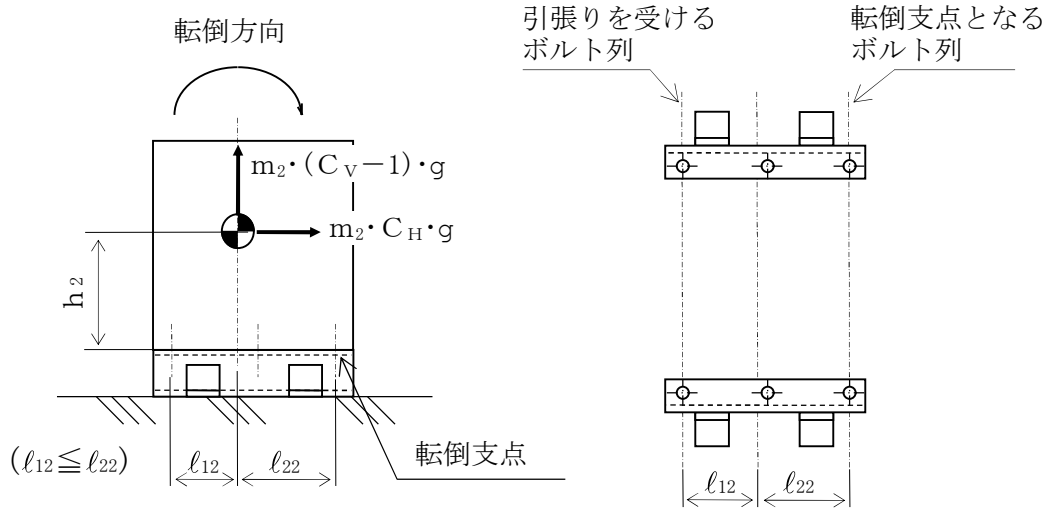


図5-3 計算モデル（短辺方向転倒）

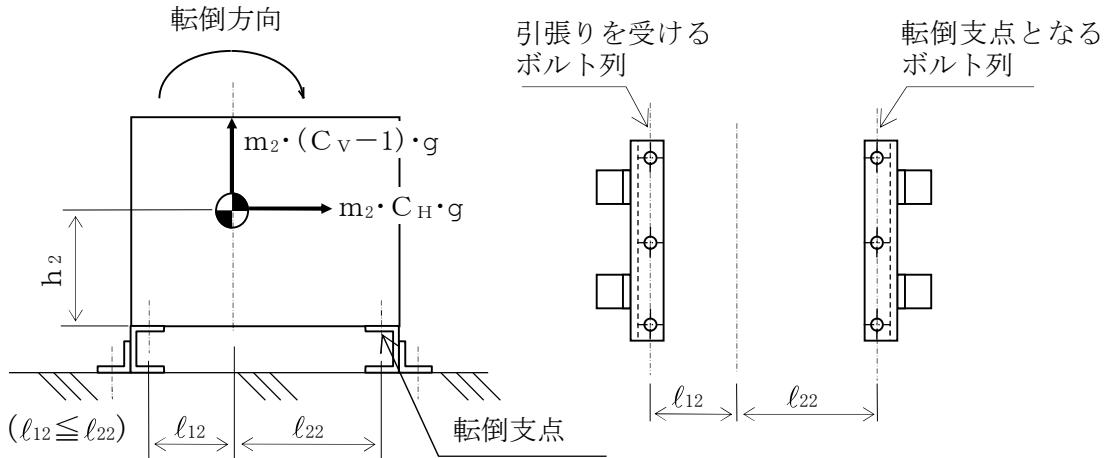


図5-4 計算モデル（長辺方向転倒）

(1) 引張応力

取付ボルトに対する引張力は、図5-3及び図5-4でそれぞれのボルトを支点とする転倒を考え、これを片側のボルトで受けるものとして計算する。

引張力

$$F_{b2} = \frac{m_2 \cdot C_H \cdot h_2 \cdot g + m_2 \cdot (C_V - 1) \cdot l_{22} \cdot g}{n_{f2} \cdot (l_{12} + l_{22})} \dots\dots\dots (5.4.1.2.1)$$

引張応力

$$\sigma_{b2} = \frac{F_{b2}}{A_{b2}} \dots\dots\dots (5.4.1.2.2)$$

ここで、取付ボルトの軸断面積 A_{b2} は次式により求める。

$$A_{b2} = \frac{\pi}{4} \cdot d_2^2 \dots\dots\dots (5.4.1.2.3)$$

(2) せん断応力

取付ボルトに対するせん断力は、ボルト全本数で受けるものとして計算する。

せん断力

$$Q_{b2} = m_2 \cdot C_H \cdot g \dots\dots\dots (5.4.1.2.4)$$

せん断応力

$$\tau_{b2} = \frac{Q_{b2}}{n_2 \cdot A_{b2}} \dots\dots\dots (5.4.1.2.5)$$

5.5 計算条件

5.5.1 基礎ボルトの応力計算条件

基礎ボルトの応力計算に用いる計算条件は、本計算書の【○○○○水位の耐震性についての計算結果】の設計条件及び機器要目に示す。

5.5.2 取付ボルトの応力計算条件

取付ボルトの応力計算に用いる計算条件は、本計算書の【○○○○水位の耐震性についての計算結果】の設計条件及び機器要目に示す。

5.6 応力の評価

5.6.1 ボルトの応力評価

5.4.1項で求めたボルトの引張応力 σ_{bi} は次式より求めた許容引張応力 f_{tsi} 以下であること。ただし、 f_{toi} は下表による。

$$f_{tsi} = \text{Min}[1.4 \cdot f_{toi} - 1.6 \cdot \tau_{bi}, f_{toi}] \quad \dots\dots\dots (5.6.1.1)$$

せん断応力 τ_{bi} は、せん断力のみを受けるボルトの許容せん断応力 f_{sbi} 以下であること。ただし、 f_{sbi} は下表による。

	基準地震動 S_s による 荷重との組合せの場合
許容引張応力 f_{toi}	$\frac{F_i^*}{2} \cdot 1.5$
許容せん断応力 f_{sbi}	$\frac{F_i^*}{1.5 \cdot \sqrt{3}} \cdot 1.5$

6. 機能維持評価

6.1 電気的機能維持評価方法

〇〇〇〇水位の電気的機能維持評価について以下に示す。

なお、機能維持評価用加速度はV-2-1-7「設計用床応答曲線の作成方針」に基づき、基準地震動 S_s により定まる応答加速度を設定する。

〇〇〇〇水位の機能確認済加速度は、V-2-1-9「機能維持の基本方針」に基づき、同形式の検出器単体の正弦波加振試験において電気的機能の健全性を確認した評価部位の最大加速度を適用する。

機能確認済加速度を表 6-1 に示す。

表 6-1 機能確認済加速度 ($\times 9.8\text{m/s}^2$)

評価部位	方向	機能確認済加速度
〇〇〇〇水位	水平	**.*
	鉛直	*.**

加振試験を根拠として電気的機能維持評価を示す場合、加振試験の概要が分かるよう記載する。

7. 評価結果

7.1 重大事故等対処設備としての評価結果

〇〇〇〇水位の重大事故等時の状態を考慮した場合の耐震評価結果を以下に示す。発生値は許容限界を満足しており、設計用地震力に対して十分な構造強度及び電気的機能を有していることを確認した。

(1) 構造強度評価結果

構造強度評価の結果を次頁以降の表に示す。

(2) 機能維持評価結果

電気的機能維持評価の結果を次頁以降の表に示す。

DB+SAの場合

7.1 設計基準対象施設としての評価結果

〇〇〇〇〇の設計基準対象施設としての耐震評価結果を以下に示す。発生値は許容限界を満足しており、設計用地震力に対して十分な構造強度及び電気的機能を有していることを確認した。

(1) 構造強度評価結果

構造強度評価の結果を次頁以降の表に示す。

(2) 機能維持評価結果

電気的機能維持評価の結果を次頁以降の表に示す。

7.2 重大事故等対処設備としての評価結果

〇〇〇〇〇の重大事故等時の状態を考慮した場合の耐震評価結果を以下に示す。発生値は許容限界を満足しており、設計用地震力に対して十分な構造強度及び電気的機能を有していることを確認した。

(1) 構造強度評価結果

構造強度評価の結果を次頁以降の表に示す。

(2) 機能維持評価結果

電気的機能維持評価の結果を次頁以降の表に示す。

【〇〇〇〇水位の耐震性についての計算結果】

1. 重大事故等対処設備

1.1 設計条件

機器名称	設備分類	据付場所及び床面高さ (m)	固有周期(s)		弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度		基準地震動 S _s		周囲環境温度 (°C)
			水平方向	鉛直方向	水平方向 設計震度	鉛直方向 設計震度	水平方向 設計震度	鉛直方向 設計震度	
		〇〇〇〇 T.M.S.L. *1		0.05 以下	—	—	C _H =	C _V =	

固有周期が、0.05s を超え柔構造となった場合は、注記符号を付記し、設計用震度について注記で説明する。
*〇：基準地震動 S_s に基づく設計用床応答曲線から得られる値

注記*：基準床レベルを示す。

設計震度をとっている床レベルを記載する。

1.2 機器要目

部材	m _i (kg)	h _i (mm)	d _i (mm)	A _{b i} (mm ²)	n _i	S _{y i} (MPa)	S _{u i} (MPa)
基礎ボルト (i=1)			(M)			(径≦**mm)	(径≦**mm)
取付ボルト (i=2)			(M)			(径≦**mm)	(径≦**mm)

厚さ、径等による強度区分がある場合には、該当する強度区分を記載する。S_uも同様。

ボルト径を記載する。

部材	l _{1 i} *2 (mm)	l _{2 i} *2 (mm)	n _{f i} *2	F _i (MPa)	F _i * (MPa)	転倒方向	
						弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s
基礎ボルト (i=1)				—		—	
取付ボルト (i=2)				—		—	

注記*1：重心位置を保守的な位置に設定して評価する。

*2：各ボルトの機器要目における上段は短辺方向転倒に対する評価時の要目を示し、下段は長辺方向転倒に対する評価時の要目を示す。

1.3 計算数値

1.3.1 ボルトに作用する力

(単位：N)

部材	F _{b i}		Q _{b i}	
	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度	基準地震動 S _s
基礎ボルト (i=1)	—		—	
取付ボルト (i=2)	—		—	

1.4 結論

1.4.1 ボルトの応力

(単位：MPa)

部材	材料	応力	弾性設計用地震動 S _d 又は静的震度		基準地震動 S _s	
			算出応力	許容応力	算出応力	許容応力
基礎ボルト (i=1)		引張り	—	—	$\sigma_{b1}=3$	$f_{ts1}= *$
		せん断	—	—	$\tau_{b1}=3$	$f_{sb1}=$
取付ボルト (i=2)		引張り	—	—	$\sigma_{b2}=2$	$f_{ts2}= *$
		せん断	—	—	$\tau_{b2}=3$	$f_{sb2}=$

すべて許容応力以下である。

注記*： $f_{tsi} = \text{Min}[1.4 \cdot f_{toi} - 1.6 \cdot \tau_{bi}, f_{toi}]$

1.4.2 電気の機能の評価結果

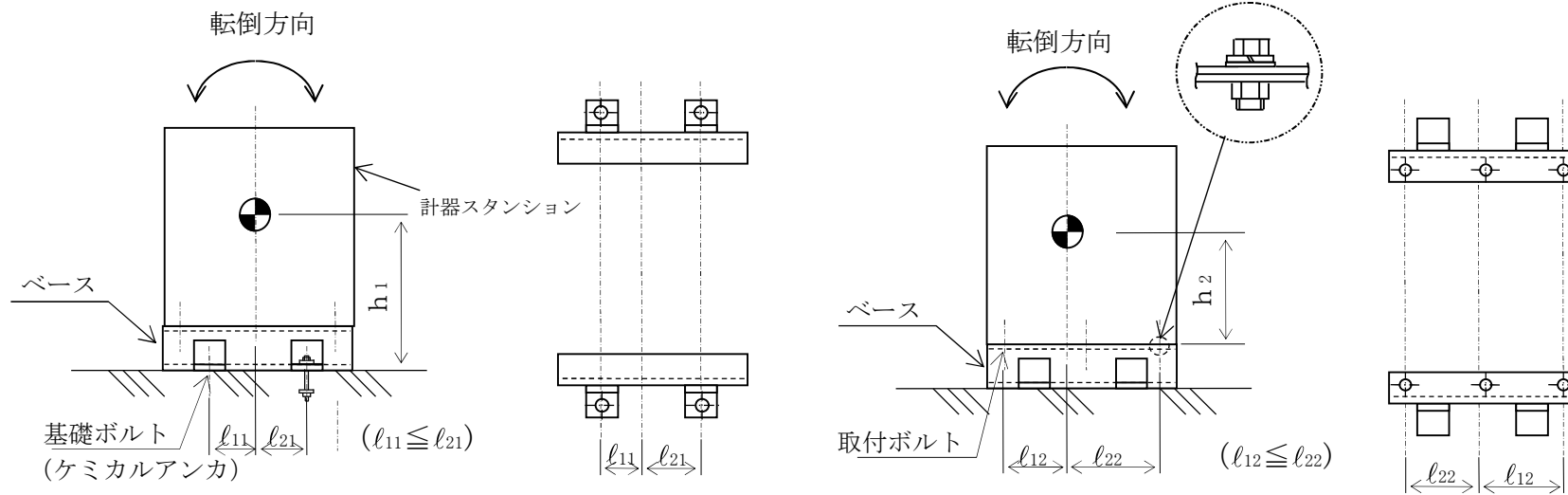
($\times 9.8\text{m/s}^2$)

		機能維持評価用加速度*	機能確認済加速度
	水平方向	**.**	**.**
	鉛直方向	*.**	*.**

注記*：基準地震動 S_s により定まる応答加速度とする。

機能維持評価用加速度 (1.0・ZPA) はすべて機能確認済加速度以下である。

設計用最大応答加速度 I (1.0・ZPA) 又は
設計用最大応答加速度 II (1.0・ZPA) を記載する。



【後施アンカの場合】

基礎ボルトが後施工の場合は、アンカの種類（メカニカルアンカ又はケミカルアンカ）を記載する。
 又、本基本方針を呼び込む個別計算書の表 2-1 構造計画の「概略構造図」欄にもアンカの種類を記載する。
 例：基礎ボルト
 （ケミカルアンカ）

付録-9：機能維持評価のみを確認する設備の耐震計算書
(E パターンの耐震計算書記載例)

V-○-○-○ ○○○○温度の耐震性についての計算書

目 次

1. 概要	1
2. 一般事項	1
2.1 構造計画	1
2.2 評価方針	3
2.3 適用規格・基準等	3
3. 評価部位	3
4. 機能維持評価	4
4.1 機能維持評価用加速度	4
4.2 機能確認済加速度	5
5. 評価結果	6
5.1 設計基準対象施設としての評価結果	6
5.2 重大事故等対処設備としての評価結果	6

↑

• DB + SA の場合の記載例を示す。
〔DB 単独又は SA 単独の場合は、それぞれの該当する項目のみ記載する。〕

1. 概要

本計算書は、V-2-1-9「機能維持の基本方針」にて設定している機能維持の設計方針に基づき、〇〇〇〇温度が設計用地震力に対して十分な電気的機能を有していることを説明するものである。

〇〇〇〇温度は、設計基準対象施設においてはSクラス施設に、重大事故等対処設備においては常設耐震重要重大事故防止設備に分類される。以下、設計基準対象施設及び重大事故等対処設備としての電気的機能維持評価を示す。

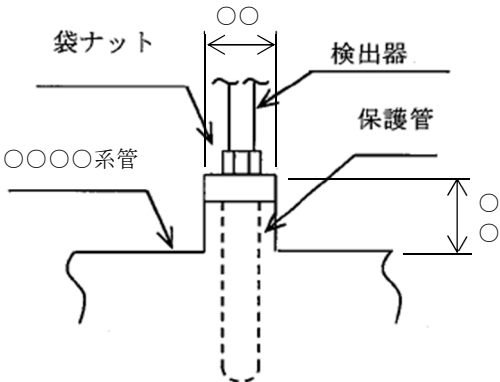
2. 一般事項

2.1 構造計画

〇〇〇〇温度の構造計画を表2-1に示す。

- DB+S Aの場合の記載例を示す。
〔DB単独又はS A単独の場合は、それぞれの該当する項目のみ記載する。〕

表 2-1 構造計画

計画の概要		概略構造図
基礎・支持構造	主体構造	
<p>検出器は、袋ナットにて、○○○○系管に溶接された保護管に固定する。</p>	<p>測温抵抗体</p> <p>↑</p> <p>要目表に記載の機器の場合は、 要目表の表現「○○形」等に加え、 必要に応じて（ ）付で補 足説明を記載する。</p>	
		(単位：mm)

2.2 評価方針

〇〇〇〇温度の機能維持評価は、V-2-1-9「機能維持の基本方針」にて設定した電氣的機能維持の方針に基づき、地震時の応答加速度が電氣的機能確認済加速度以下であることを、「4. 機能維持評価」にて示す方法にて確認することで実施する。確認結果を「5. 評価結果」に示す。

〇〇〇〇温度の耐震評価フローを図2-1に示す。

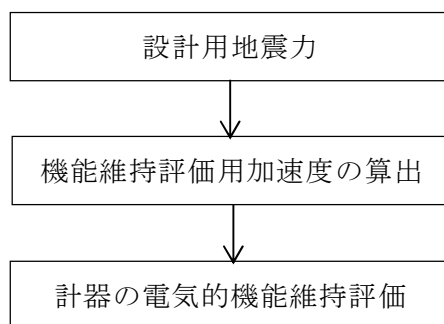


図2-1 〇〇〇〇温度の耐震評価フロー

2.3 適用規格・基準等

本評価において適用する規格・基準等を以下に示す。

- ・原子力発電所耐震設計技術指針 重要度分類・許容応力編 J E A G 4 6 0 1 ・補-1984 ((社) 日本電気協会)
- ・原子力発電所耐震設計技術指針 J E A G 4 6 0 1 -1987 ((社) 日本電気協会)
- ・原子力発電所耐震設計技術指針 J E A G 4 6 0 1 -1991 追補版 ((社) 日本電気協会)

3. 評価部位

〇〇〇〇温度は、〇〇〇〇系管に直接取り付けられた保護管に挿入され固定されることから、〇〇〇〇系管が支持している。〇〇〇〇系管の構造強度評価はV-〇-〇-〇-〇-〇「管の耐震性についての計算書」にて実施しているため、本計算書では、〇〇〇〇系管の地震応答解析結果を用いた〇〇〇〇温度の電氣的機能維持評価について示す。

4. 機能維持評価

〇〇〇〇温度の電氣的機能維持評価について、以下に示す。

4.1 機能維持評価用加速度

〇〇〇〇温度は〇〇〇〇系管に直接取り付けられた保護管に挿入され固定されることから、機能維持評価用加速度は、V-2-1-7「設計用床応答曲線の作成方針」に基づき、基準地震動 S_s により定まる応答加速度又はV-〇-〇-〇-〇-〇「管の耐震性についての計算書」に示す〇〇〇〇設備の地震応答解析で評価した〇〇〇〇温度取付部の配管に生じる応答加速度のいずれか大きい値とする。機能維持評価用加速度を表4-1に示す。

表4-1 機能維持評価用加速度 ($\times 9.8\text{m/s}^2$)

評価部位	対象機器設置箇所 (m)	方向	機能維持評価用加速度
〇〇〇〇温度	〇〇〇〇系管 T. M. S. L. (T. M. S. L. *)	水平	*, **
		鉛直	*, **

注記* : 基準床レベルを示す。

機能維持評価用加速度について、どのような値を用いるか記載する。

4.2 機能確認済加速度

〇〇〇〇温度の機能確認済加速度には、V-2-1-9「機能維持の基本方針」に基づき、同形式の検出器単体の正弦波加振試験において電氣的機能の健全性を確認した加速度を適用する。

機能確認済加速度を表 4-2 に示す。

表 4-2 機能確認済加速度 (×9.8m/s²)

評価部位	方向	機能確認済加速度
〇〇〇〇温度	水平	*, **
	鉛直	*, **

5. 評価結果

5.1 設計基準対象施設としての評価結果

〇〇〇〇温度の設計基準対象施設としての耐震評価結果を以下に示す。機能維持評価用加速度は機能確認済加速度以下であり，設計用地震力に対して電氣的機能が維持されていることを確認した。

(1) 機能維持評価結果

電氣的機能維持評価の結果を次頁以降の表に示す。

5.2 重大事故等対処設備としての評価結果

〇〇〇〇温度の重大事故等時の状態を考慮した場合の耐震評価結果を以下に示す。機能維持評価用加速度は機能確認済加速度以下であり，設計用地震力に対して電氣的機能が維持されていることを確認した。

(1) 機能維持評価結果

電氣的機能維持評価の結果を次頁以降の表に示す。

【○○○○温度の耐震性についての計算結果】

1. 設計基準対象施設

1.1 電氣的機能維持の評価結果

(×9.8m/s²)

		機能維持評価用加速度*	機能確認済加速度
○○○○温度	水平方向	<input type="text"/>	
	鉛直方向	<input type="text"/>	

注記*：基準地震動 S_s により定まる評価部位における応答加速度又は 1.0・ZPA のいずれか大きい値とする。

機能維持評価用加速度は必ず機能確認済加速度以下である。

評価に用いる加速度を記載する。

機能維持評価用加速度として、設計用最大応答加速度以外を用いる場合には、注記を記載する。
また、使用する設計用最大応答加速度（1.0・ZPA または 1.2・ZPA）を記載する。

2. 重大事故等対処設備

2.1 電氣的機能維持の評価結果

($\times 9.8\text{m/s}^2$)

		機能維持評価用加速度*	機能確認済加速度
○○○○温度	水平方向	[]	
	鉛直方向		

注記*：基準地震動 S_s により定まる評価部位における応答加速度又は $1.0 \cdot ZPA$ のいずれか大きい値とする。

機能維持評価用加速度はすべて機能確認済加速度以下である。

評価に用いる加速度を記載する。

機能維持評価用加速度として、設計用最大応答加速度以外を用いる場合には、注記を記載する。
また、使用する設計用最大応答加速度 ($1.0 \cdot ZPA$ または $1.2 \cdot ZPA$) を記載する。

付録-10 基本方針（添付資料）を呼び込む設備の耐震計算書
（Fパターン「管」の耐震計算書記載例）

V-○-○-○ 管の耐震性についての計算書

設計基準対象施設



設計基準対象施設としての評価及び重大事故等対処設備としての評価ごとに中表紙を作成する。

図書番号に、設計基準対象施設は「(設)」を、重大事故等対処設備は「(重)」を記載する。

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	6
3.1	計算方法	6
3.2	荷重の組合せ及び許容応力状態	7
3.3	設計条件	8
3.4	材料及び許容応力	14
3.5	設計用地震力	15
4.	解析結果及び評価	16
4.1	固有周期及び設計震度	16
4.2	評価結果	22
4.2.1	管の応力評価結果	22
4.2.2	支持構造物評価結果	25
4.2.3	弁の動的機能維持評価結果	26
4.2.4	代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果	27

1. 概要

本計算書は、V-2-1-14「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、管、支持構造物及び弁が設計用地震力に対して十分な構造強度及び動的機能を有していることを説明するものである。

評価結果記載方法は、以下に示すとおりである。

当該システムの配管モデル数を記載する。

(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評価結果を解析モデル単位に記載する。また、全〇モデルのうち、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




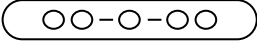

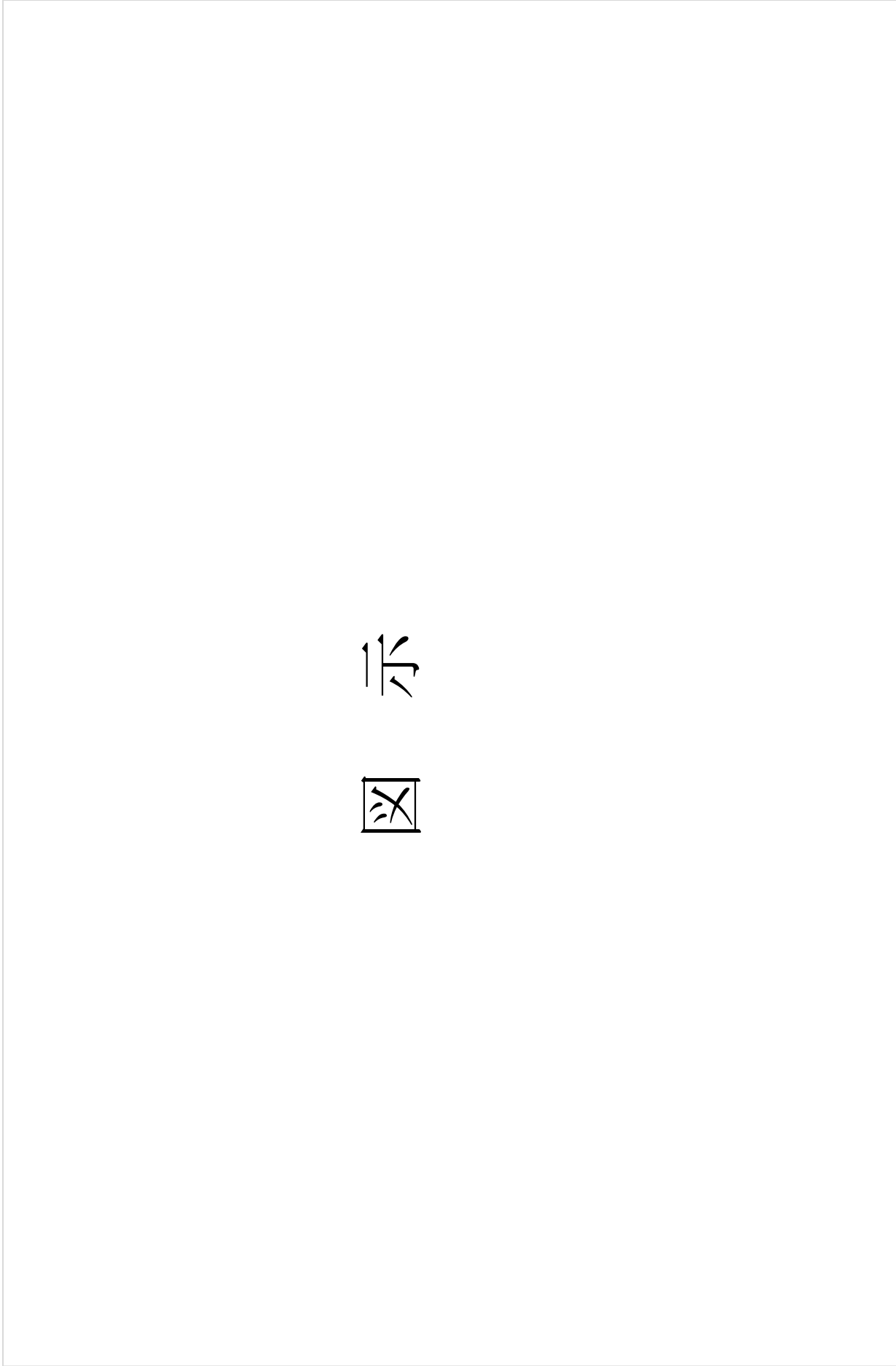
記号	内容
 (太線)	工事計画記載範囲の管のうち、本計算書記載範囲の管
 (細線)	工事計画記載範囲の管のうち、本系統の管であって他計算書記載範囲の管
 (破線)	工事計画記載範囲外の管又は工事計画記載範囲の管のうち、他系統の管であって系統の概略を示すために表記する管
	鳥瞰図番号
	アンカ






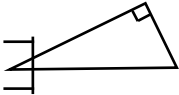
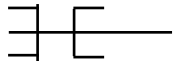

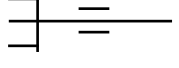
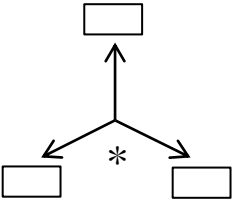

図 示

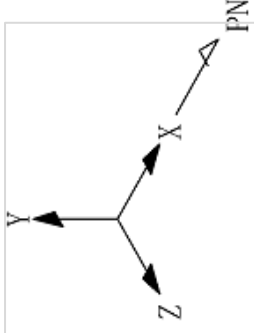


○ ○ ○ ○ ○ ○ ○ ○ ○ ○ 系概略系統図

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
 (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 (本図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。スナッパについても同様とする。)
	スナッパ
	ハンガ
	リジットハンガ
	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。)
注1：鳥瞰図中の寸法の単位はmmである。	



示 図

鳥瞰図

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、「〇〇〇」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、別紙「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 ^{*1}	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
				—				
				—				
				—				
				—				
				—				

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，（L）は荷重が長期間作用している状態，（LL）は（L）より更に長期間荷重が作用している状態を示す。

*3：許容応力状態ごとに最も厳しい条件又は包絡条件を用いて評価を実施する。

該当するもののみ記載する。

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 ****-**-*

管番号	対応する評価点	最高使用圧力 (MPa)	最高使用温度 (°C)	外径 (mm)	厚さ (mm)	材料	耐震重要度 分類	縦弾性係数 (MPa)

配管の付加質量

鳥瞰図 ****-**-*

質量	対応する評価点

フランジ部の質量

鳥瞰図 ****-**-*

質量	対応する評価点

弁部の寸法

鳥瞰図 ****-**-*

評価点	外径(mm)	厚さ(mm)	長さ(mm)	評価点	外径(mm)	厚さ(mm)	長さ(mm)

弁部の質量

鳥瞰図 ****-**-*

質量	対応する評価点	質量	対応する評価点

支持点及び貫通部ばね定数

鳥瞰図 ****-**-*

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

** 印は 斜め拘束を示す。 また、下段は方向余弦を示す。

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 _h

使用しない場合は、「-」を記載する。

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V-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V-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	建屋・構築物	標高	減衰定数(%)

配管系が設置されているレベルを包絡する設計用床応答曲線を用いる場合は、用いるすべての標高を記載する。標高の記載は1行に1個とし複数行を用いて記載する。

4. 解析結果及び評価
 4.1 固有周期及び設計震度

鳥瞰図 ****-*-*

適用する地震動等		S d 及び静的震度			S s		
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
		X方向	Z方向	Y方向	X方向	Z方向	Y方向
1次							
2次							
3次							

8次							
n次							
n+1次		---	---	---	---	---	---
動的震度*2							
静的震度*3							

注記*1：各モードの固有周期に対し，設計用床応答曲線より得られる震度を示す。

*2：S d又はS s地震動に基づく設計用最大応答加速度より定めた震度を示す。

*3：3.6C₁及び1.2C_vより定めた震度を示す。

n次までは固有周期が0.050sより長いモード，n+1次は固有周期が0.050s以下のモードを示す。

各モードに対応する刺激係数

鳥瞰図 ****-**-*

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				

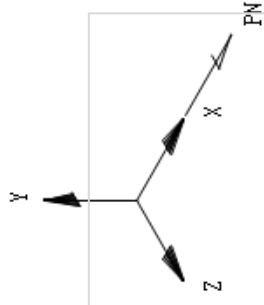
8次				
n次				

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。

代表的振動モード図 (1次)



図示

鳥瞰図

——*—*—*

代表的振動モード図 (2次)

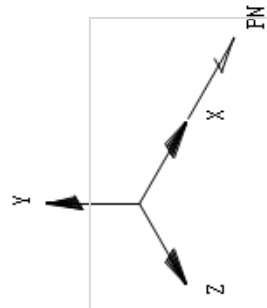


図 示

——*—*—*

鳥瞰図

代表的振動モード図 (3次)

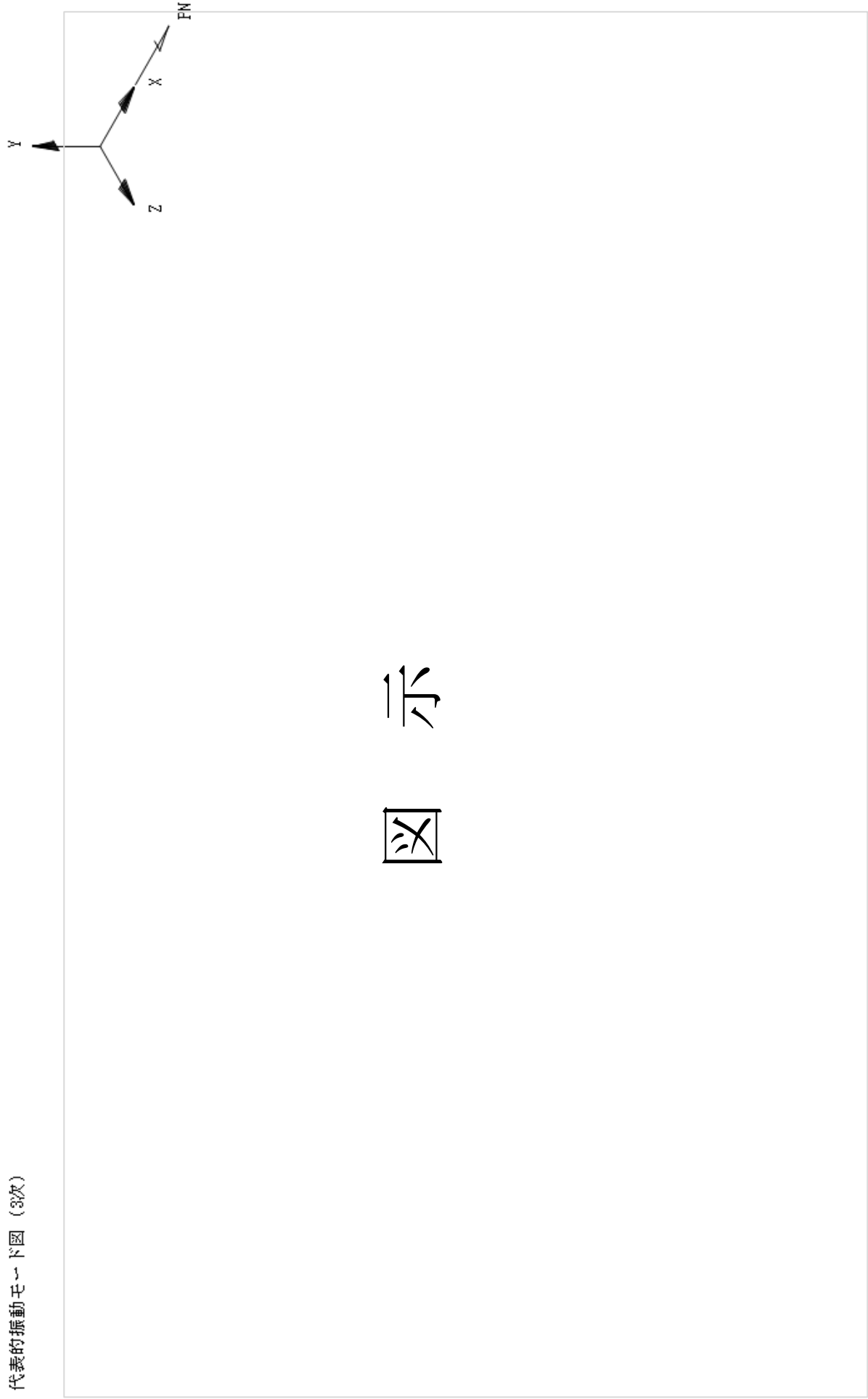


図 示

鳥瞰図

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 I 管

鳥瞰図	許容 応力 状態	最大 応力 評価点	配管 要素 名称	最大応力 区分	一次応力評価 (MPa)				一次+二次応力評価 (MPa)		疲労評価
					一次応力 $S_{prm}(S_d)$ $S_{prm}(S_s)$	許容応力 $2.25 S_m$ $3 S_m$	ねじり 応力 $S_t(S_d)$ $S_t(S_s)$	許容 応力 $0.55 S_m$ $0.73 S_m$	一次+二次 応力 $S_n(S_s)$	許容 応力 $3 S_m$	
	III _A S			$S_{prm}(S_d)$			—	—	—	—	—
	III _A S			$S_t(S_d)$	—	—	—	—	—	—	—
	IV _A S			$S_{prm}(S_s)$			—	—	—	—	—
	IV _A S			$S_t(S_s)$	—	—	—	—	—	—	—
	IV _A S			$S_n(S_s)$	—	—	—	—	—	—	—
	IV _A S			U+U S _s	—	—	—	—	—	—	—

下表に示すとおりねじりによる応力が許容応力状態Ⅲ_ASのとき0.55S_m、又は許容応力状態Ⅳ_ASのとき0.73S_mを超える評価点のうち曲げとねじりによる応力は許容値を満足している。

鳥瞰図	評価点	一次応力評価 (MPa)			
		ねじり応力 S _t (S _d) S _t (S _s)	許容応力 0.55S _m 0.73S _m	曲げとねじり応力 S _t +S _b (S _d) S _t +S _b (S _s)	許容応力 1.8S _m 2.4S _m

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

鳥瞰図	許容応力状態	最大応力評価点	最大応力区分	一次応力評価 (MPa)		一次+二次応力評価 (MPa)		疲労評価 疲労累積係数
				計算応力 $S_{pr m}(S d)$ $S_{pr m}(S s)$	許容応力 S_y^* $0.9 S_u$	計算応力 $S_n(S s)$	許容応力 $2 S_y$	
	III _A S IV _A S IV _A S		S _{pr m} (S d) S _{pr m} (S s) S _n (S s)			— — —	— — —	— — —

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 $1.2 S_H$ のうち大きい方の値とする。

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。

評価対象がない場合は、「-」を記載する。

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)
			V-2-1-12 「配管及び 支持構造物の耐震計算 について」 参照			

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 _x	F _y	F _z	M _x	M _y	M _z					

4.2.3 弁の動的機能維持評価結果

下表に示すとおり機能維持評価用加速度が機能確認済加速度以下又は計算応力が許容応力以下である。

弁番号	形式	要求機能	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 ($\times 9.8 \text{ m/s}^2$)		構造強度評価結果 (MPa)	
			水平	鉛直	水平	鉛直	計算応力	許容応力

評価対象がない場合は、「-」を記載する。

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、応力分類毎に裕度最小のモデルを選定して鳥瞰図、設計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 (クラス〇管)

No.	配管モデル	許容応力状態 III Δ S				許容応力状態 IV Δ S												
		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)	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	疲労係数

注記* : III Δ Sの一次+二次応力の許容値はIV Δ Sと同様であることから、地震荷重が大きいIV Δ 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

設計基準対象施設としての評価及び重大事故等対処設備としての評価ごとに中表紙を作成する。

図書番号に、設計基準対象施設は「(設)」を、重大事故等対処設備は「(重)」を記載する。

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	6
3.1	計算方法	6
3.2	荷重の組合せ及び許容応力状態	7
3.3	設計条件	8
3.4	材料及び許容応力	14
3.5	設計用地震力	15
4.	解析結果及び評価	16
4.1	固有周期及び設計震度	16
4.2	評価結果	22
4.2.1	管の応力評価結果	22
4.2.2	支持構造物評価結果	25
4.2.3	弁の動的機能維持評価結果	26
4.2.4	代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果	27

1. 概要

本計算書は、V-2-1-14「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、管、支持構造物及び弁が設計用地震力に対して十分な構造強度及び動的機能を有していることを説明するものである。

評価結果記載方法は、以下に示すとおりである。

当該システムの配管モデル数を記載する。

(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評価結果を解析モデル単位に記載する。また、全モデルのうち、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




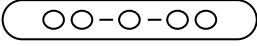


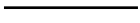
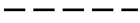


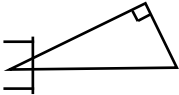
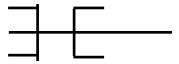

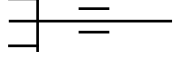
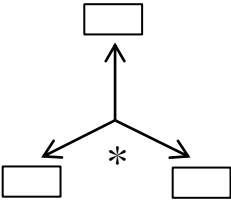

記号	内容
 (太線)	工事計画記載範囲の管のうち、本計算書記載範囲の管
 (細線)	工事計画記載範囲の管のうち、本系統の管であって他計算書記載範囲の管
 (破線)	工事計画記載範囲外の管又は工事計画記載範囲の管のうち、他系統の管であって系統の概略を示すために表記する管
	鳥瞰図番号
	アンカ

圖 示

○○○○○○○○系統略圖

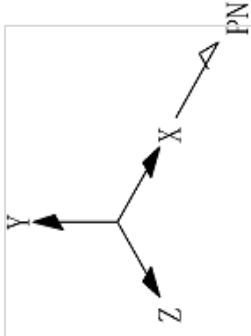
2.2 鳥瞰図

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
 (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 (本図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。スナッパについても同様とする。)
	スナッパ
	ハンガ
	リジットハンガ
	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。)

注1：鳥瞰図中の寸法の単位はmmである。

示 図



鳥瞰図

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、「〇〇〇」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、別紙「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 ^{*1}	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 ^{*5}
						—		
						—		
						—		
						—		
						—		
						—		

該当する設備分類のみ記載する。

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，「常設／防止」は常設耐震重要重大事故防止設備以外の常設重大事故防止設備
 「常設／防止（DB拡張）」は常設重大事故防止設備（設計基準拡張），「常設／緩和」は常設重大事故緩和設備，
 「常設／緩和（DB拡張）」は常設重大事故緩和設備（設計基準拡張）を示す。

*3：運転状態の添字Lは荷重，（L）は荷重が長期間作用している状態，（LL）は（L）より更に長期間荷重が作用している状態を示す。

*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。

重大事故等対処設備の評価時のみ記載する。

該当するもののみ記載する。

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 ****-**-*

管番号	対応する評価点	最高使用圧力 (MPa)	最高使用温度 (°C)	外径 (mm)	厚さ (mm)	材料	耐震重要度 分類	縦弾性係数 (MPa)

配管の付加質量

鳥瞰図 ****-**-*

質量	対応する評価点

フランジ部の質量

鳥瞰図 ****-**-*

質量	対応する評価点

弁部の寸法

鳥瞰図 ****-**-*

評価点	外径(mm)	厚さ(mm)	長さ(mm)	評価点	外径(mm)	厚さ(mm)	長さ(mm)

弁部の質量

鳥瞰図 ****-**-*

質量	対応する評価点	質量	対応する評価点

支持点及び貫通部ばね定数

鳥瞰図 ****-**-*

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

** 印は 斜め拘束を示す。 また、下段は方向余弦を示す。

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 _h

使用しない場合は、「-」を記載する。

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V-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V-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	建屋・構築物	標高	減衰定数(%)

配管系が設置されているレベルを包絡する設計用床応答曲線を用いる場合は、用いるすべての標高を記載する。標高の記載は1行に1個とし複数行を用いて記載する。

4. 解析結果及び評価
 4.1 固有周期及び設計震度

鳥瞰図 ****-**-*

適用する地震動等		S s		
モード	固有周期 (s)	応答水平震度*1		応答鉛直震度*1
		X方向	Z方向	Y方向
1次				
2次				
3次				

8次				
n次				
n+1次		---	---	---
動的震度*2				

注記*1：各モードの固有周期に対し，設計用床応答曲線より得られる震度を示す。

*2：S d又はS地震動に基づく設計用最大応答加速度より定めた震度を示す。

n次までは固有周期が0.050sより長いモード，n+1次は固有周期が0.050s以下のモードを示す。

各モードに対応する刺激係数

鳥瞰図 ****-**-*

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				

8次				
n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。

代表的振動モード図 (1次)

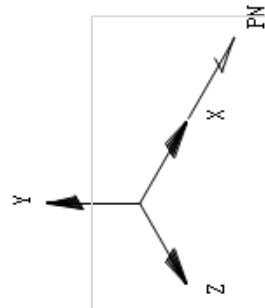


図 示

鳥瞰図

——*—*—*

代表的振動モード図 (2次)

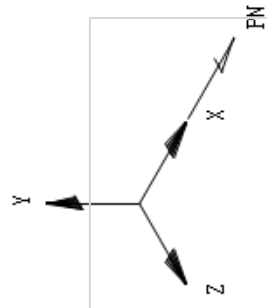


図 示

——*—*—*

鳥瞰図

代表的振動モード図 (3次)



図 示

鳥瞰図

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1管

鳥瞰図	許容応力状態	最大応力評価点	配管要素名称	最大応力区分	一次応力評価 (MPa)				一次+二次応力評価 (MPa)		疲労評価	
					一次応力 S _{pr m} (S s)	許容応力 3 S m	ねじり 応力 S _t (S s)	許容 応力 0.73 S m	一次+二次 応力 S _n (S s)	許容 応力 3 S m		疲労累積 係数 U+U S s
	V _A S			S _{pr m} (S s)								
	V _A S			S _t (S s)	—	—	—	—	—	—	—	—
	V _A S			S _n (S s)	—	—	—	—	—	—	—	—
	V _A S			U+U S s	—	—	—	—	—	—	—	—

下表に示すごとくねじりによる応力が許容応力状態 V_AS のとき 0.73 S_m を超える評価点のうち
 曲げとねじりによる応力は許容値を満足している。

鳥瞰図	評価点	一次応力評価 (MPa)			
		ねじり応力 S _t (S _s)	許容応力 0.73 S _m	曲げとねじり応力 S _t + S _b (S _s)	許容応力 2.4 S _m

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

鳥瞰図	許容応力状態	最大応力評価点	最大応力区分	一次応力評価 (MPa)		一次+二次応力評価 (MPa)		疲労評価
				計算応力 S _{pr m} (S s)	許容応力 0.9S _u	計算応力 S _n (S s)	許容応力 2S _y	
	V _A S		S _{pr m} (S s)					
	V _A S		S _n (S s)					

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。

評価対象がない場合は、「-」を記載する。

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)
			V-2-1-12 「配管及び 支持構造物の耐震計算 について」参照			

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 _x	F _y	F _z	M _x	M _y	M _z						

4.2.3 弁の動的機能維持評価結果

下表に示すとおり機能維持評価用加速度が機能確認済加速度以下又は計算応力が許容応力以下である。

弁番号	形式	要求機能	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 ($\times 9.8 \text{ m/s}^2$)		構造強度評価結果 (MPa)	
			水平	鉛直	水平	鉛直	計算応力	許容応力

評価対象がない場合は、「-」を記載する。

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余裕を算出し、応力分類毎に余裕最小のモデルを選定して鳥瞰図，設計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管であってクラス〇管）

No.	配管モデル	許容応力状態 VAS															
		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)	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			

2. 電気計装設備の固有周期についての補足説明資料

目次

1. 概要	1
2. 構造が同様な設備について	2

1. 概要

本資料は、電気計装設備の耐震計算書に記載した固有周期について補足するものである。

盤、計装ラック及び計器スタンションの固有周期は、V-2-1-14「計算書作成の方法 添付資料-7 計装ラックの耐震性についての計算書作成の基本方針」, 「添付資料-8 計器スタンションの耐震性についての計算書作成の基本方針」, 及び「添付資料-9 盤の耐震性についての計算書作成の基本方針」に記載された方針に基づき、以下を適用している。

「固有周期は、振動試験（自由振動試験又は加振試験）にて求める。なお、振動試験により固有周期が求められていない設備（盤、計装ラック等）については、構造が同様な振動特性を持つ設備に対する振動試験の結果より算定された固有周期を使用する。」

盤、計装ラック及び計器スタンション以外の設備のうち、検出器を架台や保持金具で基礎に取付けている設備についても振動試験にて固有周期を求め、振動試験により固有周期が求められていない設備については、構造が同様な振動特性を持つ設備に対する振動試験の結果より算定された固有周期を使用する。

構造が同様な設備に対する振動試験（自由振動試験又は加振試験）の結果算定された固有周期を使用して剛としている耐震計算書について主体構造別に分類し、構造が同様な設備について本資料で説明する。

2. 構造が同様な設備について

(1) 主体構造別の分類について

構造が同様な設備に対する振動試験の結果算定された固有周期を使用している設備の耐震計算書について、主体構造別に分類すると、表 2-1 のとおり分類される。

表2-1 構造が同様な設備の固有周期を使用している耐震計算書の分類

設備	主体構造
盤 (変圧器及び蓄電池を含む)	直立形 (鋼材及び鋼板を組み合わせた自立閉鎖型の制御盤)
	直立形 (鋼材及び鋼板を組み合わせた自立閉鎖型の電気盤)
	直立形 (変圧器)
	直立形 (鋼製架台に固定された密閉形クラッド式又は制御弁式据置鉛蓄電池)
	壁掛形 (鋼材及び鋼板を組み合わせた壁掛形の盤)
	ベンチ形 (鋼材及び鋼板を組み合わせたベンチ形の操作卓)
計装ラック	直立形 (鋼材及び鋼板を組み合わせた計装ラック)
	壁掛形 (鋼材及び鋼板を組み合わせた計装ラック)
計器スタンション (架台含む)	直立形 (鋼材及び鋼板を組み合わせた計器スタンション)
	壁掛形 (鋼材及び鋼板を組み合わせた計器スタンション)
その他の計器	基礎もしくは貫通部に固定

(2) 構造が同様な設備の類似性について

本資料において構造が同様な設備として振動試験の結果を示している設備は、すべて S クラス設備として固有周期 0.05 秒以下（以下「剛構造」という。）を満足できるよう、過去の実績も踏まえ以下を考慮した設計・製作を実施し、製作後の自由振動試験において固有周期が 0.05 秒以下（剛構造）であることを確認している。

- ①溶接点数の増加
- ②補強部材の増強
- ③厚いフレーム材の使用

構造が同様な設備に対する自由振動試験の結果算定された固有周期を使用している設備（盤、計装ラック等）は、主体構造の分類ごとにこれら剛構造での設計・製作実績のある設備のうち、概略寸法が近い設備と類似した設計とすることにより、剛構造で製作することが可能である。

なお、これら構造が同様な設備に対する振動試験の結果算定された固有周期を使用して剛構造としている設備については、製作後に振動試験を行い、剛構造で製作されていることを確認する。

構造が同様な設備に対する自由振動試験の結果算定された固有周期を使用している盤（変圧器、蓄電池含む）、計装ラック、計器スタンション及びその他の計器の構造が同様な設備の比較表を表 2-2～表 2-13 に整理する。また、構造が同様な設備の自由振動試験内容・結果について表 3-1～表 3-29 に示す。

また構造が同様な設備について加振試験の結果算定された固有周期を使用している設備と構造が同様な設備の比較表を表 2-14 に整理する。構造が同様な設備の加振試験内容・結果について表 3-30 に示す。

(3) 直立形設備の鉛直方向の固有周期について

直立形の電気計装設備（盤、計装ラック等）は鉛直方向に剛構造であることから、鉛直方向については過去の自由振動試験においても基本的に試験を実施していない。そのため、直立形設備については、表 2-1 に示す各主体構造の設備で参考として鉛直方向の固有周期を自由振動試験にて採取した以下の設備を鉛直方向の固有周期に対して構造が同様な設備とする。

① 盤（制御盤）

高压代替注水系制御盤（H11-P650）及び格納容器内水素モニタ盤（H12-P637）

② 盤（電気盤、変圧器及び蓄電池含む）

AM 用 MCC 7B-1A

③ 計装ラック

高压炉心注水系系統流量（H22-P033）

④ 計器スタンション

高压代替注水系系統流量（E61-FT-006）及び復水移送ポンプ吐出圧力（P13-PT-011B）

表 2-2 構造が同様な設備の自由振動試験結果から剛としている制御盤（直立形）の比較表

設備名 [耐震計算書番号]	概略仕様	構造が同様な設備						備考
		水平方向			鉛直方向			
		設備名	概略仕様	類似性	設備名	概略仕様	類似性	
ATWS 緩和設備制御盤 (H11-P654) [V-2-6-7-1(2)]	たて：1000mm 横：2400mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	高压代替注水系 制御盤 (H11-P650) 【表 3-1】	たて：1000mm 横：800mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の盤	高压代替注水系 制御盤 (H11-P650) 【表 3-1】	たて：1000mm 横：800mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の盤である高压代替注水系制 御盤を構造が同様な設備とす る。	—
安全系多重伝送盤 (H23-P001A-1~2, P001B-1~2, P001C-1) [V-2-6-7-3(2)]	たて：1600mm 横：975mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	高压代替注水系 制御盤 (H11-P650) 【表 3-1】	たて：1000mm 横：800mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の盤	高压代替注水系 制御盤 (H11-P650) 【表 3-1】	たて：1000mm 横：800mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の盤である高压代替注水系制 御盤を構造が同様な設備とす る。	—
安全系補助継電器盤 (H11-P652, P653) [V-2-6-7-3(3)]	たて：1000mm 横：800mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	—	—	—	高压代替注水系 制御盤 (H11-P650) 【表 3-1】	たて：1000mm 横：800mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の盤である高压代替注水系制 御盤を構造が同様な設備とす る。	水平方向は当該盤 の自由振動試験に よる。
ESF 盤 (H11-P662-1, P662-2) [V-2-6-7-4(1)]	たて：1000mm 横：4800mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	高压代替注水系 制御盤 (H11-P650) 【表 3-1】	たて：1000mm 横：800mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の盤	高压代替注水系 制御盤 (H11-P650) 【表 3-1】	たて：1000mm 横：800mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の盤である高压代替注水系制 御盤を構造が同様な設備とす る。	—
ESF 盤 (H11-P662-3) [V-2-6-7-4(1)]	たて：1000mm 横：3200mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	高压代替注水系 制御盤 (H11-P650) 【表 3-1】	たて：1000mm 横：800mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の盤	高压代替注水系 制御盤 (H11-P650) 【表 3-1】	たて：1000mm 横：800mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の盤である高压代替注水系制 御盤を構造が同様な設備とす る。	—

設備名 [耐震計算書番号]	概略仕様	構造が同様な設備						備考
		水平方向			鉛直方向			
		設備名	概略仕様	類似性	設備名	概略仕様	類似性	
安全保護系盤 (H11-P661-1~4) [V-2-6-7-4(2)]	たて：1000mm 横：2400mm 高さ：2300mm 質量：[]	高压代替注水系 制御盤 (H11-P650) 【表3-1】	たて：1000mm 横：800mm 高さ：2300mm 質量：[]	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の盤	高压代替注水系 制御盤 (H11-P650) 【表3-1】	たて：1000mm 横：800mm 高さ：2300mm 質量：[]	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の盤である高压代替注水系制 御盤を構造が同様な設備とす る。	—
原子炉系記録計盤 (H11-P614) [V-2-6-7-4(6)]	たて：1000mm 横：3200mm 高さ：2300mm 質量：[]	—	—	—	高压代替注水系 制御盤 (H11-P650) 【表3-1】	たて：1000mm 横：800mm 高さ：2300mm 質量：[]	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の盤である高压代替注水系制 御盤を構造が同様な設備とす る。	水平方向は当該盤 の自由振動試験に よる。
格納容器補助盤 (H11-P657) [V-2-6-7-4(7)]	たて：800mm 横：1000mm 高さ：2300mm 質量：[]	—	—	—	高压代替注水系 制御盤 (H11-P650) 【表3-1】	たて：1000mm 横：800mm 高さ：2300mm 質量：[]	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の盤である高压代替注水系制 御盤を構造が同様な設備とす る。	水平方向は当該盤 の自由振動試験に よる。
核計装系盤 (H11-P635-1~4) [V-2-6-7-4(13)]	たて：1000mm 横：1600mm 高さ：2300mm 質量：[]	高压代替注水系 制御盤 (H11-P650) 【表3-1】	たて：1000mm 横：800mm 高さ：2300mm 質量：[]	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の盤	高压代替注水系 制御盤 (H11-P650) 【表3-1】	たて：1000mm 横：800mm 高さ：2300mm 質量：[]	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の盤である高压代替注水系制 御盤を構造が同様な設備とす る。	—
安全系プロセス放射線 モニタ盤 (H11-P604-1, P604-2) [V-2-6-7-4(14)]	たて：1000mm 横：800mm 高さ：2300mm 質量：[]	高压代替注水系 制御盤 (H11-P650) 【表3-1】	たて：1000mm 横：800mm 高さ：2300mm 質量：[]	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の盤	高压代替注水系 制御盤 (H11-P650) 【表3-1】	たて：1000mm 横：800mm 高さ：2300mm 質量：[]	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の盤である高压代替注水系制 御盤を構造が同様な設備とす る。	—

設備名 [耐震計算書番号]	概略仕様	構造が同様な設備						備考
		水平方向			鉛直方向			
		設備名	概略仕様	類似性	設備名	概略仕様	類似性	
格納容器内雰囲気モニタ 盤 (H11-P638-1, P638-2) [V-2-6-7-4(15)]	たて：1000mm 横：1600mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	高圧代替注水系 制御盤 (H11-P650) 【表3-1】	たて：1000mm 横：800mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の盤	高圧代替注水系 制御盤 (H11-P650) 【表3-1】	たて：1000mm 横：800mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の盤である高圧代替注水系制 御盤を構造が同様な設備とす る。	—
事故時放射線モニタ盤 (H11-P609-1, P609-2) [V-2-6-7-4(17)]	たて：1000mm 横：800mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	高圧代替注水系 制御盤 (H11-P650) 【表3-1】	たて：1000mm 横：800mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の盤	高圧代替注水系 制御盤 (H11-P650) 【表3-1】	たて：1000mm 横：800mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の盤である高圧代替注水系制 御盤を構造が同様な設備とす る。	—
緊急時対策支援 システム伝送装置 (C91-P730) [V-2-6-7-6(1)]	たて：1000mm 横：1080mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	格納容器内水素 モニタ盤 (H12-P637) 【表3-2】	たて：800mm 横：1500mm 高さ：2100mm 質量： <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の盤	格納容器内水素 モニタ盤 (H12-P637) 【表3-2】	たて：800mm 横：1500mm 高さ：2100mm 質量： <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の盤である格納容器内水素モ ニタ盤を構造が同様な設備と する。	—
通信収容架2 [V-2-6-7-6(4)]	たて：1000mm 横：800mm 高さ：2000mm 質量：780kg	高圧代替注水系 制御盤 (H11-P650) 【表3-1】	たて：1000mm 横：800mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の盤	高圧代替注水系 制御盤 (H11-P650) 【表3-1】	たて：1000mm 横：800mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の盤である高圧代替注水系制 御盤を構造が同様な設備とす る。	—
データ伝送設備 (C91-P730) [V-2-6-7-7]	たて：1000mm 横：1080mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	格納容器内水素 モニタ盤 (H12-P637) 【表3-2】	たて：800mm 横：1500mm 高さ：2100mm 質量： <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の盤	格納容器内水素 モニタ盤 (H12-P637) 【表3-2】	たて：800mm 横：1500mm 高さ：2100mm 質量： <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の盤である格納容器内水素モ ニタ盤を構造が同様な設備と する。	—

設備名 [耐震計算書番号]	概略仕様	構造が同様な設備						備考
		水平方向			鉛直方向			
		設備名	概略仕様	類似性	設備名	概略仕様	類似性	
通信収容架 A [V-2-6-7-15(4)]	たて：1000mm 横：800mm 高さ：2000mm 質量：840kg	高圧代替注水系 制御盤 (H11-P650) 【表 3-1】	たて：1000mm 横：800mm 高さ：2300mm 質量 <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の盤	高圧代替注水系 制御盤 (H11-P650) 【表 3-1】	たて：1000mm 横：800mm 高さ：2300mm 質量 <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の盤である高圧代替注水系制 御盤を構造が同様な設備とす る。	—
通信収容架 B [V-2-6-7-15(4)]	たて：1000mm 横：800mm 高さ：2000mm 質量：780kg	高圧代替注水系 制御盤 (H11-P650) 【表 3-1】	たて：1000mm 横：800mm 高さ：2300mm 質量 <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の盤	高圧代替注水系 制御盤 (H11-P650) 【表 3-1】	たて：1000mm 横：800mm 高さ：2300mm 質量 <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の盤である高圧代替注水系制 御盤を構造が同様な設備とす る。	—
通信端末収容台① [V-2-6-7-15(5)]	たて：840mm 横：780mm 高さ：1289mm 質量：230kg	高圧代替注水系 制御盤 (H11-P650) 【表 3-1】	たて：1000mm 横：800mm 高さ：2300mm 質量 <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の盤	高圧代替注水系 制御盤 (H11-P650) 【表 3-1】	たて：1000mm 横：800mm 高さ：2300mm 質量 <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の盤である高圧代替注水系制 御盤を構造が同様な設備とす る。	—
通信端末収容台② [V-2-6-7-15(5)]	たて：840mm 横：780mm 高さ：1289mm 質量：190kg	高圧代替注水系 制御盤 (H11-P650) 【表 3-1】	たて：1000mm 横：800mm 高さ：2300mm 質量 <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の盤	高圧代替注水系 制御盤 (H11-P650) 【表 3-1】	たて：1000mm 横：800mm 高さ：2300mm 質量 <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の盤である高圧代替注水系制 御盤を構造が同様な設備とす る。	—

表 2-3 構造が同様な設備の自由振動試験結果から剛としている電気盤（直立形）の比較表

設備名 [耐震計算書番号]	概略仕様	構造が同様な設備						備考
		水平方向			鉛直方向			
		設備名	概略仕様	類似性	設備名	概略仕様	類似性	
バイタル交流電源装置 7A [V-2-10-1-1]	たて：1300mm 横：5000mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	—	—	—	AM用MCC 7B-1A 【表3-3】	たて：685mm 横：3600mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛構造であることから、直立形の盤であるAM用MCC 7B-1Aを構造が同様な設備とする。	水平方向は当該盤の自由振動試験による。
バイタル交流電源装置 7B [V-2-10-1-1]	たて：1300mm 横：5000mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	バイタル交流電源装置 7A 【表3-4】	たて：1300mm 横：5000mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	Sクラス設備として設計し、概略寸法が類似した直立形の盤	AM用MCC 7B-1A 【表3-3】	たて：685mm 横：3600mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛構造であることから、直立形の盤であるAM用MCC 7B-1Aを構造が同様な設備とする。	—
バイタル交流電源装置 7C [V-2-10-1-1]	たて：1300mm 横：5000mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	バイタル交流電源装置 7A 【表3-4】	たて：1300mm 横：5000mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	Sクラス設備として設計し、概略寸法が類似した直立形の盤	AM用MCC 7B-1A 【表3-3】	たて：685mm 横：3600mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛構造であることから、直立形の盤であるAM用MCC 7B-1Aを構造が同様な設備とする。	—
バイタル交流電源装置 7D [V-2-10-1-1]	たて：1300mm 横：5000mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	バイタル交流電源装置 7A 【表3-4】	たて：1300mm 横：5000mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	Sクラス設備として設計し、概略寸法が類似した直立形の盤	AM用MCC 7B-1A 【表3-3】	たて：685mm 横：3600mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛構造であることから、直立形の盤であるAM用MCC 7B-1Aを構造が同様な設備とする。	—
非常用ディーゼル発電機 7A 制御盤(1) [V-2-10-1-2-1-8]	たて：1600mm 横：5300mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	—	—	—	AM用MCC 7B-1A 【表3-3】	たて：685mm 横：3600mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛構造であることから、直立形の盤であるAM用MCC 7B-1Aを構造が同様な設備とする。	水平方向は当該盤の自由振動試験による。

設備名 [耐震計算書番号]	概略仕様	構造が同様な設備						備考
		水平方向			鉛直方向			
		設備名	概略仕様	類似性	設備名	概略仕様	類似性	
非常用ディーゼル 発電機 7B 制御盤(1) [V-2-10-1-2-1-8]	たて：1600mm 横：5300mm 高さ：2300mm 質量：[]	非常用 ディーゼル発電 機 7A 制御盤(1) 【表 3-5】	たて：1600mm 横：5300mm 高さ：2300mm 質量：[]	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の盤	AM用 MCC 7B-1A 【表 3-3】	たて：685mm 横：3600mm 高さ：2300mm 質量：[]	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の盤である AM用 MCC 7B-1A を 構造が同様な設備とする。	—
非常用ディーゼル 発電機 7C 制御盤(1) [V-2-10-1-2-1-8]	たて：1600mm 横：5300mm 高さ：2300mm 質量：[]	非常用 ディーゼル発電 機 7A 制御盤(1) 【表 3-5】	たて：1600mm 横：5300mm 高さ：2300mm 質量：[]	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の盤	AM用 MCC 7B-1A 【表 3-3】	たて：685mm 横：3600mm 高さ：2300mm 質量：[]	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の盤である AM用 MCC 7B-1A を 構造が同様な設備とする。	—
非常用ディーゼル 発電機 7A 制御盤(2) [V-2-10-1-2-1-8]	たて：1900mm 横：5800mm 高さ：2300mm 質量：[]	—	—	—	AM用 MCC 7B-1A 【表 3-3】	たて：685mm 横：3600mm 高さ：2300mm 質量：[]	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の盤である AM用 MCC 7B-1A を 構造が同様な設備とする。	水平方向は当該盤 の自由振動試験に よる。
非常用ディーゼル 発電機 7B 制御盤(2) [V-2-10-1-2-1-8]	たて：1900mm 横：5800mm 高さ：2300mm 質量：[]	非常用 ディーゼル発電 機 7A 制御盤(2) 【表 3-6】	たて：1900mm 横：5800mm 高さ：2300mm 質量：[]	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の盤	AM用 MCC 7B-1A 【表 3-3】	たて：685mm 横：3600mm 高さ：2300mm 質量：[]	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の盤である AM用 MCC 7B-1A を 構造が同様な設備とする。	—
非常用ディーゼル 発電機 7C 制御盤(2) [V-2-10-1-2-1-8]	たて：1900mm 横：5800mm 高さ：2300mm 質量：[]	非常用 ディーゼル発電 機 7A 制御盤(2) 【表 3-6】	たて：1900mm 横：5800mm 高さ：2300mm 質量：[]	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の盤	AM用 MCC 7B-1A 【表 3-3】	たて：685mm 横：3600mm 高さ：2300mm 質量：[]	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の盤である AM用 MCC 7B-1A を 構造が同様な設備とする。	—

設備名 [耐震計算書番号]	概略仕様	構造が同様な設備						備考
		水平方向			鉛直方向			
		設備名	概略仕様	類似性	設備名	概略仕様	類似性	
緊急用電源切替箱 接続装置 7A [V-2-10-1-4-3]	たて：1100mm 横：790mm 高さ：2000mm 質量：[]	緊急用 電源切替箱 接続装置 7B 【表 3-7】	たて：1500mm 横：1400mm 高さ：2000mm 質量：[]	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の盤	AM用 MCC 7B-1A 【表 3-3】	たて：685mm 横：3600mm 高さ：2300mm 質量：[]	直立形の設備は鉛直方向に剛構造であることから、直立形の盤である AM用 MCC 7B-1A を構造が同様な設備とする。	—
AM用 MCC 7B-1D [V-2-10-1-4-5]	たて：685mm 横：2100mm 高さ：2300mm 質量：[]	AM用 MCC 7B-1B 【表 3-8】	たて：685mm 横：2100mm 高さ：2300mm 質量：[]	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の盤	AM用 MCC 7B-1A 【表 3-3】	たて：685mm 横：3600mm 高さ：2300mm 質量：[]	直立形の設備は鉛直方向に剛構造であることから、直立形の盤である AM用 MCC 7B-1A を構造が同様な設備とする。	—
AM用操作盤 7A [V-2-10-1-4-7]	たて：1000mm 横：800mm 高さ：2000mm 質量：[]	—	—	—	AM用 MCC 7B-1A 【表 3-3】	たて：685mm 横：3600mm 高さ：2300mm 質量：[]	直立形の設備は鉛直方向に剛構造であることから、直立形の盤である AM用 MCC 7B-1A を構造が同様な設備とする。	水平方向は当該盤の自由振動試験による。
メタルクラッド 開閉装置 7C [V-2-10-1-4-8]	たて：2740mm 横：6000mm 高さ：2300mm 質量：[]	—	—	—	AM用 MCC 7B-1A 【表 3-3】	たて：685mm 横：3600mm 高さ：2300mm 質量：[]	直立形の設備は鉛直方向に剛構造であることから、直立形の盤である AM用 MCC 7B-1A を構造が同様な設備とする。	水平方向は当該盤の自由振動試験による。
メタルクラッド 開閉装置 7D [V-2-10-1-4-8]	たて：2740mm 横：6000mm 高さ：2300mm 質量：[]	—	—	—	AM用 MCC 7B-1A 【表 3-3】	たて：685mm 横：3600mm 高さ：2300mm 質量：[]	直立形の設備は鉛直方向に剛構造であることから、直立形の盤である AM用 MCC 7B-1A を構造が同様な設備とする。	水平方向は当該盤の自由振動試験による。

設備名 [耐震計算書番号]	概略仕様	構造が同様な設備						備考
		水平方向			鉛直方向			
		設備名	概略仕様	類似性	設備名	概略仕様	類似性	
メタルクラッド 開閉装置 7E [V-2-10-1-4-8]	たて：2740mm 横：6000mm 高さ：2300mm 質量：[]	—	—	—	AM用 MCC 7B-1A 【表 3-3】	たて：685mm 横：3600mm 高さ：2300mm 質量：[]	直立形の設備は鉛直方向に剛構造であることから、直立形の盤である AM用 MCC 7B-1A を構造が同様な設備とする。	水平方向は当該盤の自由振動試験による。
パワーセンタ 7C-1 [V-2-10-1-4-9]	たて：2140mm 横：10800mm 高さ：2300mm 質量：[]	—	—	—	AM用 MCC 7B-1A 【表 3-3】	たて：685mm 横：3600mm 高さ：2300mm 質量：[]	直立形の設備は鉛直方向に剛構造であることから、直立形の盤である AM用 MCC 7B-1A を構造が同様な設備とする。	水平方向は当該盤の自由振動試験による。
パワーセンタ 7D-1 [V-2-10-1-4-9]	たて：2140mm 横：9200mm 高さ：2300mm 質量：[]	パワーセンタ 7C-1 【表 3-9】	たて：2140mm 横：10800mm 高さ：2300mm 質量：[]	Sクラス設備として設計し、概略寸法が類似した直立形の盤	AM用 MCC 7B-1A 【表 3-3】	たて：685mm 横：3600mm 高さ：2300mm 質量：[]	直立形の設備は鉛直方向に剛構造であることから、直立形の盤である AM用 MCC 7B-1A を構造が同様な設備とする。	—
パワーセンタ 7E-1 [V-2-10-1-4-9]	たて：2140mm 横：7100mm 高さ：2300mm 質量：[]	パワーセンタ 7C-1 【表 3-9】	たて：2140mm 横：10800mm 高さ：2300mm 質量：[]	Sクラス設備として設計し、概略寸法が類似した直立形の盤	AM用 MCC 7B-1A 【表 3-3】	たて：685mm 横：3600mm 高さ：2300mm 質量：[]	直立形の設備は鉛直方向に剛構造であることから、直立形の盤である AM用 MCC 7B-1A を構造が同様な設備とする。	—
パワーセンタ 7C-2 [V-2-10-1-4-9]	たて：2140mm 横：6300mm 高さ：2300mm 質量：[]	パワーセンタ 7C-1 【表 3-9】	たて：2140mm 横：10800mm 高さ：2300mm 質量：[]	Sクラス設備として設計し、概略寸法が類似した直立形の盤	AM用 MCC 7B-1A 【表 3-3】	たて：685mm 横：3600mm 高さ：2300mm 質量：[]	直立形の設備は鉛直方向に剛構造であることから、直立形の盤である AM用 MCC 7B-1A を構造が同様な設備とする。	—

設備名 [耐震計算書番号]	概略仕様	構造が同様な設備					備考	
		水平方向			鉛直方向			
		設備名	概略仕様	類似性	設備名	概略仕様		類似性
パワーセンタ 7D-2 [V-2-10-1-4-9]	たて：2140mm 横：6300mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	パワーセンタ 7C-1 【表 3-9】	たて：2140mm 横：10800mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の盤	AM用 MCC 7B-1A 【表 3-3】	たて：685mm 横：3600mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の盤である AM用 MCC 7B-1A を 構造が同様な設備とする。	—
パワーセンタ 7E-2 [V-2-10-1-4-9]	たて：2140mm 横：6300mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	パワーセンタ 7C-1 【表 3-9】	たて：2140mm 横：10800mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の盤	AM用 MCC 7B-1A 【表 3-3】	たて：685mm 横：3600mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の盤である AM用 MCC 7B-1A を 構造が同様な設備とする。	—
モータコントロール センタ 7C-1-1 [V-2-10-1-4-10]	たて：700mm 横：6900mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	—	—	—	AM用 MCC 7B-1A 【表 3-3】	たて：685mm 横：3600mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の盤である AM用 MCC 7B-1A を 構造が同様な設備とする。	水平方向は当該盤 の自由振動試験に よる。
モータコントロール センタ 7C-1-2 [V-2-10-1-4-10]	たて：700mm 横：6900mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	モータ コントロール センタ 7C-1-1 【表 3-10】	たて：700mm 横：6900mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の盤	AM用 MCC 7B-1A 【表 3-3】	たて：685mm 横：3600mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の盤である AM用 MCC 7B-1A を 構造が同様な設備とする。	—
モータコントロール センタ 7C-1-3 [V-2-10-1-4-10]	たて：700mm 横：8700mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	モータ コントロール センタ 7C-1-1 【表 3-10】	たて：700mm 横：6900mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の盤	AM用 MCC 7B-1A 【表 3-3】	たて：685mm 横：3600mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の盤である AM用 MCC 7B-1A を 構造が同様な設備とする。	—

設備名 [耐震計算書番号]	概略仕様	構造が同様な設備					備考	
		水平方向			鉛直方向			
		設備名	概略仕様	類似性	設備名	概略仕様		類似性
モータコントロール センタ 7C-1-4 [V-2-10-1-4-10]	たて： 700mm 横： 4500mm 高さ： 2300mm 質量： <input type="text"/>	モータ コントロール センタ 7C-1-1 【表 3-10】	たて： 700mm 横： 6900mm 高さ： 2300mm 質量： <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の盤	AM用 MCC 7B-1A 【表 3-3】	たて： 685mm 横： 3600mm 高さ： 2300mm 質量： <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の盤である AM用 MCC 7B-1A を 構造が同様な設備とする。	—
モータコントロール センタ 7C-1-6 [V-2-10-1-4-10]	たて： 700mm 横： 4500mm 高さ： 2300mm 質量： <input type="text"/>	モータ コントロール センタ 7C-1-1 【表 3-10】	たて： 700mm 横： 6900mm 高さ： 2300mm 質量： <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の盤	AM用 MCC 7B-1A 【表 3-3】	たて： 685mm 横： 3600mm 高さ： 2300mm 質量： <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の盤である AM用 MCC 7B-1A を 構造が同様な設備とする。	—
モータコントロール センタ 7C-1-7 [V-2-10-1-4-10]	たて： 700mm 横： 3300mm 高さ： 2300mm 質量： <input type="text"/>	モータ コントロール センタ 7C-1-1 【表 3-10】	たて： 700mm 横： 6900mm 高さ： 2300mm 質量： <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の盤	AM用 MCC 7B-1A 【表 3-3】	たて： 685mm 横： 3600mm 高さ： 2300mm 質量： <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の盤である AM用 MCC 7B-1A を 構造が同様な設備とする。	—
モータコントロール センタ 7D-1-1 [V-2-10-1-4-10]	たて： 700mm 横： 6900mm 高さ： 2300mm 質量： <input type="text"/>	モータ コントロール センタ 7C-1-1 【表 3-10】	たて： 700mm 横： 6900mm 高さ： 2300mm 質量： <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の盤	AM用 MCC 7B-1A 【表 3-3】	たて： 685mm 横： 3600mm 高さ： 2300mm 質量： <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の盤である AM用 MCC 7B-1A を 構造が同様な設備とする。	—
モータコントロール センタ 7D-1-2 [V-2-10-1-4-10]	たて： 700mm 横： 6900mm 高さ： 2300mm 質量： <input type="text"/>	モータ コントロール センタ 7C-1-1 【表 3-10】	たて： 700mm 横： 6900mm 高さ： 2300mm 質量： <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の盤	AM用 MCC 7B-1A 【表 3-3】	たて： 685mm 横： 3600mm 高さ： 2300mm 質量： <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の盤である AM用 MCC 7B-1A を 構造が同様な設備とする。	—

設備名 [耐震計算書番号]	概略仕様	構造が同様な設備						備考
		水平方向			鉛直方向			
		設備名	概略仕様	類似性	設備名	概略仕様	類似性	
モータコントロール センタ 7D-1-3 [V-2-10-1-4-10]	たて： 700mm 横： 7500mm 高さ： 2300mm 質量： <input type="text"/>	モータ コントロール センタ 7C-1-1 【表 3-10】	たて： 700mm 横： 6900mm 高さ： 2300mm 質量： <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の盤	AM用 MCC 7B-1A 【表 3-3】	たて： 685mm 横： 3600mm 高さ： 2300mm 質量： <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の盤である AM用 MCC 7B-1A を 構造が同様な設備とする。	—
モータコントロール センタ 7D-1-4 [V-2-10-1-4-10]	たて： 700mm 横： 4500mm 高さ： 2300mm 質量： <input type="text"/>	モータ コントロール センタ 7C-1-1 【表 3-10】	たて： 700mm 横： 6900mm 高さ： 2300mm 質量： <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の盤	AM用 MCC 7B-1A 【表 3-3】	たて： 685mm 横： 3600mm 高さ： 2300mm 質量： <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の盤である AM用 MCC 7B-1A を 構造が同様な設備とする。	—
モータコントロール センタ 7D-1-6 [V-2-10-1-4-10]	たて： 700mm 横： 3900mm 高さ： 2300mm 質量： <input type="text"/>	モータ コントロール センタ 7C-1-1 【表 3-10】	たて： 700mm 横： 6900mm 高さ： 2300mm 質量： <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の盤	AM用 MCC 7B-1A 【表 3-3】	たて： 685mm 横： 3600mm 高さ： 2300mm 質量： <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の盤である AM用 MCC 7B-1A を 構造が同様な設備とする。	—
モータコントロール センタ 7D-1-7 [V-2-10-1-4-10]	たて： 700mm 横： 2700mm 高さ： 2300mm 質量： <input type="text"/>	モータ コントロール センタ 7C-1-1 【表 3-10】	たて： 700mm 横： 6900mm 高さ： 2300mm 質量： <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の盤	AM用 MCC 7B-1A 【表 3-3】	たて： 685mm 横： 3600mm 高さ： 2300mm 質量： <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の盤である AM用 MCC 7B-1A を 構造が同様な設備とする。	—
モータコントロール センタ 7E-1-1A [V-2-10-1-4-10]	たて： 700mm 横： 4200mm 高さ： 2300mm 質量： <input type="text"/>	モータ コントロール センタ 7C-1-1 【表 3-10】	たて： 700mm 横： 6900mm 高さ： 2300mm 質量： <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の盤	AM用 MCC 7B-1A 【表 3-3】	たて： 685mm 横： 3600mm 高さ： 2300mm 質量： <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の盤である AM用 MCC 7B-1A を 構造が同様な設備とする。	—

設備名 [耐震計算書番号]	概略仕様	構造が同様な設備						備考
		水平方向			鉛直方向			
		設備名	概略仕様	類似性	設備名	概略仕様	類似性	
モータコントロール センタ 7E-1-1B [V-2-10-1-4-10]	たて： 700mm 横： 4500mm 高さ： 2300mm 質量： <input type="text"/>	モータ コントロール センタ 7C-1-1 【表 3-10】	たて： 700mm 横： 6900mm 高さ： 2300mm 質量： <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の盤	AM用 MCC 7B-1A 【表 3-3】	たて： 685mm 横： 3600mm 高さ： 2300mm 質量： <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の盤である AM用 MCC 7B-1A を 構造が同様な設備とする。	—
モータコントロール センタ 7E-1-2 [V-2-10-1-4-10]	たて： 700mm 横： 5100mm 高さ： 2300mm 質量： <input type="text"/>	モータ コントロール センタ 7C-1-1 【表 3-10】	たて： 700mm 横： 6900mm 高さ： 2300mm 質量： <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の盤	AM用 MCC 7B-1A 【表 3-3】	たて： 685mm 横： 3600mm 高さ： 2300mm 質量： <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の盤である AM用 MCC 7B-1A を 構造が同様な設備とする。	—
モータコントロール センタ 7E-1-3 [V-2-10-1-4-10]	たて： 700mm 横： 3900mm 高さ： 2300mm 質量： <input type="text"/>	モータ コントロール センタ 7C-1-1 【表 3-10】	たて： 700mm 横： 6900mm 高さ： 2300mm 質量： <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の盤	AM用 MCC 7B-1A 【表 3-3】	たて： 685mm 横： 3600mm 高さ： 2300mm 質量： <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の盤である AM用 MCC 7B-1A を 構造が同様な設備とする。	—
モータコントロール センタ 7C-2-1 [V-2-10-1-4-10]	たて： 550mm 横： 2100mm 高さ： 2400mm 質量： <input type="text"/>	—	—	—	AM用 MCC 7B-1A 【表 3-3】	たて： 685mm 横： 3600mm 高さ： 2300mm 質量： <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の盤である AM用 MCC 7B-1A を 構造が同様な設備とする。	水平方向は当該盤 の自由振動試験に よる。
モータコントロール センタ 7D-2-1 [V-2-10-1-4-10]	たて： 550mm 横： 2100mm 高さ： 2400mm 質量： <input type="text"/>	モータ コントロール センタ 7C-2-1 【表 3-11】	たて： 550mm 横： 2100mm 高さ： 2400mm 質量： <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の盤	AM用 MCC 7B-1A 【表 3-3】	たて： 685mm 横： 3600mm 高さ： 2300mm 質量： <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の盤である AM用 MCC 7B-1A を 構造が同様な設備とする。	—

設備名 [耐震計算書番号]	概略仕様	構造が同様な設備						備考
		水平方向			鉛直方向			
		設備名	概略仕様	類似性	設備名	概略仕様	類似性	
モータコントロール センタ 7E-2-1 [V-2-10-1-4-10]	たて： 550mm 横： 2100mm 高さ： 2400mm 質量： <input type="text"/>	モータ コントロール センタ 7C-2-1 【表 3-11】	たて： 550mm 横： 2100mm 高さ： 2400mm 質量： <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の盤	AM用 MCC 7B-1A 【表 3-3】	たて： 685mm 横： 3600mm 高さ： 2300mm 質量： <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の盤である AM用 MCC 7B-1A を 構造が同様な設備とする。	—
直流 125V 充電器 7A [V-2-10-1-4-14]	たて： 1800mm 横： 3200mm 高さ： 2300mm 質量： <input type="text"/>	—	—	—	AM用 MCC 7B-1A 【表 3-3】	たて： 685mm 横： 3600mm 高さ： 2300mm 質量： <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の盤である AM用 MCC 7B-1A を 構造が同様な設備とする。	水平方向は当該盤 の自由振動試験に よる。
直流 125V 充電器 7B [V-2-10-1-4-14]	たて： 1800mm 横： 3200mm 高さ： 2300mm 質量： <input type="text"/>	直流 125V 充電器 7A 【表 3-12】	たて： 1800mm 横： 3200mm 高さ： 2300mm 質量： <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の盤	AM用 MCC 7B-1A 【表 3-3】	たて： 685mm 横： 3600mm 高さ： 2300mm 質量： <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の盤である AM用 MCC 7B-1A を 構造が同様な設備とする。	—
直流 125V 充電器 7C [V-2-10-1-4-14]	たて： 1800mm 横： 3200mm 高さ： 2300mm 質量： <input type="text"/>	直流 125V 充電器 7A 【表 3-12】	たて： 1800mm 横： 3200mm 高さ： 2300mm 質量： <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の盤	AM用 MCC 7B-1A 【表 3-3】	たて： 685mm 横： 3600mm 高さ： 2300mm 質量： <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の盤である AM用 MCC 7B-1A を 構造が同様な設備とする。	—
直流 125V 充電器 7D [V-2-10-1-4-14]	たて： 1800mm 横： 2800mm 高さ： 2300mm 質量： <input type="text"/>	直流 125V 充電器 7A 【表 3-12】	たて： 1800mm 横： 3200mm 高さ： 2300mm 質量： <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の盤	AM用 MCC 7B-1A 【表 3-3】	たて： 685mm 横： 3600mm 高さ： 2300mm 質量： <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の盤である AM用 MCC 7B-1A を 構造が同様な設備とする。	—

設備名 [耐震計算書番号]	概略仕様	構造が同様な設備					備考	
		水平方向			鉛直方向			
		設備名	概略仕様	類似性	設備名	概略仕様		類似性
直流 125V 主母線盤 7A [V-2-10-1-4-15]	たて： 700mm 横： 3600mm 高さ： 2300mm 質量： <input type="text"/>	—	—	—	AM 用 MCC 7B-1A 【表 3-3】	たて： 685mm 横： 3600mm 高さ： 2300mm 質量： <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛構造であることから、直立形の盤である AM 用 MCC 7B-1A を構造が同様な設備とする。	水平方向は当該盤の自由振動試験による。
直流 125V 主母線盤 7B [V-2-10-1-4-15]	たて： 700mm 横： 3600mm 高さ： 2300mm 質量： <input type="text"/>	直流 125V 主母線盤 7A 【表 3-13】	たて： 700mm 横： 3600mm 高さ： 2300mm 質量： <input type="text"/>	S クラス設備として設計し、概略寸法が類似した直立形の盤	AM 用 MCC 7B-1A 【表 3-3】	たて： 685mm 横： 3600mm 高さ： 2300mm 質量： <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛構造であることから、直立形の盤である AM 用 MCC 7B-1A を構造が同様な設備とする。	—
直流 125V 主母線盤 7C [V-2-10-1-4-15]	たて： 700mm 横： 3000mm 高さ： 2300mm 質量： <input type="text"/>	直流 125V 主母線盤 7A 【表 3-13】	たて： 700mm 横： 3600mm 高さ： 2300mm 質量： <input type="text"/>	S クラス設備として設計し、概略寸法が類似した直立形の盤	AM 用 MCC 7B-1A 【表 3-3】	たて： 685mm 横： 3600mm 高さ： 2300mm 質量： <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛構造であることから、直立形の盤である AM 用 MCC 7B-1A を構造が同様な設備とする。	—
直流 125V 主母線盤 7D [V-2-10-1-4-15]	たて： 700mm 横： 1200mm 高さ： 2300mm 質量： <input type="text"/>	直流 125V 主母線盤 7A 【表 3-13】	たて： 700mm 横： 3600mm 高さ： 2300mm 質量： <input type="text"/>	S クラス設備として設計し、概略寸法が類似した直立形の盤	AM 用 MCC 7B-1A 【表 3-3】	たて： 685mm 横： 3600mm 高さ： 2300mm 質量： <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛構造であることから、直立形の盤である AM 用 MCC 7B-1A を構造が同様な設備とする。	—

表 2-4 構造が同様な設備の自由振動試験結果から剛としている変圧器（直立形）の比較表

設備名 [耐震計算書番号]	概略仕様	構造が同様な設備						備考
		水平方向			鉛直方向			
		設備名	概略仕様	類似性	設備名	概略仕様	類似性	
動力変圧器 (パワーセンタ 7C-1) [V-2-10-1-4-11]	たて：1640mm 横：3000mm 高さ：2100mm 質量： <input type="text"/>	—	—	—	AM用 MCC 7B-1A 【表 3-3】	たて：685mm 横：3600mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛構造であることから、直立形の盤である AM 用 MCC 7B-1A を構造が同様な設備とする。	水平方向は当該変圧器の自由振動試験による。
動力変圧器 (パワーセンタ 7D-1) [V-2-10-1-4-11]	たて：1640mm 横：3000mm 高さ：2100mm 質量： <input type="text"/>	動力変圧器 (パワーセンタ 7C-1) 【表 3-14】	たて：1640mm 横：3000mm 高さ：2100mm 質量： <input type="text"/>	S クラス設備として設計し、概略寸法が類似した直立形の変圧器	AM用 MCC 7B-1A 【表 3-3】	たて：685mm 横：3600mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛構造であることから、直立形の盤である AM 用 MCC 7B-1A を構造が同様な設備とする。	—
動力変圧器 (パワーセンタ 7E-1) [V-2-10-1-4-11]	たて：1640mm 横：2700mm 高さ：2100mm 質量： <input type="text"/>	動力変圧器 (パワーセンタ 7D-2) 【表 3-15】	たて：1640mm 横：2700mm 高さ：2100mm 質量： <input type="text"/>	S クラス設備として設計し、概略寸法が類似した直立形の変圧器	AM用 MCC 7B-1A 【表 3-3】	たて：685mm 横：3600mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛構造であることから、直立形の盤である AM 用 MCC 7B-1A を構造が同様な設備とする。	—
動力変圧器 (パワーセンタ 7C-2) [V-2-10-1-4-11]	たて：1640mm 横：2700mm 高さ：2100mm 質量： <input type="text"/>	動力変圧器 (パワーセンタ 7D-2) 【表 3-15】	たて：1640mm 横：3000mm 高さ：2100mm 質量： <input type="text"/>	S クラス設備として設計し、概略寸法が類似した直立形の変圧器	AM用 MCC 7B-1A 【表 3-3】	たて：685mm 横：3600mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛構造であることから、直立形の盤である AM 用 MCC 7B-1A を構造が同様な設備とする。	—

設備名 [耐震計算書番号]	概略仕様	構造が同様な設備						備考
		水平方向			鉛直方向			
		設備名	概略仕様	類似性	設備名	概略仕様	類似性	
動力変圧器 (パワーセンタ 7D-2) [V-2-10-1-4-11]	たて：1640mm 横：2700mm 高さ：2100mm 質量： <input type="text"/>	—	—	—	AM用 MCC 7B-1A 【表 3-3】	たて：685mm 横：3600mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛構造であることから、直立形の盤である AM 用 MCC 7B-1A を構造が同様な設備とする。	水平方向は当該変圧器の自由振動試験による。
動力変圧器 (パワーセンタ 7E-2) [V-2-10-1-4-11]	たて：1640mm 横：2700mm 高さ：2100mm 質量： <input type="text"/>	動力変圧器 (パワーセンタ 7D-2) 【表 3-15】	たて：1640mm 横：2700mm 高さ：2100mm 質量： <input type="text"/>	S クラス設備として設計し、概略寸法が類似した直立形の変圧器	AM用 MCC 7B-1A 【表 3-3】	たて：685mm 横：3600mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛構造であることから、直立形の盤である AM 用 MCC 7B-1A を構造が同様な設備とする。	—

表 2-5 構造が同様な設備の自由振動試験結果から剛としている蓄電池(直立形)の比較表

設備名 [耐震計算書番号]	概略仕様	構造が同様な設備						備考
		水平方向			鉛直方向			
		設備名	概略仕様	類似性	設備名	概略仕様	類似性	
直流 125V 蓄電池 7A-2 (2 個並び 1 段 2 列) [V-2-10-1-3-2]	たて：1280mm 横：1135mm 高さ：1145mm 質量： <input type="text"/>	—	—	—	AM 用 MCC 7B-1A 【表 3-3】	たて：685mm 横：3600mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛構造であることから、直立形の盤である AM 用 MCC 7B-1A を構造が同様な設備とする。	水平方向は当該蓄電池の自由振動試験による。
直流 125V 蓄電池 7A-2 (2 個並び 1 段 1 列) [V-2-10-1-3-2]	たて：757mm 横：1135mm 高さ：1145mm 質量： <input type="text"/>	—	—	—	AM 用 MCC 7B-1A 【表 3-3】	たて：685mm 横：3600mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛構造であることから、直立形の盤である AM 用 MCC 7B-1A を構造が同様な設備とする。	水平方向は当該蓄電池の自由振動試験による。
直流 125V 蓄電池 7B (2 個並び 1 段 2 列) [V-2-10-1-3-2]	たて：1010mm 横：1135mm 高さ：1145mm 質量： <input type="text"/>	—	—	—	AM 用 MCC 7B-1A 【表 3-3】	たて：685mm 横：3600mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛構造であることから、直立形の盤である AM 用 MCC 7B-1A を構造が同様な設備とする。	水平方向は当該蓄電池の自由振動試験による。
直流 125V 蓄電池 7B (2 個並び 1 段 1 列) [V-2-10-1-3-2]	たて：622mm 横：1135mm 高さ：1145mm 質量： <input type="text"/>	—	—	—	AM 用 MCC 7B-1A 【表 3-3】	たて：685mm 横：3600mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛構造であることから、直立形の盤である AM 用 MCC 7B-1A を構造が同様な設備とする。	水平方向は当該蓄電池の自由振動試験による。

設備名 [耐震計算書番号]	概略仕様	構造が同様な設備						備考
		水平方向			鉛直方向			
		設備名	概略仕様	類似性	設備名	概略仕様	類似性	
直流 125V 蓄電池 7C (2 個並び 1 段 2 列) [V-2-10-1-3-2]	たて：1010mm 横：1135mm 高さ：1145mm 質量： <input type="text"/>	—	—	—	AM 用 MCC 7B-1A 【表 3-3】	たて：685mm 横：3600mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛構造であることから、直立形の盤である AM 用 MCC 7B-1A を構造が同様な設備とする。	水平方向は当該蓄電池の自由振動試験による。
直流 125V 蓄電池 7C (2 個並び 1 段 1 列) [V-2-10-1-3-2]	たて：622mm 横：1135mm 高さ：1145mm 質量： <input type="text"/>	—	—	—	AM 用 MCC 7B-1A 【表 3-3】	たて：685mm 横：3600mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛構造であることから、直立形の盤である AM 用 MCC 7B-1A を構造が同様な設備とする。	水平方向は当該蓄電池の自由振動試験による。
直流 125V 蓄電池 7D (6 個並び 1 段 2 列) [V-2-10-1-3-2]	たて：1180mm 横：1980mm 高さ：870mm 質量： <input type="text"/>	—	—	—	AM 用 MCC 7B-1A 【表 3-3】	たて：685mm 横：3600mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛構造であることから、直立形の盤である AM 用 MCC 7B-1A を構造が同様な設備とする。	水平方向は当該蓄電池の自由振動試験による。
直流 125V 蓄電池 7D (6 個並び 1 段 1 列) [V-2-10-1-3-2]	たて：625mm 横：1980mm 高さ：870mm 質量： <input type="text"/>	—	—	—	AM 用 MCC 7B-1A 【表 3-3】	たて：685mm 横：3600mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛構造であることから、直立形の盤である AM 用 MCC 7B-1A を構造が同様な設備とする。	水平方向は当該蓄電池の自由振動試験による。
AM 用直流 125V 蓄電池 (4 個並び 2 段 1 列) [V-2-10-1-3-3]	たて：961mm 横：1580mm 高さ：1229mm 質量： <input type="text"/>	—	—	—	AM 用 MCC 7B-1A 【表 3-3】	たて：685mm 横：3600mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛構造であることから、直立形の盤である AM 用 MCC 7B-1A を構造が同様な設備とする。	水平方向は当該蓄電池の自由振動試験による。

設備名 [耐震計算書番号]	構造が同様な設備						備考	
	水平方向			鉛直方向				
	概略仕様	設備名	概略仕様	類似性	設備名	概略仕様		類似性
AM用直流125V蓄電池 (3個並び2段1列) [V-2-10-1-3-3]	たて：961mm 横：1240mm 高さ：1229mm 質量： <input type="text"/>	—	—	—	AM用MCC 7B-1A 【表3-3】	たて：685mm 横：3600mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛構造であることから、直立形の盤であるAM用MCC 7B-1Aを構造が同様な設備とする。	水平方向は当該蓄電池の自由振動試験による。

表 2-6 構造が同様な設備の自由振動試験結果から剛としている制御盤（壁掛形）の比較表

設備名 [耐震計算書番号]	概略仕様	構造が同様な設備			備考
		水平方向, 鉛直方向			
		設備名	概略仕様	類似性	
使用済燃料貯蔵プール 監視カメラ制御架 (H11-P905) [V-2-6-7-4(18)]	たて： 730mm 横： 600mm 高さ： 1200mm 質量： <input type="text"/>	起動領域モニタ 前置増幅器盤 (H21-P320-2) 【表 3-16】	たて： 600mm 横： 1000mm 高さ： 1200mm 質量： <input type="text"/>	Sクラス設備として設計し, 概略寸法が類似した壁掛形の盤	—
通信収容架 1 [V-2-6-7-6(4)]	たて： 530mm 横： 600mm 高さ： 940mm 質量： 220kg	起動領域モニタ 前置増幅器盤 (H21-P320-2) 【表 3-16】	たて： 600mm 横： 1000mm 高さ： 1200mm 質量： <input type="text"/>	Sクラス設備として設計し, 概略寸法が類似した壁掛形の盤	—
通信収容架 1 [V-2-6-7-9(2)]	たて： 530mm 横： 600mm 高さ： 940mm 質量： 220kg	起動領域モニタ 前置増幅器盤 (H21-P320-2) 【表 3-16】	たて： 600mm 横： 1000mm 高さ： 1200mm 質量： <input type="text"/>	Sクラス設備として設計し, 概略寸法が類似した壁掛形の盤	—
通信収容架 2 [V-2-6-7-9(2)]	たて： 182mm 横： 605mm 高さ： 630mm 質量： 25kg	起動領域モニタ 前置増幅器盤 (H21-P320-2) 【表 3-16】	たて： 600mm 横： 1000mm 高さ： 1200mm 質量： <input type="text"/>	Sクラス設備として設計し, 概略寸法が類似した壁掛形の盤	—

設備名 [耐震計算書番号]	概略仕様	構造が同様な設備			備考
		水平方向, 鉛直方向			
		設備名	概略仕様	類似性	
通信収容架 [V-2-6-7-10(2)]	たて： 530mm 横： 600mm 高さ： 940mm 質量： 220kg	起動領域モニタ 前置増幅器盤 (H21-P320-2) 【表 3-16】	たて： 600mm 横： 1000mm 高さ： 1200mm 質量： <input type="text"/>	Sクラス設備として設計し, 概略寸法が 類似した壁掛形の盤	—
通信収容架 [V-2-6-7-11(2)]	たて： 585mm 横： 590mm 高さ： 1000mm 質量： 190kg	起動領域モニタ 前置増幅器盤 (H21-P320-2) 【表 3-16】	たて： 600mm 横： 1000mm 高さ： 1200mm 質量： <input type="text"/>	Sクラス設備として設計し, 概略寸法が 類似した壁掛形の盤	—
通信収容架 1 [V-2-6-7-12(2)]	たて： 530mm 横： 600mm 高さ： 940mm 質量： 220kg	起動領域モニタ 前置増幅器盤 (H21-P320-2) 【表 3-16】	たて： 600mm 横： 1000mm 高さ： 1200mm 質量： <input type="text"/>	Sクラス設備として設計し, 概略寸法が 類似した壁掛形の盤	—
通信収容架 2 [V-2-6-7-12(2)]	たて： 182mm 横： 605mm 高さ： 630mm 質量： 25kg	起動領域モニタ 前置増幅器盤 (H21-P320-2) 【表 3-16】	たて： 600mm 横： 1000mm 高さ： 1200mm 質量： <input type="text"/>	Sクラス設備として設計し, 概略寸法が 類似した壁掛形の盤	—
通信収容架 [V-2-6-7-13(2)]	たて： 530mm 横： 600mm 高さ： 940mm 質量： 220kg	起動領域モニタ 前置増幅器盤 (H21-P320-2) 【表 3-16】	たて： 600mm 横： 1000mm 高さ： 1200mm 質量： <input type="text"/>	Sクラス設備として設計し, 概略寸法が 類似した壁掛形の盤	—

設備名 [耐震計算書番号]	概略仕様	構造が同様な設備			備考
		水平方向, 鉛直方向			
		設備名	概略仕様	類似性	
通信収容架 [V-2-6-7-14(2)]	たて : 585mm 横 : 590mm 高さ : 1000mm 質量 : 185kg	起動領域モニタ 前置増幅器盤 (H21-P320-2) 【表 3-16】	たて : 600mm 横 : 1000mm 高さ : 1200mm 質量 : <input type="text"/>	Sクラス設備として設計し, 概略寸法が 類似した壁掛形の盤	—
AM用操作盤 7C [V-2-10-1-4-7]	たて : 459mm 横 : 800mm 高さ : 900mm 質量 : <input type="text"/>	起動領域モニタ 前置増幅器盤 (H21-P320-2) 【表 3-16】	たて : 600mm 横 : 1000mm 高さ : 1200mm 質量 : <input type="text"/>	Sクラス設備として設計し, 概略寸法が 類似した壁掛形の盤	—
津波監視カメラ制御架 (H11-P905) [V-2-10-2-4-4(2)]	たて : 730mm 横 : 600mm 高さ : 1200mm 質量 : <input type="text"/>	起動領域モニタ 前置増幅器盤 (H21-P320-2) 【表 3-16】	たて : 600mm 横 : 1000mm 高さ : 1200mm 質量 : <input type="text"/>	Sクラス設備として設計し, 概略寸法が 類似した壁掛形の盤	—

表 2-7 構造が同様な設備の自由振動試験結果から剛としている電気盤（壁掛形）の比較表

設備名 [耐震計算書番号]	概略仕様	構造が同様な設備			備考
		水平方向，鉛直方向			
		設備名	概略仕様	類似性	
5号機原子炉建屋内緊急時 対策所用交流110V分電盤1 [V-2-10-1-4-13]	たて：500mm 横：1200mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	5号機原子炉建屋内緊急時対 策所用交流110V分電盤3 【表3-17】	たて：500mm 横：1200mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	Sクラス設備として設計し，概略寸法が 類似した壁掛形の盤	—
5号機原子炉建屋内緊急時 対策所用交流110V分電盤2 [V-2-10-1-4-13]	たて：500mm 横：1200mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	5号機原子炉建屋内緊急時対 策所用交流110V分電盤3 【表3-17】	たて：500mm 横：1200mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	Sクラス設備として設計し，概略寸法が 類似した壁掛形の盤	—

表 2-8 構造が同様な設備の自由振動試験結果から剛としている盤(ベンチ形)の比較表

設備名 [耐震計算書番号]	概略仕様	構造が同様な設備					備考	
		水平方向			鉛直方向			
		設備名	概略仕様	類似性	設備名	概略仕様		類似性
中央運転監視盤 (H11-P701) [V-2-6-7-4(4)]	たて：1350mm 横：2140mm, 960mm 高さ：1011.5mm 質量： <input type="text"/>	—	—	—	中央運転監視盤 (H11-P700) 【表 3-18】	たて：1350mm 横：2120mm 高さ：1102mm 質量： <input type="text"/>	ベンチ形の設備は鉛直方向に剛構造であることから、ベンチ形の盤である中央運転監視盤(H11-P700)を構造が同様な設備とする。	水平方向は当該盤の自由振動試験による。
運転監視補助盤 (H11-P704) [V-2-6-7-4(5)]	たて：3280mm 横：6340mm 高さ：3200mm 質量： <input type="text"/>	—	—	—	運転監視補助盤 (H11-P703) 【表 3-19】	たて：3280mm 横：4170mm 高さ：3200mm 質量： <input type="text"/>	ベンチ形の設備は鉛直方向に剛構造であることから、ベンチ形の盤である運転監視補助盤(H11-P703)を構造が同様な設備とする。	水平方向は当該盤の自由振動試験による。

表 2-9 構造が同様な設備の自由振動試験結果から剛としている計装ラック（直立形）の比較表

設備名 [耐震計算書番号]	概略仕様	構造が同様な設備						備考
		水平方向			鉛直方向			
		設備名	概略仕様	類似性	設備名	概略仕様	類似性	
原子炉圧力 (H22-P004) [V-2-6-1(1)]	たて： 600mm 横： 2100mm 高さ： 1900mm 質量： <input type="text"/>	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の計 装ラック	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の計装ラックである高圧炉心 注水系系統流量 (H22-P033) を構造が同様な設備とする。	—
原子炉水位（狭帯域） (H22-P001, P002) [V-2-6-1(2)]	たて： 600mm 横： 2300mm 高さ： 1900mm 質量： <input type="text"/>	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の計 装ラック	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の計装ラックである高圧炉心 注水系系統流量 (H22-P033) を構造が同様な設備とする。	—
原子炉水位（狭帯域） (H22-P003) [V-2-6-1(2)]	たて： 600mm 横： 1700mm 高さ： 1900mm 質量： <input type="text"/>	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の計 装ラック	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の計装ラックである高圧炉心 注水系系統流量 (H22-P033) を構造が同様な設備とする。	—

設備名 [耐震計算書番号]	概略仕様	構造が同様な設備						備考
		水平方向			鉛直方向			
		設備名	概略仕様	類似性	設備名	概略仕様	類似性	
原子炉水位 (狭帯域) (H22-P004) [V-2-6-1(2)]	たて： 600mm 横： 2100mm 高さ： 1900mm 質量： <input type="text"/>	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の計 装ラック	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の計装ラックである高圧炉心 注水系系統流量 (H22-P033) を構造が同様な設備とする。	—
原子炉水位 (広帯域) (H22-P001, P002) [V-2-6-1(3)]	たて： 600mm 横： 2300mm 高さ： 1900mm 質量： <input type="text"/>	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の計 装ラック	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の計装ラックである高圧炉心 注水系系統流量 (H22-P033) を構造が同様な設備とする。	—
原子炉水位 (広帯域) (H22-P003) [V-2-6-1(3)]	たて： 600mm 横： 1700mm 高さ： 1900mm 質量： <input type="text"/>	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の計 装ラック	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の計装ラックである高圧炉心 注水系系統流量 (H22-P033) を構造が同様な設備とする。	—
原子炉水位 (広帯域) (H22-P004) [V-2-6-1(3)]	たて： 600mm 横： 2100mm 高さ： 1900mm 質量： <input type="text"/>	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の計 装ラック	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の計装ラックである高圧炉心 注水系系統流量 (H22-P033) を構造が同様な設備とする。	—

設備名 [耐震計算書番号]	概略仕様	構造が同様な設備						備考
		水平方向			鉛直方向			
		設備名	概略仕様	類似性	設備名	概略仕様	類似性	
原子炉系炉心流量 (H22-P005) [V-2-6-1(5)]	たて： 600mm 横： 1400mm 高さ： 1900mm 質量： <input type="text"/>	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の計 装ラック	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の計装ラックである高圧炉心 注水系系統流量 (H22-P033) を構造が同様な設備とする。	—
原子炉系炉心流量 (H22-P006) [V-2-6-1(5)]	たて： 600mm 横： 1600mm 高さ： 1900mm 質量： <input type="text"/>	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の計 装ラック	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の計装ラックである高圧炉心 注水系系統流量 (H22-P033) を構造が同様な設備とする。	—
原子炉系炉心流量 (H22-P007) [V-2-6-1(5)]	たて： 600mm 横： 1400mm 高さ： 1900mm 質量： <input type="text"/>	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の計 装ラック	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の計装ラックである高圧炉心 注水系系統流量 (H22-P033) を構造が同様な設備とする。	—
原子炉系炉心流量 (H22-P008) [V-2-6-1(5)]	たて： 600mm 横： 1400mm 高さ： 1900mm 質量： <input type="text"/>	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の計 装ラック	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の計装ラックである高圧炉心 注水系系統流量 (H22-P033) を構造が同様な設備とする。	—

設備名 [耐震計算書番号]	概略仕様	構造が同様な設備						備考
		水平方向			鉛直方向			
		設備名	概略仕様	類似性	設備名	概略仕様	類似性	
制御棒駆動機構 充てん水圧力 (H22-P006) [V-2-6-1(6)]	たて： 600mm 横： 1600mm 高さ： 1900mm 質量： <input type="text"/>	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の計 装ラック	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の計装ラックである高圧炉心 注水系系統流量 (H22-P033) を構造が同様な設備とする。	—
制御棒駆動機構 充てん水圧力 (H22-P007) [V-2-6-1(6)]	たて： 600mm 横： 1400mm 高さ： 1900mm 質量： <input type="text"/>	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の計 装ラック	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の計装ラックである高圧炉心 注水系系統流量 (H22-P033) を構造が同様な設備とする。	—
サブプレッション チェンバプール水位 (H22-P005) [V-2-6-1(7)]	たて： 600mm 横： 1400mm 高さ： 1900mm 質量： <input type="text"/>	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の計 装ラック	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の計装ラックである高圧炉心 注水系系統流量 (H22-P033) を構造が同様な設備とする。	—
サブプレッション チェンバプール水位 (H22-P006) [V-2-6-1(7)]	たて： 600mm 横： 1600mm 高さ： 1900mm 質量： <input type="text"/>	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の計 装ラック	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の計装ラックである高圧炉心 注水系系統流量 (H22-P033) を構造が同様な設備とする。	—

設備名 [耐震計算書番号]	概略仕様	構造が同様な設備						備考
		水平方向			鉛直方向			
		設備名	概略仕様	類似性	設備名	概略仕様	類似性	
サブプレッション チェンバプール水位 (H22-P007) [V-2-6-1(7)]	たて： 600mm 横： 1400mm 高さ： 1900mm 質量： <input type="text"/>	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の計 装ラック	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の計装ラックである高圧炉心 注水系系統流量 (H22-P033) を構造が同様な設備とする。	—
サブプレッション チェンバプール水位 (H22-P008) [V-2-6-1(7)]	たて： 600mm 横： 1400mm 高さ： 1900mm 質量： <input type="text"/>	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の計 装ラック	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の計装ラックである高圧炉心 注水系系統流量 (H22-P033) を構造が同様な設備とする。	—
主蒸気管流量 (H22-P009, P010) [V-2-6-1(10)]	たて： 600mm 横： 1600mm 高さ： 1900mm 質量： <input type="text"/>	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の計 装ラック	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の計装ラックである高圧炉心 注水系系統流量 (H22-P033) を構造が同様な設備とする。	—
主蒸気管流量 (H22-P011, P012) [V-2-6-1(10)]	たて： 600mm 横： 2200mm 高さ： 1900mm 質量： <input type="text"/>	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の計 装ラック	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の計装ラックである高圧炉心 注水系系統流量 (H22-P033) を構造が同様な設備とする。	—

設備名 [耐震計算書番号]	概略仕様	構造が同様な設備						備考
		水平方向			鉛直方向			
		設備名	概略仕様	類似性	設備名	概略仕様	類似性	
高圧炉心注水系ポンプ 吐出圧力 (H22-P034) [V-2-6-5-3]	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量： <input type="text"/>	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の計 装ラック	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の計装ラックである高圧炉心 注水系系統流量 (H22-P033) を構造が同様な設備とする。	—
残留熱除去系ポンプ 吐出圧力 (H22-P031, P032) [V-2-6-5-4]	たて： 600mm 横： 1500mm 高さ： 1900mm 質量： <input type="text"/>	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の計 装ラック	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の計装ラックである高圧炉心 注水系系統流量 (H22-P033) を構造が同様な設備とする。	—
残留熱除去系 系統流量 (H22-P031, P032) [V-2-6-5-8]	たて： 600mm 横： 1500mm 高さ： 1900mm 質量： <input type="text"/>	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の計 装ラック	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の計装ラックである高圧炉心 注水系系統流量 (H22-P033) を構造が同様な設備とする。	—
高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P034) [V-2-6-5-10]	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量： <input type="text"/>	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の計 装ラック	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の計装ラックである高圧炉心 注水系系統流量 (H22-P033) を構造が同様な設備とする。	—

設備名 [耐震計算書番号]	概略仕様	構造が同様な設備						備考
		水平方向			鉛直方向			
		設備名	概略仕様	類似性	設備名	概略仕様	類似性	
原子炉圧力 (H22-P001, P002) [V-2-6-5-14]	たて： 600mm 横： 2300mm 高さ： 1900mm 質量： <input type="text"/>	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の計 装ラック	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の計装ラックである高圧炉心 注水系系統流量 (H22-P033) を構造が同様な設備とする。	—
原子炉圧力 (H22-P003) [V-2-6-5-14]	たて： 600mm 横： 1700mm 高さ： 1900mm 質量： <input type="text"/>	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の計 装ラック	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の計装ラックである高圧炉心 注水系系統流量 (H22-P033) を構造が同様な設備とする。	—
原子炉水位 (広帯域) (H22-P001, P002) [V-2-6-5-16]	たて： 600mm 横： 2300mm 高さ： 1900mm 質量： <input type="text"/>	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の計 装ラック	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の計装ラックである高圧炉心 注水系系統流量 (H22-P033) を構造が同様な設備とする。	—
原子炉水位 (広帯域) (H22-P003) [V-2-6-5-16]	たて： 600mm 横： 1700mm 高さ： 1900mm 質量： <input type="text"/>	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の計 装ラック	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の計装ラックである高圧炉心 注水系系統流量 (H22-P033) を構造が同様な設備とする。	—

設備名 [耐震計算書番号]	概略仕様	構造が同様な設備						備考
		水平方向			鉛直方向			
		設備名	概略仕様	類似性	設備名	概略仕様	類似性	
原子炉水位（燃料域） (H22-P005) [V-2-6-5-17]	たて： 600mm 横： 1400mm 高さ： 1900mm 質量： <input type="text"/>	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の計 装ラック	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の計装ラックである高圧炉心 注水系系統流量（H22-P033） を構造が同様な設備とする。	—
原子炉水位（燃料域） (H22-P006) [V-2-6-5-17]	たて： 600mm 横： 1600mm 高さ： 1900mm 質量： <input type="text"/>	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の計 装ラック	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の計装ラックである高圧炉心 注水系系統流量（H22-P033） を構造が同様な設備とする。	—
原子炉水位（SA） (H22-P001) [V-2-6-5-18]	たて： 600mm 横： 2300mm 高さ： 1900mm 質量： <input type="text"/>	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の計 装ラック	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の計装ラックである高圧炉心 注水系系統流量（H22-P033） を構造が同様な設備とする。	—
格納容器内酸素濃度 (H22-P390, P391) [V-2-6-5-24]	たて： 600mm 横： 4050mm 高さ： 2100mm 質量： <input type="text"/>	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の計 装ラック	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の計装ラックである高圧炉心 注水系系統流量（H22-P033） を構造が同様な設備とする。	—

設備名 [耐震計算書番号]	概略仕様	構造が同様な設備						備考
		水平方向			鉛直方向			
		設備名	概略仕様	類似性	設備名	概略仕様	類似性	
格納容器内水素濃度 (H22-P390, P391) [V-2-6-5-25]	たて： 600mm 横： 4050mm 高さ： 2100mm 質量： <input type="text"/>	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の計 装ラック	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の計装ラックである高圧炉心 注水系系統流量 (H22-P033) を構造が同様な設備とする。	—
ATWS 緩和設備 (代替制 御棒挿入機能) 原子炉圧力 (H22-P003) [V-2-6-7-1(1)]	たて： 600mm 横： 1700mm 高さ： 1900mm 質量： <input type="text"/>	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の計 装ラック	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の計装ラックである高圧炉心 注水系系統流量 (H22-P033) を構造が同様な設備とする。	—
代替自動減圧ロジック (代替自動減圧機能) 原子炉水位 (H22-P001) [V-2-6-7-3(1)]	たて： 600mm 横： 2300mm 高さ： 1900mm 質量： <input type="text"/>	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の計 装ラック	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の計装ラックである高圧炉心 注水系系統流量 (H22-P033) を構造が同様な設備とする。	—
代替自動減圧ロジック (代替自動減圧機能) 原子炉水位 (H22-P003) [V-2-6-7-3(1)]	たて： 600mm 横： 1700mm 高さ： 1900mm 質量： <input type="text"/>	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の計 装ラック	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の計装ラックである高圧炉心 注水系系統流量 (H22-P033) を構造が同様な設備とする。	—

設備名 [耐震計算書番号]	概略仕様	構造が同様な設備						備考
		水平方向			鉛直方向			
		設備名	概略仕様	類似性	設備名	概略仕様	類似性	
代替自動減圧ロジック (代替自動減圧機能) 残留熱除去系ポンプ 吐出圧力 (H22-P031, P032) [V-2-6-7-3(1)]	たて： 600mm 横： 1500mm 高さ： 1900mm 質量： <input type="text"/>	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の計 装ラック	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の計装ラックである高圧炉心 注水系系統流量 (H22-P033) を構造が同様な設備とする。	—
格納容器内ガス サンプリングポンプ (H22-P390, P391) [V-2-6-7-27]	たて： 600mm 横： 4050mm 高さ： 2100mm 質量： <input type="text"/>	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の計 装ラック	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の計装ラックである高圧炉心 注水系系統流量 (H22-P033) を構造が同様な設備とする。	—
格納容器内ガス 冷却器 (H22-P390, P391) [V-2-6-7-28]	たて： 600mm 横： 4050mm 高さ： 2100mm 質量： <input type="text"/>	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	Sクラス設備として 設計し、概略寸法が 類似した直立形の計 装ラック	高圧炉心注水系 系統流量 (H22-P033) 【表 3-20】	たて： 600mm 横： 1800mm 高さ： 1900mm 質量 <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛 構造であることから、直立形 の計装ラックである高圧炉心 注水系系統流量 (H22-P033) を構造が同様な設備とする。	—

表 2-10 構造が同様な設備の自由振動試験結果から剛としている計装ラック（壁掛形）の比較表

設備名 [耐震計算書番号]	概略仕様	構造が同様な設備			備考
		水平方向, 鉛直方向			
		設備名	概略仕様	類似性	
残留熱除去系ポンプ吐出圧力 (H22-P030) [V-2-6-5-4]	たて: 400mm 横: 2150mm 高さ: 1300mm 質量: <input type="text"/>	原子炉隔離時冷却系系統流量 (H22-P037) 【表 3-21】	たて: 400mm 横: 2100mm 高さ: 1300mm 質量: <input type="text"/>	Sクラス設備として設計し, 概略寸法が類似した壁掛形の計装ラック	—
残留熱除去系系統流量 (H22-P030) [V-2-6-5-8]	たて: 400mm 横: 2150mm 高さ: 1300mm 質量: <input type="text"/>	原子炉隔離時冷却系系統流量 (H22-P037) 【表 3-21】	たて: 400mm 横: 2100mm 高さ: 1300mm 質量: <input type="text"/>	Sクラス設備として設計し, 概略寸法が類似した壁掛形の計装ラック	—
代替自動減圧ロジック (代替自動減圧機能) 検出器 (H22-P030) [V-2-6-7-3(1)]	たて: 400mm 横: 2150mm 高さ: 1300mm 質量: <input type="text"/>	原子炉隔離時冷却系系統流量 (H22-P037) 【表 3-21】	たて: 400mm 横: 2100mm 高さ: 1300mm 質量: <input type="text"/>	Sクラス設備として設計し, 概略寸法が類似した壁掛形の計装ラック	—

表 2-11 構造が同様な設備の自由振動試験結果から剛としている計器スタンション（直立形）の比較表

設備名 [耐震計算書番号]	概略仕様	構造が同様な設備						備考
		水平方向			鉛直方向			
		設備名	概略仕様	類似性	設備名	概略仕様	類似性	
原子炉水位 (SA) (E61-LT-022) [V-2-6-5-18]	たて： 336mm 横： 160mm 高さ： 600mm 質量： <input type="text"/>	—	—	—	高压代替注水系 系統流量 (E61-FT-006) 【表 3-22】	たて： 336mm 横： 160mm 高さ： 600mm 質量： <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛構造であることから、直立形の計器スタンションである高压代替注水系系統流量 (E61-FT-006) を構造が同様な設備とする。	水平方向は当該設備の自由振動試験による。
復水移送ポンプ 吐出圧力 (P13-PT-011A, 011C) [V-2-6-7-25]	たて： 335mm 横： 390mm 高さ： 1320mm 質量： <input type="text"/>	復水移送ポンプ 吐出圧力 (P13-PT-011B) 【表 3-23】	たて： 335mm 横： 390mm 高さ： 1320mm 質量： <input type="text"/>	S クラス設備として設計し、概略寸法が同じ直立形の計器スタンション	復水移送ポンプ 吐出圧力 (P13-PT-011B) 【表 3-23】	たて： 335mm 横： 390mm 高さ： 1320mm 質量： <input type="text"/>	直立形の設備は鉛直方向に剛構造であることから、直立形の計器スタンションである復水移送ポンプ吐出圧力 (P13-PT-011B) を構造が同様な設備とする。	—

表 2-12 構造が同様な設備の自由振動試験結果から剛としている計器スタンション（壁掛形）の比較表

設備名 [耐震計算書番号]	概略仕様	構造が同様な設備			備考
		水平方向，鉛直方向			
		設備名	概略仕様	類似性	
格納容器内圧力 (B21-PT-025A～025H) [V-2-6-1(4)]	たて： 292mm 横： 200mm 高さ： 900mm 質量： <input type="text"/>	復水貯蔵槽水位 (SA) (E61-LT-025) 【表 3-24】	たて： 292mm 横： 200mm 高さ： 900mm 質量： <input type="text"/>	Sクラス設備として設計し，概略寸法が類似した壁掛形の計器スタンション	—
格納容器内圧力 (T31-PT-026A, 026B) [V-2-6-1(4)]	たて： 291mm 横： 200mm 高さ： 900mm 質量： <input type="text"/>	復水貯蔵槽水位 (SA) (E61-LT-025) 【表 3-24】	たて： 292mm 横： 200mm 高さ： 900mm 質量： <input type="text"/>	Sクラス設備として設計し，概略寸法が類似した壁掛形の計器スタンション	—
制御棒駆動機構充てん水圧力 (C12-PT-011A, 011D) [V-2-6-1(6)]	たて： 296mm 横： 200mm 高さ： 1200mm 質量： <input type="text"/>	原子炉圧力 (SA) (B21-PT-012A) 【表 3-25】	たて： 291mm 横： 200mm 高さ： 1200mm 質量： <input type="text"/>	Sクラス設備として設計し，概略寸法が類似した壁掛形の計器スタンション	—
サブプレッションチェンバプール水位 (T31-LT-028B) [V-2-6-1(7)]	たて： 362mm 横： 200mm 高さ： 900mm 質量： <input type="text"/>	サブプレッションチェンバプール水位 (T31-LT-028A) 【表 3-26】	たて： 362mm 横： 200mm 高さ： 900mm 質量： <input type="text"/>	Sクラス設備として設計し，概略寸法が類似した壁掛形の計器スタンション	—

設備名 [耐震計算書番号]	概略仕様	構造が同様な設備			備考
		水平方向, 鉛直方向			
		設備名	概略仕様	類似性	
復水補給水系流量 (RHR A系代替注水流量) (E11-FT-013A) [V-2-6-5-12]	たて: 292mm 横: 200mm 高さ: 1200mm 質量: <input type="text"/>	ATWS 緩和設備 (代替冷却材再循環ポンプ・トリップ機能) 原子炉水位 (B21-LT-022B) 【表 3-27】	たて: 292mm 横: 200mm 高さ: 1200mm 質量: <input type="text"/>	Sクラス設備として設計し, 概略寸法が類似した壁掛形の計器スタンション	—
復水補給水系流量 (RHR B系代替注水流量) (E11-FT-013B) [V-2-6-5-13]	たて: 292mm 横: 200mm 高さ: 900mm 質量: <input type="text"/>	復水貯蔵槽水位 (SA) (E61-LT-025) 【表 3-24】	たて: 292mm 横: 200mm 高さ: 900mm 質量: <input type="text"/>	Sクラス設備として設計し, 概略寸法が類似した壁掛形の計器スタンション	—
格納容器内圧力 (D/W) (T31-PT-034) [V-2-6-5-19]	たて: 291mm 横: 200mm 高さ: 900mm 質量: <input type="text"/>	復水貯蔵槽水位 (SA) (E61-LT-025) 【表 3-24】	たて: 292mm 横: 200mm 高さ: 900mm 質量: <input type="text"/>	Sクラス設備として設計し, 概略寸法が類似した壁掛形の計器スタンション	—
復水補給水系流量 (格納容器下部注水流量) (P13-FT-025) [V-2-6-5-28]	たて: 292mm 横: 200mm 高さ: 900mm 質量: <input type="text"/>	復水貯蔵槽水位 (SA) (E61-LT-025) 【表 3-24】	たて: 292mm 横: 200mm 高さ: 900mm 質量: <input type="text"/>	Sクラス設備として設計し, 概略寸法が類似した壁掛形の計器スタンション	—
サプレッションチェンバプール水位 (T31-LT-033) [V-2-6-5-29]	たて: 292mm 横: 200mm 高さ: 900mm 質量: <input type="text"/>	復水貯蔵槽水位 (SA) (E61-LT-025) 【表 3-24】	たて: 292mm 横: 200mm 高さ: 900mm 質量: <input type="text"/>	Sクラス設備として設計し, 概略寸法が類似した壁掛形の計器スタンション	—

設備名 [耐震計算書番号]	概略仕様	構造が同様な設備			備考
		水平方向, 鉛直方向			
		設備名	概略仕様	類似性	
ATWS 緩和設備 (代替制御棒挿入機能) 原子炉水位 (B21-LT-023A~023D) [V-2-6-7-1(1)]	たて: 292mm 横: 200mm 高さ: 1200mm 質量: <input type="text"/>	ATWS 緩和設備 (代替冷却材再循環ポンプ・トリップ機能) 原子炉水位 (B21-LT-022B) 【表 3-27】	たて: 292mm 横: 200mm 高さ: 1200mm 質量: <input type="text"/>	S クラス設備として設計し, 概略寸法が類似した壁掛形の計器スタンション	—
ATWS 緩和設備 (代替制御棒挿入機能) 原子炉圧力 (B21-PT-012B) [V-2-6-7-1(1)]	たて: 291mm 横: 200mm 高さ: 1200mm 質量: <input type="text"/>	原子炉圧力 (SA) (B21-PT-012A) 【表 3-25】	たて: 291mm 横: 200mm 高さ: 1200mm 質量: <input type="text"/>	S クラス設備として設計し, 概略寸法が類似した壁掛形の計器スタンション	—
ATWS 緩和設備 (代替冷却材再循環ポンプ・トリップ機能) 原子炉水位 (B21-LT-022A, 022C) [V-2-6-7-2(1)]	たて: 292mm 横: 200mm 高さ: 1200mm 質量: <input type="text"/>	ATWS 緩和設備 (代替冷却材再循環ポンプ・トリップ機能) 原子炉水位 (B21-LT-022B) 【表 3-27】	たて: 292mm 横: 200mm 高さ: 1200mm 質量: <input type="text"/>	S クラス設備として設計し, 概略寸法が類似した壁掛形の計器スタンション	—
原子炉補機冷却水系系統流量 (P21-FT-009B, 009C) [V-2-6-7-23]	たて: 336mm 横: 200mm 高さ: 1200mm 質量: <input type="text"/>	ATWS 緩和設備 (代替冷却材再循環ポンプ・トリップ機能) 原子炉水位 (B21-LT-022B) 【表 3-27】	たて: 292mm 横: 200mm 高さ: 1200mm 質量: <input type="text"/>	S クラス設備として設計し, 概略寸法が類似した壁掛形の計器スタンション	—
残留熱除去系熱交換器入口冷却水流量 (P21-FT-010A~010C) [V-2-6-7-24]	たて: 292mm 横: 200mm 高さ: 1200mm 質量: <input type="text"/>	ATWS 緩和設備 (代替冷却材再循環ポンプ・トリップ機能) 原子炉水位 (B21-LT-022B) 【表 3-27】	たて: 292mm 横: 200mm 高さ: 1200mm 質量: <input type="text"/>	S クラス設備として設計し, 概略寸法が類似した壁掛形の計器スタンション	—

設備名 [耐震計算書番号]	概略仕様	構造が同様な設備			備考
		水平方向, 鉛直方向			
		設備名	概略仕様	類似性	
タービン補機冷却海水系隔離システム 漏えい検出器 (P41-LE021A~021C) [V-2-別添 2-6]	たて: 260mm 横 : 250mm 高さ: 550mm 質量: <input type="text"/>	復水貯蔵槽水位 (SA) (E61-LT-025) 【表 3-24】	たて: 292mm 横 : 200mm 高さ: 900mm 質量: <input type="text"/>	Sクラス設備として設計し, 概略寸法が類似した壁掛形の計器スタンション	—
地下水排水設備水位 (U61-LE-001A~005A, 001B~005B) [V-2-2-別添 1-2-4]	たて: 184mm 横 : 550mm 高さ: 820mm 質量: <input type="text"/>	取水槽水位計 (H22-P814) 【表 3-28】	たて: 456mm 横 : 800mm 高さ: 1500mm 質量: <input type="text"/>	Sクラス設備として設計し, 概略寸法が類似した壁掛形の計器架台	—
地下水排水設備水位 (U61-LE-001A~005A, 001B~005B) [V-2-2-別添 1-3-4]	たて: 184mm 横 : 550mm 高さ: 820mm 質量: <input type="text"/>	取水槽水位計 (H22-P814) 【表 3-28】	たて: 456mm 横 : 800mm 高さ: 1500mm 質量: <input type="text"/>	Sクラス設備として設計し, 概略寸法が類似した壁掛形の計器架台	—

表 2-13 構造が同様な設備の自由振動試験結果から剛としている計器（壁掛形）の比較表

設備名 [耐震計算書番号]	概略仕様	構造が同様な設備						備考
		水平方向			鉛直方向			
		設備名	概略仕様	類似性	設備名	概略仕様	類似性	
原子炉区域換気空調系 排気放射線モニタ (D11-RE-067A, 067D) [V-2-8-1(3)]	たて： 120mm 横： 210mm 高さ： 535mm 質量： <input type="text"/>	原子炉区域換気空調系 排気放射線モニタ (D11-RE-067B) 【表 3-29】	たて： 120mm 横： 210mm 高さ： 535mm 質量： <input type="text"/>	S クラス設備として設 計し、概略寸法が類似 した壁掛形の計器	—	—	—	鉛直方向は当該設 備の自由振動試験 による。

表 2-14 構造が同様な設備の加振結果から剛としている計器の比較表

設備名 [耐震計算書番号]	概略仕様	構造が同様な設備			備考
		水平方向, 鉛直方向			
		設備名	概略仕様	類似性	
主蒸気管放射線モニタ (D11-RE-070A~070D) [V-2-8-1(1)]	径 : 260mm 長さ : 2029mm 質量 : <input type="text"/>	保持金具付検出器 (試験用) 【表 3-30】	径 : 約 270mm 長さ : 約 2600mm 質量 : <input type="text"/>	構造が同様であり, 質量が大きい試験用検出器を類似設備として選定	質量が大きい類似構造の試験体で加振試験を実施し, <input type="text"/> 帯域に共振点がないことを確認している。
格納容器内雰囲気放射線モニタ (D/W) (D23-RE-005A) [V-2-8-2-1-1]	径 : 270mm 長さ : 2505mm 質量 : <input type="text"/>	保持金具付検出器 (試験用) 【表 3-30】	径 : 約 270mm 長さ : 約 2600mm 質量 : <input type="text"/>	構造が同様であり, 質量が大きい試験用検出器を類似設備として選定	質量が大きい類似構造の試験体で加振試験を実施し, <input type="text"/> 帯域に共振点がないことを確認している。
格納容器内雰囲気放射線モニタ (D/W) (D23-RE-005B) [V-2-8-2-1-1]	径 : 270mm 長さ : 2485mm 質量 : <input type="text"/>	保持金具付検出器 (試験用) 【表 3-30】	径 : 約 270mm 長さ : 約 2600mm 質量 : <input type="text"/>	構造が同様であり, 質量が大きい試験用検出器を類似設備として選定	質量が大きい類似構造の試験体で加振試験を実施し, <input type="text"/> 帯域に共振点がないことを確認している。
格納容器内雰囲気放射線モニタ (S/C) (D23-RE-006A, 006B) [V-2-8-2-1-2]	径 : 270mm 長さ : 2485mm 質量 : <input type="text"/>	保持金具付検出器 (試験用) 【表 3-30】	径 : 約 270mm 長さ : 約 2600mm 質量 : <input type="text"/>	構造が同様であり, 質量が大きい試験用検出器を類似設備として選定	質量が大きい類似構造の試験体で加振試験を実施し, <input type="text"/> 帯域に共振点がないことを確認している。

表 3-1 高圧代替注水系制御盤 (H11-P650) の自由振動試験内容・結果

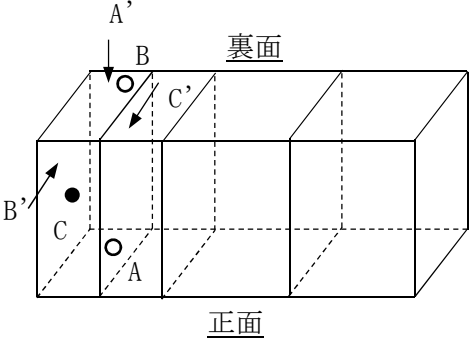
設備の概略仕様	試験内容	試験結果
H11-P650 たて：1000 mm 横：800 mm 高さ：2300 mm 質量： <input type="text"/>	測定点 A, B, C 打振方向 A', B', C' 	水平 ・B点： <input type="text"/> Hz ・C点： <input type="text"/> Hz 鉛直 ・A点： <input type="text"/> Hz

表 3-2 格納容器内水素モニタ盤 (H12-P637) の自由振動試験内容・結果

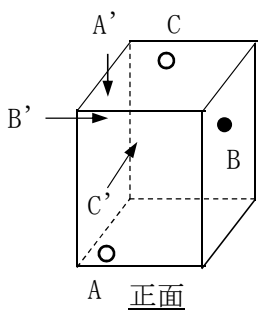
設備の概略仕様	試験内容	試験結果
H12-P637 たて：800 mm 横：1500 mm 高さ：2100 mm 質量： <input type="text"/>	測定点 A, B, C 打振方向 A', B', C' 	水平 ・B点： <input type="text"/> Hz ・C点： <input type="text"/> Hz 鉛直 ・A点： <input type="text"/> Hz

表 3-3 AM 用 MCC 7B-1A の自由振動試験内容・結果

設備の概略仕様	試験内容	試験結果
たて：685mm 横：3600mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	測定点 A~C 打振方向 A' ~C' 	水平 ・ A 点： <input type="text"/> Hz ・ B 点： <input type="text"/> Hz 鉛直 ・ C 点： <input type="text"/> Hz

表 3-4 バイタル交流電源装置 7A の自由振動試験内容・結果

設備の概略仕様	試験内容	試験結果
たて：1300mm 横：5000mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	測定点 A~B 打振方向 A' ~B' 	水平 ・ A 点： <input type="text"/> Hz ・ B 点： <input type="text"/> Hz

表 3-5 非常用ディーゼル発電機 7A 制御盤 (1) の自由振動試験内容・結果

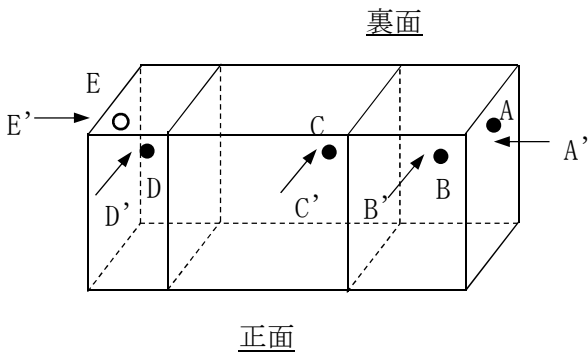
設備の概略仕様	試験内容	試験結果
たて：1600mm 横：5300mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	測定点 A~E 打振方向 A' ~E' 	水平 ・ A 点： <input type="text"/> Hz ・ B 点： <input type="text"/> Hz ・ C 点： <input type="text"/> Hz ・ D 点： <input type="text"/> Hz ・ E 点： <input type="text"/> Hz

表 3-6 非常用ディーゼル発電機 7A 制御盤 (2) の自由振動試験内容・結果

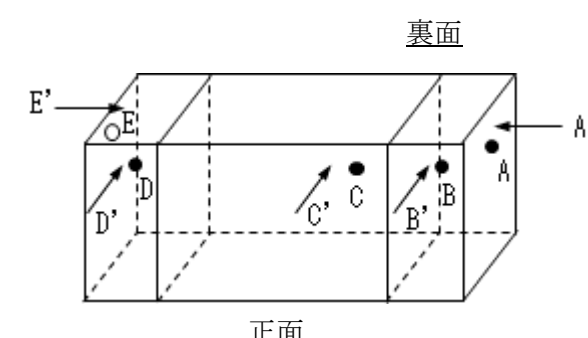
設備の概略仕様	試験内容	試験結果
たて：1900mm 横：5800mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	測定点 A~E 打振方向 A' ~E' 	水平 ・ A 点： <input type="text"/> Hz ・ B 点： <input type="text"/> Hz ・ C 点： <input type="text"/> Hz ・ D 点： <input type="text"/> Hz ・ E 点： <input type="text"/> Hz

表 3-7 緊急用電源切替箱接続装置 7B の自由振動試験内容・結果

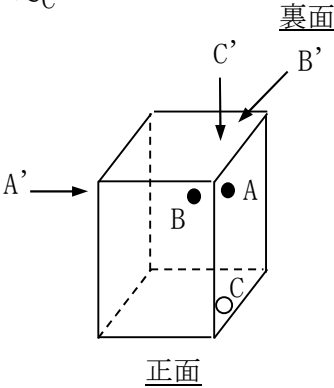
設備の概略仕様	試験内容	試験結果
たて：1500mm 横：1400mm 高さ：2000mm 質量： <input type="text"/>	測定点 A~C 打振方向 A' ~C' 	水平 ・ A 点： <input type="text"/> Hz ・ B 点： <input type="text"/> Hz 鉛直 ・ C 点： <input type="text"/> Hz

表 3-8 AM 用 MCC 7B-1B の自由振動試験内容・結果

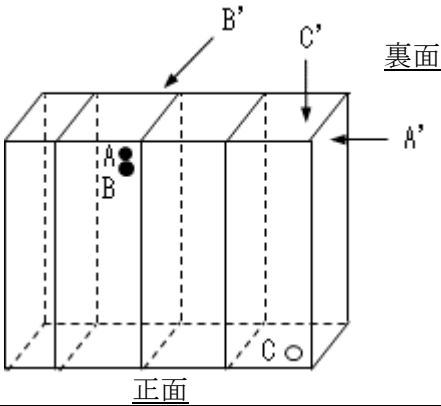
設備の概略仕様	試験内容	試験結果
たて：685mm 横：2100mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	測定点 A~C 打振方向 A' ~C' 	水平 ・ A 点： <input type="text"/> Hz ・ B 点： <input type="text"/> Hz 鉛直 ・ C 点： <input type="text"/> Hz

表 3-9 パワーセンタ 7C-1 の自由振動試験内容・結果

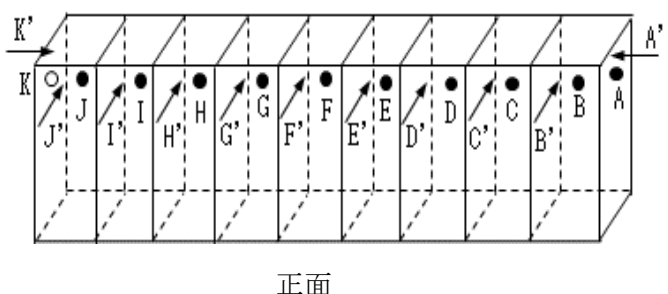
設備の概略仕様	試験内容	試験結果
たて：2140mm 横：10800mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	測定点 A~K 打振方向 A' ~K' <div style="text-align: center;">裏面</div>  <div style="text-align: center;">正面</div>	水平 ・A点： <input type="text"/> Hz ・B点： <input type="text"/> Hz ・C点： <input type="text"/> Hz ・D点： <input type="text"/> Hz ・E点： <input type="text"/> Hz ・F点： <input type="text"/> Hz ・G点： <input type="text"/> Hz ・H点： <input type="text"/> Hz ・I点： <input type="text"/> Hz ・J点： <input type="text"/> Hz ・K点： <input type="text"/> Hz

表 3-10 モータコントロールセンタ 7C-1-1 の自由振動試験内容・結果

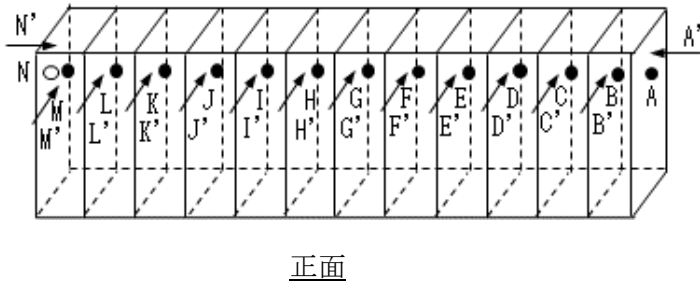
設備の概略仕様	試験内容	試験結果
たて：700mm 横：6900mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	測定点 A~N 打振方向 A' ~N' <div style="text-align: center;">裏面</div>  <div style="text-align: center;">正面</div>	水平 ・A点： <input type="text"/> Hz ・B点： <input type="text"/> Hz ・C点： <input type="text"/> Hz ・D点： <input type="text"/> Hz ・E点： <input type="text"/> Hz ・F点： <input type="text"/> Hz ・G点： <input type="text"/> Hz ・H点： <input type="text"/> Hz ・I点： <input type="text"/> Hz ・J点： <input type="text"/> Hz ・K点： <input type="text"/> Hz ・L点： <input type="text"/> Hz ・M点： <input type="text"/> Hz ・N点： <input type="text"/> Hz

表 3-11 モータコントロールセンタ 7C-2-1 の自由振動試験内容・結果

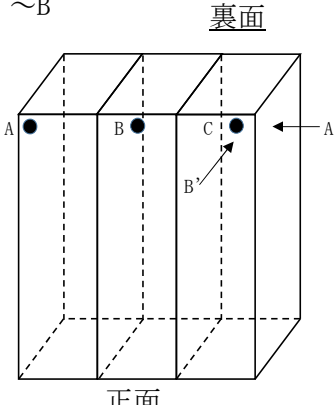
設備の概略仕様	試験内容	試験結果
たて：550mm 横：2100mm 高さ：2400mm 重量： <input type="text"/>	測定点 A～C 打振方向 A' ～B' 	水平 ・A点： <input type="text"/> Hz (短辺方向) ・B点： <input type="text"/> Hz (長辺方向) ※測定点のうち、各方向の最小値を記録

表 3-12 直流 125V 充電器 7A の自由振動試験内容・結果

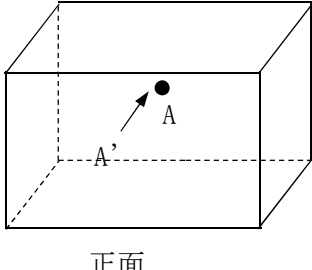
設備の概略仕様	試験内容	試験結果
たて：1800mm 横：3200mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	測定点 A 打振方向 A' 	水平 ・A点： <input type="text"/> Hz

表 3-13 直流 125V 主母線盤 7A の自由振動試験内容・結果

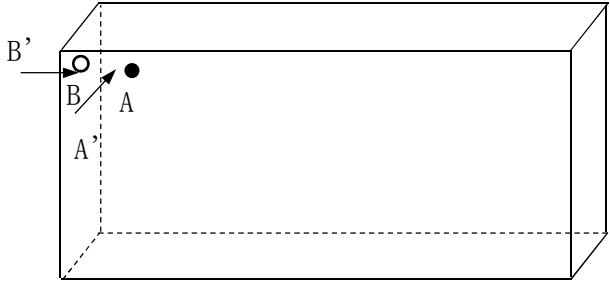
設備の概略仕様	試験内容	試験結果
たて：700mm 横：3600mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	測定点 A～B 打振方向 A' ～B' 	水平 ・A点： <input type="text"/> Hz ・B点： <input type="text"/> Hz

表 3-14 動力変圧器（パワーセンタ 7C-1）の自由振動試験内容・結果

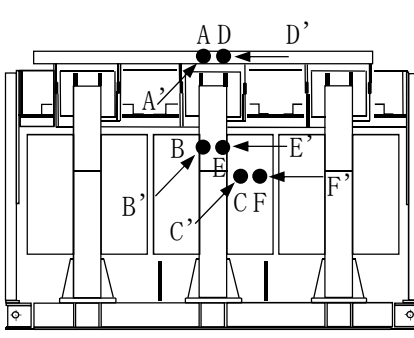
設備の概略仕様	試験内容	試験結果
たて：1640mm 横：3000mm 高さ：2100mm 質量： <input type="text"/>	測定点 A~F 打振方向 A' ~F' 裏面  正面	水平 ・ A 点： <input type="text"/> Hz ・ B 点： <input type="text"/> Hz ・ C 点： <input type="text"/> Hz ・ D 点： <input type="text"/> Hz ・ E 点： <input type="text"/> Hz ・ F 点： <input type="text"/> Hz

表 3-15 動力変圧器（パワーセンタ 7D-2）の自由振動試験内容・結果

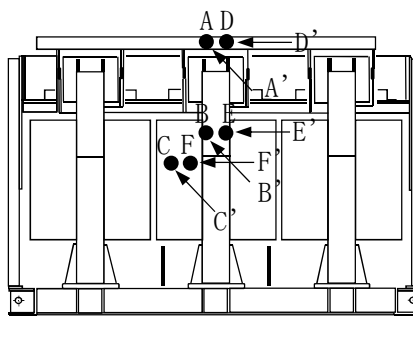
設備の概略仕様	試験内容	試験結果
たて：1640mm 横：2700mm 高さ：2100mm 質量： <input type="text"/>	測定点 A~F 打振方向 A' ~F' 裏面  正面	水平 ・ A 点： <input type="text"/> Hz ・ B 点： <input type="text"/> Hz ・ C 点： <input type="text"/> Hz ・ D 点： <input type="text"/> Hz ・ E 点： <input type="text"/> Hz ・ F 点： <input type="text"/> Hz

表 3-16 起動領域モニタ前置増幅器盤（H21-P320-2）の自由振動試験内容・結果

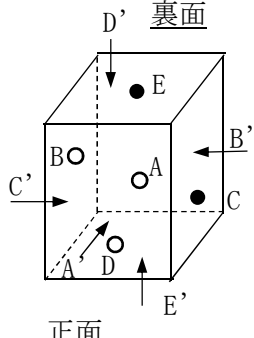
設備の概略仕様	試験内容	試験結果
H21-P320-2 たて：600mm 横：1000mm 高さ：1200mm 質量： <input type="text"/>	測定点 A~E 打振方向 A' ~E' 裏面  正面	水平 ・ A 点： <input type="text"/> Hz ・ B 点： <input type="text"/> Hz ・ C 点： <input type="text"/> Hz 鉛直 ・ D 点： <input type="text"/> Hz ・ E 点： <input type="text"/> Hz

表 3-17 5号機原子炉建屋内緊急時対策所用交流 110V 分電盤 3 の自由振動試験内容・結果

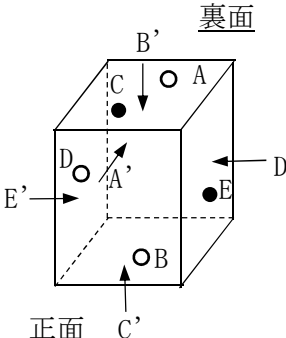
設備の概略仕様	試験内容	試験結果
たて：500mm 横：1200mm 高さ：2300mm 質量： <input type="text"/>	測定点 A~E 打振方向 A' ~E' 	水平 ・A点： <input type="text"/> Hz ・D点： <input type="text"/> Hz ・E点： <input type="text"/> Hz 鉛直 ・B点： <input type="text"/> Hz ・C点： <input type="text"/> Hz

表 3-18 中央運転監視盤 (H11-P700) の自由振動試験内容・結果

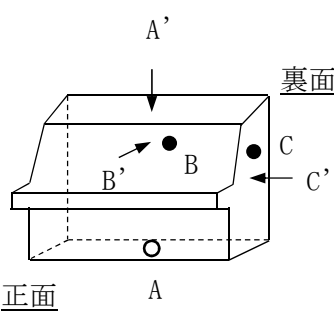
設備の概略仕様	試験内容	試験結果
H11-P700 たて：1350mm 横：2120mm 高さ：1102mm 質量： <input type="text"/>	測定点 A, B, C 打振方向 A', B', C' 	鉛直 ・A点： <input type="text"/> Hz 水平 ・B点： <input type="text"/> Hz ・C点： <input type="text"/> Hz

表 3-19 運転監視補助盤 (H11-P703) の自由振動試験内容・結果

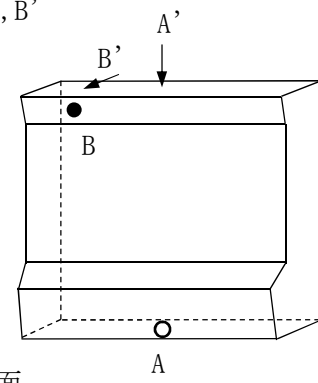
設備の概略仕様	試験内容	試験結果
H11-P703 たて：3280mm 横：4170mm 高さ：3200mm 質量： <input type="text"/>	測定点 A, B 打振方向 A', B' 	鉛直 ・A点： <input type="text"/> Hz 水平 ・B点： <input type="text"/> Hz

表 3-20 高圧炉心注水系系統流量 (H22-P033) の自由振動試験内容・結果

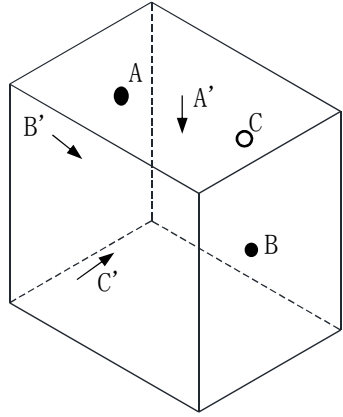
設備の概略仕様	試験内容	試験結果
H22-P033 たて：600mm 横：1800mm 高さ：1900mm 質量： <input type="text"/>	測定点 A, B, C 打振方向 A', B', C' 	水平 ・ B 点： <input type="text"/> Hz ・ C 点： <input type="text"/> Hz 鉛直 ・ A 点： <input type="text"/> Hz

表 3-21 原子炉隔離時冷却系系統流量 (H22-P037) の自由振動試験内容・結果

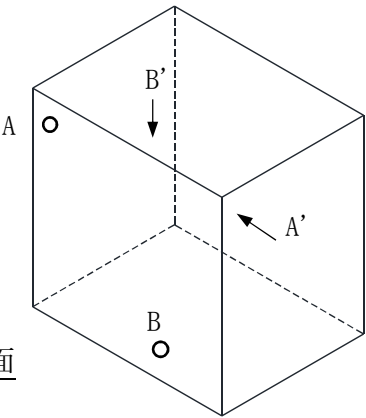
設備の概略仕様	試験内容	試験結果
H22-P037 たて：400mm 横：2100mm 高さ：1300mm 質量： <input type="text"/>	測定点 A, B 打振方向 A', B' 	水平 ・ A 点： <input type="text"/> Hz 鉛直 ・ B 点： <input type="text"/> Hz

表 3-22 高圧代替注水系系統流量 (E61-FT-006) の自由振動試験内容・結果

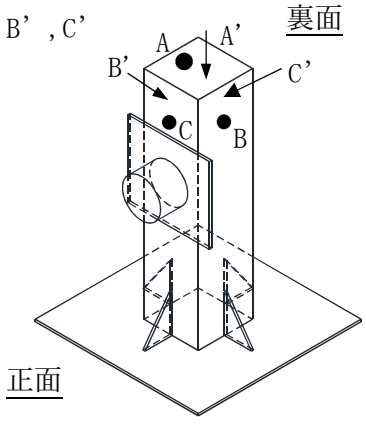
設備の概略仕様	試験内容	試験結果
E61-FT-006 たて : 336mm 横 : 160mm 高さ : 600mm 質量 : <input type="text"/>	測定点 A, B, C 打振方向 A', B', C' 	水平 ・ B 点 : <input type="text"/> Hz ・ C 点 : <input type="text"/> Hz 鉛直 ・ A 点 : <input type="text"/> Hz

表 3-23 復水移送ポンプ吐出圧力 (P13-PT-011B) の自由振動試験内容・結果

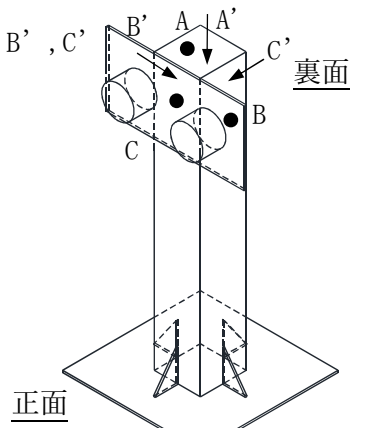
設備の概略仕様	試験内容	試験結果
P13-PT-011B たて : 335mm 横 : 390mm 高さ : 1320mm 質量 : <input type="text"/>	測定点 A, B, C 打振方向 A', B', C' 	水平 ・ B 点 : <input type="text"/> Hz ・ C 点 : <input type="text"/> Hz 鉛直 ・ A 点 : <input type="text"/> Hz

表 3-24 復水貯蔵槽水位 (SA) (E61-LT-025) の自由振動試験内容・結果

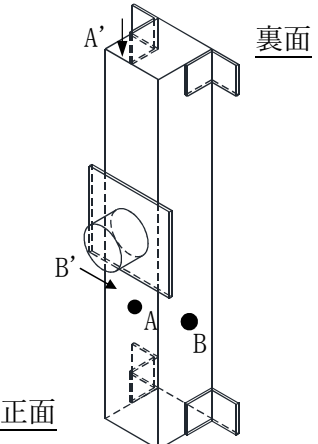
設備の概略仕様	試験内容	試験結果
E61-LT-025 たて : 292mm 横 : 200mm 高さ : 900mm 質量 : <input type="text"/>	測定点 A, B 打振方向 A', B' 	水平 ・ B 点 : <input type="text"/> Hz 鉛直 ・ A 点 : <input type="text"/> Hz

表 3-25 原子炉圧力 (SA) (B21-PT-012A) の自由振動試験内容・結果

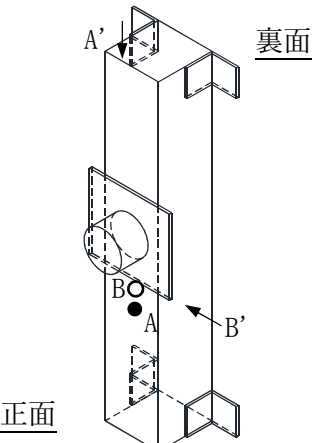
設備の概略仕様	試験内容	試験結果
B21-PT-012A たて : 291mm 横 : 200mm 高さ : 1200mm 質量 : <input type="text"/>	測定点 A, B 打振方向 A', B' 	水平 ・ B 点 : <input type="text"/> Hz 鉛直 ・ A 点 : <input type="text"/> Hz

表 3-26 サプレッションチェンバプール水位 (T31-LT-028A) の自由振動試験内容・結果

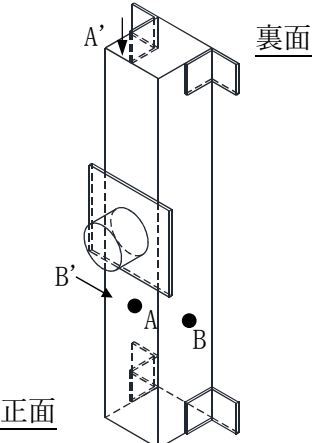
設備の概略仕様	試験内容	試験結果
T31-LT-028A たて : 362mm 横 : 200mm 高さ : 900mm 質量 : <input type="text"/>	測定点 A, B 打振方向 A', B' 	水平 ・ B 点 : <input type="text"/> Hz 鉛直 ・ A 点 : <input type="text"/> Hz

表 3-27 ATWS 緩和設備 (代替冷却材再循環ポンプ・トリップ機能)
原子炉水位 (B21-LT-022B) の自由振動試験内容・結果

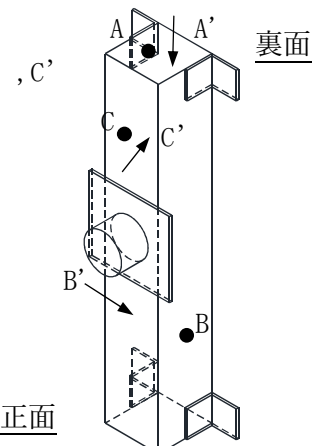
設備の概略仕様	試験内容	試験結果
B21-LT-022B たて : 292mm 横 : 200mm 高さ : 1200mm 質量 : <input type="text"/>	測定点 A, B, C 打振方向 A', B', C' 	水平 ・ B 点 : <input type="text"/> Hz ・ C 点 : <input type="text"/> Hz 鉛直 ・ A 点 : <input type="text"/> Hz

表 3-28 取水槽水位計 (H22-P814) の自由振動試験内容・結果

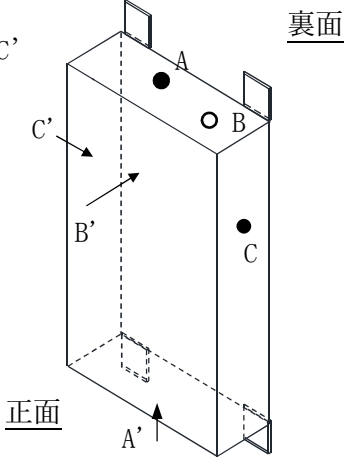
設備の概略仕様	試験内容	試験結果
H22-P814 たて : 456mm 横 : 800mm 高さ : 1500mm 質量 : <input type="text"/>	測定点 A, B, C 打振方向 A', B', C' 	水平 ・ B 点 : <input type="text"/> Hz ・ C 点 : <input type="text"/> Hz 鉛直 ・ A 点 : <input type="text"/> Hz

表 3-29 原子炉区域換気空調系排気放射線モニタ (D11-RE-067B) の自由振動試験内容・結果

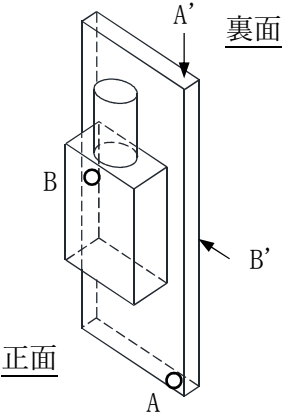
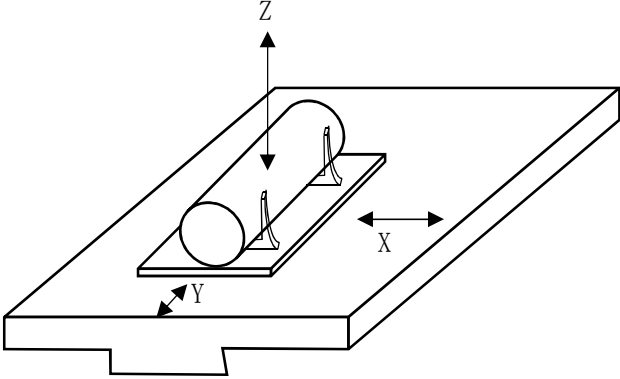
設備の概略仕様	試験内容	試験結果
D11-RE-067B たて : 120mm 横 : 210mm 高さ : 535mm 質量 : <input type="text"/>	測定点 A, B 打振方向 A', B' 	水平 ・ B 点 : <input type="text"/> Hz 鉛直 ・ A 点 : <input type="text"/> Hz

表 3-30 保持金具付検出器（試験用）の加振試験内容・結果

設備の概略仕様	試験内容	試験結果
<p>保持金具付 検出器</p> <p>イオンチェンバ 検出器を含めた イオンチェンバ 検出器保持金具 の仕様</p> <p>径：約 270mm 長さ：約 2600mm 質量：<input type="text"/></p> <p>上記と円筒管及 び固定架台を含 めた質量：<input type="text"/></p>	<p>以下の正弦波で X, Y, Z 方向に加振</p> <p>加速度：約 0.1G（連続正弦波）</p> <p>周波数：<input type="text"/></p> 	<p>水平</p> <p>・X, Y 方向： <input type="text"/>に共振点 なし</p> <p>鉛直</p> <p>・Z 方向： <input type="text"/>に共振点 なし</p>

3. 耐震性についての計算書における評価温度の考え方について

1. 概要

本資料は、「V-2 耐震性に関する説明書」のうち、機器・配管系の耐震性についての計算書（以下「耐震計算書」という。）に適用する評価温度の考え方について説明するものである。なお、本資料において、原子炉冷却材圧力バウンダリに属する機器等及び原子炉格納容器バウンダリに属する機器等は対象外とする。

2. 耐震計算書における評価温度

耐震計算書における評価温度は、「最高使用温度」又は「周囲環境温度」である。耐震計算書における「最高使用温度」又は「周囲環境温度」の定義を以下に示す。

- ・最高使用温度とは、発電用原子力設備規格 設計・建設規格に基づき、「対象とする機器等が主たる機能を果たすべき運転状態において生ずる最高温度以上の温度であって、設計上定めるもの」である。
- ・周囲環境温度とは、耐震計算書において評価に用いている温度として、V-1-1-7「安全設備及び重大事故等対処設備が使用される条件の下における健全性に関する説明書」の環境温度*に基づき定めた値である。

注記*：環境温度とは、「対象とする機器等の主たる機能に期待する状況下における周囲の環境温度」である。このため、同じ設置場所であっても機器により環境温度が異なる場合がある。

耐震計算書における評価温度は、評価部位において内部流体、周囲環境のどちらの影響が支配的かにより、表1に示すように設定している。

表1 評価温度の考え方

評価部位	評価部位の例	評価温度
① 内部流体の影響が支配的な部位	機器、配管本体	最高使用温度* ¹
② 内部流体、周囲環境の両方の影響を受ける部位	取付ボルト、サポート類	最高使用温度* ¹ 又は周囲環境温度* ²
③ 周囲環境の影響が支配的な部位	脚、基礎ボルト	周囲環境温度* ²

注：ボルト、サポート類が、機器等の局所的な熱源からの影響を受ける場合には、それらの影響を考慮した温度を設定する。

注記*¹：最高使用温度が周囲環境温度より低い場合、機器等の運転状態を踏まえて温度を設定する。

*²：周囲環境温度が50℃以下であって、機器等の環境耐性に問題がないものは、評価温度を50℃とする場合もある。

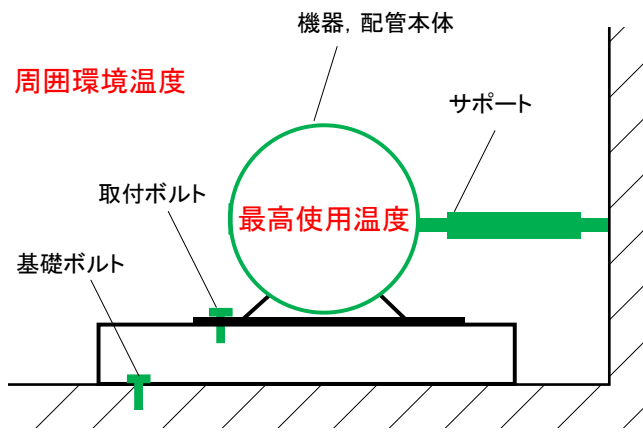


図1 評価部位と評価温度のイメージ

参考 耐震計算における周囲環境温度について

図書番号	図書名称	設置場所	DB		SA		備考
			環境温度	周囲環境温度	環境温度	周囲環境温度	
V-2-3-3-1-2	原子炉圧力容器基礎ボルトの応力計算	原子炉格納容器内	57/171	57/171	-	-	格納容器内温度
V-2-3-3-2-3	制御棒駆動機構ハウジングレストレイトビームの応力計算書	原子炉格納容器内	57/171	57/171	-	-	格納容器内温度
V-2-4-1 (1)	制御棒・破損燃料貯蔵ラックの耐震性についての計算書	使用済燃料貯蔵プール	66	66	-	-	
V-2-4-2-2	使用済燃料貯蔵ラックの耐震性についての計算書	使用済燃料貯蔵プール	66	66	100	100	
V-2-4-2-3	使用済燃料貯蔵プール水位・温度(SA)の耐震性についての計算書	原子炉区域内(原子炉最上階)	-	-	100	100	
V-2-4-2-4	使用済燃料貯蔵プール水位・温度(SA広域)の耐震性についての計算書	原子炉区域内(原子炉最上階)	-	-	100	100	
V-2-4-2-5	使用済燃料貯蔵プール監視カメラの耐震性についての計算書	原子炉区域内(原子炉最上階)	-	-	100	100	
V-2-4-2-6	使用済燃料貯蔵プール監視カメラ用空冷装置の耐震性についての計算書	原子炉建屋付属区域内(一般階)	-	-	50	50	
		原子炉区域内(原子炉最上階)	-	-	100	100	
V-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	FPCポンプ室	-	-	100	100	
V-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	FPCポンプ室	-	-	100	100	
V-2-5-2-1-1	アキュムレータの耐震性についての計算書	DB: 逃がし安全弁 SA: D/W(SRV)	171	171	171	171	
V-2-5-3-1-1	残留熱除去系熱交換器の耐震性についての計算書	DB: RHR系 SA: RHRポンプ室	66	66	100	100	
V-2-5-3-1-2	残留熱除去系ポンプの耐震性についての計算書	DB: RHR系 SA: RHRポンプ室	66	66	100	100	
V-2-5-4-1-1	高圧炉心注水系ポンプの耐震性についての計算書	DB: 高圧炉心注水系 SA: HPCFポンプ室	66	66	100	100	
V-2-5-4-2-1	原子炉隔離時冷却系ポンプの耐震性についての計算書	DB: RCIC系 SA: RCIC, HPAC室	66	66	100	100	
V-2-5-4-2-2	原子炉隔離時冷却系ポンプ駆動用蒸気タービンの耐震性についての計算書	DB: RCIC系 SA: RCIC, HPAC室	66	66	100	100	
V-2-5-4-3-1	高圧代替注水系ポンプの耐震性についての計算書	RCIC, HPAC室	-	-	66	66	
V-2-5-5-1-1	復水移送ポンプの耐震性についての計算書	MUWCポンプ室及びMUWC弁室	-	-	66	66	
V-2-5-6-1-1	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	DB: 海水熱交換器区域内 SA: 原子炉区域内(一般階)	40	50	40	50	
V-2-5-6-1-2	原子炉補機冷却水ポンプの耐震性についての計算書	DB: 海水熱交換器区域内 SA: 原子炉区域内(一般階)	40	50	40	50	
V-2-5-6-1-3	原子炉補機冷却海水ポンプの耐震性についての計算書	DB: 海水熱交換器区域内 SA: 原子炉区域内(一般階)	40	50	40	50	
V-2-5-6-1-4	原子炉補機冷却水系サージタンクの耐震性についての計算書	DB: 原子炉建屋付属区域内(一般階) SA: 一般階	40	50	40	50	
V-2-5-6-1-5	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	DB: 海水熱交換器区域内 SA: 原子炉区域内(一般階)	40	50	40	50	
V-2-6-1 (1)	原子炉圧力の耐震性についての計算書	原子炉区域内(一般階)	100	100	-	-	
V-2-6-1 (2)	原子炉水位(狭帯域)の耐震性についての計算書	原子炉区域内(一般階)	100	100	-	-	
V-2-6-1 (3)	原子炉水位(広帯域)の耐震性についての計算書	原子炉区域内(一般階)	100	100	-	-	
V-2-6-1 (4)	格納容器内圧力の耐震性についての計算書	原子炉区域内(一般階)	100	100	-	-	
V-2-6-1 (5)	原子炉系炉心流量の耐震性についての計算書	原子炉区域内(一般階)	100	100	-	-	
V-2-6-1 (6)	制御棒駆動機構充てん水圧力の耐震性についての計算書	原子炉区域内(一般階)	100	100	-	-	
V-2-6-1 (7)	サブプレッションチェンバプール水位の耐震性についての計算書	原子炉区域内(一般階)	100	100	-	-	
V-2-6-1 (8)	地震加速度の耐震性についての計算書	原子炉区域内(一般階)	40	40	-	-	
		原子炉建屋付属区域内(一般階)	40	40	-	-	
V-2-6-1 (9)	主蒸気管トンネル温度の耐震性についての計算書	原子炉区域内(一般階)	171	171	-	-	格納容器内温度
V-2-6-1 (10)	主蒸気管流量の耐震性についての計算書	原子炉区域内(一般階)	100	100	-	-	
V-2-6-3-2-1-1	水圧制御ユニットの耐震性についての計算書	原子炉区域内(一般階)	40	50	66	66	
V-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	原子炉区域内(一般階)	40	50	66	66	
V-2-6-4-1-2	ほう酸水注入系貯蔵タンクの耐震性についての計算書	原子炉区域内(一般階)	40	50	66	66	
V-2-6-5-3	高圧炉心注水系ポンプ吐出圧力の耐震性についての計算書	HPCFポンプ(B,C)室	-	-	120	120	
V-2-6-5-4	残留熱除去系ポンプ吐出圧力の耐震性についての計算書	原子炉区域内(一般階)	-	-	100	100	
V-2-6-5-4	残留熱除去系ポンプ吐出圧力の耐震性についての計算書	HPCFポンプ(B,C)室	-	-	66	66	
V-2-6-5-8	残留熱除去系系統流量の耐震性についての計算書	原子炉区域内(一般階)	100	100	100	100	
V-2-6-5-8	残留熱除去系系統流量の耐震性についての計算書	原子炉区域内(HPCF室)	100	100	100	100	
V-2-6-5-9	原子炉隔離時冷却系系統流量の耐震性についての計算書	原子炉区域内(RCIC室)	100	100	100	100	
V-2-6-5-10	高圧炉心注水系系統流量の耐震性についての計算書	原子炉区域内(HPCF室)	100	100	100	100	

図書番号	図書名称	設置場所	DB		SA		備考
			環境温度	周囲環境温度	環境温度	周囲環境温度	
V-2-6-5-11	高圧代替注水系系統流量の耐震性についての計算書	原子炉区域内(HPAC室)	-	-	66	66	
V-2-6-5-12	復水補給水系流量(RHR A系代替注水流量)の耐震性についての計算書	原子炉区域内(一般階)	-	-	66	66	
V-2-6-5-13	復水補給水系流量(RHR B系代替注水流量)の耐震性についての計算書	原子炉区域内(一般階)	-	-	100	100	
V-2-6-5-14	原子炉圧力の耐震性についての計算書	原子炉区域内(一般階)	100	100	100	100	
V-2-6-5-15	原子炉圧力(SA)の耐震性についての計算書	原子炉区域内(一般階)	-	-	100	100	
V-2-6-5-16	原子炉水位(広帯域)の耐震性についての計算書	原子炉区域内(一般階)	100	100	100	100	
V-2-6-5-17	原子炉水位(燃料域)の耐震性についての計算書	原子炉区域内(一般階)	100	100	100	100	
V-2-6-5-18	原子炉水位(SA)の耐震性についての計算書	原子炉区域内(一般階)	-	-	100	100	
V-2-6-5-19	格納容器内圧力(D/W)の耐震性についての計算書	原子炉区域内(一般階)	-	-	100	100	
V-2-6-5-20	格納容器内圧力(S/O)の耐震性についての計算書	原子炉区域内(一般階)	-	-	100	100	
V-2-6-5-21	ドライウェル雰囲気温度の耐震性についての計算書	原子炉格納容器内	-	-	200	200	格納容器内温度
V-2-6-5-22	サブプレッションチェンバ氣體温度の耐震性についての計算書	原子炉格納容器内	-	-	200	200	格納容器内温度
V-2-6-5-23	サブプレッションチェンバブル水温度の耐震性についての計算書	原子炉格納容器内	-	-	200	200	格納容器内温度
V-2-6-5-24	格納容器内酸素濃度の耐震性についての計算書	原子炉区域内(CAMS室)	40	40	40	40	
V-2-6-5-25	格納容器内水素濃度の耐震性についての計算書	原子炉区域内(CAMS室)	40	40	40	40	
V-2-6-5-26	格納容器内水素濃度(SA)の耐震性についての計算書	原子炉格納容器内	-	-	200	200	
V-2-6-5-27	復水貯蔵槽水位(SA)の耐震性についての計算書	廃棄物処理建屋(MUWCポンプ室)	-	-	66	66	
V-2-6-5-28	復水補給水系流量(格納容器下部注水流量)の耐震性についての計算書	原子炉区域内(一般階)	-	-	66	66	
V-2-6-5-29	サブプレッションチェンバブル水位の耐震性についての計算書	原子炉区域内(一般階)	-	-	100	100	
V-2-6-5-30	格納容器下部水位の耐震性についての計算書	原子炉格納容器内	-	-	200	200	性能目標値
V-2-6-5-31	原子炉建屋水素濃度の耐震性についての計算書	原子炉区域内(原子炉最上階)	-	-	77	77	
V-2-6-5-31	原子炉建屋水素濃度の耐震性についての計算書	原子炉区域内(一般階)	-	-	66	66	
V-2-6-7-1(1)	検出器の耐震性についての計算書	原子炉区域内(一般階)	-	-	100	100	
V-2-6-7-1(1)	検出器の耐震性についての計算書	原子炉区域内(一般階)	-	-	100	100	
V-2-6-7-1(2)	ATWS緩和設備制御盤の耐震性についての計算書	コントロール建屋(中央制御室)	-	-	50	50	
V-2-6-7-2(1)	検出器の耐震性についての計算書	原子炉区域内(一般階)	-	-	66	66	
V-2-6-7-2(2)	原子炉冷却材再循環ポンプ可変周波数電源装置主回路の耐震性についての計算書	原子炉建屋附属区域内	-	-	40	40	
V-2-6-7-2(3)	原子炉冷却材再循環ポンプ可変周波数電源装置制御盤の耐震性についての計算書	原子炉建屋附属区域内	-	-	40	40	
V-2-6-7-3(1)	検出器の耐震性についての計算書	原子炉水位:原子炉区域(一般階)	-	-	100	100	
V-2-6-7-3(1)	検出器の耐震性についての計算書	残留熱除去系ポンプ吐出圧力 A:原子炉区域内(一般階)	-	-	100	100	
V-2-6-7-3(1)	検出器の耐震性についての計算書	残留熱除去系ポンプ吐出圧力 B, C:HPGFポンプ室	-	-	66	66	
V-2-6-7-3(2)	安全系補助継電器盤の耐震性についての計算書	コントロール建屋(中央制御室)	-	-	50	50	
V-2-6-7-3(3)	安全系多重伝送盤の耐震性についての計算書	原子炉建屋附属区域内 (非常用電気品室)	-	-	55	55	
V-2-6-7-4(1)	ESF盤の耐震性についての計算書	コントロール建屋内(中央制御室)	26	26	50	50	
V-2-6-7-4(2)	安全保護系盤の耐震性についての計算書	コントロール建屋内(中央制御室)	26	26	50	50	
V-2-6-7-4(3)	中央制御室外原子炉停止制御盤の耐震性についての計算書	原子炉区域内(一般階)	40	40	-	-	
V-2-6-7-4(4)	中央運転監視盤の耐震性についての計算書	コントロール建屋内(中央制御室)	26	26	50	50	
V-2-6-7-4(5)	運転監視補助盤の耐震性についての計算書	コントロール建屋内(中央制御室)	26	26	50	50	
V-2-6-7-4(6)	原子炉系記録計盤の耐震性についての計算書	コントロール建屋内(中央制御室)	26	26	50	50	
V-2-6-7-4(7)	格納容器補助盤の耐震性についての計算書	コントロール建屋内(中央制御室)	-	-	50	50	
V-2-6-7-4(8)	高圧代替注水系制御盤の耐震性についての計算書	コントロール建屋内(中央制御室)	-	-	50	50	
V-2-6-7-4(9)	使用済燃料貯蔵プール水位・温度(SA広域)監視制御盤の耐震性についての計算書	コントロール建屋内(中央制御室)	26	26	50	50	
V-2-6-7-4(10)	格納容器圧力逃がし装置制御盤の耐震性についての計算書	コントロール建屋内(中央制御室)	-	-	50	50	
V-2-6-7-4(11)	フィルタ装置出口放射線モニタ前置増幅器盤の耐震性についての計算書	原子炉建屋附属区域内(一般階)	-	-	40	40	
V-2-6-7-4(12)	起動領域モニタ前置増幅器盤の耐震性についての計算書	原子炉建屋(一般階)	100	100	66	66	
V-2-6-7-4(13)	核計装系盤の耐震性についての計算書	コントロール建屋内(中央制御室)	26	26	50	50	
V-2-6-7-4(14)	安全系プロセス放射線モニタ盤の耐震性についての計算書	コントロール建屋内(中央制御室)	26	26	-	-	

図書番号	図書名称	設置場所	DB		SA		備考
			環境温度	周囲環境温度	環境温度	周囲環境温度	
V-2-6-7-4 (15)	格納容器内雰囲気モニタ盤の耐震性についての計算書	コントロール建屋内(中央制御室)	26	26	50	50	
V-2-6-7-4 (16)	格納容器内水素モニタ盤の耐震性についての計算書	コントロール建屋内(計算機室)	-	-	40	40	
V-2-6-7-4 (17)	事故時放射線モニタ盤の耐震性についての計算書	コントロール建屋内(中央制御室)	-	-	50	50	
V-2-6-7-4 (18)	使用済燃料貯蔵プール監視カメラ制御架の耐震性についての計算書	コントロール建屋内(中央制御室)	-	-	50	50	
V-2-6-7-5(1)	データ伝送装置の耐震性についての計算書	コントロール建屋内(計算機室)	26	26	40	40	
V-2-6-7-6(1)	緊急時対策支援システム伝送装置の耐震性についての計算書	5号機原子炉建屋緊急時対策所(本部・待避場所)	-	-	40	40	
V-2-6-7-6(2)	SPDS表示装置の耐震性についての計算書	5号機原子炉建屋緊急時対策所(本部・待避場所)	-	-	40	40	
V-2-6-7-6(3)	メッシュ型アンテナの耐震性についての計算書	コントロール建屋内(一般階)	-	-	40	40	
		屋外	-	-	40	40	
V-2-6-7-6(4)	通信収容架の耐震性についての計算書	コントロール建屋内(一般階)	-	-	40	40	
		5号機原子炉建屋緊急時対策所(本部・待避場所)	-	-	40	40	
V-2-6-7-7	データ伝送設備の耐震性についての計算書	5号機原子炉建屋緊急時対策所(本部・待避場所)	-	-	40	40	
V-2-6-7-8	データ表示装置(中央制御室待避室)の耐震性についての計算書	コントロール建屋内(中央制御室待避室)	-	-	40	40	
V-2-6-7-9(1)	アンテナの耐震性についての計算書	屋外	-	-	40	40	
V-2-6-7-9(2)	通信収容架の耐震性についての計算書	コントロール建屋内(一般階)	-	-	40	40	
		中央制御室	-	-	50	50	
V-2-6-7-10(1)	アンテナの耐震性についての計算書	屋外	-	-	40	40	
V-2-6-7-10(2)	通信収容架の耐震性についての計算書	一般階	-	-	40	40	
V-2-6-7-11(1)	アンテナの耐震性についての計算書	屋外	-	-	40	40	
V-2-6-7-11(2)	通信収容架の耐震性についての計算書	5号機原子炉建屋緊急時対策所(本部・待避場所)	-	-	40	40	
V-2-6-7-12(1)	アンテナの耐震性についての計算書	屋外	-	-	40	40	
V-2-6-7-12(2)	通信収容架の耐震性についての計算書	コントロール建屋内(一般階)	-	-	40	40	
		中央制御室	-	-	50	50	
V-2-6-7-13(1)	アンテナの耐震性についての計算書	屋外	-	-	40	40	
V-2-6-7-13(2)	通信収容架の耐震性についての計算書	コントロール建屋内(一般階)	-	-	40	40	
V-2-6-7-14(1)	アンテナの耐震性についての計算書	屋外	-	-	40	40	
V-2-6-7-14(2)	通信収容架の耐震性についての計算書	5号機原子炉建屋緊急時対策所(本部・待避場所)	-	-	40	40	
V-2-6-7-15(1)	衛星無線通信装置用アンテナの耐震性についての計算書	屋外	-	-	40	40	
V-2-6-7-15(2)	テレビ会議システム用ディスプレイの耐震性についての計算書	5号機原子炉建屋緊急時対策所(本部・待避場所)	-	-	40	40	
V-2-6-7-15(3)	テレビ会議システム用カメラの耐震性についての計算書	5号機原子炉建屋緊急時対策所(本部・待避場所)	-	-	40	40	
V-2-6-7-15(4)	通信収容架の耐震性についての計算書	5号機原子炉建屋緊急時対策所(本部・待避場所)	-	-	40	40	
V-2-6-7-15(5)	通信端末収容台の耐震性についての計算書	5号機原子炉建屋緊急時対策所(本部・待避場所)	-	-	40	40	
V-2-6-7-16	5号機屋外緊急連絡用インターフォンの耐震性についての計算書	5号機原子炉建屋緊急時対策所(本部・待避場所) 5号機原子炉建屋緊急時対策所(本部・待避場所以外) 屋外	-	-	40	40	
V-2-6-7-18	フィルタ装置水位の耐震性についての計算書	FV建屋附室	-	-	40	40	
V-2-6-7-19	フィルタ装置入口圧力の耐震性についての計算書	原子炉建屋付属区域内(FVライン)	-	-	40	40	
V-2-6-7-20	フィルタ装置水素濃度の耐震性についての計算書	原子炉建屋付属区域内	-	-	50	50	
V-2-6-7-21	フィルタ装置金属フィルタ差圧の耐震性についての計算書	FV建屋附室	-	-	40	40	
V-2-6-7-22	フィルタ装置スクラバ水pHの耐震性についての計算書	FV建屋附室	-	-	40	40	
V-2-6-7-23	原子炉補機冷却水系系統流量の耐震性についての計算書	タービン建屋内(一般階)	-	-	40	40	
V-2-6-7-24	残留熱除去系熱交換器入口冷却水流量の耐震性についての計算書	原子炉区域内(一般階)	-	-	66	66	
V-2-6-7-25	復水移送ポンプ吐出圧力の耐震性についての計算書	廃棄物処理建屋(MUWCポンプ室)	-	-	66	66	
V-2-6-7-26	静的触媒式水素再結合器 動作監視装置の耐震性についての計算書	原子炉区域内(原子炉最上階)	-	-	77	77	
V-2-6-7-27	格納容器内ガスサンプリングポンプの耐震性についての計算書	原子炉区域内(CAMS室)	40	40	40	40	
V-2-6-7-28	格納容器内ガス冷却器の耐震性についての計算書	原子炉区域内(CAMS室)	40	40	40	40	
V-2-8-1 (1)	主蒸気管放射線モニタの耐震性についての計算書	主蒸気管トンネル室	55	55	-	-	
V-2-8-1 (2)	燃料取扱エリア排気放射線モニタの耐震性についての計算書	原子炉区域内(原子炉最上階)	40	40	-	-	
V-2-8-1 (3)	原子炉区域換気空調系排気放射線モニタの耐震性についての計算書	原子炉区域内(一般階)	40	40	-	-	
V-2-8-2-1-1	格納容器内雰囲気放射線モニタ(D/W)の耐震性についての計算書	原子炉区域内(一般階)	171	171	200	200	格納容器内温度
V-2-8-2-1-2	格納容器内雰囲気放射線モニタ(S/C)の耐震性についての計算書	原子炉区域内(一般階)	171	171	200	200	格納容器内温度

図書番号	図書名称	設置場所	DB		SA		備考
			環境温度	周囲環境温度	環境温度	周囲環境温度	
V-2-8-2-1-3	フィルタ装置出口放射線モニタの耐震性についての計算書	屋外	-	-	40	40	
V-2-8-2-1-4	耐圧強化ベント系放射線モニタの耐震性についての計算書	原子炉区域内(一般階)	-	-	100	100	
V-2-8-2-2-1	使用済燃料貯蔵プール放射線モニタ(低レンジ)の耐震性についての計算書	原子炉区域内(原子炉最上階)	-	-	100	100	
V-2-8-2-2-2	使用済燃料貯蔵プール放射線モニタ(高レンジ)の耐震性についての計算書	原子炉区域内(原子炉最上階)	-	-	100	100	
V-2-8-3-1-1-2	中央制御室送風機、中央制御室排風機及び中央制御室再循環送風機の耐震性についての計算書	コントロール建屋内	40	50	-	-	
V-2-8-3-1-1-3	中央制御室再循環フィルタ装置の耐震性についての計算書	コントロール建屋内	40	50	-	-	
V-2-8-4-7	配管遮蔽の耐震性についての計算書(格納容器圧力逃がし装置)	屋外	-	-	40	50	
V-2-8-5-1	中央制御室外気取入れ・排気ダクトの耐震性についての計算書	コントロール建屋内	-	-	40	50	
V-2-8-5-1	中央制御室外気取入れ・排気ダクトの耐震性についての計算書	コントロール建屋内	-	-	40	50	
V-2-9-1	可燃性ガス濃度制御系再結合装置(本体)の耐震性についての計算書	可燃性ガス濃度制御系	66	66	-	-	
V-2-9-2-2	原子炉格納容器ライナ部の耐震性についての計算書	原子炉格納容器内	171	171	100/168	200	DB: 格納容器の最高使用温度 SA: V(L), V(LL)の格納容器内温度 SA時の周囲環境温度は、格納容器内の最高使用温度を適用
V-2-9-2-3	ドライウェル上鏡の耐震性についての計算書	原子炉格納容器内	171	171	100/168	200	DB: 格納容器の最高使用温度 SA: V(L), V(LL)の格納容器内温度 SA時の周囲環境温度は、格納容器内の最高使用温度を適用
V-2-9-2-4	下部ドライウェルアクセントネルスリーブ及び鏡板(所員用エアロック付)の耐震性についての計算書	原子炉格納容器内	171	171	100/168	200	DB: 格納容器の最高使用温度 SA: V(L), V(LL)の格納容器内温度 SA時の周囲環境温度は、格納容器内の最高使用温度を適用
V-2-9-2-5	下部ドライウェルアクセントネルスリーブ及び鏡板(機器搬入用ハッチ付)の耐震性についての計算書	原子炉格納容器内	171	171	100/168	200	DB: 格納容器の最高使用温度 SA: V(L), V(LL)の格納容器内温度 SA時の周囲環境温度は、格納容器内の最高使用温度を適用
V-2-9-2-6	クエンチャサポート基礎の耐震性についての計算書	原子炉格納容器内	171	171	100/168	200	DB: 格納容器の最高使用温度 SA: V(L), V(LL)の格納容器内温度 SA時の周囲環境温度は、格納容器内の最高使用温度を適用
V-2-9-2-7	上部ドライウェル機器搬入用ハッチの耐震性についての計算書	原子炉格納容器内	171	171	100/168	200	DB: 格納容器の最高使用温度 SA: V(L), V(LL)の格納容器内温度 SA時の周囲環境温度は、格納容器内の最高使用温度を適用
V-2-9-2-8	下部ドライウェル機器搬入用ハッチの耐震性についての計算書	原子炉格納容器内	171	171	100/168	200	DB: 格納容器の最高使用温度 SA: V(L), V(LL)の格納容器内温度 SA時の周囲環境温度は、格納容器内の最高使用温度を適用
V-2-9-2-9	サブプレッションチェンバ出入口の耐震性についての計算書	原子炉格納容器内	171	171	100/168	200	DB: 格納容器の最高使用温度 SA: V(L), V(LL)の格納容器内温度 SA時の周囲環境温度は、格納容器内の最高使用温度を適用
V-2-9-2-10	上部ドライウェル所員用エアロックの耐震性についての計算書	原子炉格納容器内	171	171	100/168	200	DB: 格納容器の最高使用温度 SA: V(L), V(LL)の格納容器内温度 SA時の周囲環境温度は、格納容器内の最高使用温度を適用
V-2-9-2-11	下部ドライウェル所員用エアロックの耐震性についての計算書	原子炉格納容器内	171	171	100/168	200	DB: 格納容器の最高使用温度 SA: V(L), V(LL)の格納容器内温度 SA時の周囲環境温度は、格納容器内の最高使用温度を適用
V-2-9-2-12	原子炉格納容器配管貫通部の耐震性についての計算書	原子炉格納容器内	104/171/ 184/302	104/171/ 184/302	100/168/306	200/306	DB: 格納容器内温度 SA: V(L), V(LL)の格納容器内温度 及び配管の使用温度 SA時の周囲環境温度は、格納容器内の最高使用温度を適用
V-2-9-2-13	原子炉格納容器電気記録貫通部の耐震性についての計算書	原子炉格納容器内	104/171	104/171	100/168	200	DB: 格納容器の最高使用温度 SA: V(L), V(LL)の格納容器内温度 SA時の周囲環境温度は、格納容器内の最高使用温度を適用
V-2-9-4-1	真空破壊弁の耐震性についての計算書	原子炉格納容器内	171	171	100/168	200	DB: 格納容器の最高使用温度 SA: V(L), V(LL)の格納容器内温度 SA時の周囲環境温度は、格納容器内の最高使用温度を適用
V-2-9-4-3	ベント管の耐震性についての計算書	原子炉格納容器内	171	171	100/168	200	DB: 格納容器の最高使用温度 SA: V(L), V(LL)の格納容器内温度 SA時の周囲環境温度は、格納容器内の最高使用温度を適用
V-2-9-4-4-1-1	ドライウェルスプレイ管の耐震性についての計算書	原子炉格納容器内	171	171	100/168	200	DB: 格納容器の最高使用温度 SA: V(L), V(LL)の格納容器内温度 SA時の周囲環境温度は、格納容器内の最高使用温度を適用
V-2-9-4-4-1-2	サブプレッションチェンバースプレイ管の耐震性についての計算書	原子炉格納容器内	104	171	100/168	200	DB: 格納容器の最高使用温度 SA: V(L), V(LL)の格納容器内温度 SA時の周囲環境温度は、格納容器内の最高使用温度を適用
V-2-9-4-5-1-1	非常用ガス処理系乾燥装置の耐震性についての計算書	SGTSフィルタ装置室及び乾燥装置室	66	66	80	80	
V-2-9-4-5-1-3	非常用ガス処理系排風機の耐震性についての計算書	SGTSフィルタ装置室及び乾燥装置室	66	66	80	80	
V-2-9-4-5-1-4	非常用ガス処理系フィルタ装置の耐震性についての計算書	SGTSフィルタ装置室及び乾燥装置室	66	66	80	80	
V-2-9-4-5-5-1	ドレン移送ポンプの耐震性についての計算書	フィルタベント遮蔽壁	-	-	65	65	
V-2-9-4-8-1	下部ドライウェルアクセントネルの耐震性についての計算書	原子炉格納容器内	-	-	-	-	
V-2-9-5-3	遠隔手動弁操作設備の耐震性についての計算書	原子炉区域内(一般階)	-	-	100	100	
V-2-9-5-4	遠隔手動弁操作設備遮蔽の耐震性についての計算書	原子炉建屋付風区域内(一般階)	-	-	40	50	
V-2-9-5-5	燃料取替床フロアウトパネル閉止装置の耐震性についての計算書	扉閉状態: 屋外 扉閉状態: 原子炉区域内(原子炉最上階)	-	-	40 100	50 100	
V-2-10-1-1	バイタル交流電源装置の耐震性についての計算書	コントロール建屋内	40	40	-	-	
V-2-10-1-2-1-1	非常用ディーゼル発電機の耐震性についての計算書	原子炉建屋内(非常用ディーゼル室)	45	50	45	50	
V-2-10-1-2-1-2	空気だめの耐震性についての計算書	原子炉建屋内(非常用ディーゼル室)	45	50	45	50	
V-2-10-1-2-1-3	空気圧縮機の耐震性についての計算書	原子炉建屋内(非常用ディーゼル室)	45	50	45	50	
V-2-10-1-2-1-4	燃料ディタンクの耐震性についての計算書	原子炉建屋内(非常用ディーゼル室)	45	50	45	50	

図書番号	図書名称	設置場所	DB		SA		備考
			環境温度	周囲環境温度	環境温度	周囲環境温度	
V-2-10-1-2-1-5	燃料移送ポンプの耐震性についての計算書	屋外(非常用ディーゼル発電機燃料移送系ポンプ建屋)	66	66	66	66	
V-2-10-1-2-1-6	軽油タンクの耐震性についての計算書	屋外	38	50	40	50	
V-2-10-1-2-1-8	非常用ディーゼル発電設備制御盤の耐震性についての計算書	原子炉建屋付属区域内	40	40	40	40	
V-2-10-1-2-2-1	第一ガスタービン発電機の耐震性についての計算書	屋外	-	-	40	40	
V-2-10-1-2-2-2	第一ガスタービン発電機用燃料移送ポンプの耐震性についての計算書	屋外	-	-	40	50	
V-2-10-1-2-2-3	第一ガスタービン発電機用燃料タンクの耐震性についての計算書	屋外	-	-	40	50	
V-2-10-1-2-2-4	第一ガスタービン発電機用燃料小出し槽の耐震性についての計算書	屋外	-	-	40	40	
V-2-10-1-2-2-5	軽油タンク(6号機設備)の耐震性についての計算書	屋外	-	-	40	50	
V-2-10-1-2-2-7	第一ガスタービン発電機用発電機の耐震性についての計算書	屋外	-	-	40	40	
V-2-10-1-2-2-8	第一ガスタービン発電機用制御盤の耐震性についての計算書	屋外	-	-	40	40	
V-2-10-1-3-1	AM用直流125V充電器の耐震性についての計算書	原子炉建屋付属区域内	-	-	50	50	
V-2-10-1-3-2	直流125V蓄電池の耐震性についての計算書	コントロール建屋内	40	40	40	40	
V-2-10-1-3-3	AM用直流125V蓄電池の耐震性についての計算書	原子炉建屋付属区域内	-	-	40	40	
V-2-10-1-4-1	緊急用断路器の耐震性についての計算書	屋外	-	-	40	40	
V-2-10-1-4-2	緊急用電源切替箱断路器の耐震性についての計算書	コントロール建屋内	-	-	40	40	
V-2-10-1-4-3	緊急用電源切替箱接続装置の耐震性についての計算書	原子炉建屋付属区域内 原子炉建屋付属区域内	- -	- -	40 55	40 55	
V-2-10-1-4-4	AM用動力変圧器の耐震性についての計算書	原子炉建屋付属区域内	-	-	50	50	
V-2-10-1-4-5	AM用MCCの耐震性についての計算書	原子炉建屋付属区域内 廃棄物処理建屋	- -	- -	40 40	40 40	
V-2-10-1-4-6	AM用切替盤の耐震性についての計算書	原子炉建屋付属区域内 原子炉建屋付属区域内	- -	- -	40 50	40 50	
V-2-10-1-4-7	AM用操作盤の耐震性についての計算書	原子炉建屋付属区域内 原子炉建屋付属区域内 コントロール建屋内	- - -	- - -	40 50 40	40 50 40	
V-2-10-1-4-8	メタルランド開閉装置の耐震性についての計算書	原子炉建屋付属区域内 原子炉建屋付属区域内 原子炉建屋付属区域内	40 40 40	40 40 40	55 40 55	55 40 55	
V-2-10-1-4-9	パワーセンタの耐震性についての計算書	原子炉建屋付属区域内 タービン建屋内 原子炉建屋付属区域内	40 40 40	40 40 40	40 40 55	40 40 55	
V-2-10-1-4-10	モータコントロールセンタの耐震性についての計算書	原子炉建屋付属区域内 原子炉建屋付属区域内 コントロール建屋内 コントロール建屋内 タービン建屋内	40 40 40 40 40	40 40 40 40 40	50 40 55 40 40	50 40 55 40 40	
V-2-10-1-4-11	動力変圧器の耐震性についての計算書	原子炉建屋付属区域内 原子炉建屋付属区域内 タービン建屋内	- - -	- - -	55 40 40	55 40 40	
V-2-10-1-4-12	5号機原子炉建屋内緊急時対策用電源盤の耐震性についての計算書	5号機原子炉建屋緊急時対策所 (本部・待避場所以外)	-	-	40	50	
V-2-10-1-4-13	5号機原子炉建屋内緊急時対策用交流110V分電盤の耐震性についての計算書	5号機原子炉建屋緊急時対策所 (本部・待避場所) 5号機原子炉建屋緊急時対策所 (本部・待避場所以外)	- -	- -	40 40	40 50	
V-2-10-1-4-14	直流125V充電器の耐震性についての計算書	コントロール建屋内 コントロール建屋内 コントロール建屋内	- - -	- - -	55 40 55	55 40 55	
V-2-10-1-4-15	直流125V主母線盤の耐震性についての計算書	コントロール建屋内 コントロール建屋内	- -	- -	40 40	40 40	
V-2-10-1-4-16	125V同時投入防止用切替盤の耐震性についての計算書	コントロール建屋内	-	-	55	55	
V-2-10-1-4-17	直流125V HPAC MCCの耐震性についての計算書	原子炉建屋付属区域内	-	-	50	50	
V-2-10-2-4-1	床ドレンライン浸水防止治具の耐震性についての計算書	原子炉建屋付属区域内 コントロール建屋内	40	40	-	-	
V-2-10-2-4-2	貫通部止水処置の耐震性についての計算書	タービン建屋内	40	40	-	-	
V-2-10-2-4-3(1)	検出器の耐震性についての計算書	タービン建屋内(海水交換区域内)	40	40	-	-	
V-2-10-2-4-3(3)	アキュムレータの耐震性についての計算書	海水熱交換器区域内	40	50	-	-	
V-2-10-2-4-3(4)	ボンベラックの耐震性についての計算書	海水熱交換器区域内	40	40	-	-	
V-2-10-2-4-4(2)	津波監視カメラ制御架の耐震性についての計算書	コントロール建屋内(中央制御室)	26	26	-	-	
V-2-10-4-2-1	5号機原子炉建屋内緊急時対策所(対策本部) 二酸化炭素吸収装置の耐震性についての計算書	5号機原子炉建屋緊急時対策所 (対策本部・待機場所)	-	-	40	40	
V-2-11-2-2-2	非常用ディーゼル発電設備燃料移送配管防護板の耐震性についての計算書	屋外	38.8	40	40	40	
V-2-11-2-2-3	電巻防護鋼製フードの耐震性についての計算書	屋外	-	-	40	40	
V-2-11-2-2-4	換気空調系ダクト防護壁の耐震性についての計算書	タービン建屋区域内 タービン建屋 海水熱交換器区域内 コントロール建屋内(一般階)	40	40	40	40	
V-2-11-2-2-5	原子炉補機冷却海水系配管防護壁の耐震性についての計算書	タービン建屋内 海水熱交換器区域内	40	40	40	40	
V-2-11-2-3	中央制御室天井照明の耐震性についての計算書	コントロール建屋内	26	26	50	50	

図書番号	図書名称	設置場所	DB		SA		備考
			環境温度	周囲環境温度	環境温度	周囲環境温度	
V-2-11-2-4	原子炉建屋クレーンの耐震性についての計算書	原子炉区域内(原子炉最上階)	40	50	100	100	
V-2-11-2-5	燃料取替機の耐震性についての計算書	原子炉区域内(原子炉最上階)	40	50	100	100	
V-2-11-2-8	耐火隔壁の耐震性についての計算書	コントロール建屋内	40	40	40	40	
V-2-別添1-2	火災感知機の耐震計算書	原子炉区域内 非常用ディーゼル発電機燃料移送系(燃料移送配管)	40	40	-	-	
V-2-別添1-3	火災受信機盤の耐震計算書	コントロール建屋内(中央制御室)	26	40	-	-	
V-2-別添1-4	ボンベラックの耐震計算書	原子炉区域内 タービン区域内 コントロール建屋内 廃棄物処理建屋(非管理区域内) 廃棄物処理建屋(管理区域内) 5号機原子炉建屋緊急時対策所 (本部・退避場所以外)	40	40	-	-	
V-2-別添1-5	選択弁の耐震計算書	原子炉区域内	40	40	-	-	
V-2-別添1-6	消火配管の耐震計算書	原子炉区域内 タービン区域内 コントロール建屋内 廃棄物処理建屋(非管理区域内) 廃棄物処理建屋(管理区域内) 5号機原子炉建屋緊急時対策所 (本部・退避場所以外)	40	40	-	-	
V-2-別添1-7	制御盤の耐震計算書	原子炉区域内	40	40	-	-	
V-2-別添2-2	溢水源としない耐震B.Cクラス機器の耐震計算書	[制御棒駆動水ポンプ(A),(B)、制御棒駆動水加熱器、サクシヨンプイルタ(A),(B)、CRDアキュムレータ、燃料プール冷却浄化系熱交換器(A),(B)] 原子炉区域内	40	50	-	-	
		[タービン補機冷却海水系ポンプ(A)~(C)] タービン建屋内	40	50	-	-	
V-2-別添2-4	循環水系隔離システムの耐震性についての計算書	タービン建屋内(復水器室)	50	50	-	-	
V-2-別添2-5	タービン補機冷却海水系隔離システムの耐震性についての計算書	タービン建屋内(タービン区域内)	40	40	-	-	
V-2-別添3-3	可搬型重大事故等対処設備のうち車両型設備の耐震計算書	屋外	-	-	40	50	
V-2-別添3-4	可搬型重大事故等対処設備のうちポンベ設備の耐震計算書	[高圧窒素ガスポンベ] 原子炉建屋附属区域内(一般階)	-	-	40	40	
		[遠隔空気駆動弁操作ポンベ] 原子炉建屋附属区域内(一般階)	-	-	40	40	
		[中央制御室退避室陽圧化装置(空気ポンベ)] コントロール建屋内(一般階) 廃棄物処理建屋内(一般階)	-	-	40	40	
		[5号機原子炉建屋内緊急時対策所(対策本部)陽圧化装置(空気ポンベ)] 5号機原子炉建屋緊急時対策所(対策本部・待機場所以外)	-	-	40	40	
		[5号機原子炉建屋内緊急時対策所(待機場所)陽圧化装置(空気ポンベ)] 5号機原子炉建屋緊急時対策所(対策本部・待機場所以外)	-	-	40	40	
V-2-2-別添1-2-2	サブドレンポンプの耐震性についての計算書	屋外	-	40	-	-	
V-2-2-別添1-2-3	管の耐震性についての計算書	屋外	-	40	-	-	
V-2-2-別添1-2-4	地下水排水設備水位の耐震性についての計算書	屋外	-	-	40	40	
V-2-2-別添1-2-5	サブドレン動力制御盤の耐震性についての計算書	屋外	-	-	40	40	
V-2-2-別添1-3-2	サブドレンポンプの耐震性についての計算書	屋外	-	40	-	-	
V-2-2-別添1-3-3	管の耐震性についての計算書	屋外	-	40	-	-	
V-2-2-別添1-3-4	地下水排水設備水位の耐震性についての計算書	屋外	-	-	40	40	
V-2-2-別添1-3-5	サブドレン動力制御盤の耐震性についての計算書	屋外	-	-	40	40	

4. Bijlaard の方法の適用文献について

1. 経緯

以下の胴の脚付け根部の評価には、J E A G 4 6 0 1 -1987に基づき Bijlaard の方法を適用している。

V-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」

V-2-5-2-1-1 「アキュムレータの耐震性についての計算書」

V-2-5-3-1-1 「残留熱除去系熱交換器の耐震性についての計算書」

V-2-5-6-1-1 「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」

V-2-9-4-7-1-1 「ドレンタンクの耐震性についての計算書」

V-2-9-4-7-1-4 「よう素フィルタの耐震性についての計算書」

V-2-10-1-2-2-3 「第一ガスタービン発電機用燃料タンクの耐震性についての計算書」

V-2-10-2-4-3(3) 「アキュムレータの耐震性についての計算書」

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「 β_1/β_2 」と記載があり、他の発行年版「 β_2/β_1 」と違うため、本資料では、応力係数表の「 β_1/β_2 」と「 β_2/β_1 」の違いによる影響を確認する。

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、胴及び脚付け根部の形状からシェルパラメータ γ 、アタッチメントパラメータ β 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、胴の脚付け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「 β_1/β_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	β_2/β_1	
	(2) 1979年	β_1/β_2	J E A G 4 6 0 1 -1987にて引用
	(3) 2002年	β_2/β_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	β_2/β_1	

3. 影響評価

Bijlaard の方法における応力係数表の「 β_1/β_2 」と「 β_2/β_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「 β_1/β_2 」と2002年版「 β_2/β_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 による胴の脚付け根部の評価結果）

機器名称	1979年版		2002年版		許容応力 [MPa]
	β_1/β_2	σ_{11} [MPa]	β_2/β_1	σ_{11} [MPa]	
燃料プール冷却浄化系熱交換器	1.375	72	0.727	71	358
アキュムレータ（主蒸気系）	$\beta_1 = \beta_2$				
残留熱除去系熱交換器	1.808	100	0.552	99	408
原子炉補機冷却水系熱交換器（A, B系）	2.691	186	0.371	184	408
原子炉補機冷却水系熱交換器（C系）	2.691	158	0.371	156	408
ドレンタンク	$\beta_1 = \beta_2$				
よう素フィルタ	$\beta_1 = \beta_2$				
第一ガスタービン発電機用燃料タンク	2.886	49	0.346	47	346
アキュムレータ（取水槽水位）	$\beta_1 = \beta_2$				

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 (β_1/β_2)	2002年版 (β_2/β_1)

4. 結論

Bijlaard 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. 経緯」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「 β_2/β_1 」として適用する。

5. 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
 - ・ V-2-4-3-1-3 管の耐震性についての計算書
 - ・ V-3-3-2-2-1-4-2 管の応力計算書

2. 燃料プール代替注水系の計算モデル
 - ・ V-2-4-3-2-1 管の耐震性についての計算書
 - ・ V-3-3-2-2-2-4-2 管の応力計算書

3. 主蒸気系の計算モデル
 - ・ V-2-5-2-1-2 管の耐震性についての計算書
 - ・ V-3-3-3-1-1-3-2 管の応力計算書

4. 復水給水系の計算モデル
 - ・ V-2-5-1(2) 管の耐震性についての計算書
 - ・ V-3-3-3-1-2-1-2 管の応力計算書

5. 残留熱除去系の計算モデル
 - ・ V-2-5-3-1-6 管の耐震性についての計算書
 - ・ V-3-3-3-2-1-7-2 管の応力計算書

6. 高圧炉心注水系の計算モデル
 - ・ V-2-5-4-1-5 管の耐震性についての計算書
 - ・ V-3-3-3-3-1-6-2 管の応力計算書

7. 原子炉隔離時冷却系の計算モデル
 - ・ V-2-5-4-2-5 管の耐震性についての計算書
 - ・ V-3-3-3-3-2-5-2 管の応力計算書

8. 高圧代替注水系の計算モデル
 - ・ V-2-5-4-3-2 管の耐震性についての計算書
 - ・ V-3-3-3-3-3-2-2 管の応力計算書

9. 低圧代替注水系の計算モデル
 - ・ V-2-5-4-4-1 管の耐震性についての計算書
 - ・ V-3-3-3-3-4-1-2 管の応力計算書

10. 水の供給設備の計算モデル
 - ・ V-2-5-4-5-1 管の耐震性についての計算書
 - ・ V-3-3-3-3-5-2-2 管の応力計算書
11. 補給水系の計算モデル
 - ・ V-2-5-5-1-3 管の耐震性についての計算書
 - ・ V-3-3-3-4-1-3-2 管の応力計算書
- 12-1. 原子炉補機冷却水系の計算モデル
 - ・ V-2-5-6-1-6(1) 管の耐震性についての計算書
 - ・ V-3-3-3-5-1-6-2(1) 管の応力計算書
- 12-2. 原子炉補機冷却海水系の計算モデル
 - ・ V-2-5-6-1-6(2) 管の耐震性についての計算書
 - ・ V-3-3-3-5-1-6-2(2) 管の応力計算書
13. 代替原子炉補機冷却系の計算モデル
 - ・ V-2-5-6-2-1 管の耐震性についての計算書
 - ・ V-3-3-3-5-2-5-2 管の応力計算書
14. 原子炉冷却材浄化系の計算モデル
 - ・ V-2-5-1(3) 管の耐震性についての計算書
 - ・ V-3-3-3-6-1-2-2 管の応力計算書
15. 制御棒駆動系の計算モデル
 - ・ V-2-6-3-2-1-2 管の耐震性についての計算書
 - ・ V-3-3-4-1-2-1-3-2 管の応力計算書
16. ほう酸水注入系の計算モデル
 - ・ V-2-6-4-1-3 管の耐震性についての計算書
 - ・ V-3-3-4-2-1-4-2 管の応力計算書
17. 高圧窒素ガス供給系の計算モデル
 - ・ V-2-6-6-1-1 管の耐震性についての計算書
 - ・ V-3-3-4-3-1-1-2 管の応力計算書
18. 逃がし安全弁の作動に必要な窒素ガス喪失時の減圧設備の計算モデル
 - ・ V-2-6-6-2-1 管の耐震性についての計算書
 - ・ V-3-3-4-3-2-2-2 管の応力計算書

19. 格納容器下部注水系の計算モデル
 - ・ V-2-9-4-4-2-1 管の耐震性についての計算書
 - ・ V-3-3-6-2-4-2-1-2 管の応力計算書

20. 代替循環冷却系の計算モデル
 - ・ V-2-9-4-4-3-1 管の耐震性についての計算書
 - ・ V-3-3-6-2-4-4-1-2 管の応力計算書

21. 非常用ガス処理系の計算モデル
 - ・ V-2-9-4-5-1-2 管の耐震性についての計算書
 - ・ V-3-3-6-2-5-1-2-2 管の応力計算書

22. 可燃性ガス濃度制御系の計算モデル
 - ・ V-2-9-4-5-2-1 管の耐震性についての計算書
 - ・ V-3-3-6-2-5-2-1-2 管の応力計算書

23. 耐圧強化ベント系の計算モデル
 - ・ V-2-9-4-5-4-1 管の耐震性についての計算書
 - ・ V-3-3-6-2-5-3-1-2 管の応力計算書

24. 不活性ガス系の計算モデル
 - ・ V-2-9-4-6-1-1 管の耐震性についての計算書
 - ・ V-3-3-6-2-6-1-2-2 管の応力計算書

25. 格納容器圧力逃がし装置の計算モデル
 - ・ V-2-9-4-7-1-2 管の耐震性についての計算書
 - ・ V-3-3-6-2-7-1-4-2 管の応力計算書

26. 格納容器圧力逃がし装置（遠隔空気駆動弁操作設備）の計算モデル
 - ・ V-2-9-5-2 管の耐震性についての計算書（格納容器圧力逃がし装置）
 - ・ V-3-3-6-4-3 管の応力計算書（格納容器圧力逃がし装置）

27. 取水槽水位の計算モデル
 - ・ V-2-10-2-4-3(5) 管の耐震性についての計算書

28. 放射性ドレン移送系の計算モデル
 - ・ V-2-7-1 放射性廃棄物の廃棄施設の耐震計算結果

29. 非常用ディーゼル発電設備燃料油系の計算モデル

- V-2-10-1-2-1-7 管の耐震性についての計算書

30. 代替交流電源設備の計算モデル

- V-2-10-1-2-2-6 管の耐震性についての計算書

1. 燃料プール冷却浄化系の計算モデル

- ・ V-2-4-3-1-3 管の耐震性についての計算書

設計基準対象施設

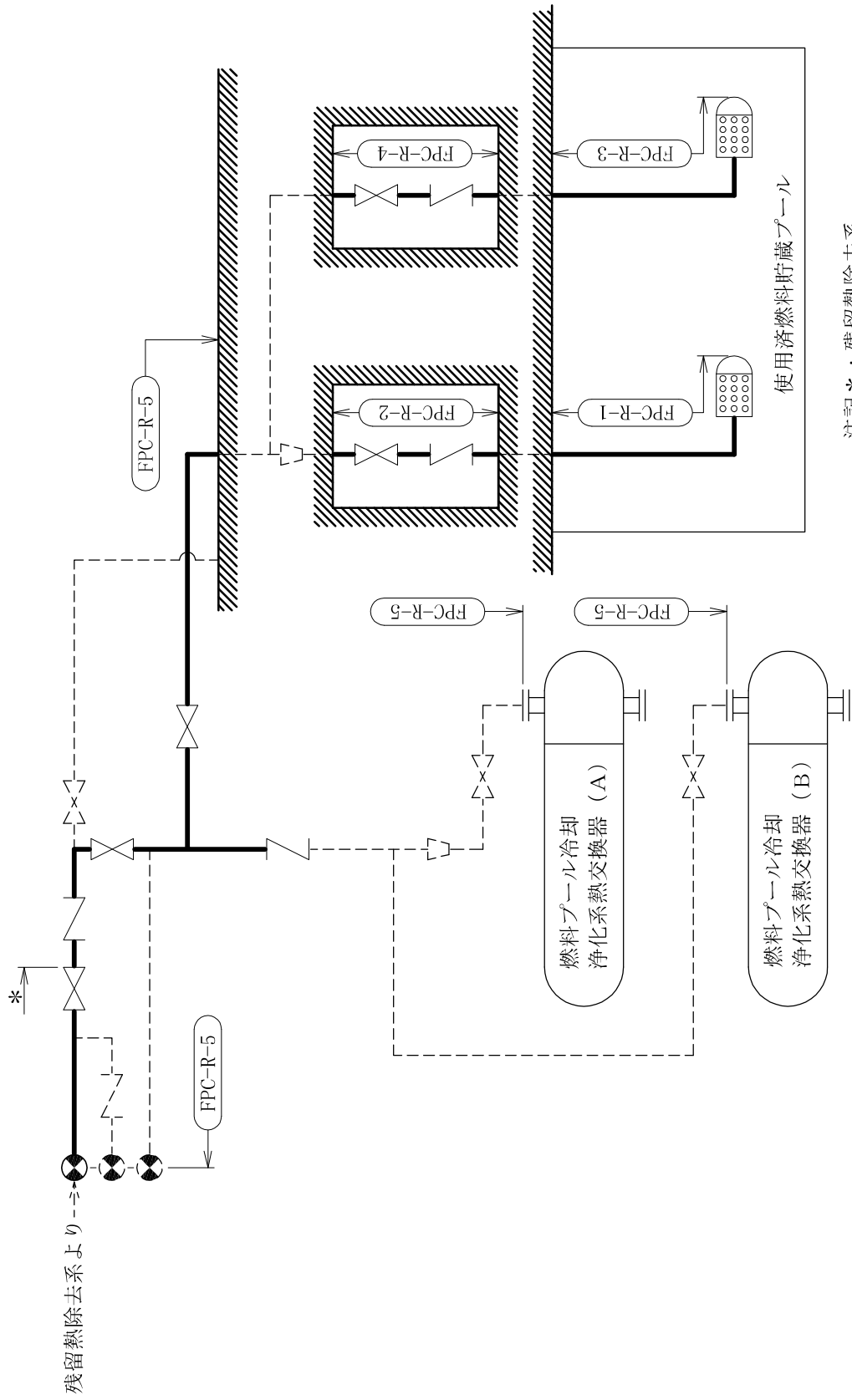
4.2.4 代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果

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、応力分類毎に裕度最小のモデルを選定して鳥瞰図、設計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 A S				許容応力状態 IV A S												
		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)	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	疲労係数
1	FPC-R-1	1	50	188	3.76	—	1	65	431	6.63	—	1	63	376	5.96	—	—	—
2	FPC-R-2	1	20	188	9.40	—	1	24	431	17.95	—	1	15	376	25.06	—	—	—
3	FPC-R-3	1	50	188	3.76	—	1	65	431	6.63	—	1	63	376	5.96	—	—	—
4	FPC-R-4	1	20	188	9.40	—	1	24	431	17.95	—	1	15	376	25.06	—	—	—
5	FPC-R-5	40	69	188	2.72	○	40	110	431	3.91	○	41	168	376	2.23	○	—	—

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



注記*：残留熱除去系
解析モデル上本系統に含める。

燃料プール冷却浄化系概略系統図

鳥瞰図

FPC-R-1

鳥瞰図

FPC-R-2

FPC-R-3

鳥瞰図

FPC-R-4

鳥瞰図

鳥瞰図

FPC-R-5(1/2)

鳥瞰図

FPC-R-5 (2/2)

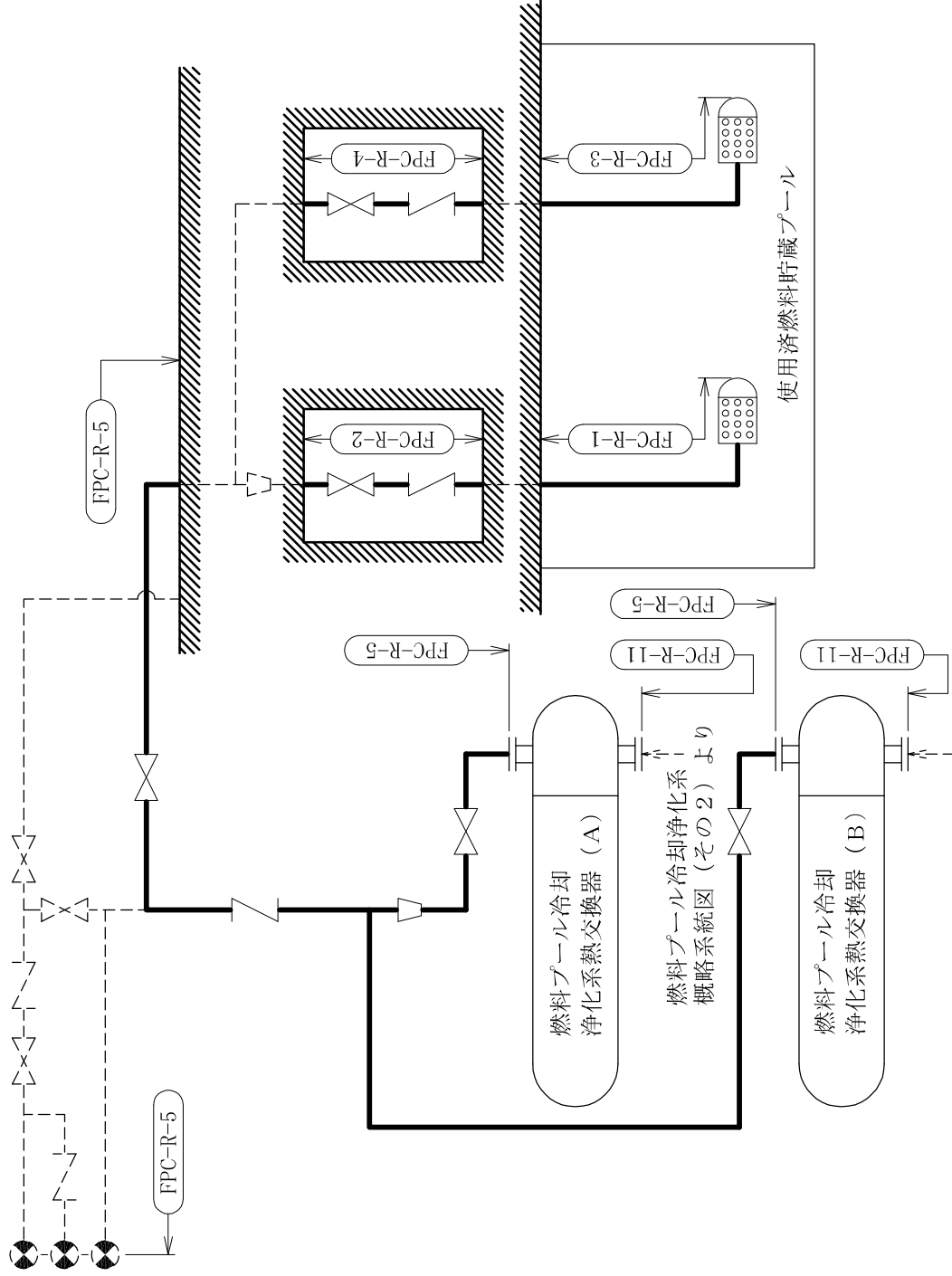
重大事故等対応設備

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、応力分類毎に裕度最小のモデルを選定して鳥瞰図、設計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。

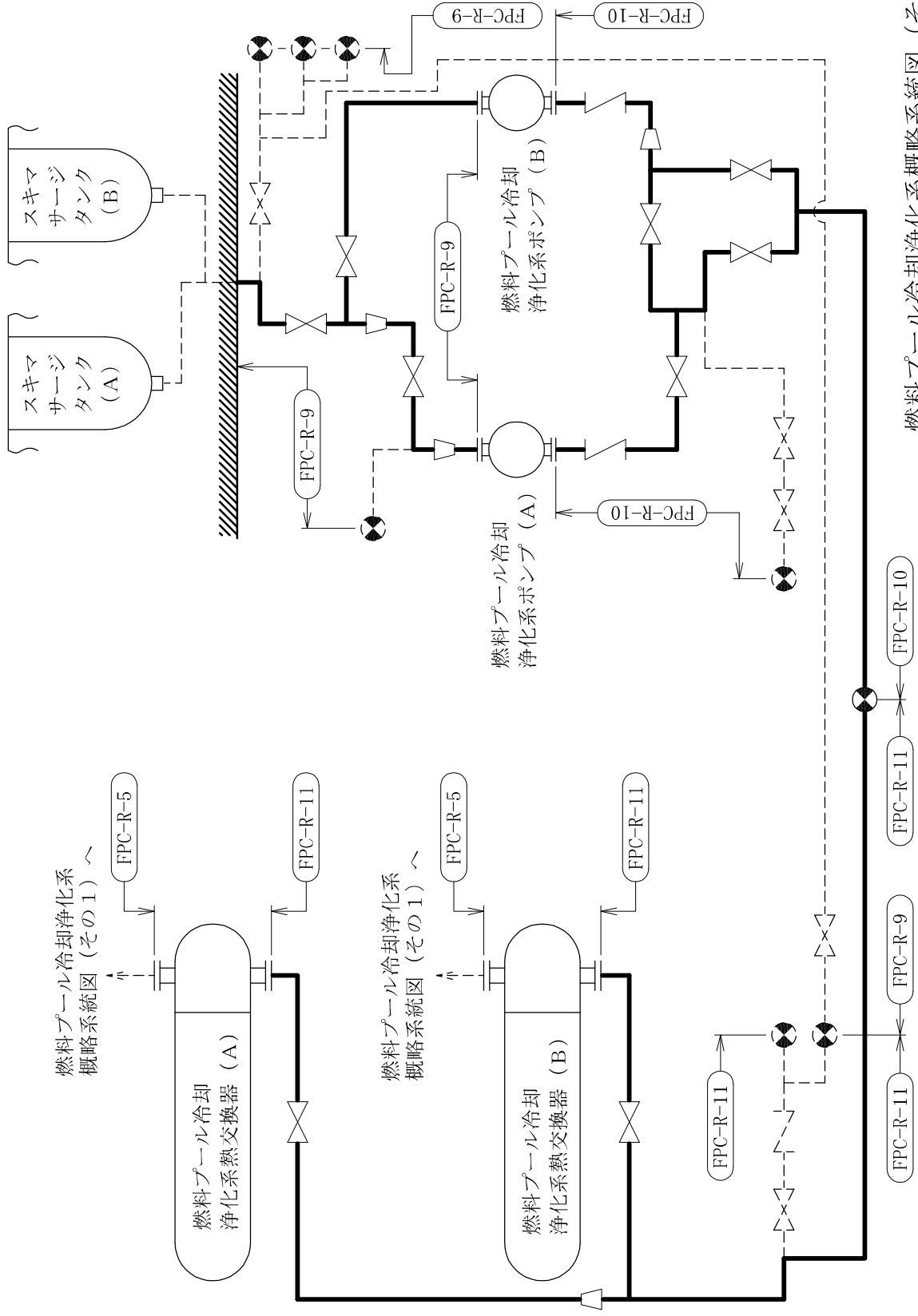
代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果（重大事故等クラス2管であってクラス2以下の管）

No.	配管モデル	許容応力状態 VAS												
		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)	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-R-1	1	65	417	6.41	—	1	63	364	5.77	—	—	—	—
2	FPC-R-2	1	24	417	17.37	—	1	15	364	24.26	—	—	—	—
3	FPC-R-3	1	65	417	6.41	—	1	63	364	5.77	—	—	—	—
4	FPC-R-4	1	24	417	17.37	—	1	15	364	24.26	—	—	—	—
5	FPC-R-5	2	77	417	5.41	—	2	105	364	3.46	—	—	—	—
6	FPC-R-9	175	116	365	3.14	○	175	206	452	2.19	○	—	—	—
7	FPC-R-10	135	72	365	5.06	—	135	94	452	4.80	—	—	—	—
8	FPC-R-11	54	79	417	5.27	—	36	112	364	3.25	—	—	—	—



燃料プールの冷却浄化系
概略系統図 (その2) より

燃料プールの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)

鳥瞰図

FPC-R-1

鳥瞰図

FPC-R-2

FPC-R-3

鳥瞰図

鳥瞰図

FPC-R-4

鳥瞰図

FPC-R-5(1/2)

鳥瞰図

FPC-R-5 (2/2)

鳥瞰図

FPC-R-10(1/2)

鳥瞰図

FPC-R-10(2/2)

鳥瞰図

FPC-R-11

燃料プール冷却浄化系の計算モデル

- ・ V-3-3-2-2-1-4-2 管の応力計算書

重大事故等対応設備

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、応力分類毎に裕度最小のモデルを選定して鳥瞰図、計算条件及び評価結果を記載している。下表に、代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果を示す。

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	重大事故等時 ^{*1}						重大事故等時 ^{*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	評価点	計算応力 (MPa)	許容応力 (MPa)	裕度	代表
1	FPC-R-1	1	33	187	5.66	—	1	34	225	6.61	—	1	34	225	6.61	—
2	FPC-R-2	1	15	187	12.46	—	1	16	225	14.06	—	1	16	225	14.06	—
3	FPC-R-3	1	33	187	5.66	—	1	34	225	6.61	—	1	34	225	6.61	—
4	FPC-R-4	1	15	187	12.46	—	1	16	225	14.06	—	1	16	225	14.06	—
5	FPC-R-5	37	39	187	4.79	—	37	41	225	5.48	—	37	41	225	5.48	—
6	FPC-R-9	117	56	154	2.75	○	117	59	185	3.13	○	117	59	185	3.13	○
7	FPC-R-10	135	35	154	4.40	—	135	36	185	5.13	—	135	36	185	5.13	—
8	FPC-R-11	58	41	187	4.56	—	58	42	225	5.35	—	58	42	225	5.35	—

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。

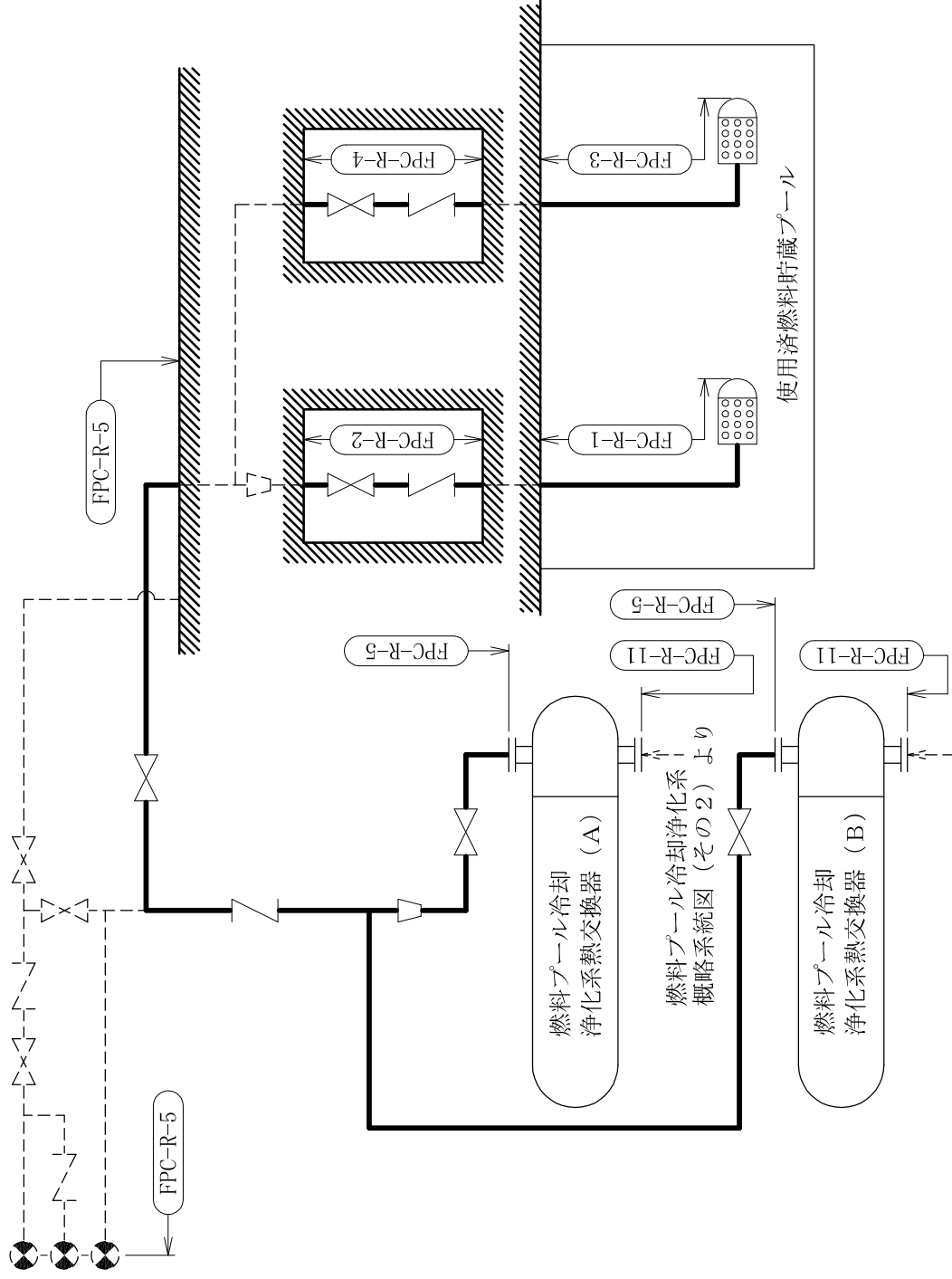
*2：設計・建設規格 PPC-3520(2)に基づき計算した一次応力を示す。

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*1						許容応力状態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	評価点	計算応力 (MPa)	許容応力 (MPa)	裕度	代表
1	FPC-R-1	1	34	125	3.67	—	1	34	150	4.41	—	1	34	150	4.41	—
2	FPC-R-2	1	16	125	7.81	—	1	16	150	9.37	—	1	16	150	9.37	—
3	FPC-R-3	1	34	125	3.67	—	1	34	150	4.41	—	1	34	150	4.41	—
4	FPC-R-4	1	16	125	7.81	—	1	16	150	9.37	—	1	16	150	9.37	—
5	FPC-R-5	37	25	125	5.00	—	37	25	150	6.00	—	37	25	150	6.00	—
6	FPC-R-9	119	33	103	3.12	○	119	33	123	3.72	○	119	33	123	3.72	○
7	FPC-R-10	135	25	103	4.12	—	135	25	123	4.92	—	135	25	123	4.92	—
8	FPC-R-11	58	28	125	4.46	—	58	28	150	5.35	—	58	28	150	5.35	—

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。

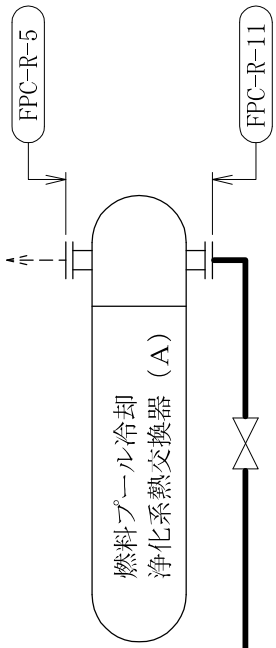
*2：告示第501号第56条第1号ロに基づき計算した一次応力を示す。



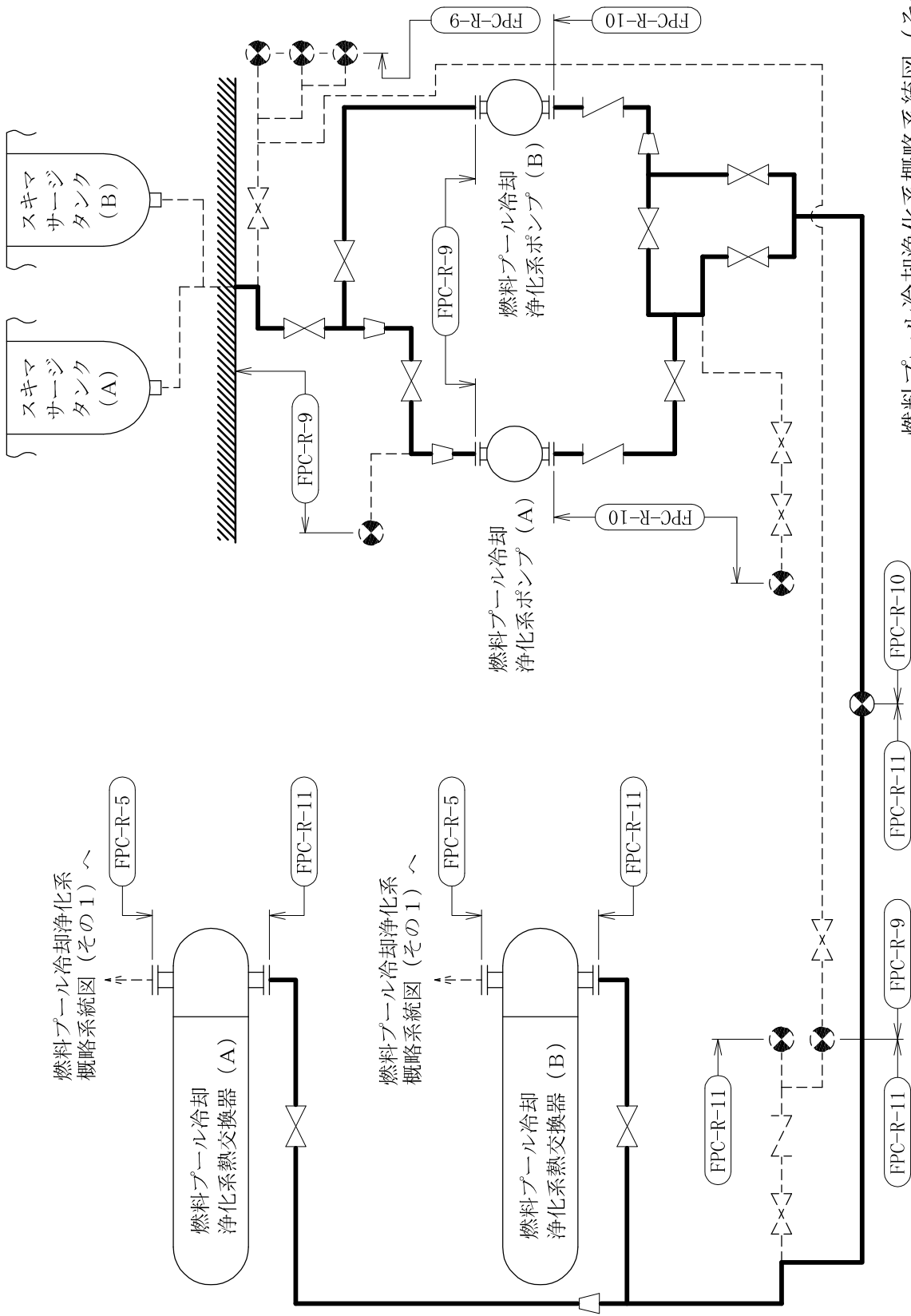
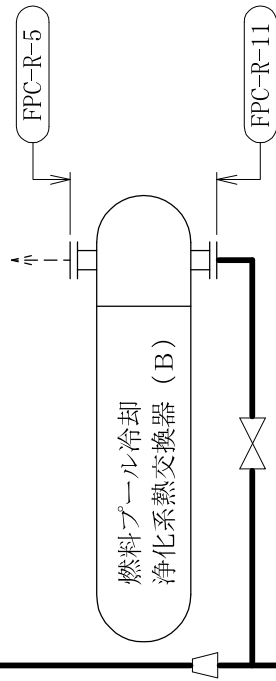
燃料プール冷却浄化系
概略系統図 (その2) より

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1) ~



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)

鳥瞰図

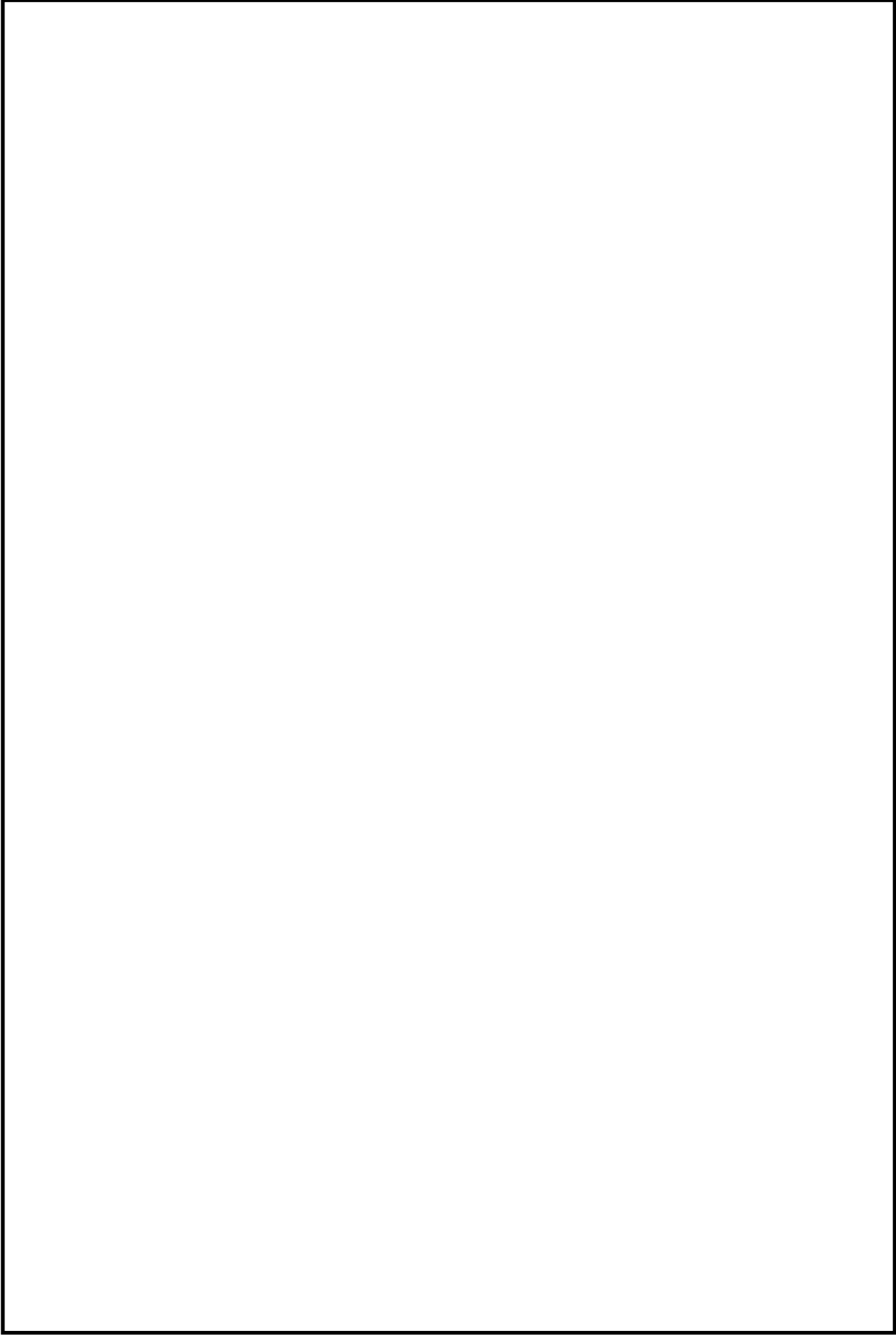
FPC-R-1

鳥瞰図

FPC-R-2

鳥瞰図

FPC-R-3



鳥瞰図

FPC-R-4

鳥瞰図

FPC-R-5 (1/2)

鳥瞰図

FPC-R-10(1/2)

鳥瞰図

FPC-R-10(2/2)

鳥瞰図

FPC-R-11

2. 燃料プール代替注水系の計算モデル

- ・ V-2-4-3-2-1 管の耐震性についての計算書

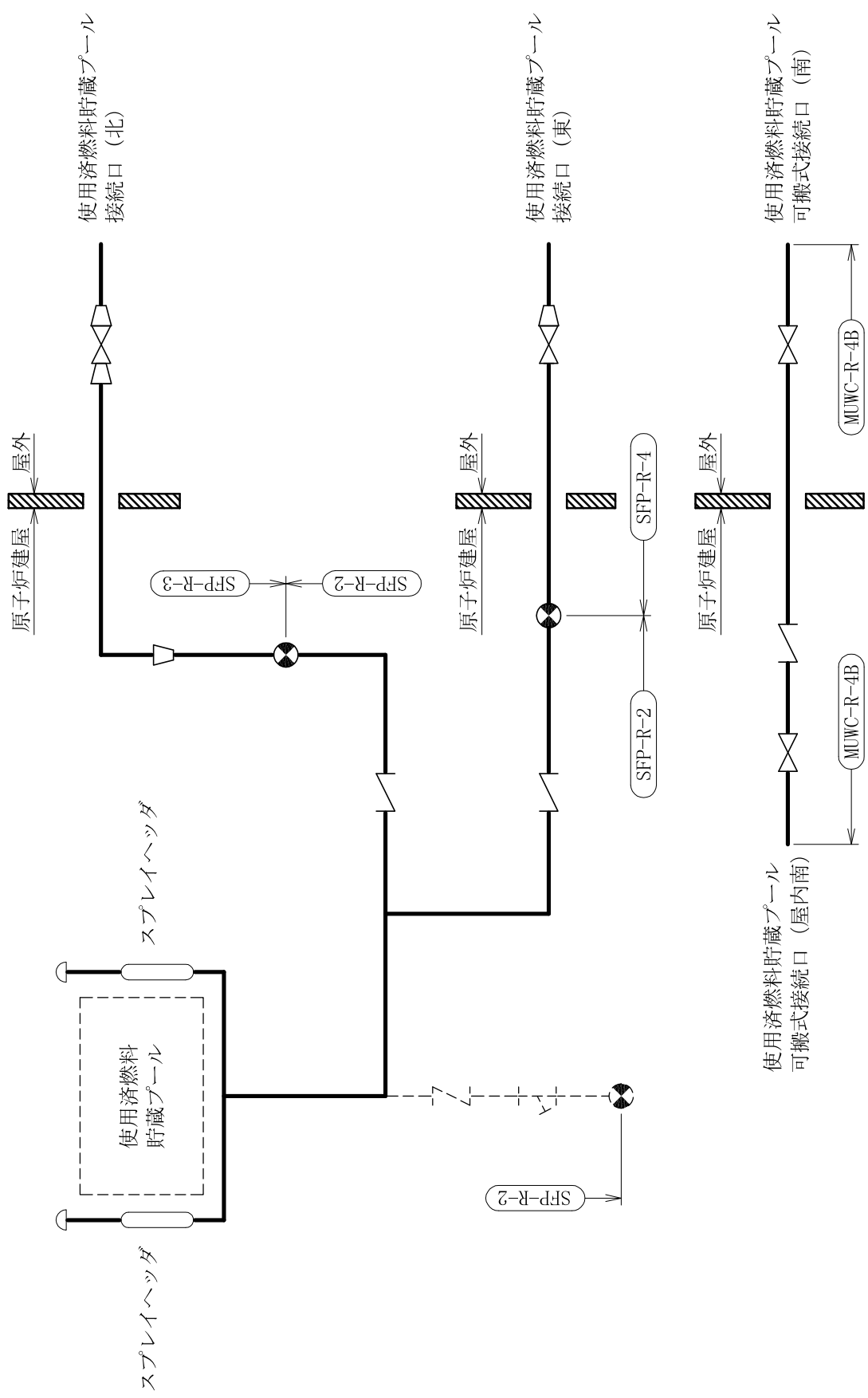
重大事故等対応設備

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、応力分類毎に裕度最小のモデルを選定して鳥瞰図、設計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）

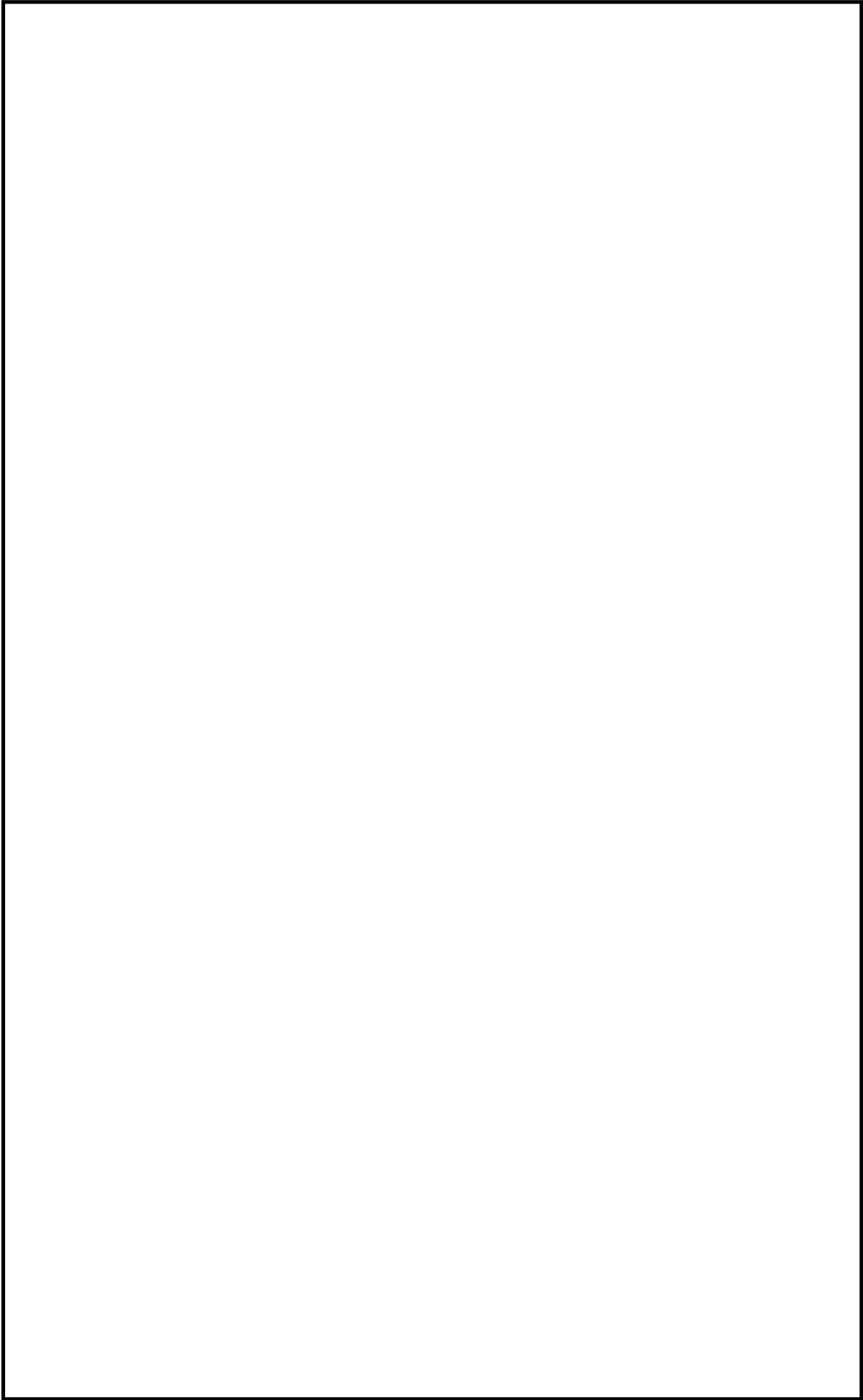
No.	配管モデル	許容応力状態 VAS												
		一次応力				一次+二次応力				疲労評価				
		評価点	計算 応力 (MPa)	許容 応力 (MPa)	裕度	代表	評価点	計算 応力 (MPa)	許容 応力 (MPa)	裕度	代表	評価点	疲労 累積 係数	代表
1	MUWC-R-4B	13	102	366	3.58	○	13	182	462	2.53	—	—	—	—
2	SFP-R-2	29	67	396	5.91	—	29	114	342	3.00	—	—	—	—
3	SFP-R-3	90	121	468	3.86	—	90	218	410	1.88	—	—	—	—
4	SFP-R-4	32	126	468	3.71	—	32	226	410	1.81	○	—	—	—



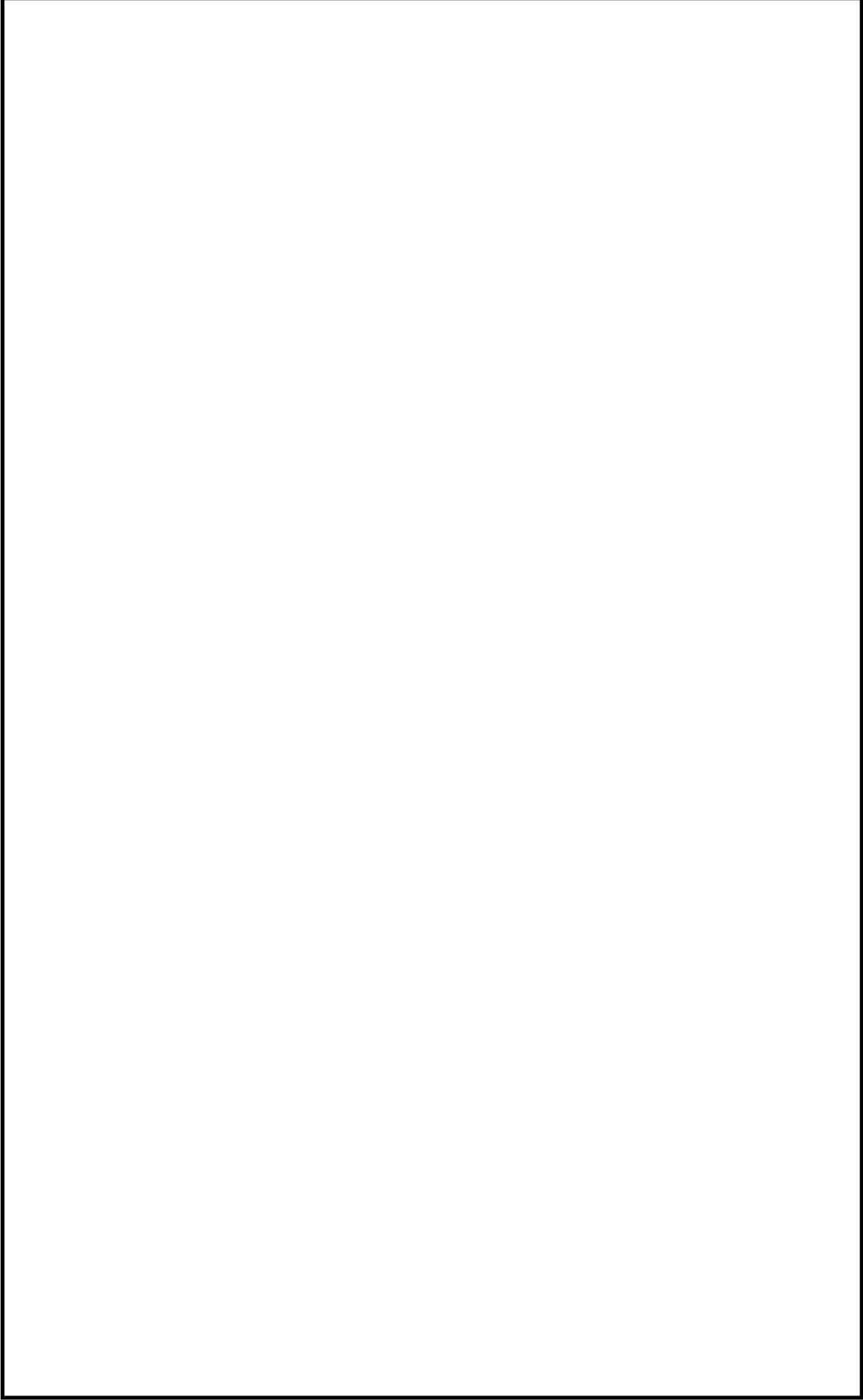
燃料プール代替注水系概略系統図

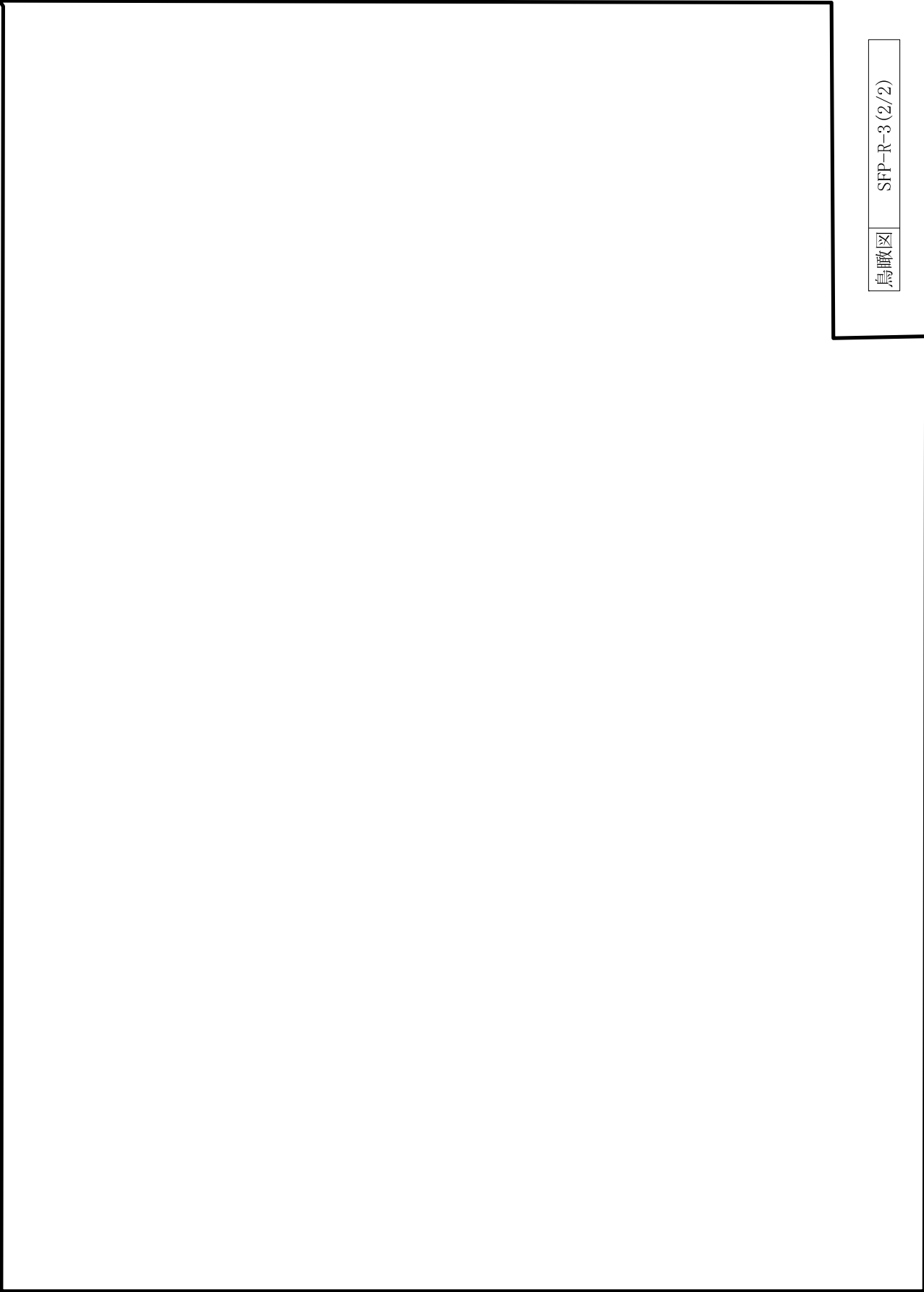
鳥瞰図

MUWC-R-4B

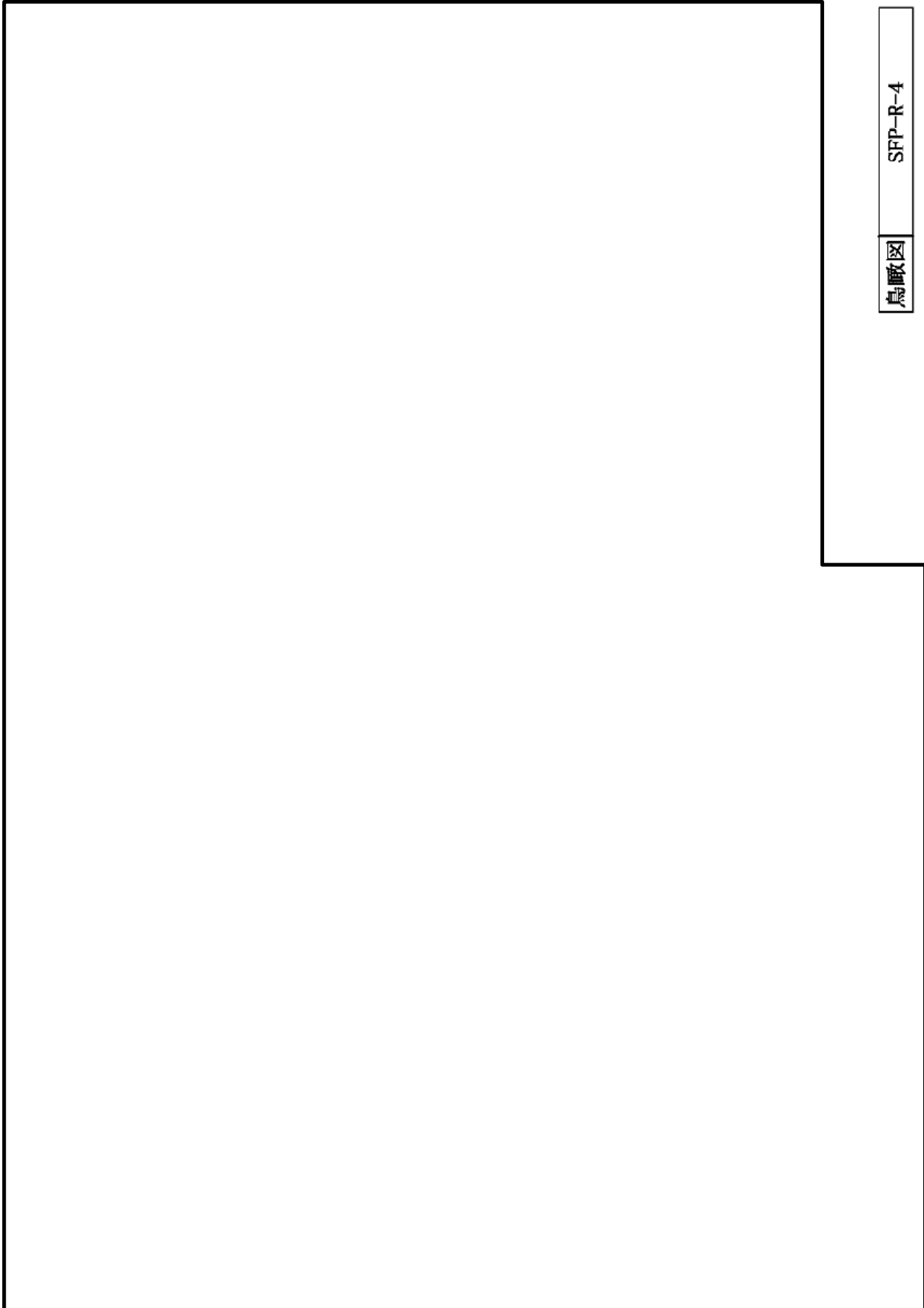


鳥瞰図 SFP-R-2





鳥瞰図 SFP-R-3 (2/2)



鳥瞰図 SFP-R-4

燃料プール代替注水系の計算モデル

- ・ V-3-3-2-2-2-4-2 管の応力計算書

重大事故等対応設備

5. 代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果

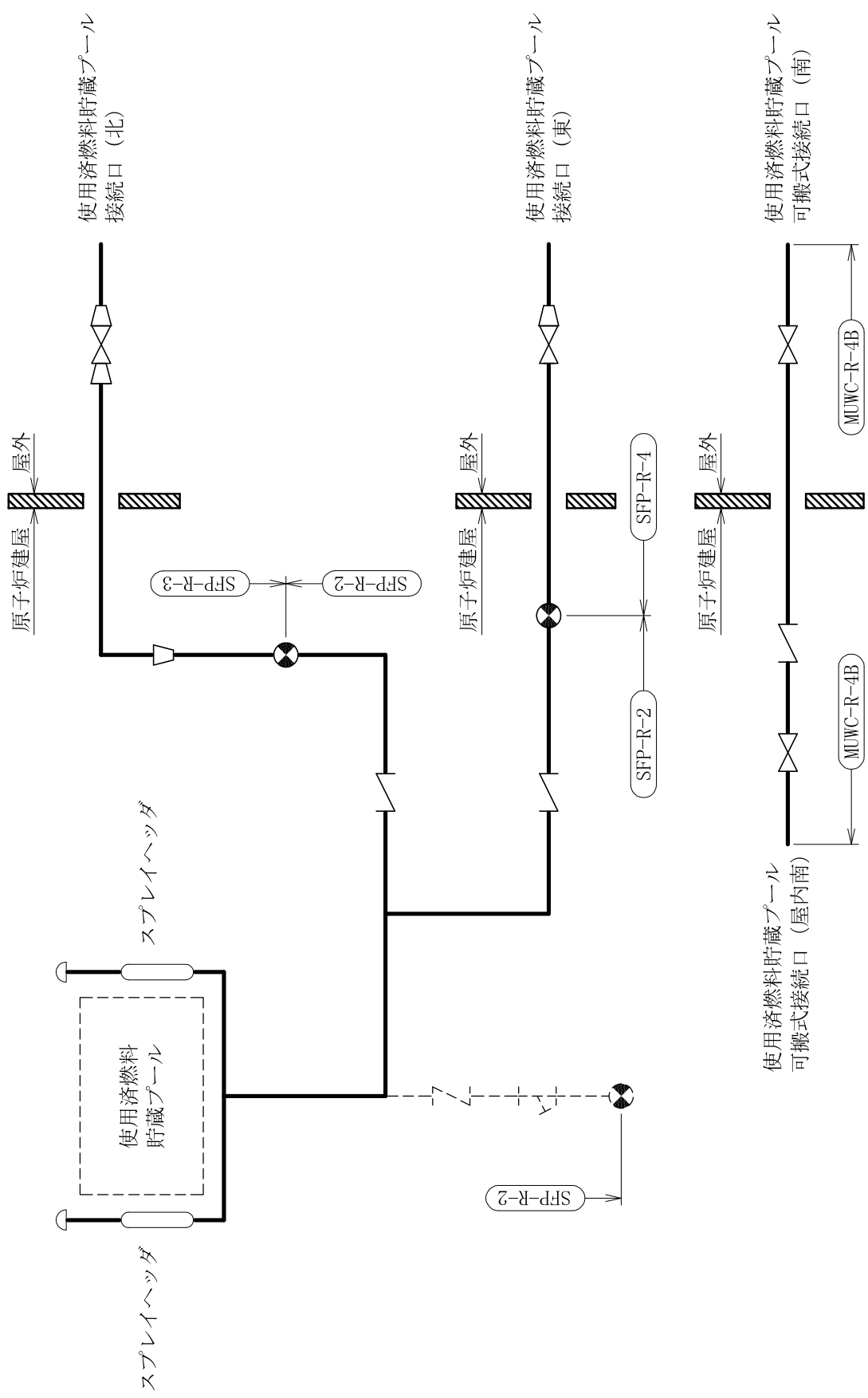
代表モデルは各モデルの最大応力点の応力と裕度を算出し、応力分類毎に裕度最小のモデルを選定して鳥瞰図、計算条件及び評価結果を記載している。下表に、代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果を示す。

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	重大事故等時 ^{*1}				重大事故等時 ^{*2}					
		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	MUWC-R-4B	13	13	154	11.84	—	13	14	185	13.21	—
2	SFP-R-2	78	26	183	7.03	—	78	27	219	8.11	—
3	SFP-R-3	1	36	183	5.08	—	1	37	219	5.91	—
4	SFP-R-4	16	40	193	4.82	○	16	40	232	5.80	○

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。

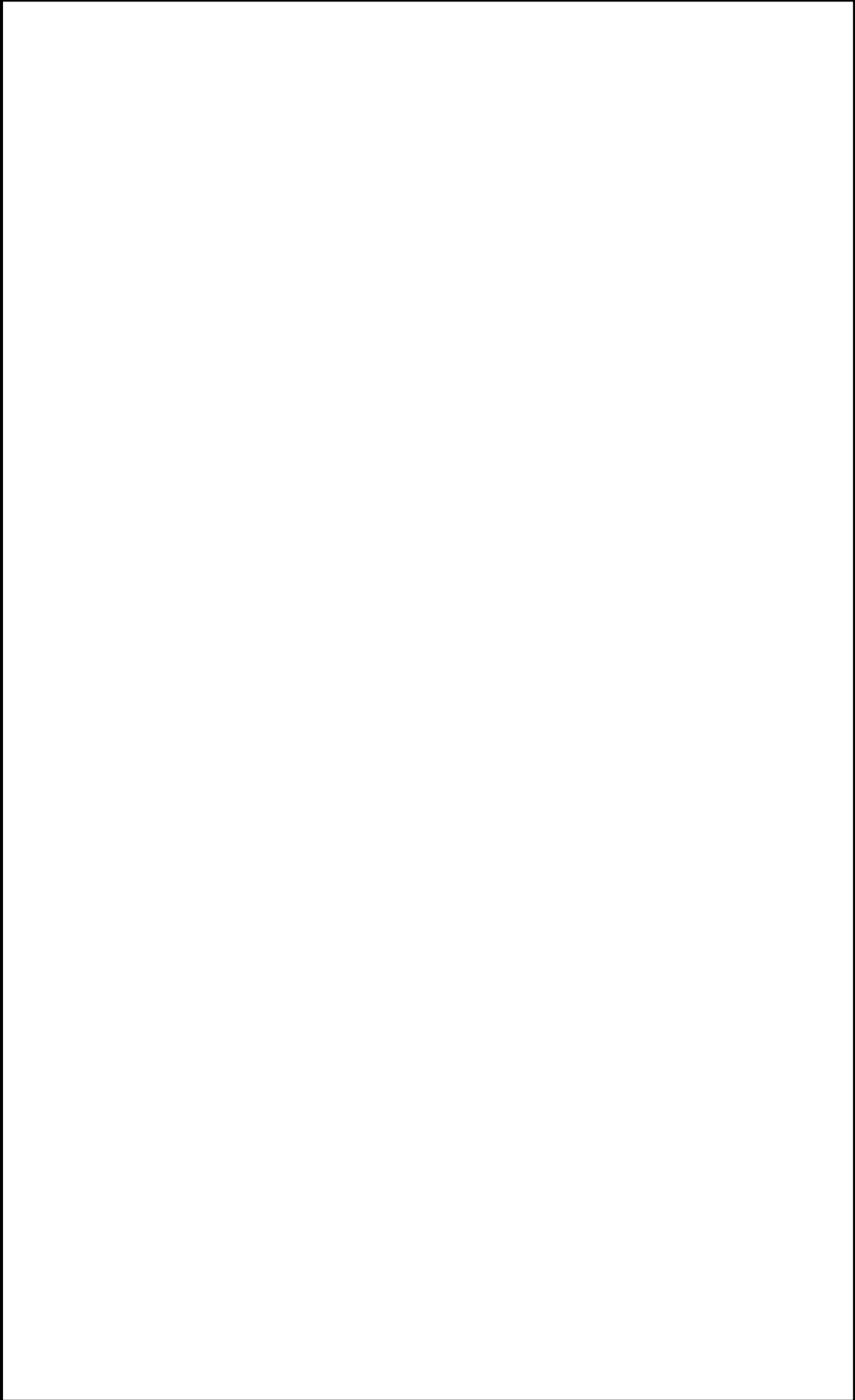
*2：設計・建設規格 PPC-3520(2)に基づき計算した一次応力を示す。

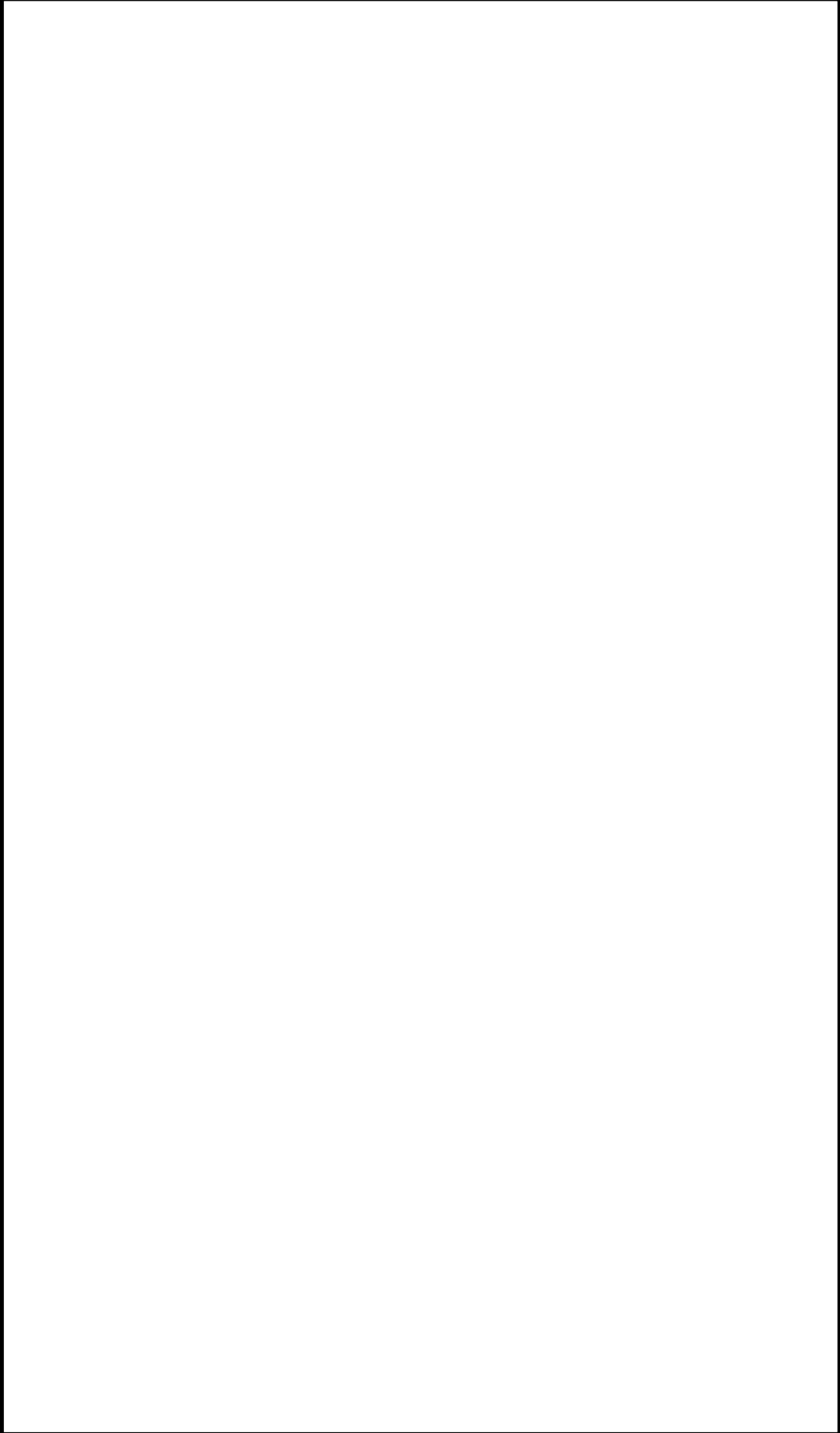


燃料プール代替注水系概略系統図

鳥瞰図

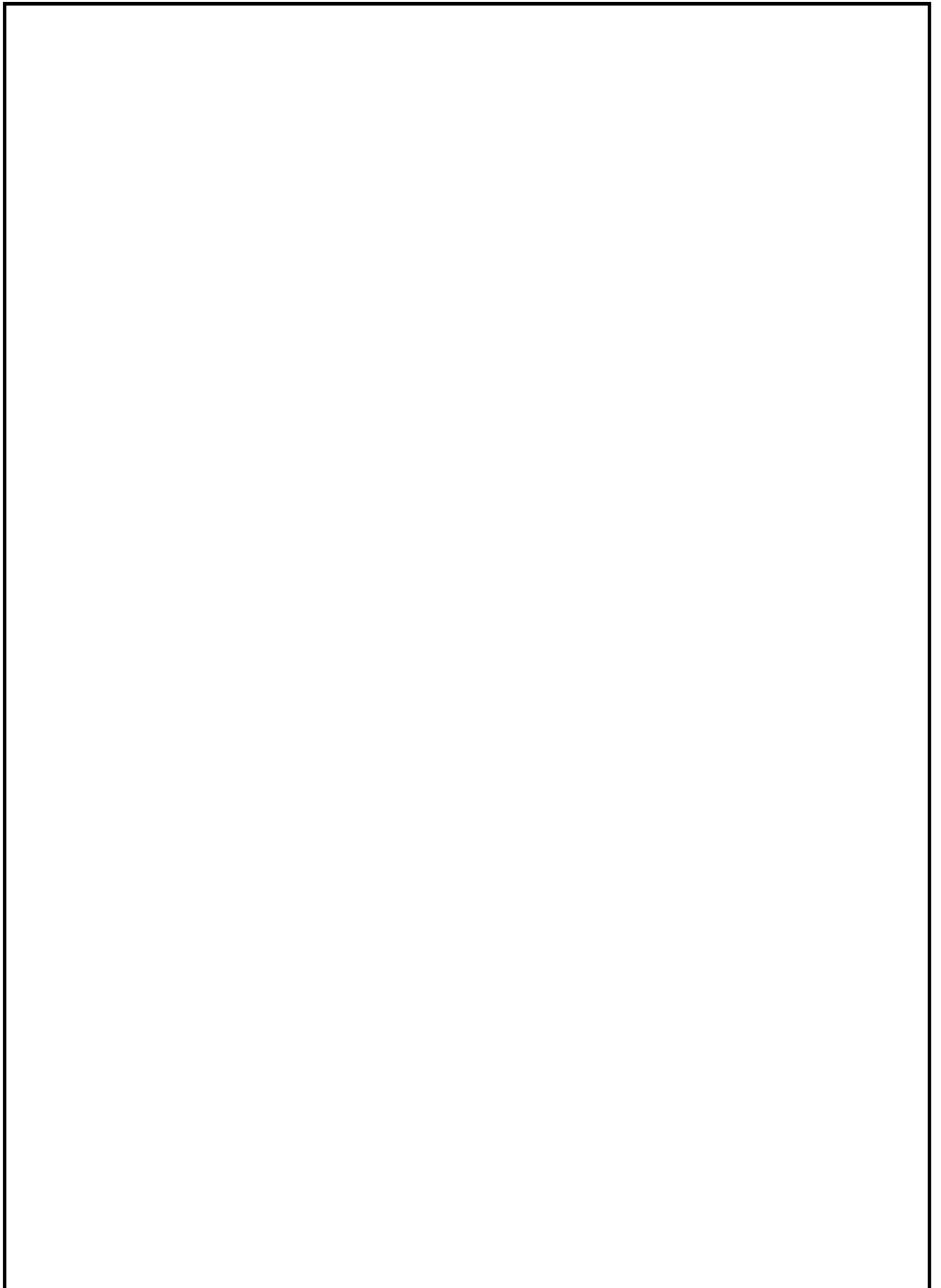
MUWC-R-4B





SFP-R-3 (2/2)

鳥瞰図



3. 主蒸気系の計算モデル

- ・ V-2-5-2-1-2 管の耐震性についての計算書

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、応力分類毎に裕度最小のモデルを選定して鳥瞰図、設計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）

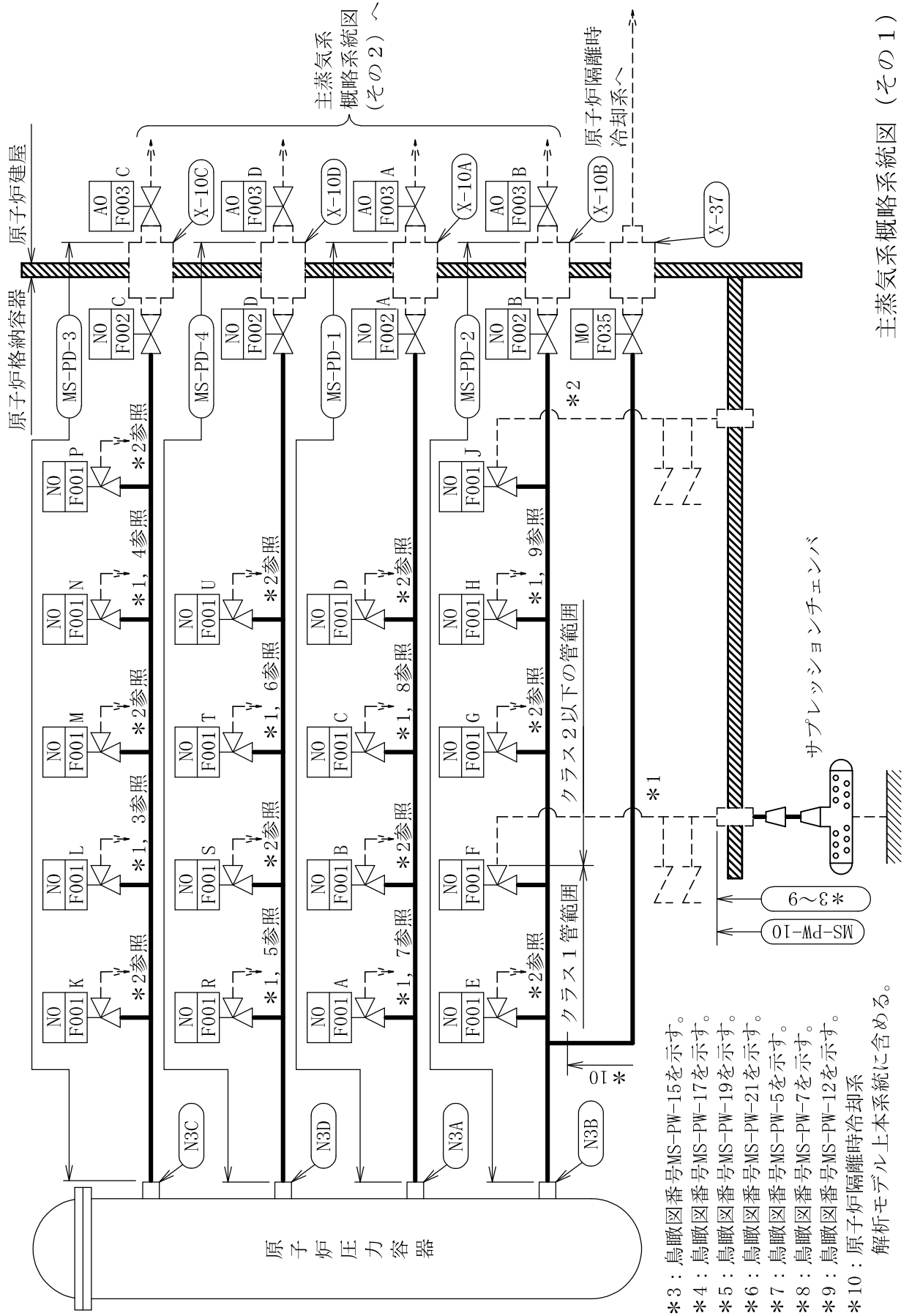
No.	配管モデル	許容応力状態 III A S						許容応力状態 IV A S						疲労評価					
		一次応力			一次応力			一次+二次応力*			一次+二次応力*			評価点	代表				
		評価点	計算応力 (MPa)	許容応力 (MPa)	裕度	代表	評価点	計算応力 (MPa)	許容応力 (MPa)	裕度	代表	評価点	計算応力 (MPa)			許容応力 (MPa)	裕度	代表	
1	MS-PD-1	15	240	281	1.17	○	15	311	375	1.20	○	15	510	375	0.73	—	12	0.3094	—
2	MS-PD-2	30	203	281	1.38	—	30	294	375	1.27	—	30	598	375	0.62	○	30	0.4557	○
3	MS-PD-3	11	177	281	1.58	—	11	255	375	1.47	—	11	479	375	0.78	—	11	0.2578	—
4	MS-PD-4	10	199	281	1.41	—	10	269	375	1.39	—	10	540	375	0.69	—	14	0.2835	—

注記*：III A Sの一次+二次応力の許容値はIV A Sと同様であることから、地震荷重が大きいIV A 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						疲労評価				
		一次応力			一次応力			一次+二次応力*			一次+二次応力*			評価点	疲労係数	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	計算応力 (MPa)				許容応力 (MPa)	裕度
1	MS-PD-27	114N	54	150	2.77	—	114N	84	371	4.41	—	114N	143	300	2.09	—	—	—
2	MS-PD-28	114N	81	150	1.85	—	114N	142	371	2.61	—	114N	269	300	1.11	—	—	—
3	MS-PD-29	328	73	150	2.05	—	327	121	371	3.06	—	467	229	300	1.31	—	—	—
4	MS-PD-30	30	97	150	1.54	—	30	157	371	2.36	—	30	289	300	1.03	○	—	—
5	MS-PW-5	1N	111	150	1.35	—	1N	122	388	3.18	—	7	89	278	3.12	—	—	—
6	MS-PW-7	7	133	150	1.12	○	7	166	388	2.33	—	7	128	278	2.17	—	—	—
7	MS-PW-10	Q01	89	150	1.68	—	6	108	388	3.59	—	6	86	278	3.23	—	—	—
8	MS-PW-12	7	120	150	1.25	—	7	149	388	2.60	—	7	116	278	2.39	—	—	—
9	MS-PW-15	Q01	98	150	1.53	—	7	116	388	3.34	—	7	88	278	3.15	—	—	—
10	MS-PW-17	7	131	150	1.14	—	7	178	388	2.17	○	7	184	278	1.51	—	—	—
11	MS-PW-19	Q01	99	150	1.51	—	Q01	108	388	3.59	—	6	91	278	3.05	—	—	—
12	MS-PW-21	1N	104	150	1.44	—	7	121	388	3.20	—	7	89	278	3.12	—	—	—
13	MS-T-1	5	71	198	2.78	—	5	82	377	4.59	—	140	314	396	1.26	—	—	—

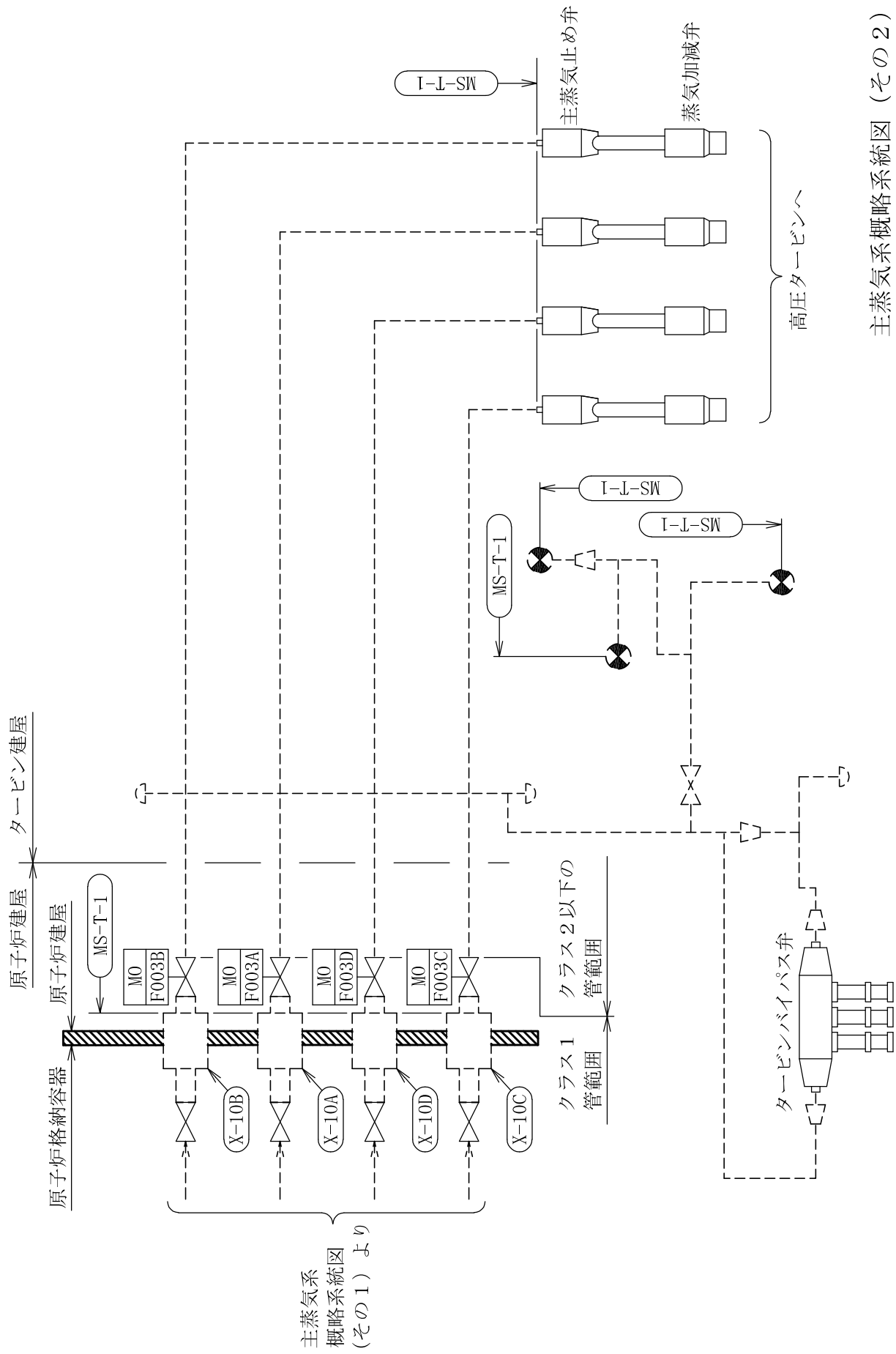
注記*：IIIASの一次+二次応力の許容値はIVASと同様であることから、地震荷重が大きいIVASの一次+二次応力裕度最小を代表とする。



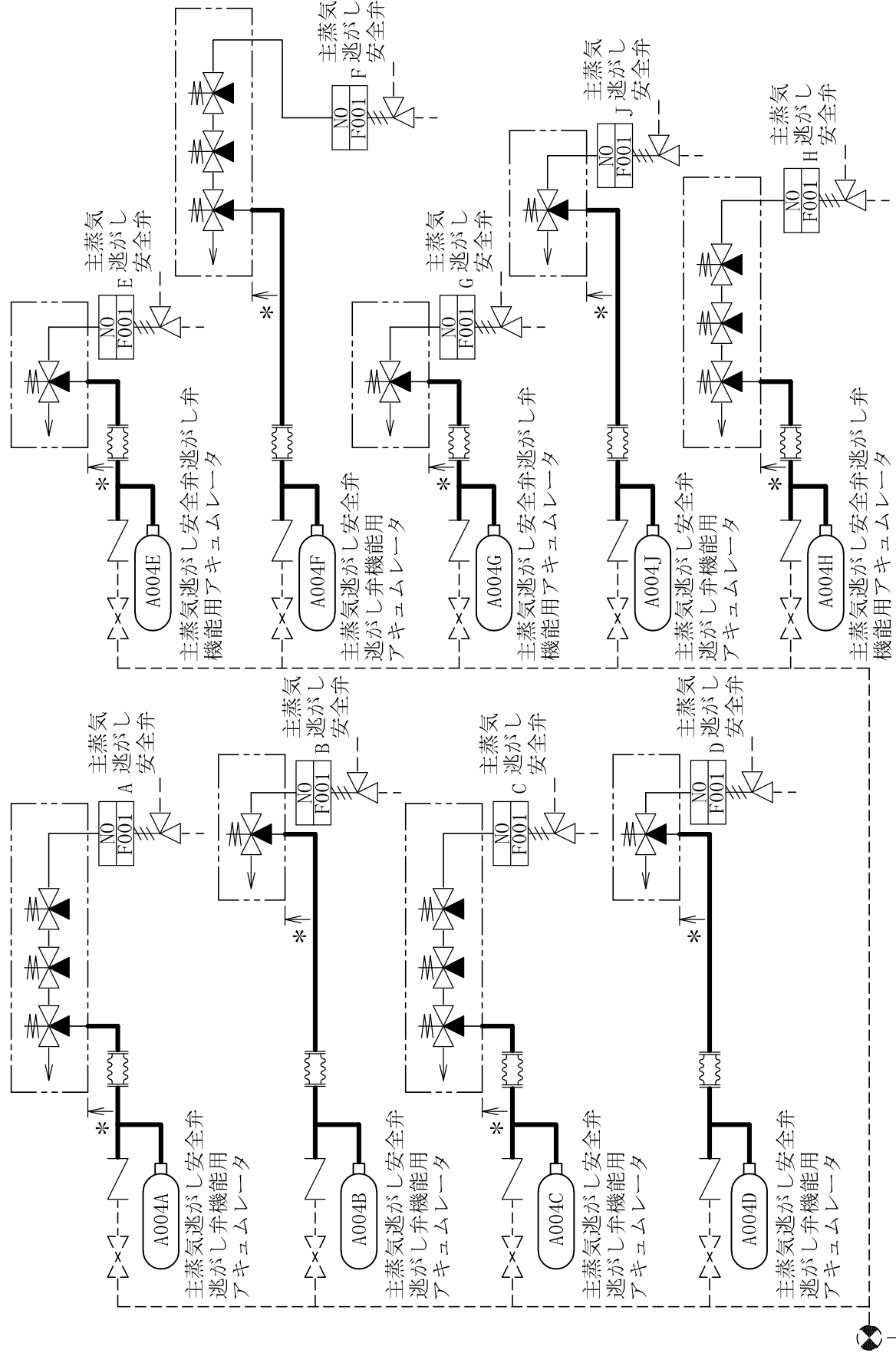
- 注記 *3 : 鳥瞰図番号MS-PW-15を示す。
 *4 : 鳥瞰図番号MS-PW-17を示す。
 *5 : 鳥瞰図番号MS-PW-19を示す。
 *6 : 鳥瞰図番号MS-PW-21を示す。
 *7 : 鳥瞰図番号MS-PW-5を示す。
 *8 : 鳥瞰図番号MS-PW-7を示す。
 *9 : 鳥瞰図番号MS-PW-12を示す。
 *10 : 原子炉隔離時冷却系

解析モデル上本系統に含める。

主蒸気系概略系統図 (その1)



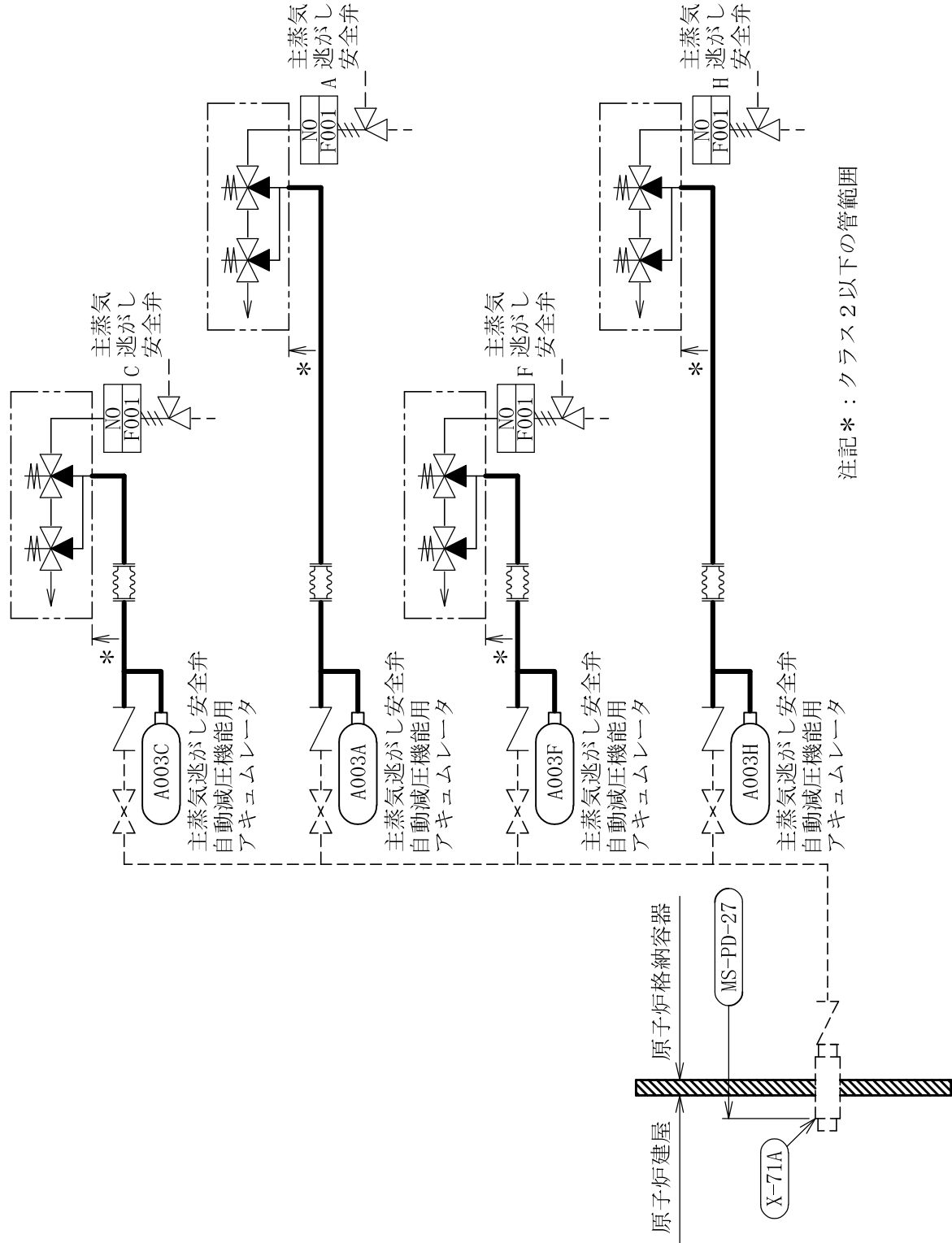
主蒸気系概略系統図 (その2)



注記* : クラス 2 以下の管範囲

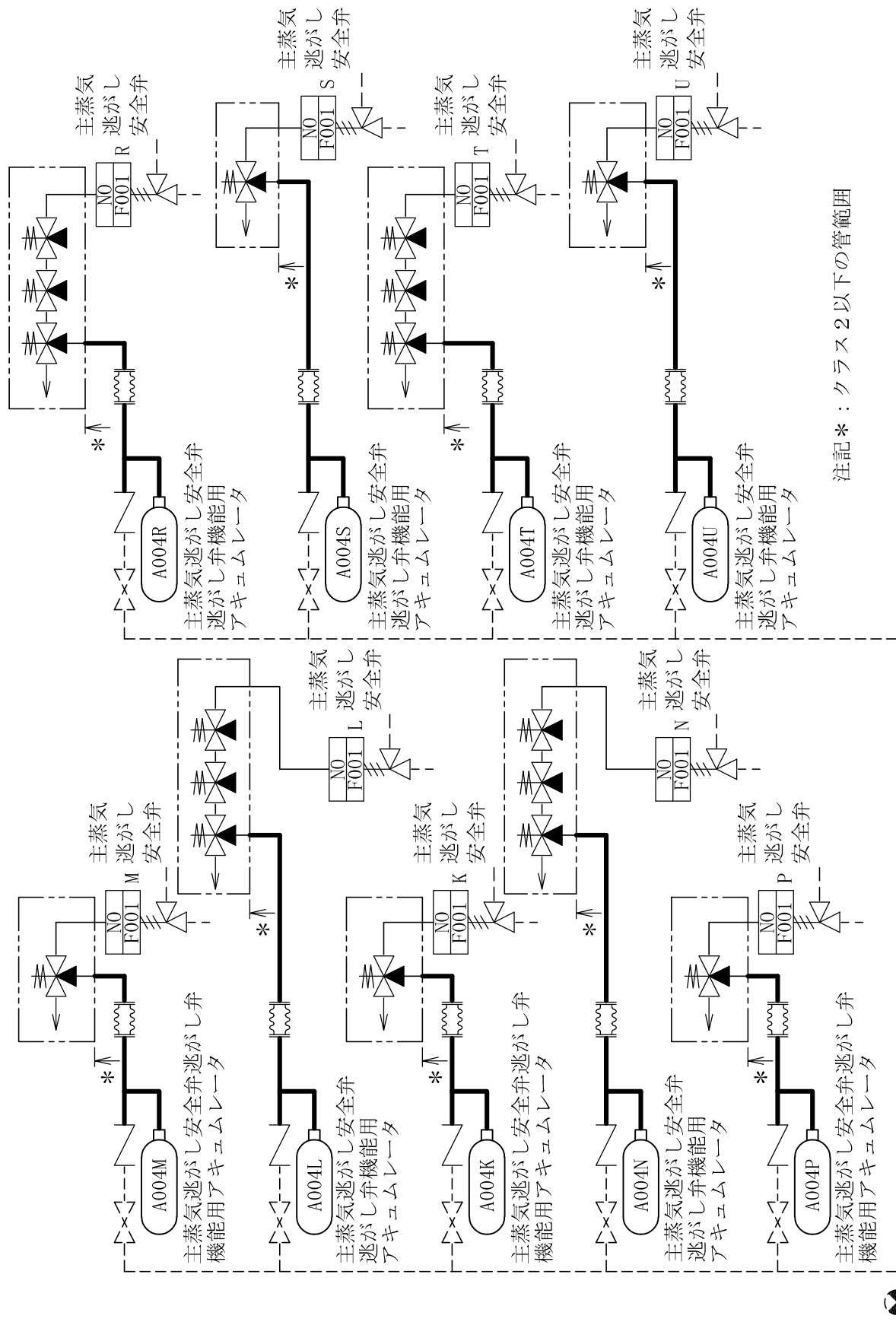
MS-PD-29

主蒸気系概略系統図 (その 3)

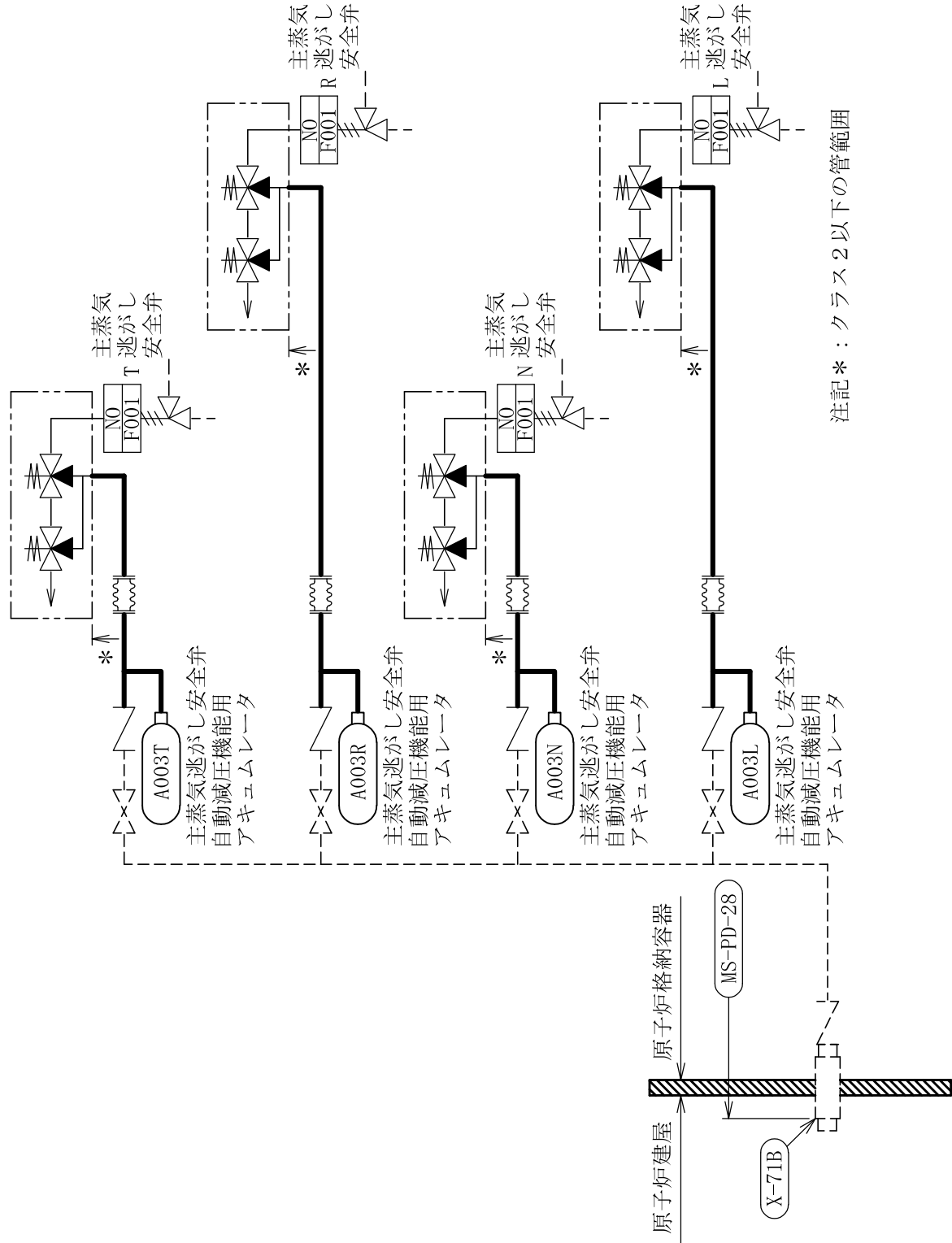


注記*：クラス2以下の管範囲

主蒸気系概略系統図 (その4)



注記* : クラス2以下の管範囲



注記*：クラス2以下の管範囲

主蒸気系概略系統図 (その6)

鳥瞰図

MS-PD-29 (10/11)

鳥瞰図

MS-PW-5

鳥瞰図

MS-PW-7

鳥瞰図

MS-PW-10

鳥瞰図

MS-PW-21

鳥瞰図

MS-T-1 (全体図)

鳥瞰図

MS-T-1 (部分図)

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、応力分類毎に裕度最小のモデルを選定して鳥瞰図、設計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）

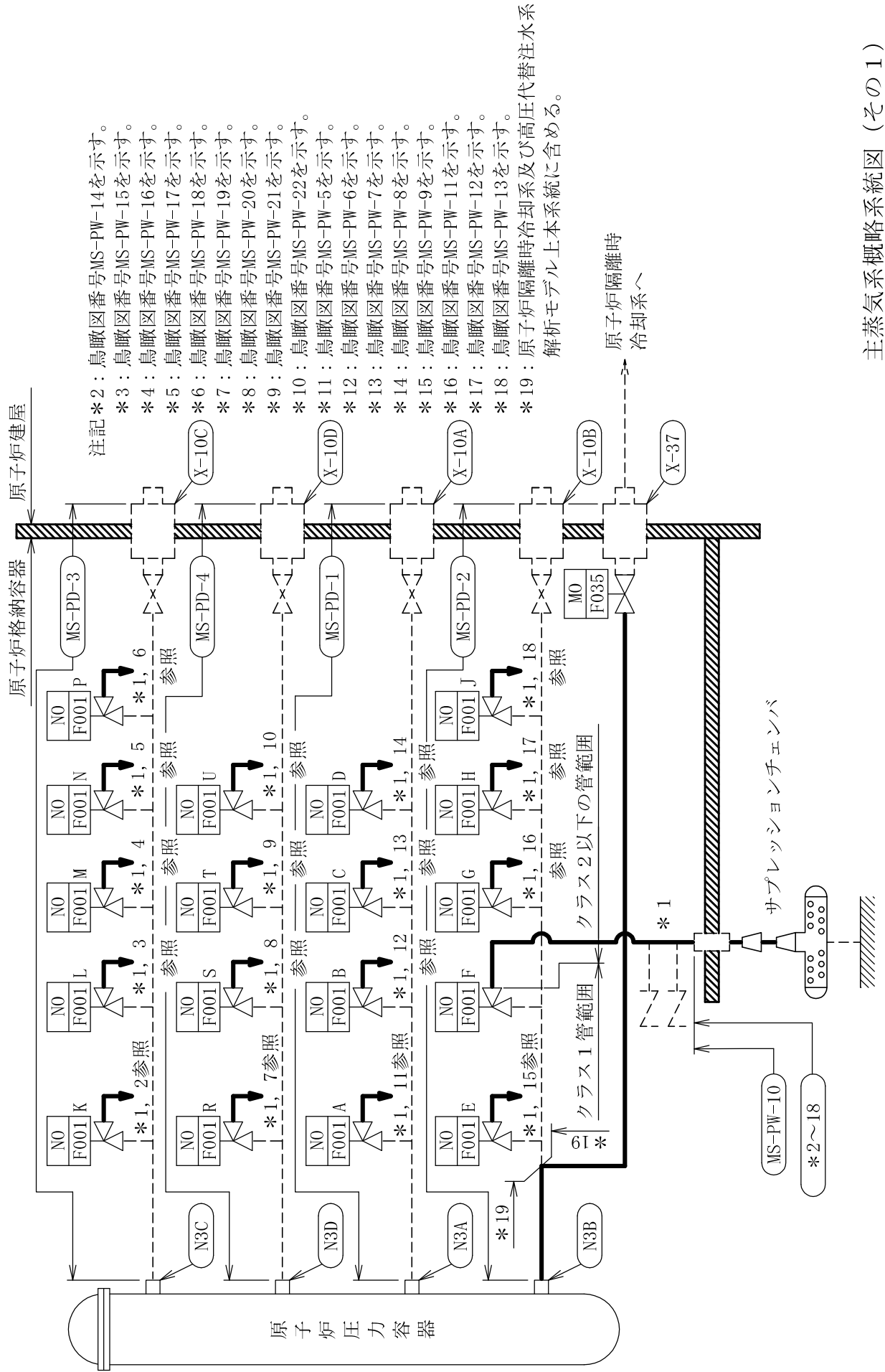
No.	配管モデル	許容応力状態 VAS												
		一次応力					一次+二次応力					疲労評価		
		評価点	計算 応力 (MPa)	許容 応力 (MPa)	裕度	代表	評価点	計算 応力 (MPa)	許容 応力 (MPa)	裕度	代表	評価点	疲労 累積 係数	代表
1	MS-PD-2	5	220	375	1.70	○	606	406	366	0.90	○	5	0.0732	○

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）

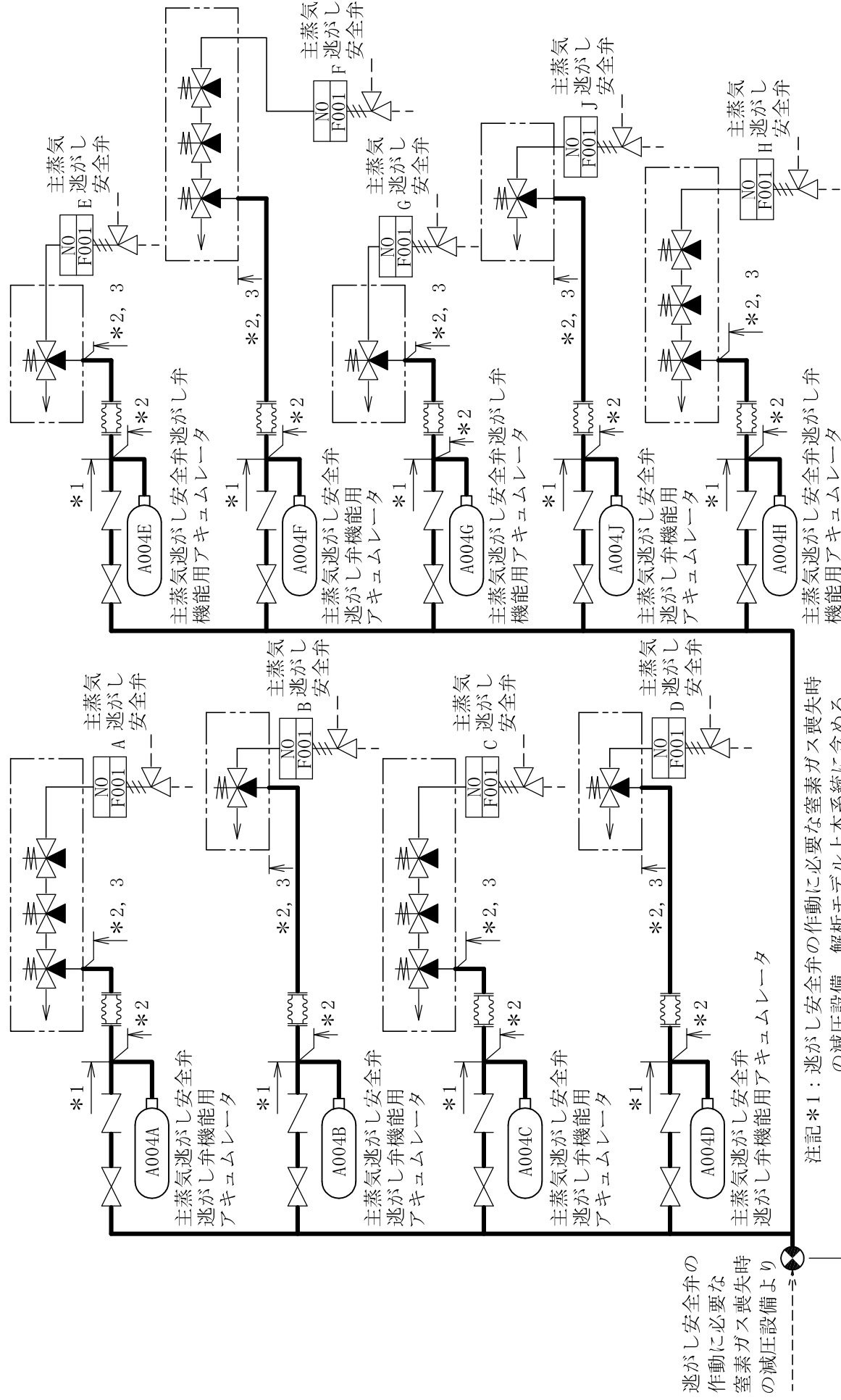
No.	配管モデル	許容応力状態 VAS													
		一次応力						一次+二次応力						疲労評価	
		評価点	計算応力 (MPa)	許容応力 (MPa)	裕度	代表	評価点	計算応力 (MPa)	許容応力 (MPa)	裕度	代表	評価点	疲労累積係数	代表	
1	MS-PD-1	207	119	363	3.05	—	207	158	394	2.49	—	—	—	—	
2	MS-PD-2	408	116	363	3.12	—	227	158	394	2.49	—	—	—	—	
3	MS-PD-3	129N	121	388	3.20	—	507	147	394	2.68	—	—	—	—	
4	MS-PD-4	407	121	363	3.00	—	4071	173	394	2.27	—	—	—	—	
5	MS-PD-27	57	89	371	4.16	—	902	168	300	1.78	—	—	—	—	
6	MS-PD-28	114N	143	371	2.59	—	114N	269	300	1.11	—	—	—	—	
7	MS-PD-29	327	122	371	3.04	—	467	229	300	1.31	—	—	—	—	
8	MS-PD-30	30	158	371	2.34	—	30	289	300	1.03	○	—	—	—	
9	MS-PW-5	1N	122	388	3.18	—	7	89	278	3.12	—	—	—	—	
10	MS-PW-6	7	164	388	2.36	—	7	116	278	2.39	—	—	—	—	
11	MS-PW-7	7	166	388	2.33	—	7	128	278	2.17	—	—	—	—	
12	MS-PW-8	8	138	388	2.81	—	8	114	278	2.43	—	—	—	—	
13	MS-PW-9	1N	119	388	3.26	—	8	93	278	2.98	—	—	—	—	
14	MS-PW-10	6	108	388	3.59	—	6	86	278	3.23	—	—	—	—	
15	MS-PW-11	7	215	388	1.80	○	7	261	278	1.06	—	—	—	—	
16	MS-PW-12	7	149	388	2.60	—	7	116	278	2.39	—	—	—	—	

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 VAS													
		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)	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	
17	MS-PW-13	7	164	388	2.36	—	7	201	278	1.38	—	—	—	—	
18	MS-PW-14	8	134	388	2.89	—	8	114	278	2.43	—	—	—	—	
19	MS-PW-15	7	116	388	3.34	—	7	88	278	3.15	—	—	—	—	
20	MS-PW-16	8	121	388	3.20	—	8	93	278	2.98	—	—	—	—	
21	MS-PW-17	7	178	388	2.17	—	7	184	278	1.51	—	—	—	—	
22	MS-PW-18	8	145	388	2.67	—	8	122	278	2.27	—	—	—	—	
23	MS-PW-19	Q01	108	388	3.59	—	6	91	278	3.05	—	—	—	—	
24	MS-PW-20	7	129	388	3.00	—	7	98	278	2.83	—	—	—	—	
25	MS-PW-21	7	121	388	3.20	—	7	89	278	3.12	—	—	—	—	
26	MS-PW-22	8	120	388	3.23	—	8	93	278	2.98	—	—	—	—	



主蒸気系概略系統図 (その1)

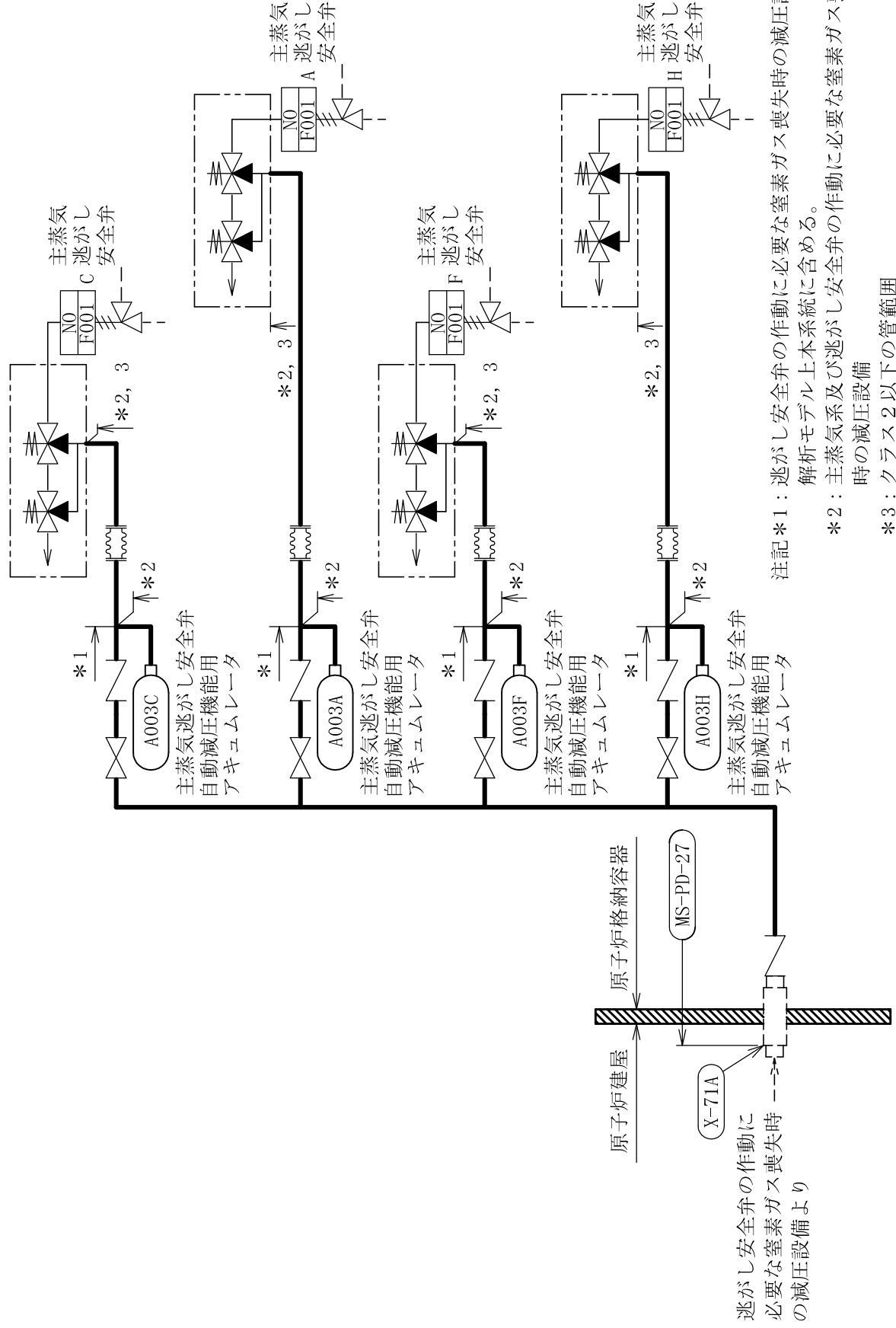


逃がし安全弁の
 作動に必要な
 窒素ガス喪失時
 の減圧設備より

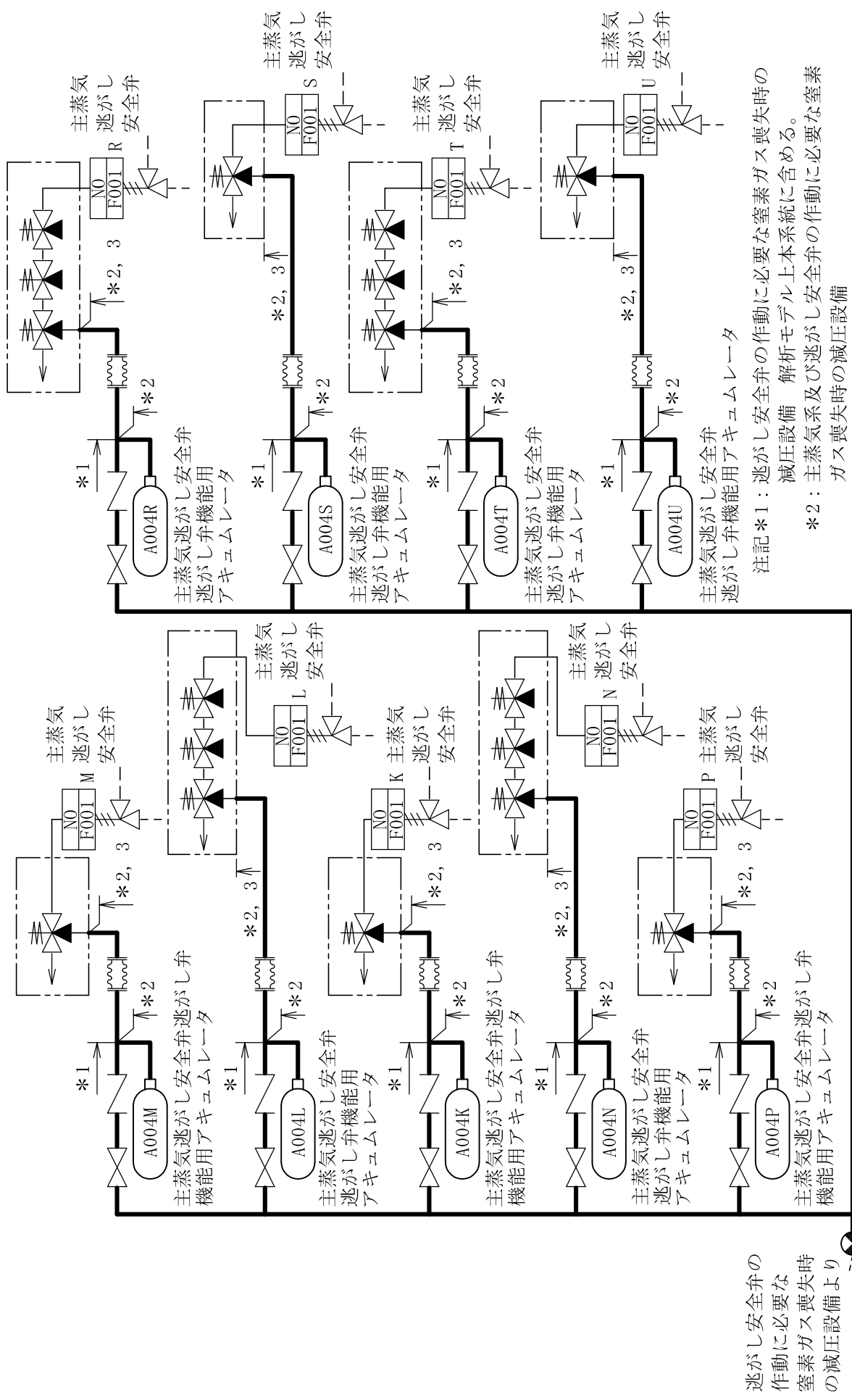
注記*1：逃がし安全弁の作動に必要な窒素ガス喪失時
 の減圧設備 解析モデル上本系統に含める。
 *2：主蒸気系及び逃がし安全弁の作動に必要な窒素ガス喪失時の減圧設備
 *3：クラス2以下の管範囲

(MS-PD-29)

主蒸気系概略系統図 (その2)



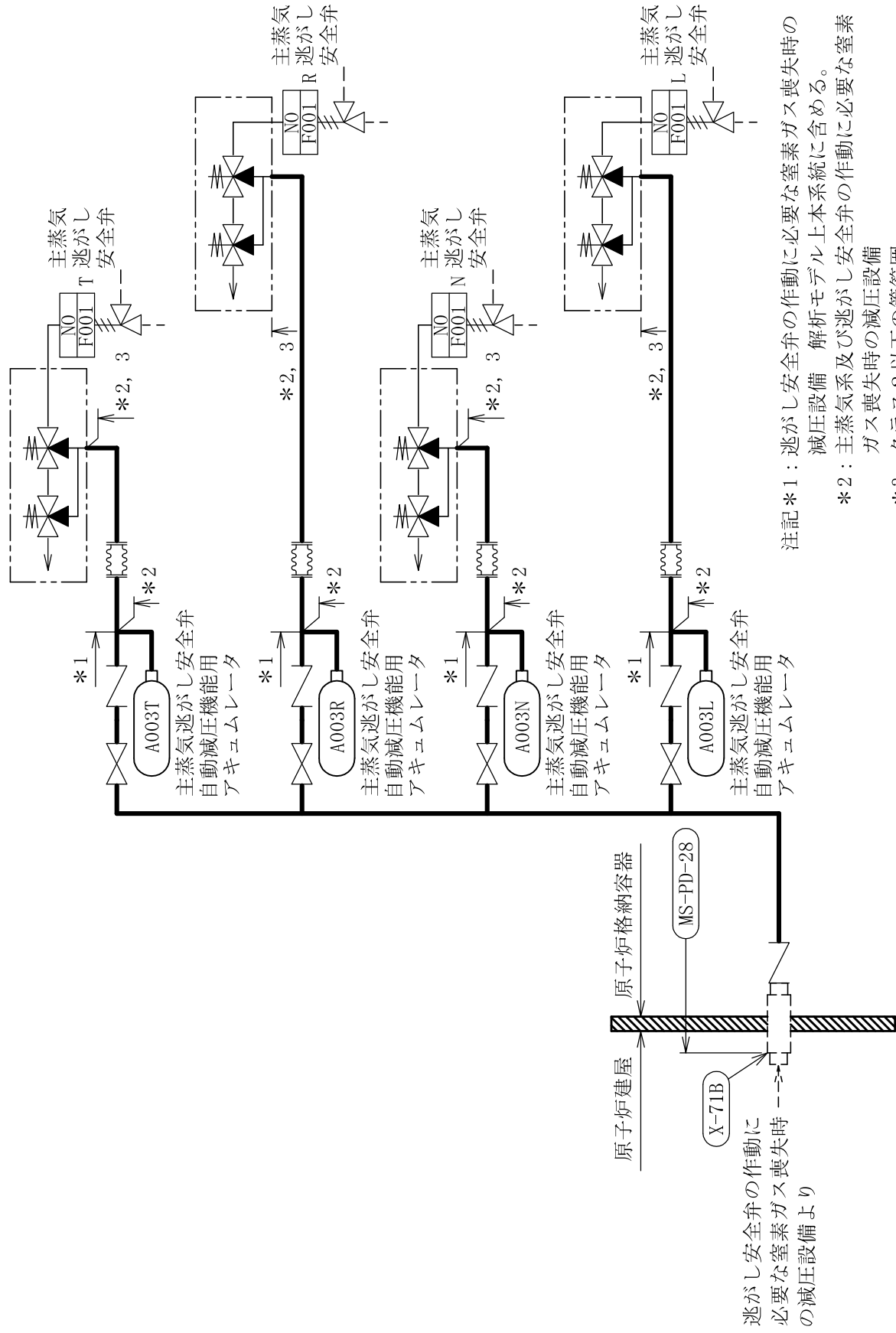
主蒸気系概略系統図 (その3)



逃がし安全弁の
 作動に必要な
 窒素ガス喪失時
 の減圧設備より

注記*1: 逃がし安全弁の作動に必要な窒素ガス喪失時の
 減圧設備 解杆モデル上本系統に含める。
 *2: 主蒸気系及び逃がし安全弁の作動に必要な窒素
 ガス喪失時の減圧設備
 *3: クラス2以下の管範囲

主蒸気系概略系統図 (その4)



注記*1：逃がし安全弁の作動に必要な窒素ガス喪失時の減圧設備 解析モデル上本系統に含める。

*2：主蒸気系及び逃がし安全弁の作動に必要な窒素ガス喪失時の減圧設備

*3：クラス2以下の管範囲

主蒸気系概略系統図 (その5)

鳥瞰図

MS-PD-29 (10/11)

鳥瞰図

MS-PW-5

鳥瞰図

MS-PW-6

鳥瞰図

MS-PW-7

鳥瞰図

MS-PW-8

鳥瞰図

MS-PW-9

3. 主蒸気系の計算モデル

- V-3-3-3-1-1-3-2 管の応力計算書

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	重大事故等時 ^{*1}						重大事故等時 ^{*2}					
		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	MS-PD-1	209	40	154	3.85	—	312	76	185	2.43	—		
2	MS-PD-2	327	35	154	4.40	—	424	85	185	2.17	—		
3	MS-PD-3	423	45	154	3.42	○	428	109	185	1.69	○		
4	MS-PD-4	208	41	154	3.75	—	315	70	185	2.64	—		
5	MS-PD-27	267	25	169	6.76	—	267	26	203	7.80	—		
6	MS-PD-28	132	20	169	8.45	—	132	21	203	9.66	—		
7	MS-PD-29	328	27	169	6.25	—	328	28	203	7.25	—		
8	MS-PD-30	69	20	169	8.45	—	69	22	203	9.22	—		
9	MS-PW-5	22	28	187	6.67	—	26	112	225	2.00	—		
10	MS-PW-6	20	29	187	6.44	—	6	131	225	1.71	—		
11	MS-PW-7	7	31	187	6.03	—	27	107	225	2.10	—		
12	MS-PW-8	21	31	187	6.03	—	Q01	91	225	2.47	—		
13	MS-PW-9	21	31	187	6.03	—	18	96	225	2.34	—		
14	MS-PW-10	19	28	187	6.67	—	23	106	225	2.12	—		
15	MS-PW-11	6	41	187	4.56	—	17	123	225	1.82	—		
16	MS-PW-12	7	29	187	6.44	—	9	107	225	2.10	—		

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。

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	重大事故等時 ^{*1}						重大事故等時 ^{*2}					
		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		
17	MS-PW-13	22	31	187	6.03	—	22	130	225	1.73	—		
18	MS-PW-14	21	31	187	6.03	—	25	96	225	2.34	—		
19	MS-PW-15	24	28	187	6.67	—	24	95	225	2.36	—		
20	MS-PW-16	21	31	187	6.03	—	25	102	225	2.20	—		
21	MS-PW-17	7	31	187	6.03	—	18	100	225	2.25	—		
22	MS-PW-18	21	32	187	5.84	—	Q01	92	225	2.44	—		
23	MS-PW-19	19	28	187	6.67	—	23	106	225	2.12	—		
24	MS-PW-20	6	29	187	6.44	—	20	131	225	1.71	—		
25	MS-PW-21	20	28	187	6.67	—	24	104	225	2.16	—		
26	MS-PW-22	21	31	187	6.03	—	21	85	225	2.64	—		

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。

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*1						許容応力状態V*2					
		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	MS-PD-1	317	61	103	1.68	—	317	61	123	2.01	—		
2	MS-PD-2	134N	71	125	1.76	—	134N	71	150	2.11	—		
3	MS-PD-3	129N	69	125	1.81	—	129N	69	150	2.17	—		
4	MS-PD-4	329N	72	125	1.73	—	329N	72	150	2.08	—		
5	MS-PD-27	282N	19	113	5.94	—	282N	19	135	7.10	—		
6	MS-PD-28	132	22	113	5.13	—	132	22	135	6.13	—		
7	MS-PD-29	220	21	113	5.38	—	220	21	135	6.42	—		
8	MS-PD-30	481	19	113	5.94	—	481	19	135	7.10	—		
9	MS-PW-5	1N	100	125	1.25	—	1N	100	150	1.50	—		
10	MS-PW-6	7	107	125	1.16	○	7	107	150	1.40	○		
11	MS-PW-7	7	103	125	1.21	—	7	103	150	1.45	—		
12	MS-PW-8	Q01	90	125	1.38	—	Q01	90	150	1.66	—		
13	MS-PW-9	1N	74	125	1.68	—	1N	74	150	2.02	—		
14	MS-PW-10	Q01	80	125	1.56	—	Q01	80	150	1.87	—		
15	MS-PW-11	Q01	98	125	1.27	—	Q01	98	150	1.53	—		
16	MS-PW-12	Q01	100	125	1.25	—	Q01	100	150	1.50	—		

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。

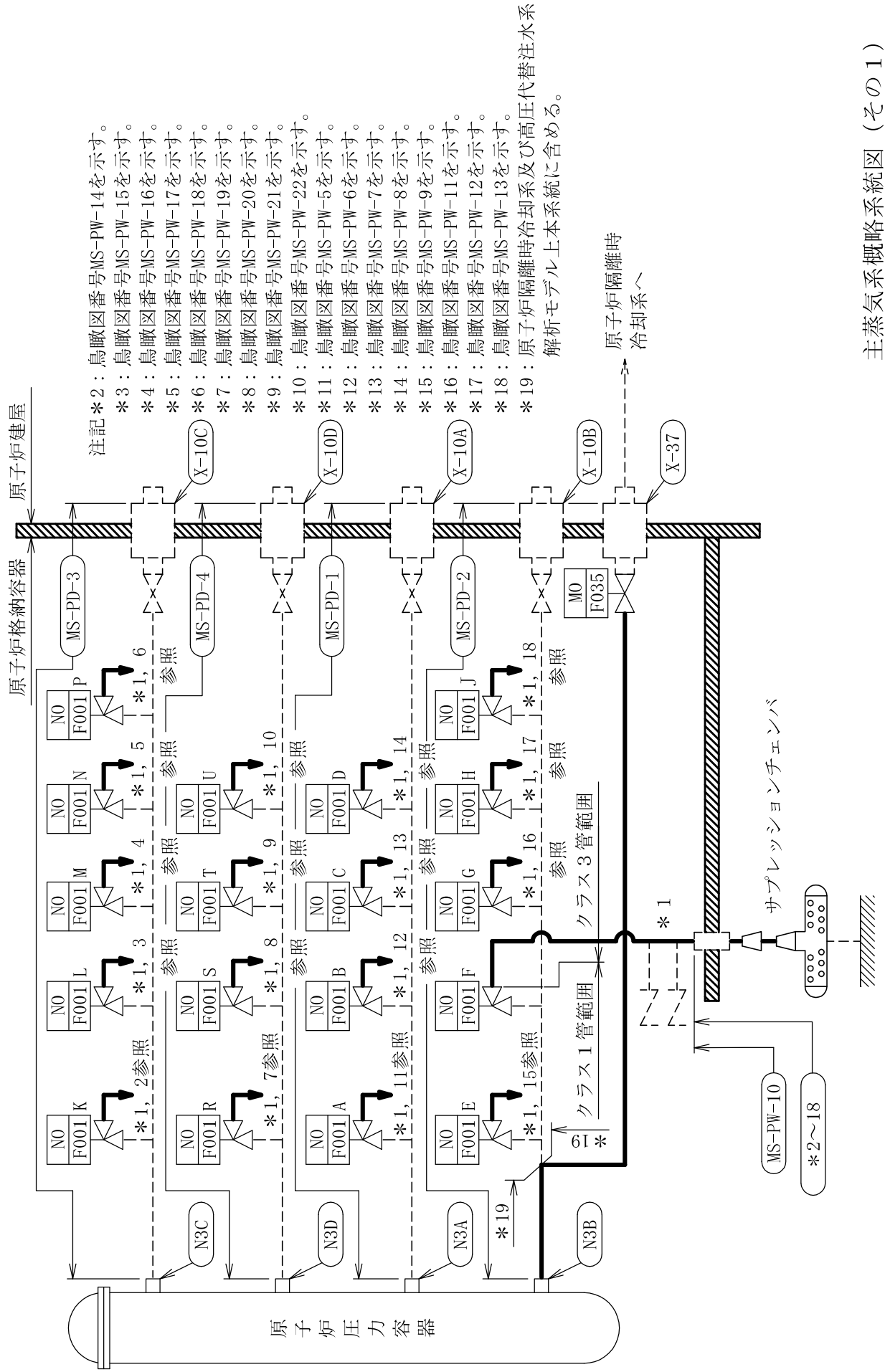
*2：告示第501号第56条第1号ロに基づき計算した一次応力を示す。

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）

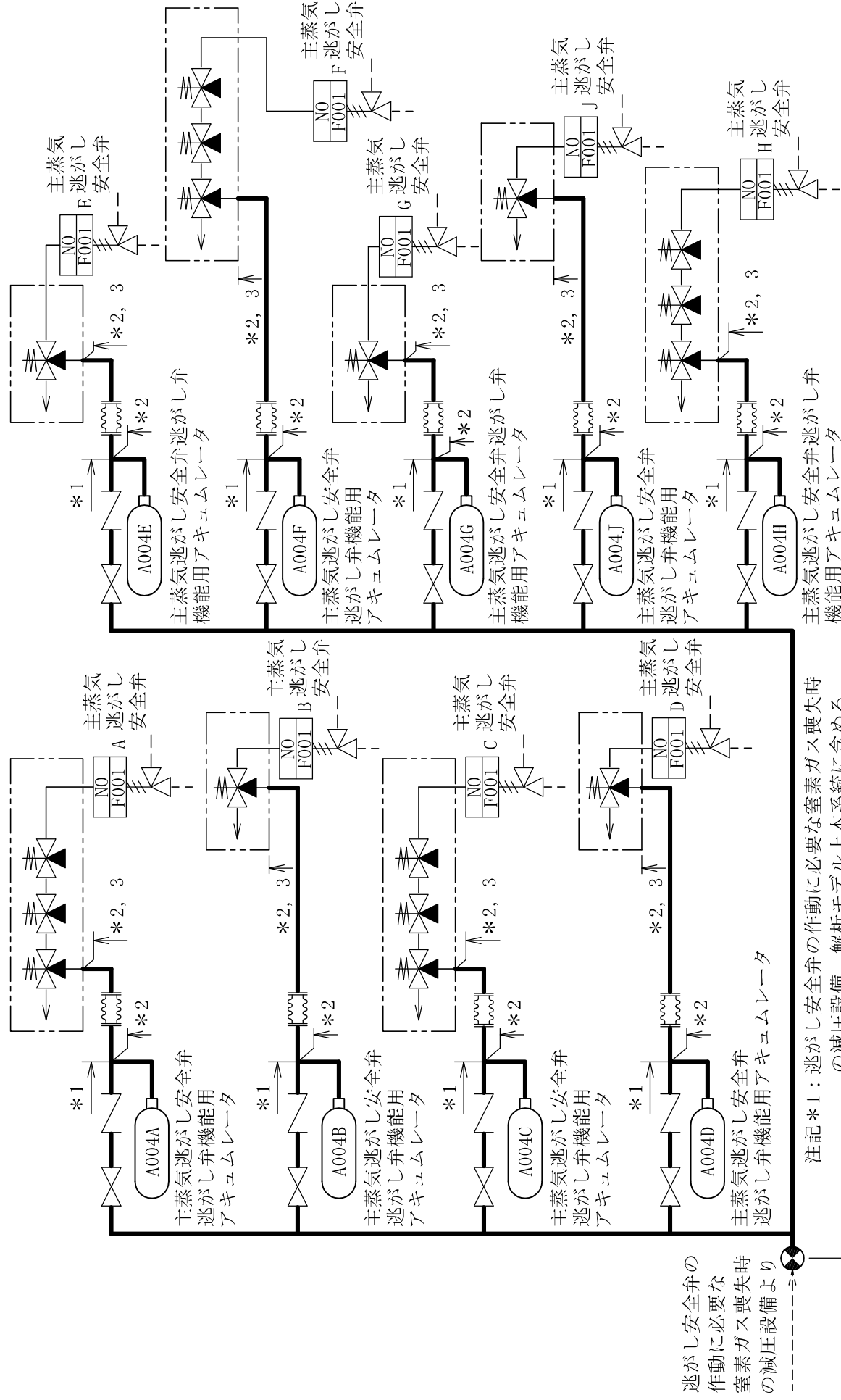
No.	配管モデル	許容応力状態 V*1						許容応力状態 V*2					
		一次応力						一次応力					
		評価点	計算応力 (MPa)	許容応力 (MPa)	裕度	代表	評価点	計算応力 (MPa)	許容応力 (MPa)	裕度	代表		
17	MS-PW-13	20	90	125	1.38	—	20	90	150	1.66	—		
18	MS-PW-14	Q01	77	125	1.62	—	Q01	77	150	1.94	—		
19	MS-PW-15	Q01	89	125	1.40	—	Q01	89	150	1.68	—		
20	MS-PW-16	Q01	82	125	1.52	—	Q01	82	150	1.82	—		
21	MS-PW-17	7	86	125	1.45	—	7	86	150	1.74	—		
22	MS-PW-18	Q01	92	125	1.35	—	Q01	92	150	1.63	—		
23	MS-PW-19	Q01	90	125	1.38	—	Q01	90	150	1.66	—		
24	MS-PW-20	Q01	83	125	1.50	—	Q01	83	150	1.80	—		
25	MS-PW-21	1N	87	125	1.43	—	1N	87	150	1.72	—		
26	MS-PW-22	Q01	75	125	1.66	—	Q01	75	150	2.00	—		

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。



主蒸気系概略系統図 (その1)



逃がし安全弁の
作動に必要な
窒素ガス喪失時
の減圧設備より

主蒸気逃がし安全弁
機能用アキュムレータ

主蒸気逃がし安全弁
機能用アキュムレータ

主蒸気逃がし安全弁
機能用アキュムレータ

主蒸気逃がし安全弁
機能用アキュムレータ

主蒸気逃がし安全弁
機能用アキュムレータ

主蒸気逃がし安全弁
機能用アキュムレータ

主蒸気逃がし安全弁
機能用アキュムレータ

主蒸気逃がし安全弁
機能用アキュムレータ

主蒸気逃がし安全弁
機能用アキュムレータ

主蒸気逃がし安全弁
機能用アキュムレータ

注記*1：逃がし安全弁の作動に必要な窒素ガス喪失時の減圧設備 解析モデル上本系統に含める。

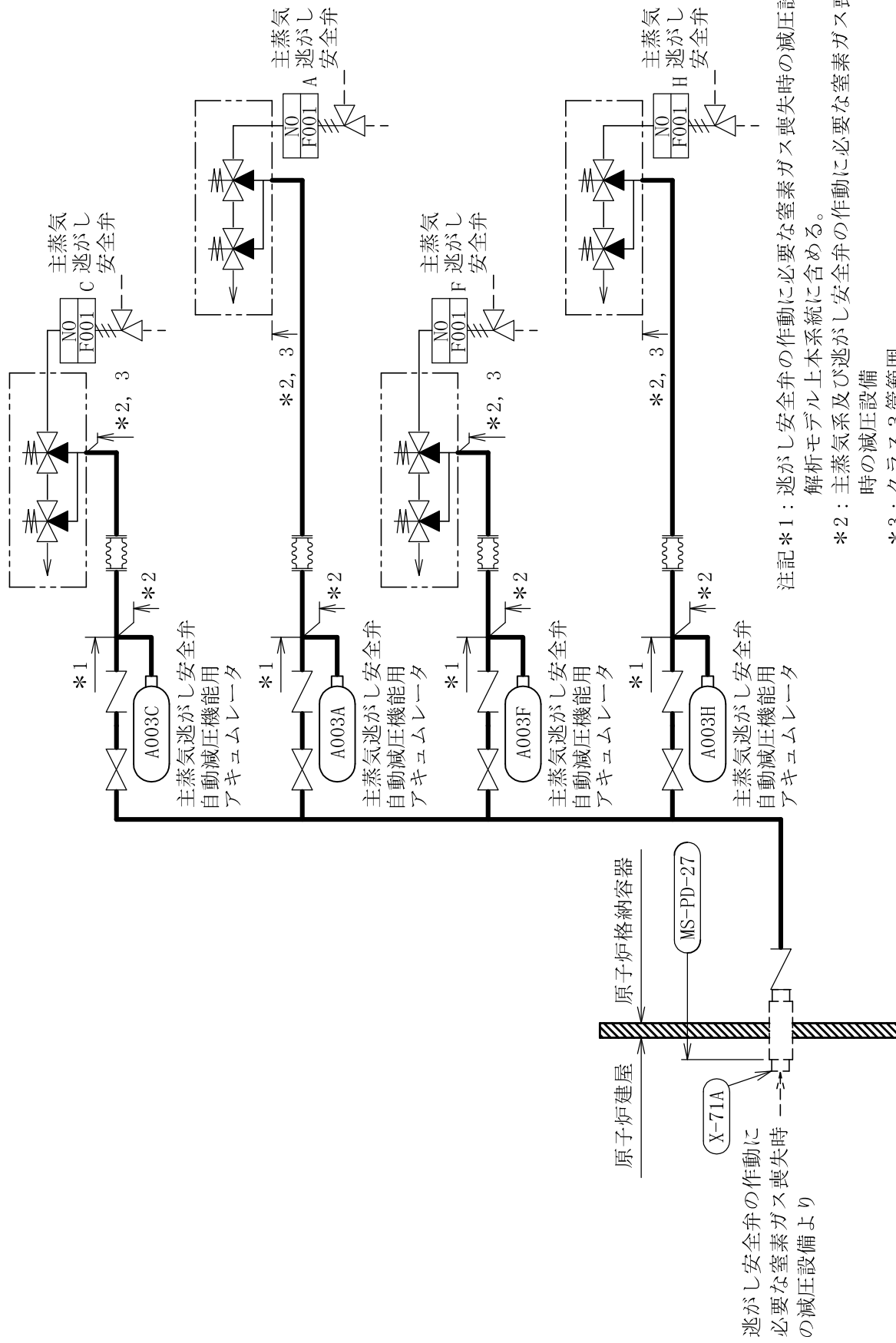
注記*2：主蒸気系及び逃がし安全弁の作動に必要な窒素ガス喪失時の減圧設備

注記*3：クラス3 管範囲

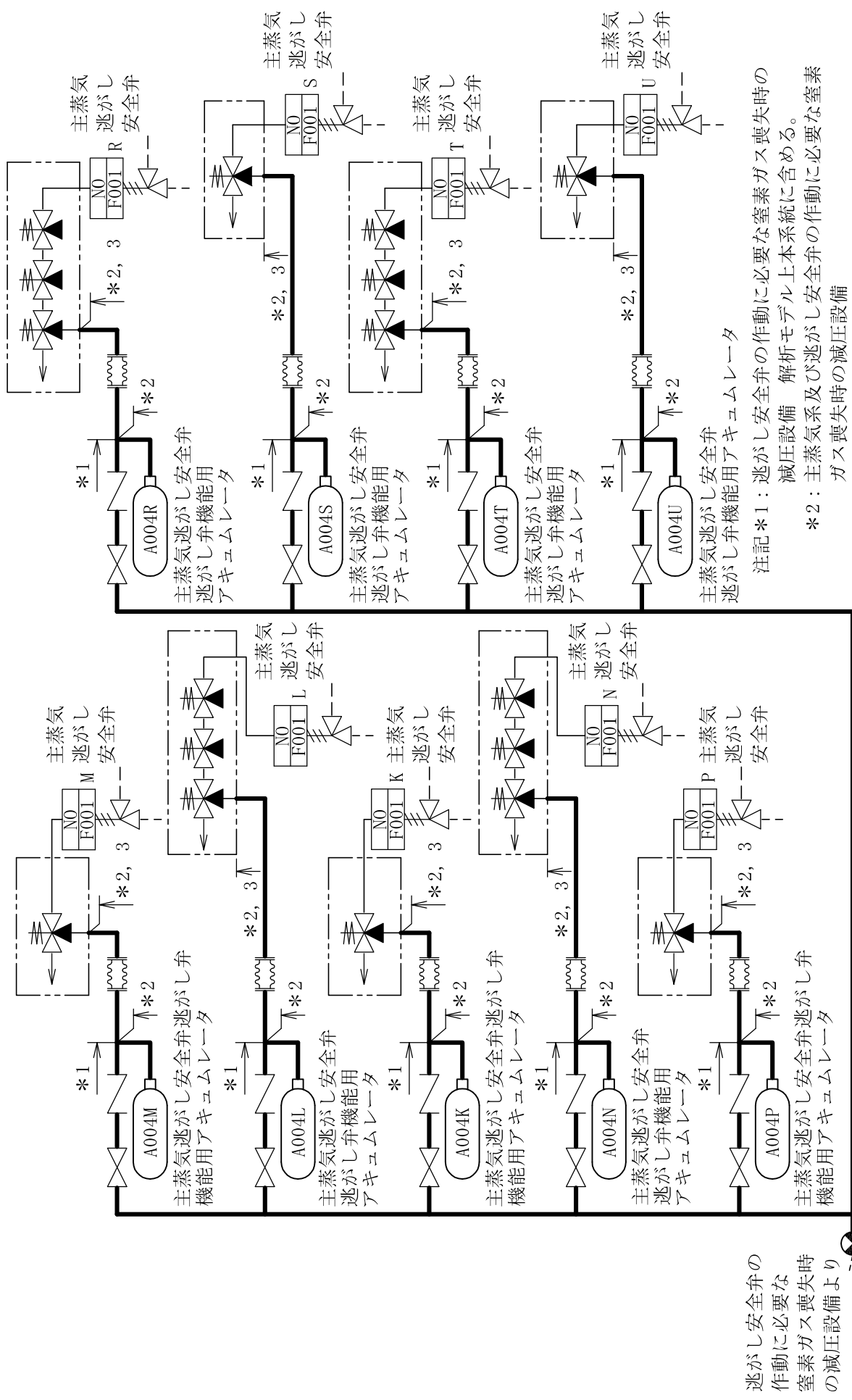
(MS-PD-29)

MS-PD-29

主蒸気系概略系統図 (その2)



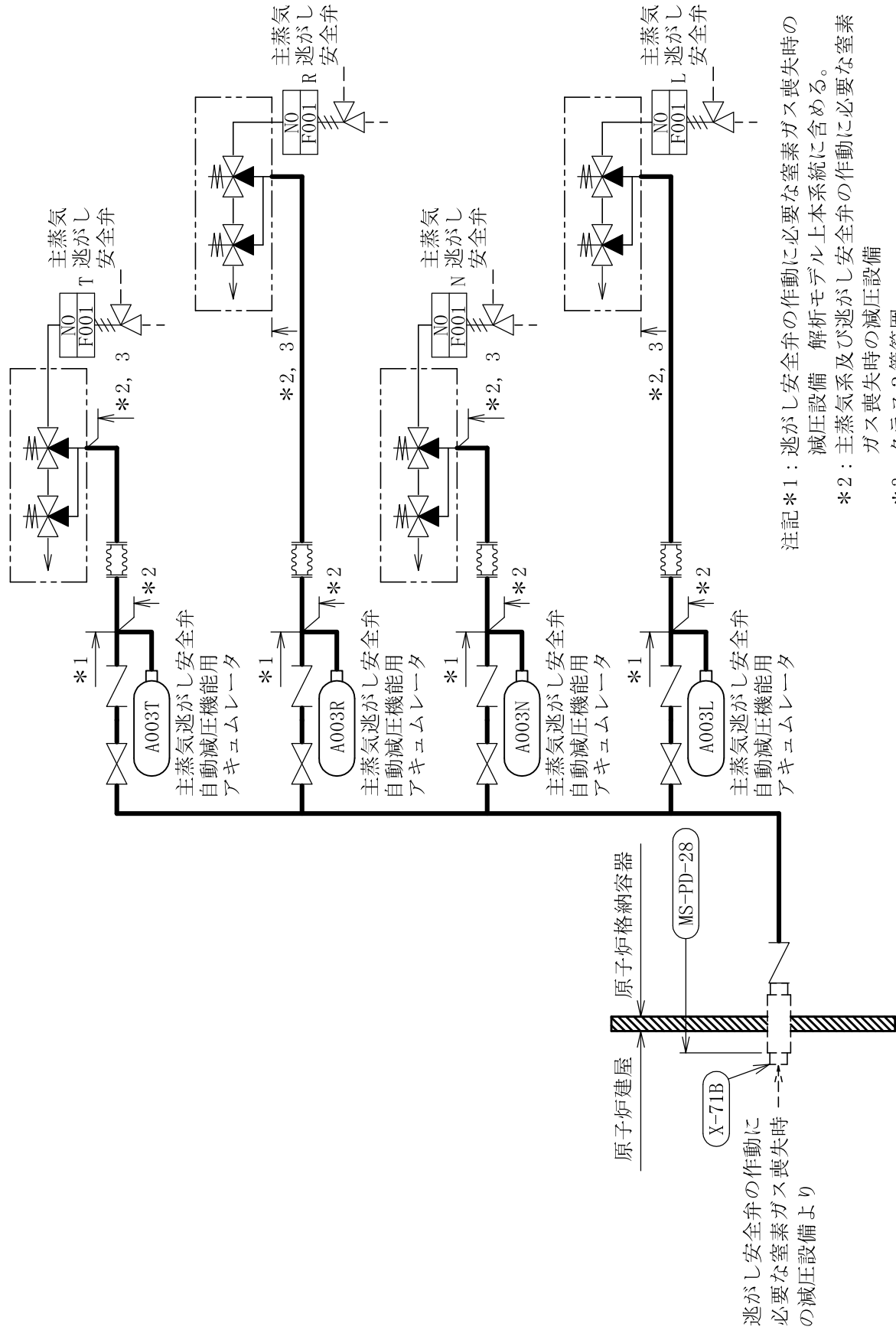
主蒸気系概略系統図（その3）



逃がし安全弁の
 作動に必要な
 窒素ガス喪失時
 の減圧設備より

注記*1：逃がし安全弁の作動に必要な窒素ガス喪失時の
 減圧設備 解杆モデル上本系統に含める。
 *2：主蒸気系及び逃がし安全弁の作動に必要な窒素
 ガス喪失時の減圧設備
 *3：クランプ3管範囲

主蒸気系概略系統図 (その4)



逃がし安全弁の作動に必要な窒素ガス喪失時の減圧設備より

注記*1：逃がし安全弁の作動に必要な窒素ガス喪失時の減圧設備 解析モデル上本系統に含める。

*2：主蒸気系及び逃がし安全弁の作動に必要な窒素ガス喪失時の減圧設備

*3：クラス3管範囲

主蒸気系概略系統図 (その5)

鳥瞰図

MS-PD-2 (6/7)

鳥瞰図

MS-PD-3 (2/6)

鳥瞰図

MS-PD-28 (6/7)

鳥瞰図

MS-PD-29 (4/11)

鳥瞰図

MS-PD-29 (5/11)

鳥瞰図

MS-PD-29 (7/11)

鳥瞰図

MS-PD-29 (8/11)

鳥瞰図

MS-PD-29 (9/11)

鳥瞰図

MS-PD-29 (10/11)

鳥瞰図

MS-PD-29 (11/11)

鳥瞰図

MS-PD-30 (7/9)

鳥瞰図

MS-PD-30 (9/9)

MS-PW-5

鳥瞰図

MS-PW-6

鳥瞰図

MS-PW-7

鳥瞰図

MS-PW-8

鳥瞰図

MS-PW-9

鳥瞰図

鳥瞰図

MS-PW-10

鳥瞰図

MS-PW-11

鳥瞰図

MS-PW-12

MS-PW-13

鳥瞰図

鳥瞰図

MS-PW-14

MS-PW-16

鳥瞰図

MS-PW-17

鳥瞰図

MS-PW-18

鳥瞰図

鳥瞰図

MS-PW-19

MS-PW-20

鳥瞰図

MS-PW-21

鳥瞰図

MS-PW-22

鳥瞰図

4. 復水給水系の計算モデル

- ・ V-2-5-1(2) 管の耐震性についての計算書

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、応力分類毎に裕度最小のモデルを選定して鳥瞰図、設計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）

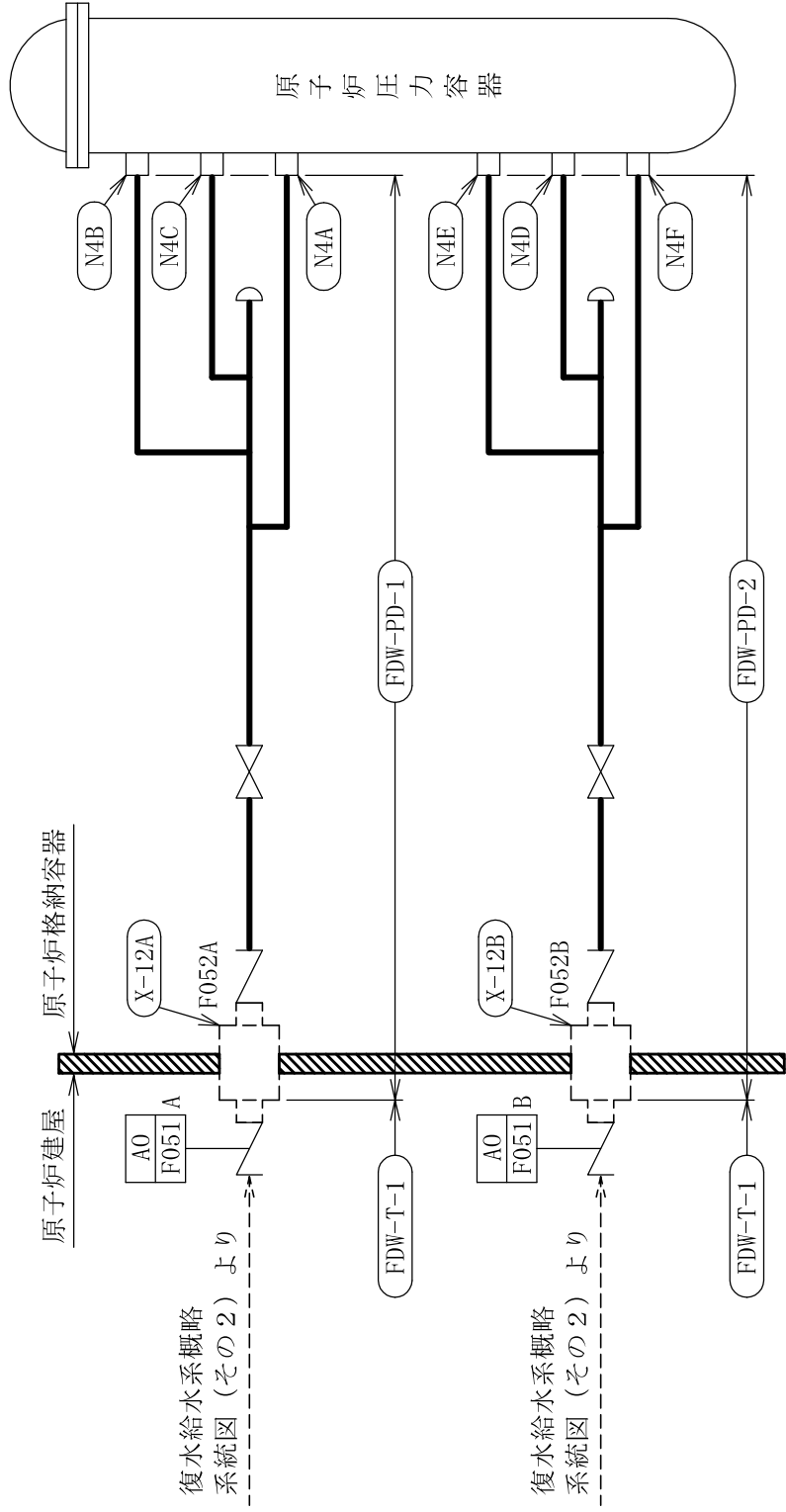
No.	配管モデル	許容応力状態 III A S						許容応力状態 IV A S										
		一次応力			一次応力			一次+二次応力*			一次+二次応力*							
		評価点	計算応力 (MPa)	許容応力 (MPa)	裕度	代表	評価点	計算応力 (MPa)	許容応力 (MPa)	裕度	代表	評価点	計算応力 (MPa)	許容応力 (MPa)	裕度	代表	疲労評価	
1	FDW-PD-1	22	104	281	2.70	—	17	150	375	2.50	—	17	323	375	1.16	○	22	0.1763
2	FDW-PD-2	22	119	281	2.36	○	22	159	375	2.35	○	22	286	375	1.31	—	22	0.0978

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

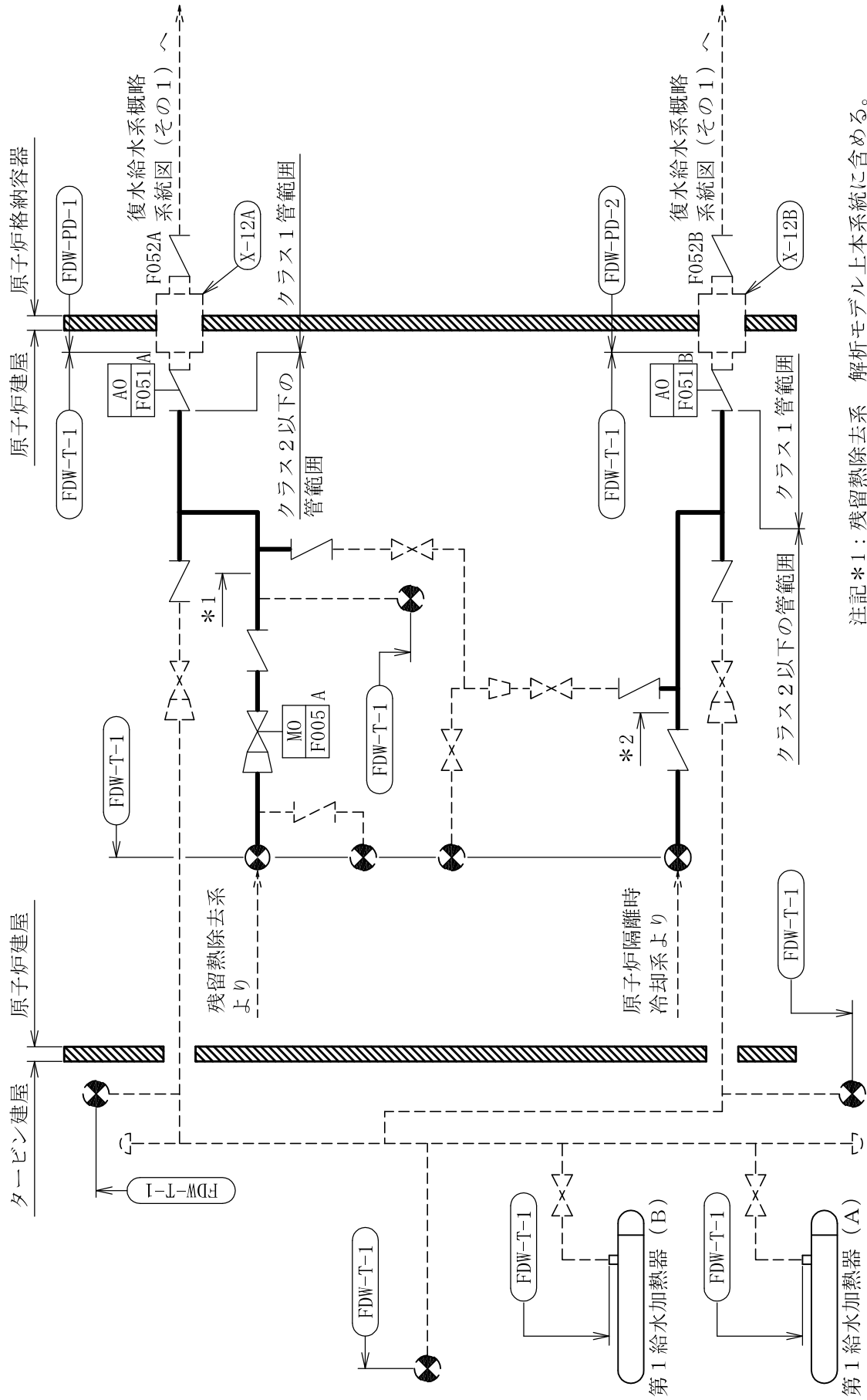
代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果（クラス2以下の管）

No.	配管モデル	許容応力状態 III A S						許容応力状態 IV A S										
		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)	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	疲労係数	
1	FDW-T-1	107	77	209	2.71	○	107	86	380	4.41	○	109	249	326	1.30	○	—	—

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



復水給水系概略系統図 (その 1)



注記*1：残留熱除去系 解析モデル上本系統に含める。
 *2：原子炉隔離時冷却系 解析モデル上本系統に含める。

復水給水系概略系統図 (その2)

鳥瞰図

FDW-PD-1

鳥瞰図

FDW-PD-2

鳥瞰図

FDW-T-1 (2/5)

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

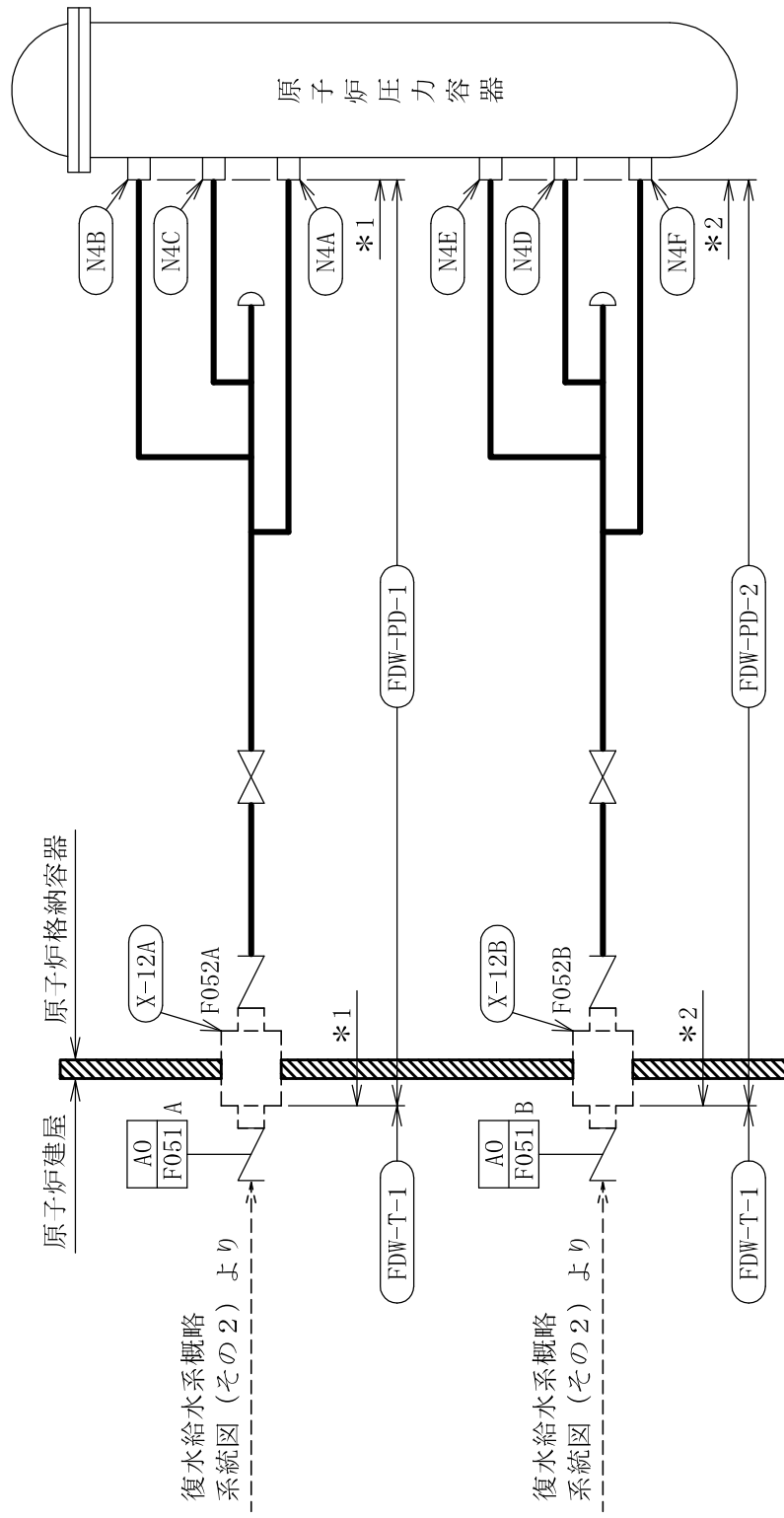
代表モデルは各モデルの最大応力点の応力と裕度を算出し、応力分類毎に裕度最小のモデルを選定して鳥瞰図、設計条件及び評価結果を記載している。下表に、代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果を示す。

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	許容応力状態 VAS													
		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)	裕度	代表	評価点	計算応力 (MPa)	許容応力 (MPa)	裕度	代表	評価点	疲労係数	代表	
1	FDW-PD-1	17	150	375	2.50	—	17	323	375	1.16	○	22	0.1763	○	
2	FDW-PD-2	22	159	375	2.35	○	22	286	375	1.31	—	22	0.0978	—	

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）

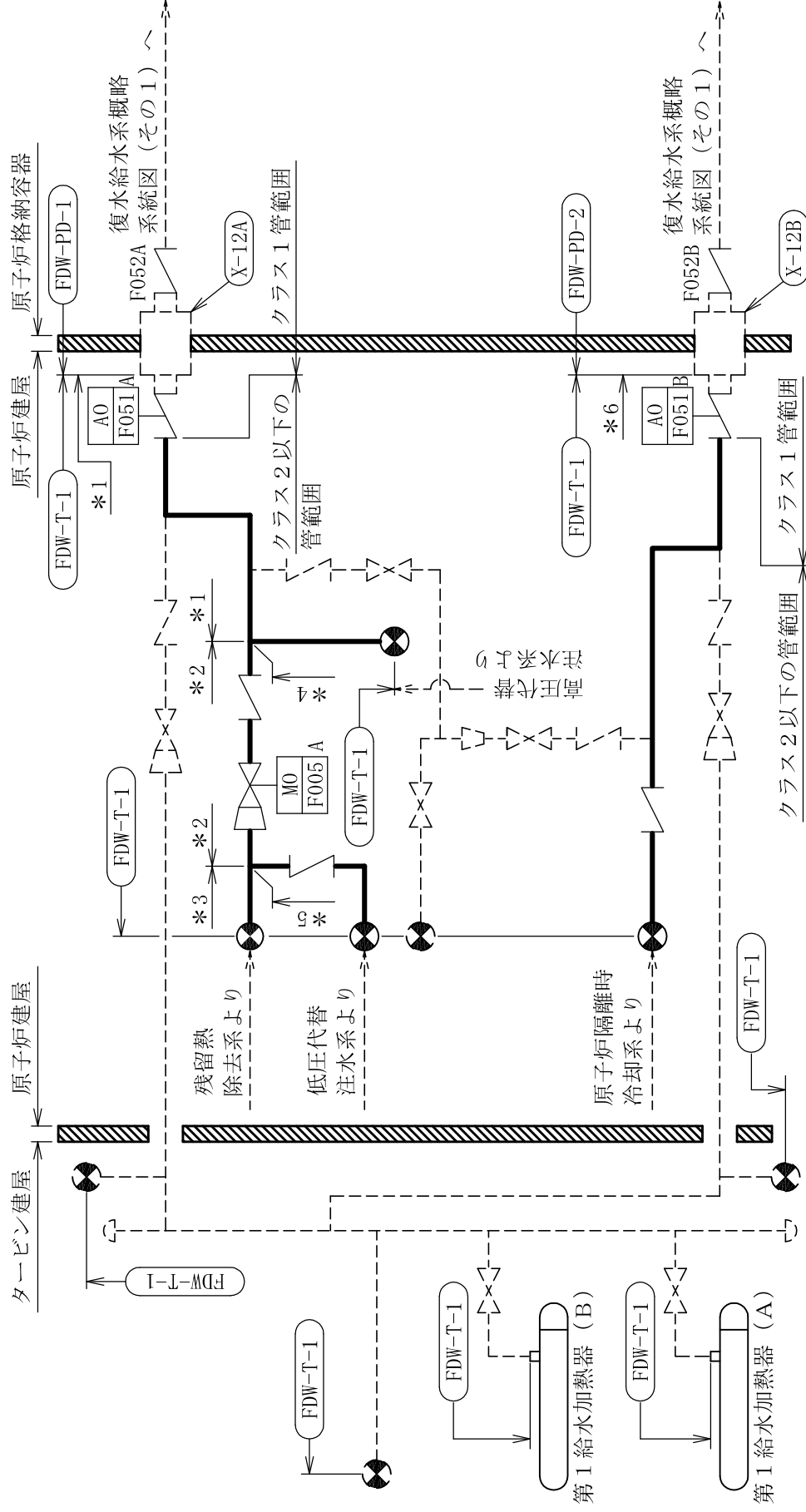
No.	配管モデル	許容応力状態 VAS												
		一次応力				一次+二次応力				疲労評価				
		評価点	計算 応力 (MPa)	許容 応力 (MPa)	裕度	代表	評価点	計算 応力 (MPa)	許容 応力 (MPa)	裕度	代表	評価点	疲労 累積 係数	代表
1	FDW-T-1	182	73	363	4.97	○	109	249	326	1.30	○	—	—	—



注記*1：残留熱除去系，高压代替注水系，低压代替注水系及び代替循環冷却系 解析モデル上本系統に含める。

*2：原子炉隔離時冷却系 解析モデル上本系統に含める。

復水給水系概略系統図（その1）



注記*1：残留熱除去系，高圧代替注水系，低圧代替注水系及び代替循環冷却系 解析モデル上本系統に含める。
 *2：残留熱除去系，低圧代替注水系及び代替循環冷却系 解析モデル上本系統に含める。
 *3：残留熱除去系 解析モデル上本系統に含める。

*4：高圧代替注水系 解析モデル上本系統に含める。
 *5：低圧代替注水系及び代替循環冷却系 解析モデル上本系統に含める。
 *6：原子炉隔離時冷却系 解析モデル上本系統に含める。

復水給水系概略系統図 (その2)

鳥瞰図

FDW-PD-1

鳥瞰図

FDW-PD-2

4. 復水給水系の計算モデル

- V-3-3-3-1-2-1-2 管の応力計算書

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、応力分類毎に裕度最小のモデルを選定して鳥瞰図、計算条件及び評価結果を記載している。下表に、代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果を示す。

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	重大事故等時*				代表
		一次応力			裕度	
		評価点	計算応力 (MPa)	許容応力 (MPa)		
1	FDW-PD-1	22	69	372	5.39	—
2	FDW-PD-2	22	71	372	5.23	○

注記*：設計・建設規格 PPB-3562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	許容応力状態V*				代表
		一次応力			裕度	
		評価点	計算応力 (MPa)	許容応力 (MPa)		
1	FDW-PD-1	22	69	366	5.30	—
2	FDW-PD-2	22	70	366	5.22	○

注記*：告示第501号第46条第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2以下の管）

No.	配管モデル	重大事故等時 ^{*1}					重大事故等時 ^{*2}				
		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	FDW-T-1	109	82	151	1.84	○	109	88	181	2.05	○

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。

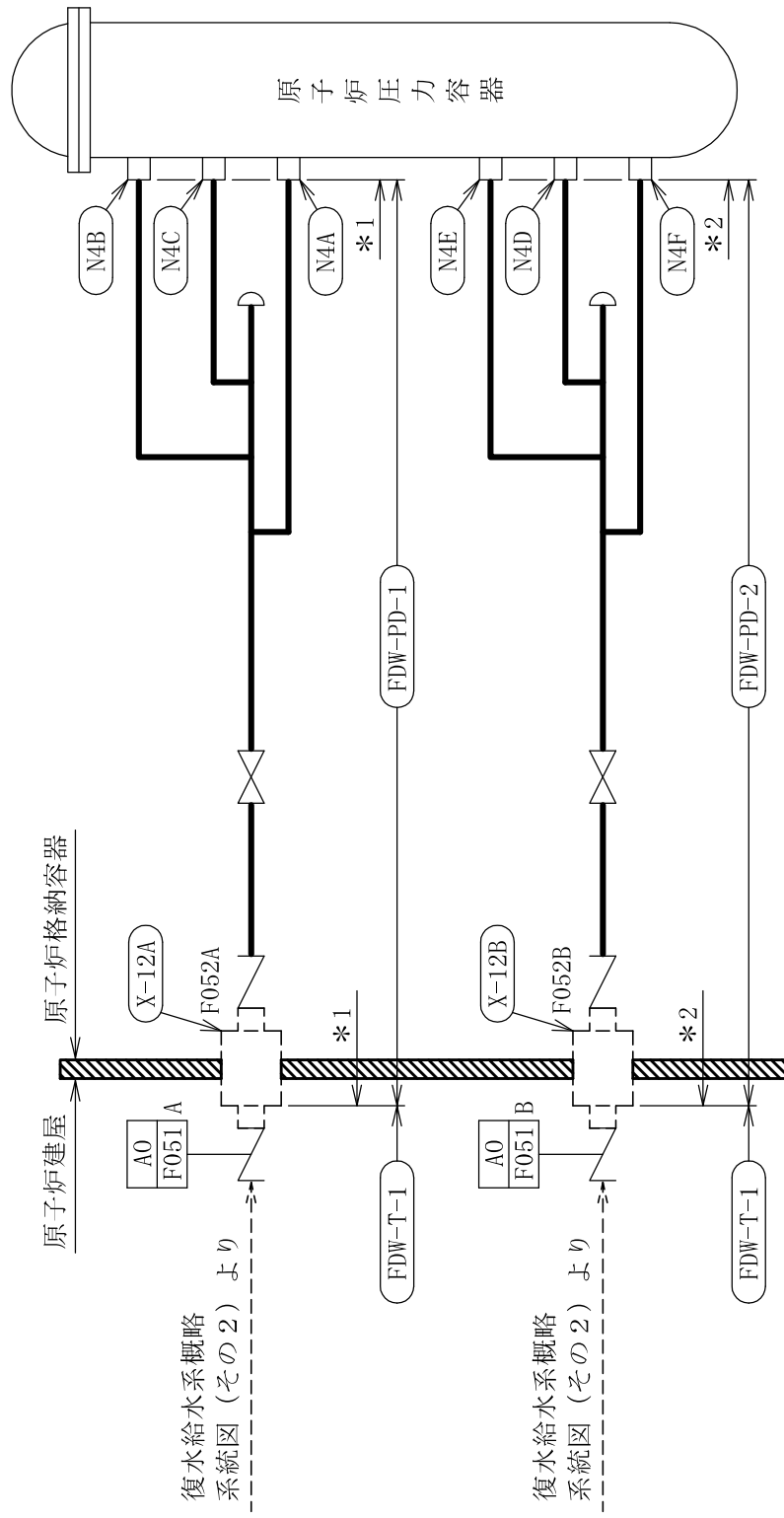
*2：設計・建設規格 PPC-3520(2)に基づき計算した一次応力を示す。

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 ^{*1}				許容応力状態 V ^{*2}					
		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	FDW-T-1	109	45	103	2.28	○	109	45	123	2.73	○

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。

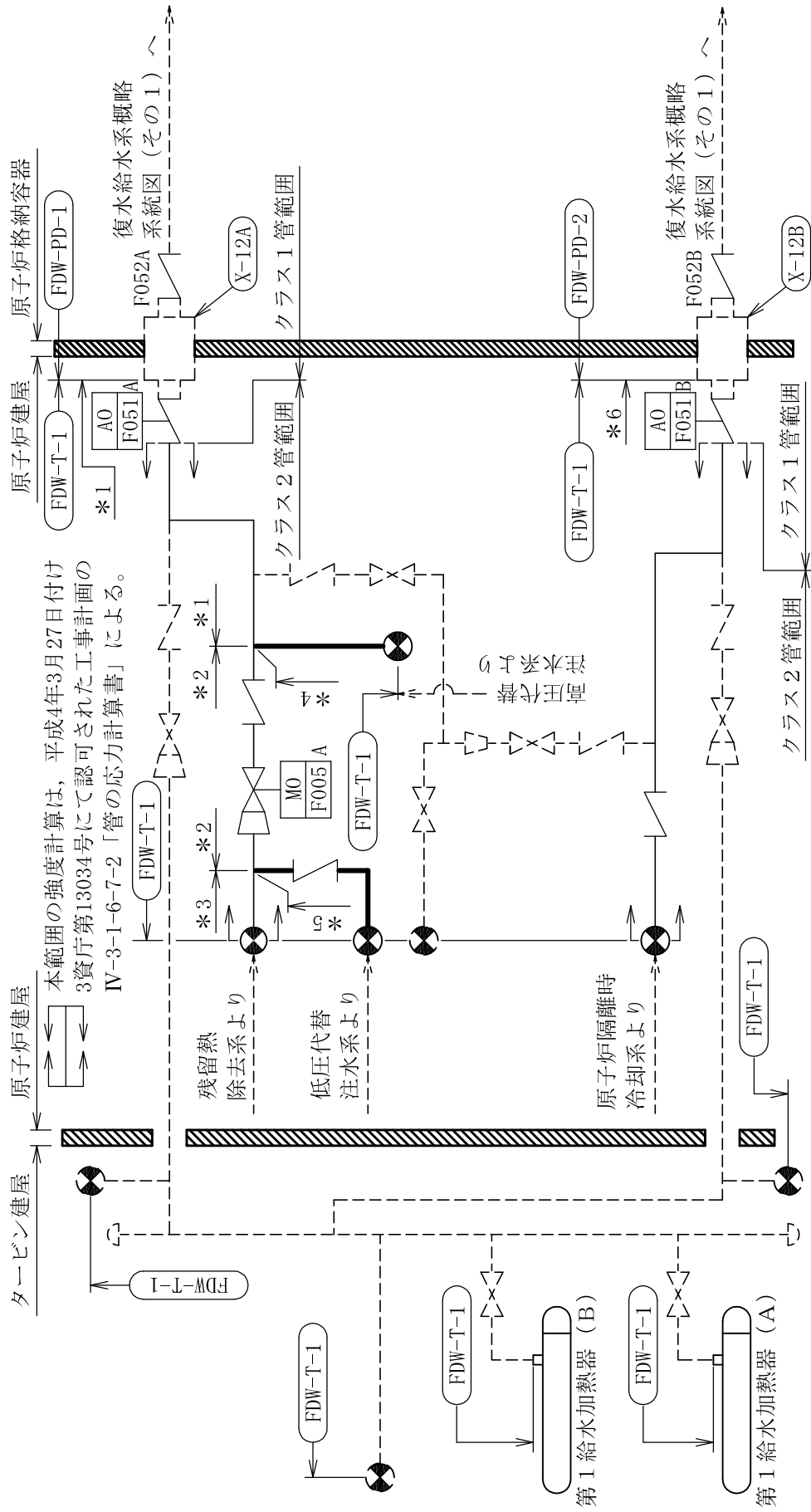
*2：告示第501号第56条第1号ロに基づき計算した一次応力を示す。



注記*1：残留熱除去系，高压代替注水系，低压代替注水系及び代替循環冷却系 解析モデル上本系統に含める。

*2：原子炉隔離時冷却系 解析モデル上本系統に含める。

復水給水系概略系統図（その1）



注記*1：残留熱除去系，高圧代替注水系，低圧代替注水系及び代替循環冷却系 解析モデル上本系統に含める。
 *2：残留熱除去系，低圧代替注水系及び代替循環冷却系 解析モデル上本系統に含める。
 *3：残留熱除去系 解析モデル上本系統に含める。

*4：高圧代替注水系 解析モデル上本系統に含める。
 *5：低圧代替注水系及び代替循環冷却系 解析モデル上本系統に含める。
 *6：原子炉隔離時冷却系 解析モデル上本系統に含める。

復水給水系概略系統図 (その2)

鳥瞰図

FDW-PD-1

FDW-PD-2

鳥瞰図

鳥瞰図

FDW-T-1 (2/5)

鳥瞰図

FDW-T-1 (3/5)

鳥瞰図

FDW-T-1 (4/5)

鳥瞰図

FDW-T-1 (5/5)

5. 残留熱除去系の計算モデル

- V-2-5-3-1-6 管の耐震性についての計算書

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、応力分類毎に裕度最小のモデルを選定して鳥瞰図、設計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）

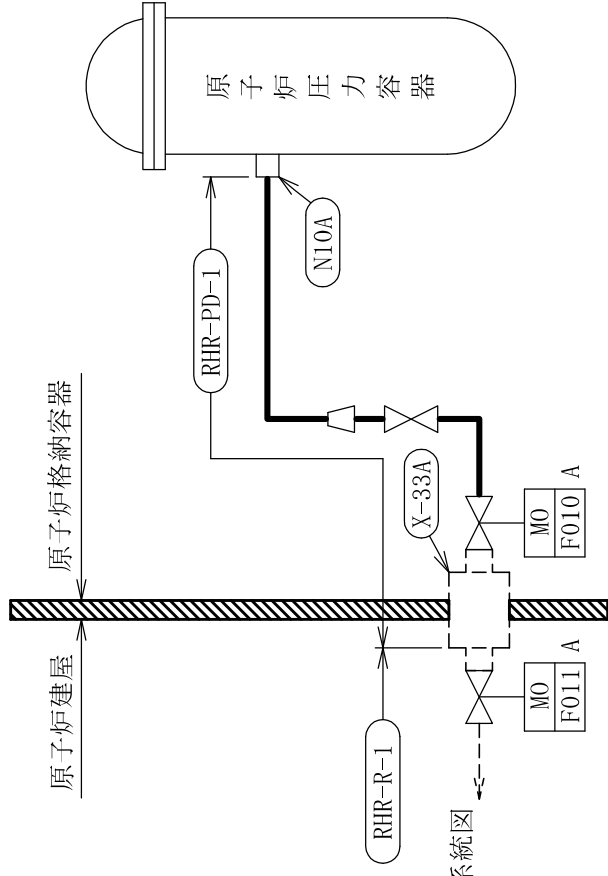
No.	配管モデル	許容応力状態 III A S						許容応力状態 IV A S						疲労評価				
		一次応力			一次応力			一次+二次応力*			一次+二次応力*							
		評価点	計算応力 (MPa)	許容応力 (MPa)	裕度	代表	評価点	計算応力 (MPa)	許容応力 (MPa)	裕度	代表	評価点	計算応力 (MPa)	許容応力 (MPa)	裕度	代表	評価点	疲労係数
1	RHR-PD-1	4	130	274	2.10	○	4	161	366	2.27	—	1N	306	366	1.19	—	1N	0.0366
2	RHR-PD-2	95	124	274	2.20	—	63	192	366	1.90	○	59	599	366	0.61	○	59	0.6413
3	RHR-PD-3	4	120	274	2.28	—	4	153	366	2.39	—	5	362	366	1.01	—	1N	0.0590
4	RHR-PD-4	23N	89	274	3.07	—	23N	115	366	3.18	—	23N	240	366	1.52	—	23N	0.0803
5	RHR-PD-5	23N	113	274	2.42	—	23N	170	366	2.15	—	23N	446	366	0.82	—	23N	0.4731

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

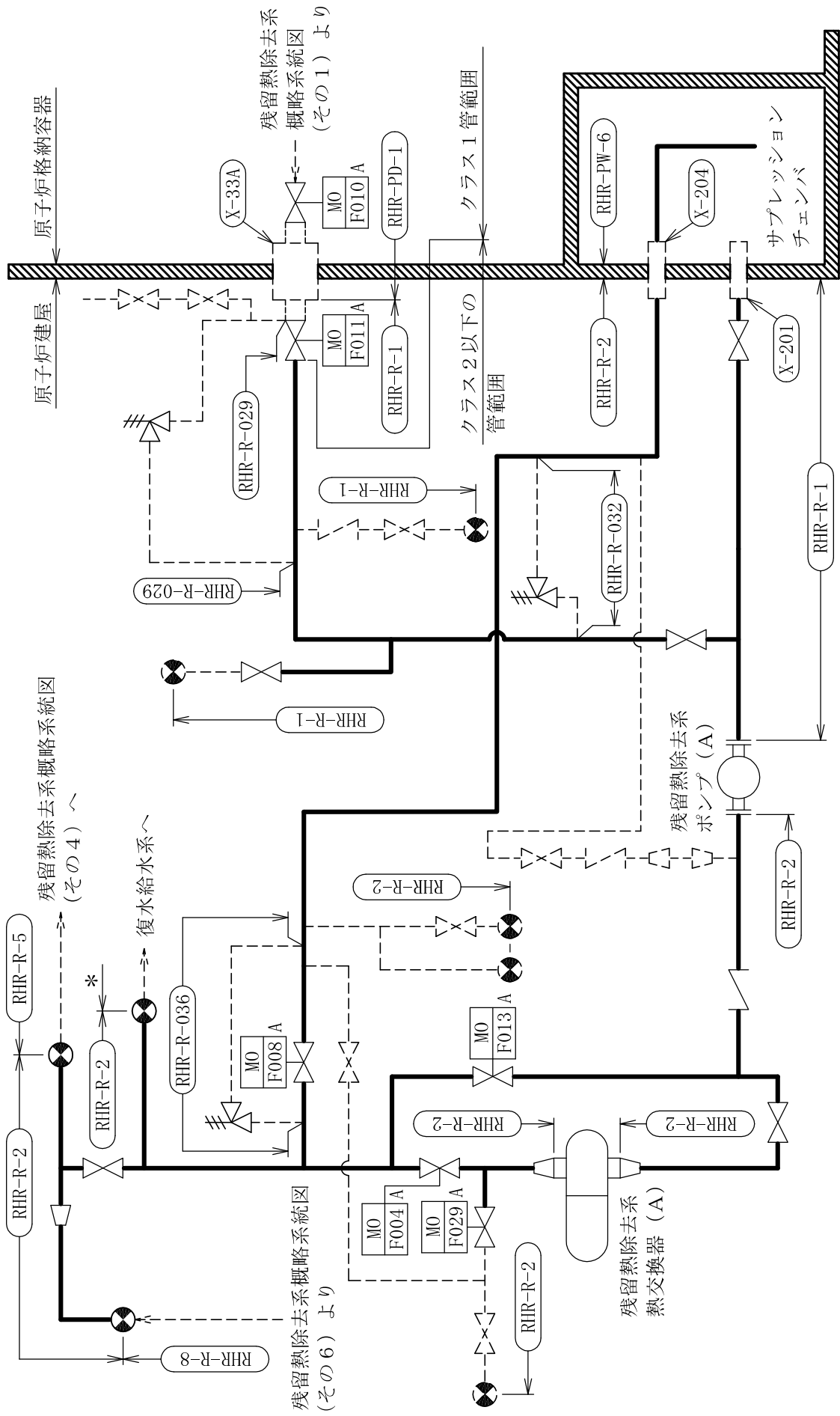
代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果（クラス2以下の管）

No.	配管モデル	許容応力状態 III A S						許容応力状態 IV A S						疲労評価					
		一次応力						一次+二次応力*											
		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	評価点	計算応力 (MPa)	許容応力 (MPa)	裕度	代表	評価点	疲労係数	代表
1	RHR-PW-6	7	8	169	21.12	—	7	13	395	30.38	—	7	19	338	17.78	—	—	—	—
2	RHR-PW-7	2	16	169	10.56	—	2	22	395	17.95	—	3	22	338	15.36	—	—	—	—
3	RHR-PW-8	6	8	169	21.12	—	6	13	395	30.38	—	6	19	338	17.78	—	—	—	—
4	RHR-R-1	9	108	198	1.83	○	9	171	335	1.95	○	9	260	396	1.52	—	—	—	—
5	RHR-R-2	284	78	209	2.67	—	280	176	363	2.06	—	280	298	418	1.40	○	—	—	—
6	RHR-R-3	11	92	198	2.15	—	11	131	335	2.55	—	79	189	418	2.21	—	—	—	—
7	RHR-R-4	42	83	209	2.51	—	12	149	363	2.43	—	12	250	418	1.67	—	—	—	—
8	RHR-R-5	780	75	219	2.92	—	780	105	363	3.45	—	780	132	438	3.31	—	—	—	—
9	RHR-R-6	12	97	198	2.04	—	12	146	335	2.29	—	12	199	396	1.98	—	—	—	—
10	RHR-R-7	68	68	209	3.07	—	65	103	363	3.52	—	65	158	418	2.64	—	—	—	—
11	RHR-R-8	31	87	209	2.40	—	76	130	363	2.79	—	76	213	422	1.98	—	—	—	—
12	RHR-R-029	211	49	182	3.71	—	211	74	363	4.90	—	8	163	364	2.23	—	—	—	—
13	RHR-R-032	28	27	209	7.74	—	28	35	363	10.37	—	42N	275	438	1.59	—	—	—	—
14	RHR-R-036	1N	29	209	7.20	—	1N	37	363	9.81	—	39N	222	438	1.97	—	—	—	—
15	RHR-R-136	10	50	182	3.64	—	10	65	363	5.58	—	38N	163	418	2.56	—	—	—	—
16	RHR-R-139	19	24	209	8.70	—	19	35	363	10.37	—	6	218	418	1.91	—	—	—	—
17	RHR-R-144	20	36	209	5.80	—	20	47	363	7.72	—	1N	276	418	1.51	—	—	—	—
18	RHR-R-237	13	50	182	3.64	—	13	77	363	4.71	—	38N	234	418	1.78	—	—	—	—
19	RHR-R-240	18	25	209	8.36	—	18	35	363	10.37	—	7	178	418	2.34	—	—	—	—
20	RHR-R-245	22	31	209	6.74	—	22	41	363	8.85	—	1N	114	418	3.66	—	—	—	—

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

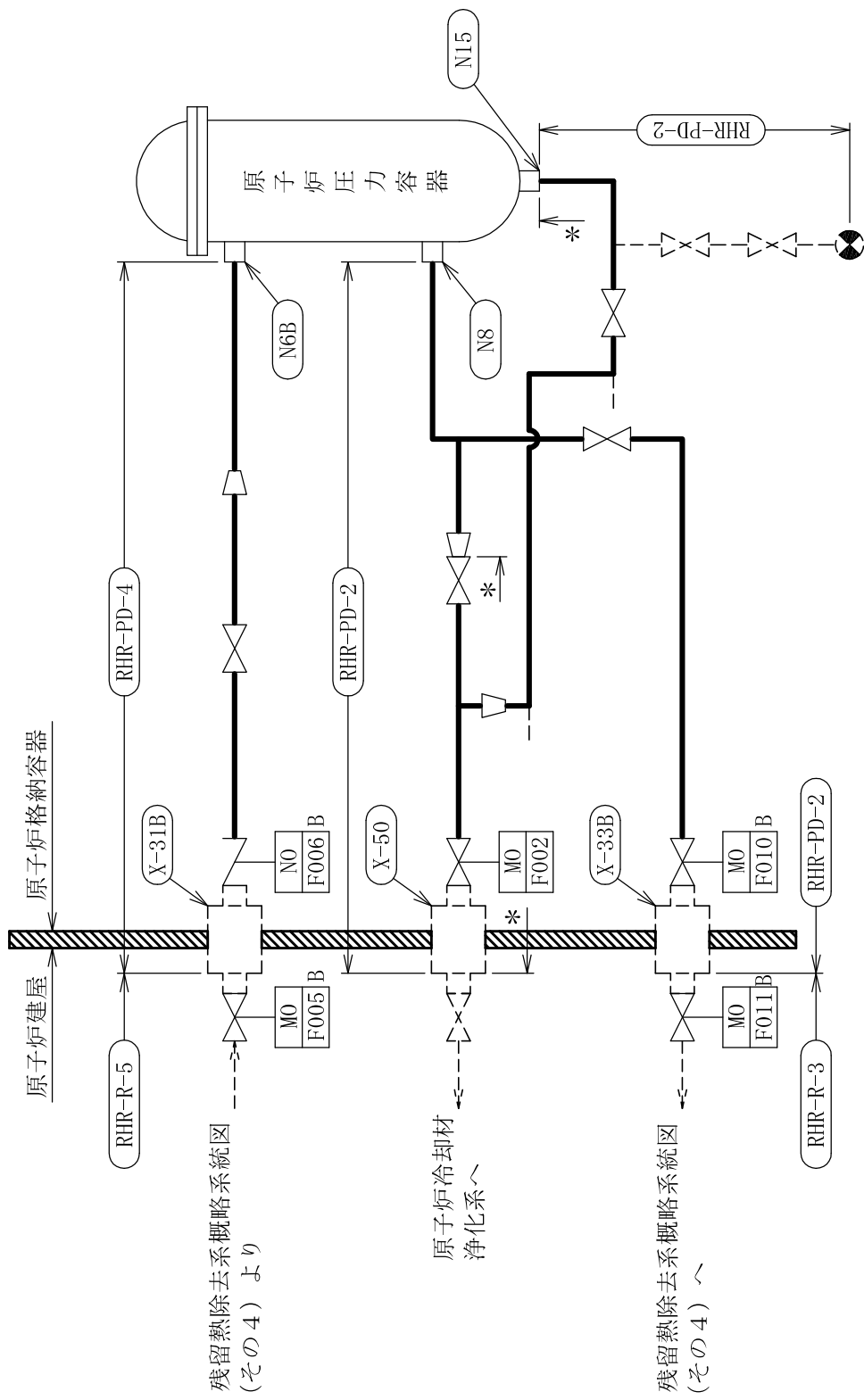


残留熱除去系概略系統図
(その2) へ

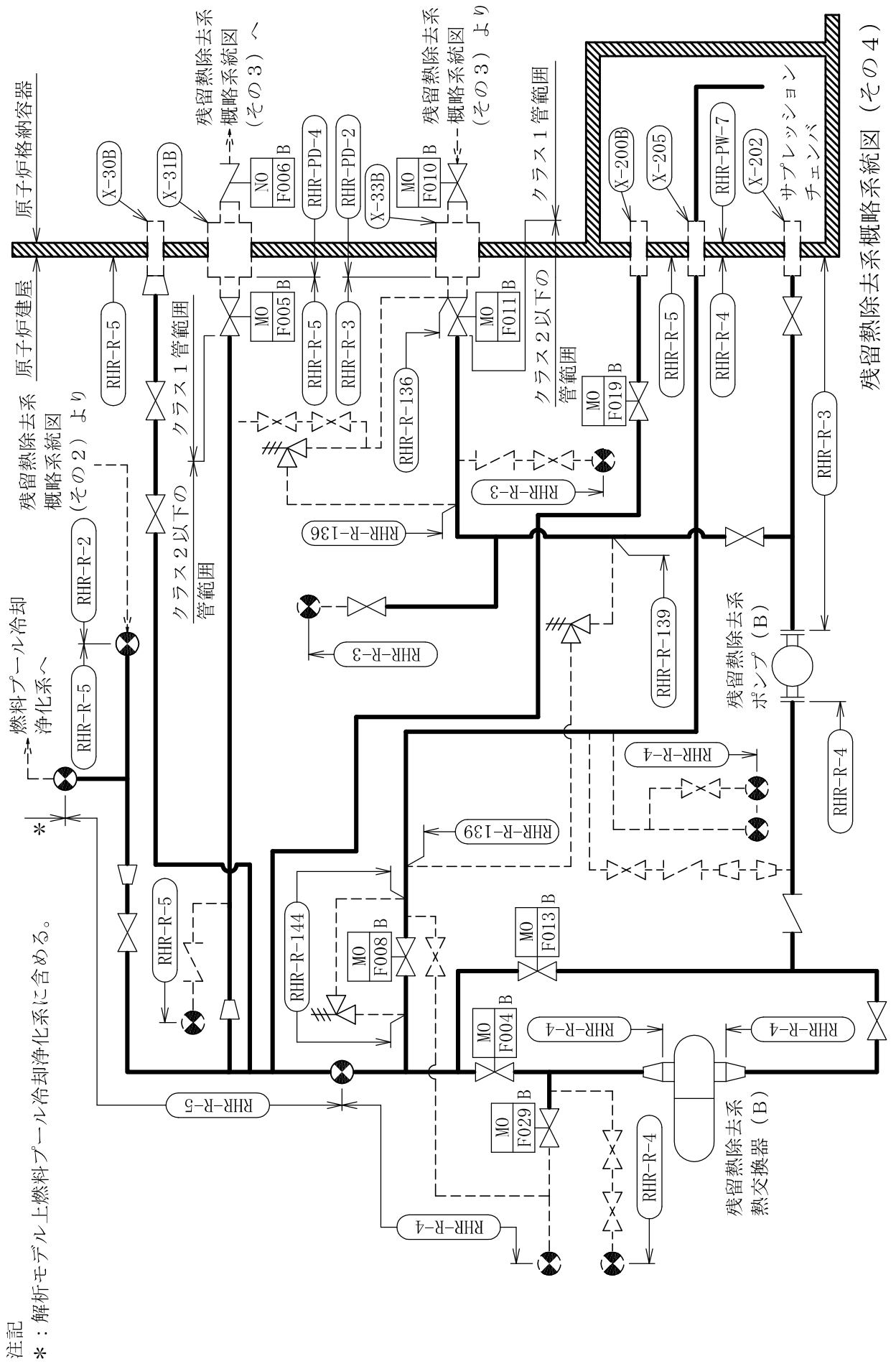


注記*：解析モデル上復水給水系に含める。

残留熱除去系概略系統図 (その2)

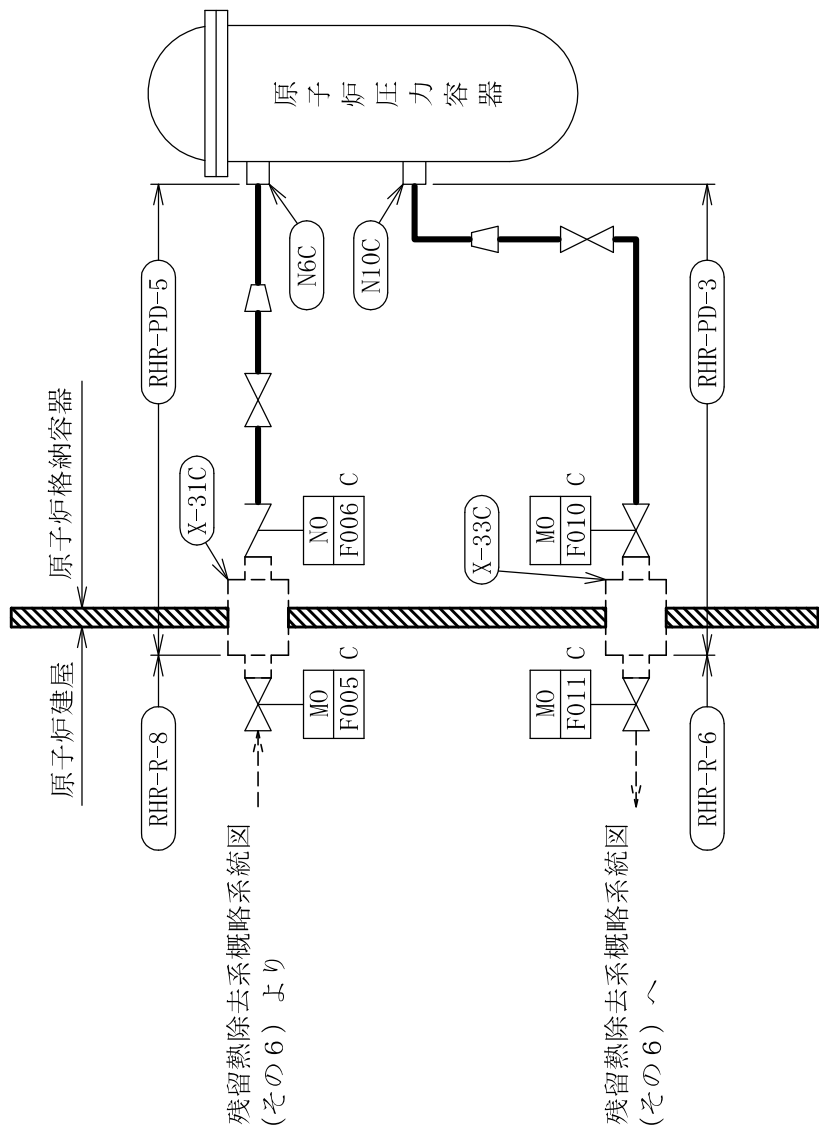


注記*：原子炉冷却材浄化系 解析モデル上本系統に含める。

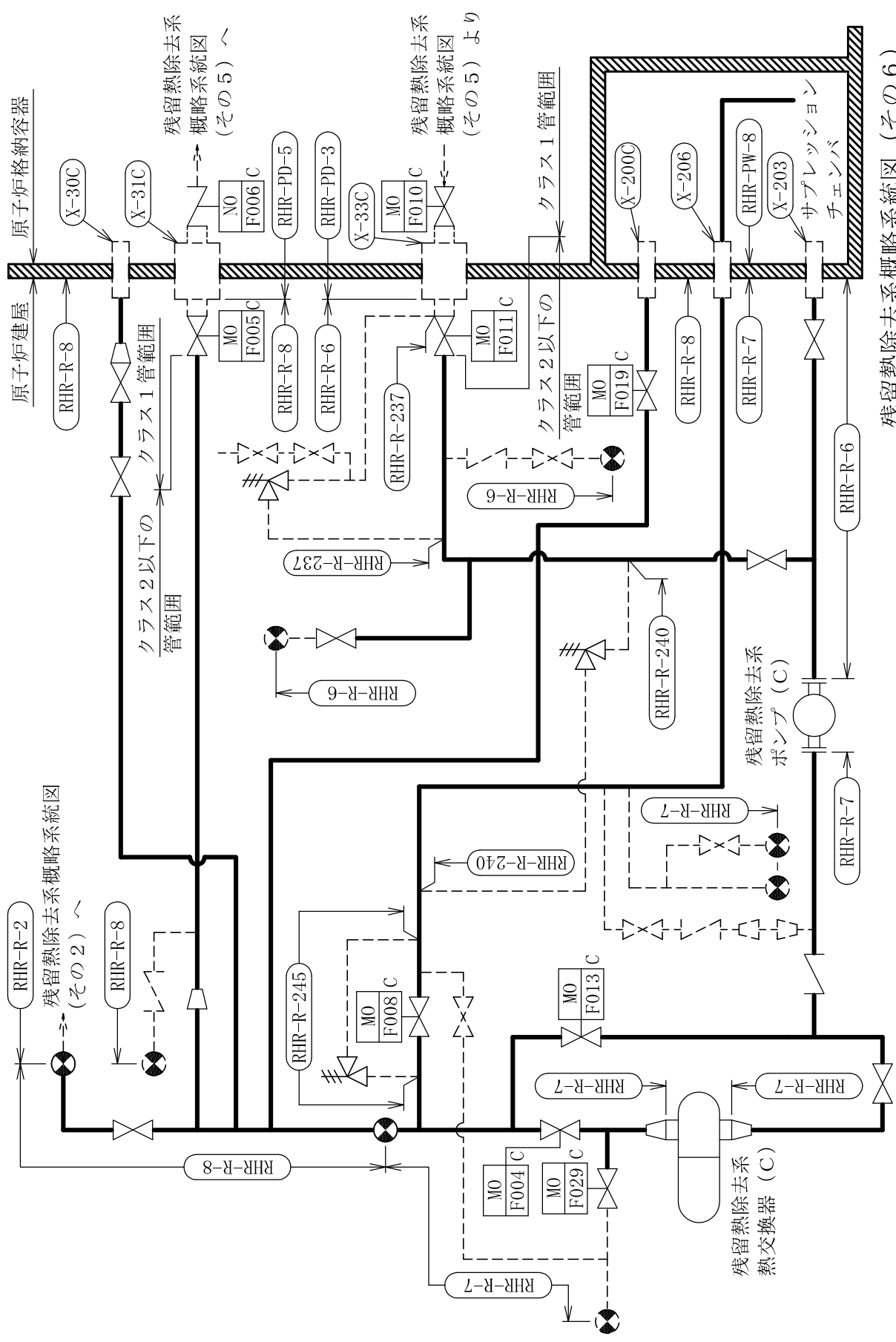


残留熱除去系概略系統図 (その4)

注記
 * : 解析モデル上燃料プール冷却浄化系に含める。



残留熱除去系概略系統図 (その5)



残留熱除去系概略系統図 (その6)

鳥瞰図

RHR-PD-1

RHR-PD-3

鳥瞰図

鳥瞰図

RHR-PD-4

鳥瞰図

RHR-PD-5

RHR-PW-6

鳥瞰図

鳥瞰図

RHR-PW-7

RHR-PW-8

鳥瞰図

鳥瞰図

RHR-R-029

鳥瞰図

RHR-R-032

鳥瞰図

RHR-R-036

RHR-R-240

鳥瞰図

鳥瞰図

RHR-R-245

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

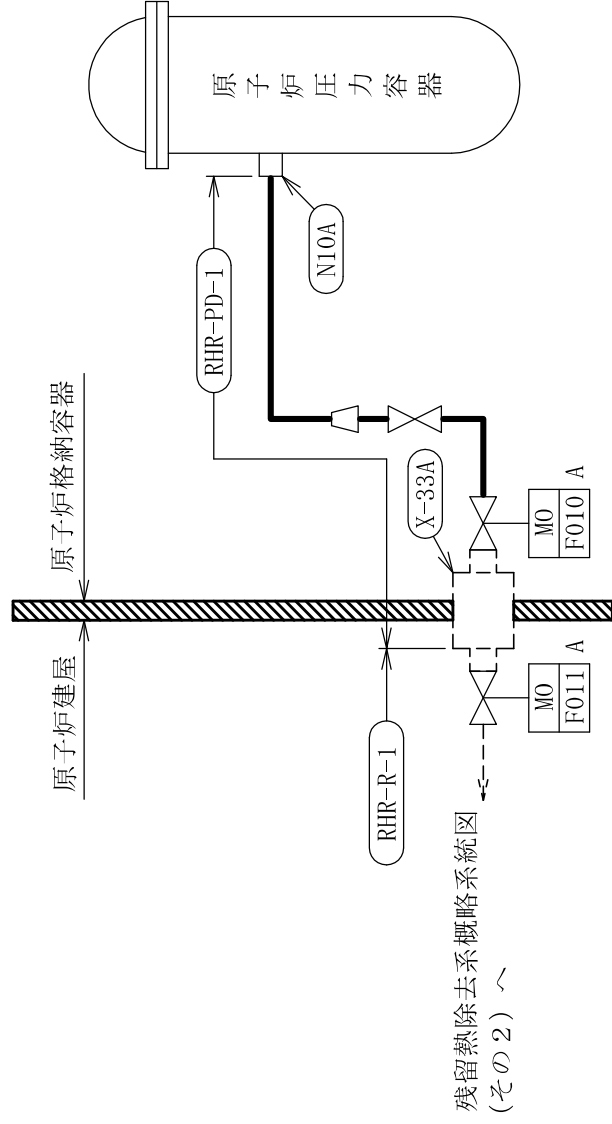
代表モデルは各モデルの最大応力点の応力と裕度を算出し、応力分類毎に裕度最小のモデルを選定して鳥瞰図、設計条件及び評価結果を記載している。下表に、代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果を示す。

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）

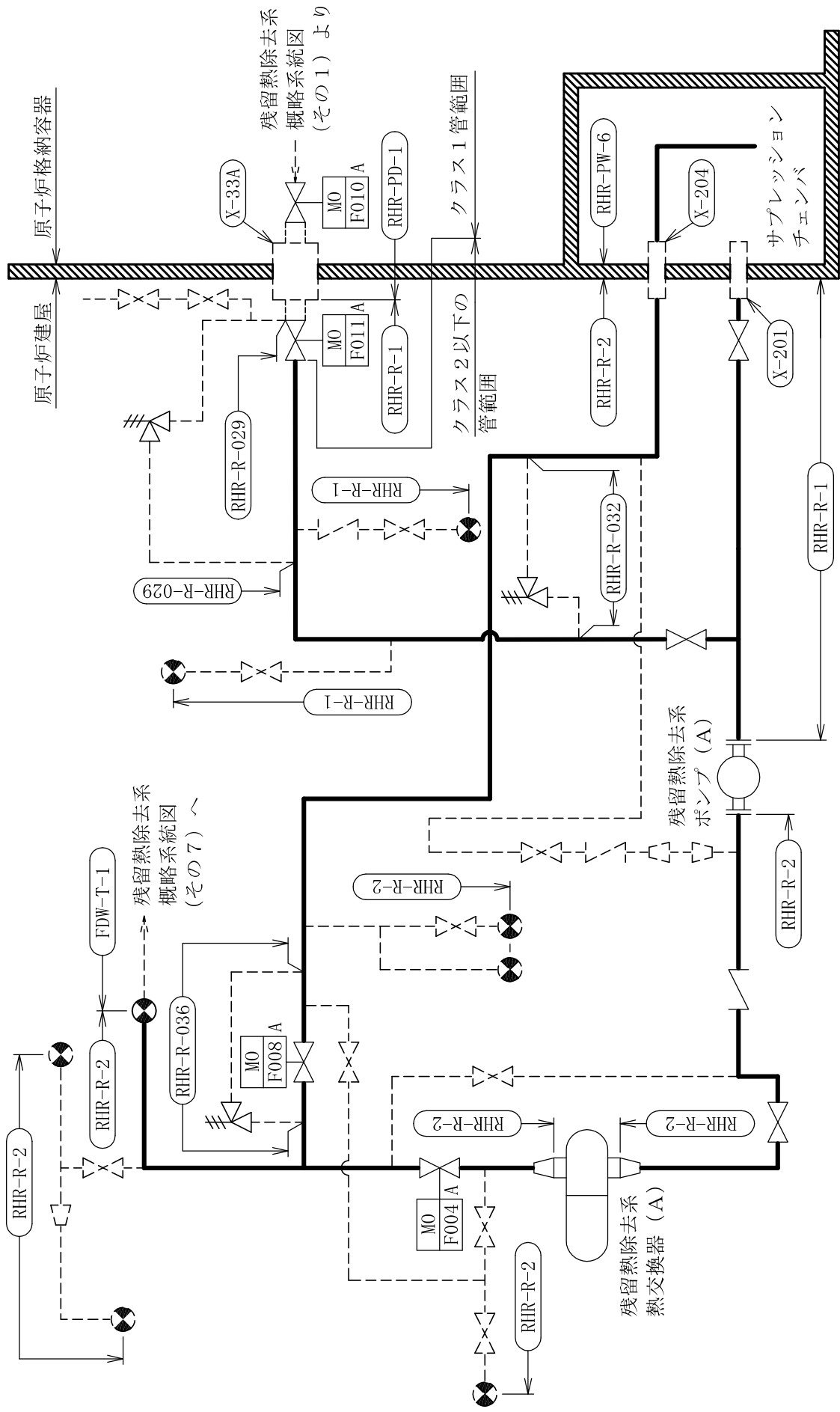
No.	配管モデル	許容応力状態 VAS														
		一次応力						一次+二次応力						疲労評価		
		評価点	計算応力 (MPa)	許容応力 (MPa)	裕度	代表	評価点	計算応力 (MPa)	許容応力 (MPa)	裕度	代表	評価点	疲労累積係数	代表		
1	RHR-PD-1	4	161	366	2.27	—	1N	306	366	1.19	—	1N	0.0366	—		
2	RHR-PD-2	12	160	366	2.28	—	12	404	366	0.90	—	12	0.0886	—		
3	RHR-PD-3	4	153	366	2.39	—	5	362	366	1.01	—	1N	0.0590	—		
4	RHR-PD-4	23N	115	366	3.18	—	23N	240	366	1.52	—	23N	0.0803	—		
5	RHR-PD-5	23N	170	366	2.15	○	23N	446	366	0.82	○	23N	0.4731	○		

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）

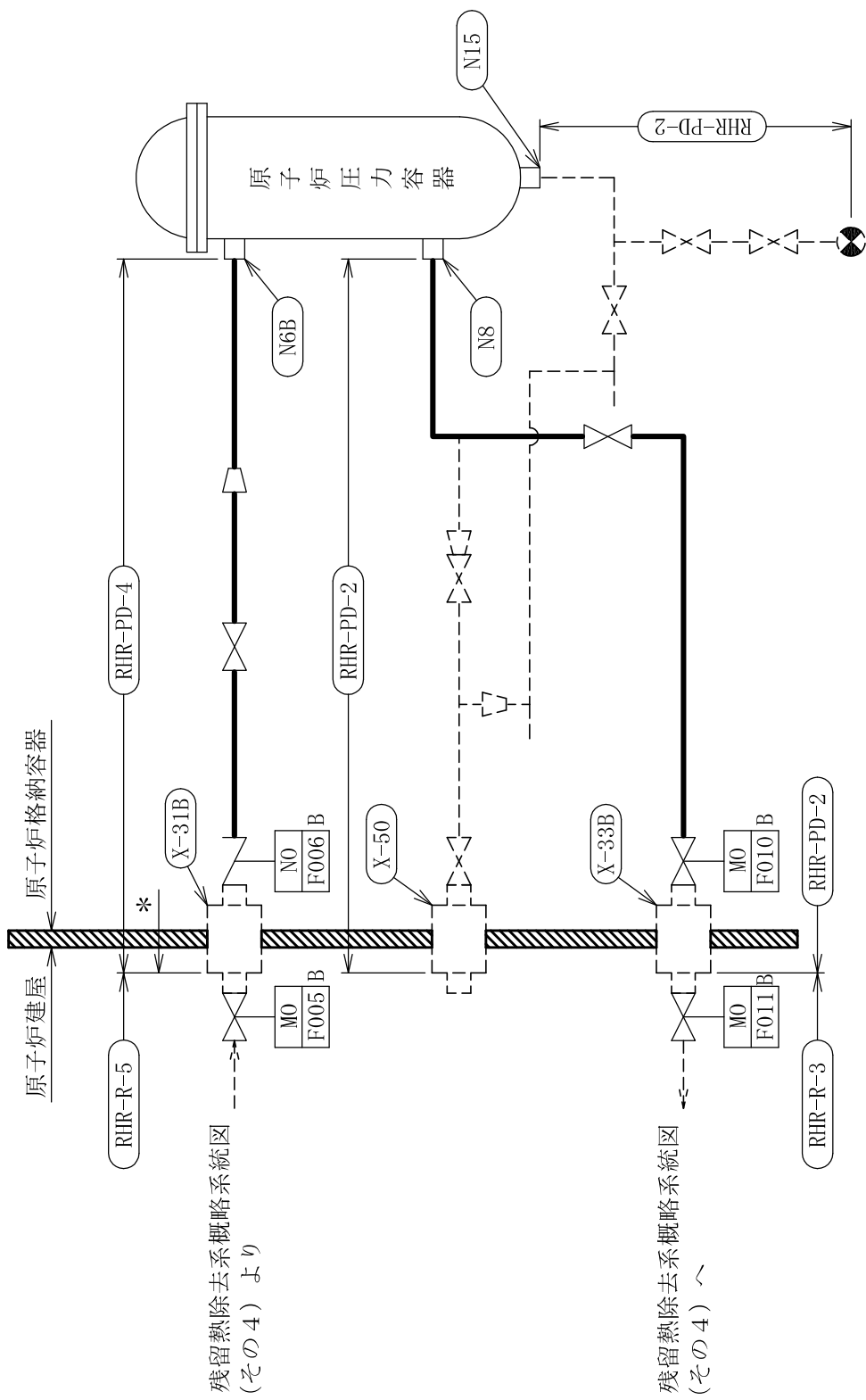
No.	配管モデル	許容応力状態 VAS													
		一次応力						一次+二次応力						疲労評価	
		評価点	計算応力 (MPa)	許容応力 (MPa)	裕度	代表	評価点	計算応力 (MPa)	許容応力 (MPa)	裕度	代表	評価点	疲労累積係数	代表	
1	RHR-PW-6	7	15	373	24.86	—	7	19	302	15.89	—	—	—	—	
2	RHR-PW-7	2	24	373	15.54	—	3	22	302	13.72	—	—	—	—	
3	RHR-PW-8	6	15	373	24.86	—	6	19	302	15.89	—	—	—	—	
4	RHR-R-1	9	171	335	1.95	○	9	260	396	1.52	—	—	—	—	
5	RHR-R-2	280	176	363	2.06	—	280	298	418	1.40	○	—	—	—	
6	RHR-R-3	11	131	335	2.55	—	79	189	418	2.21	—	—	—	—	
7	RHR-R-4	12	149	363	2.43	—	12	250	418	1.67	—	—	—	—	
8	RHR-R-5	780	105	363	3.45	—	780	132	414	3.13	—	—	—	—	
9	RHR-R-6	12	146	335	2.29	—	12	199	396	1.98	—	—	—	—	
10	RHR-R-7	42	95	363	3.82	—	42	146	418	2.86	—	—	—	—	
11	RHR-R-8	76	130	363	2.79	—	76	213	414	1.94	—	—	—	—	
12	RHR-R-029	211	74	363	4.90	—	8	163	364	2.23	—	—	—	—	
13	RHR-R-032	28	35	363	10.37	—	42N	275	422	1.53	—	—	—	—	
14	RHR-R-036	1N	37	363	9.81	—	39N	222	422	1.90	—	—	—	—	
15	RHR-R-136	10	65	363	5.58	—	38N	163	418	2.56	—	—	—	—	
16	RHR-R-139	19	36	363	10.08	—	6	218	418	1.91	—	—	—	—	
17	RHR-R-144	20	47	363	7.72	—	1N	276	418	1.51	—	—	—	—	
18	RHR-R-237	13	77	363	4.71	—	38N	234	418	1.78	—	—	—	—	
19	RHR-R-240	18	35	363	10.37	—	7	178	418	2.34	—	—	—	—	
20	RHR-R-245	22	41	363	8.85	—	1N	114	418	3.66	—	—	—	—	



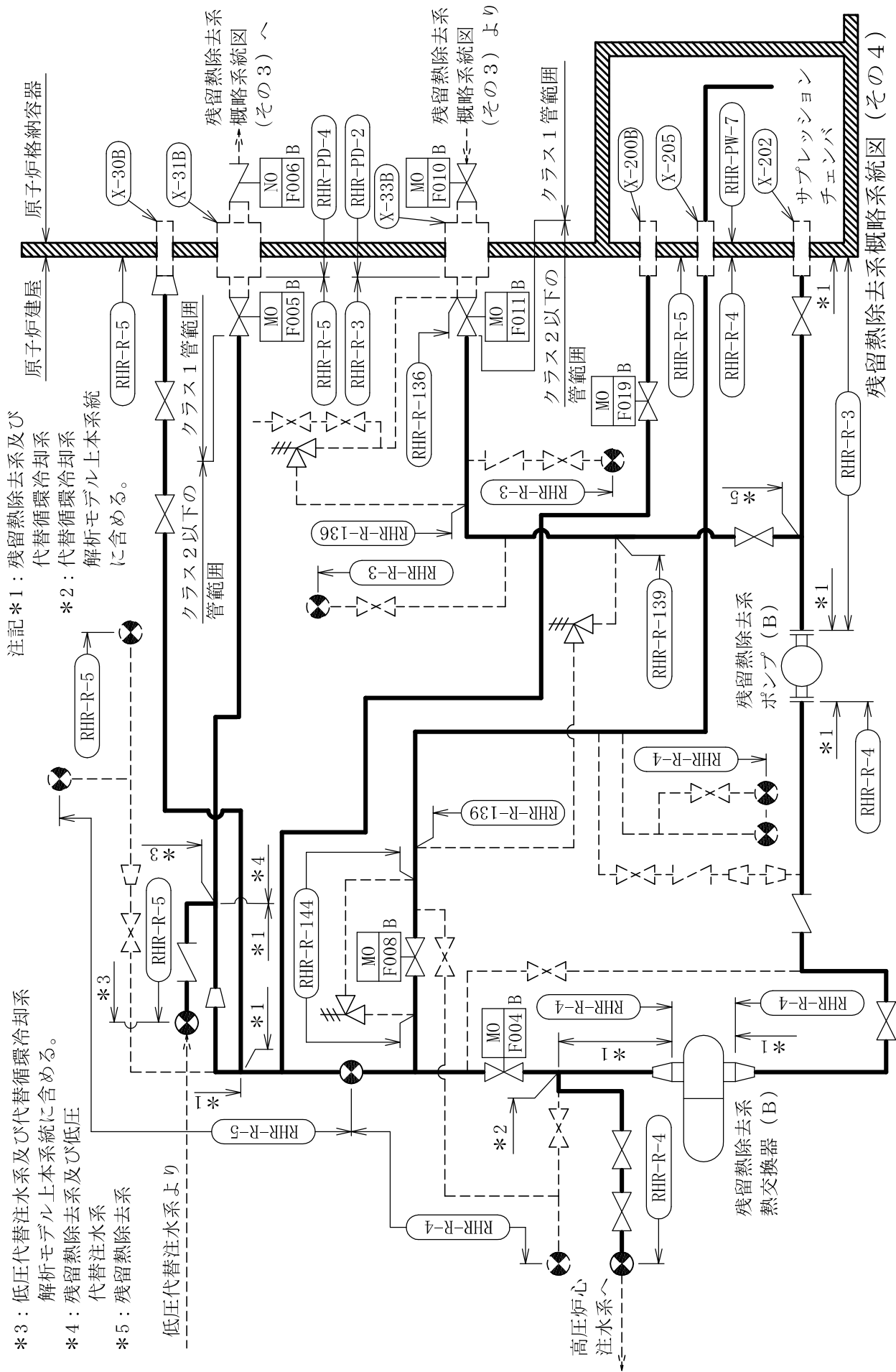
残留熱除去系概略系統図 (その1)



残留熱除去系概略系統図 (その2)



注記*：残留熱除去系及び低圧代替注水系



*3: 低圧代替注水系及び代替循環冷却系
解析モデル上本系統に含める。

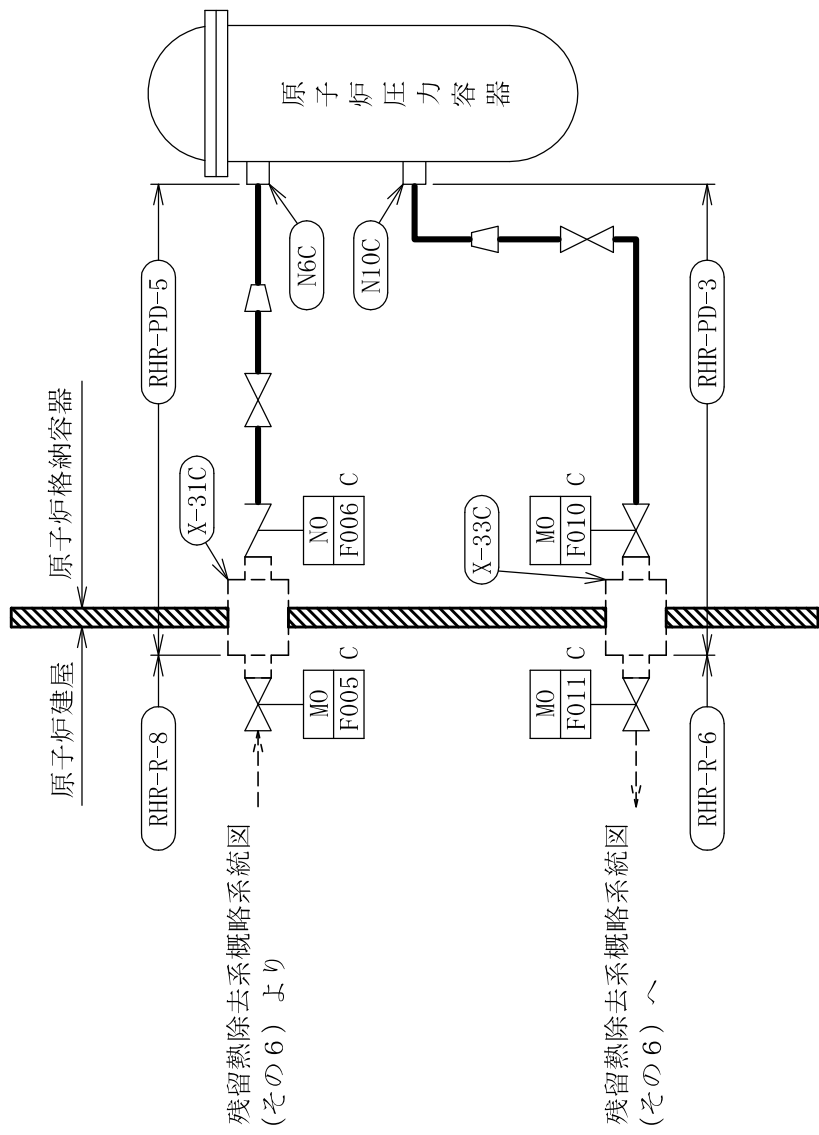
*4: 残留熱除去系及び低圧代替注水系

*5: 残留熱除去系

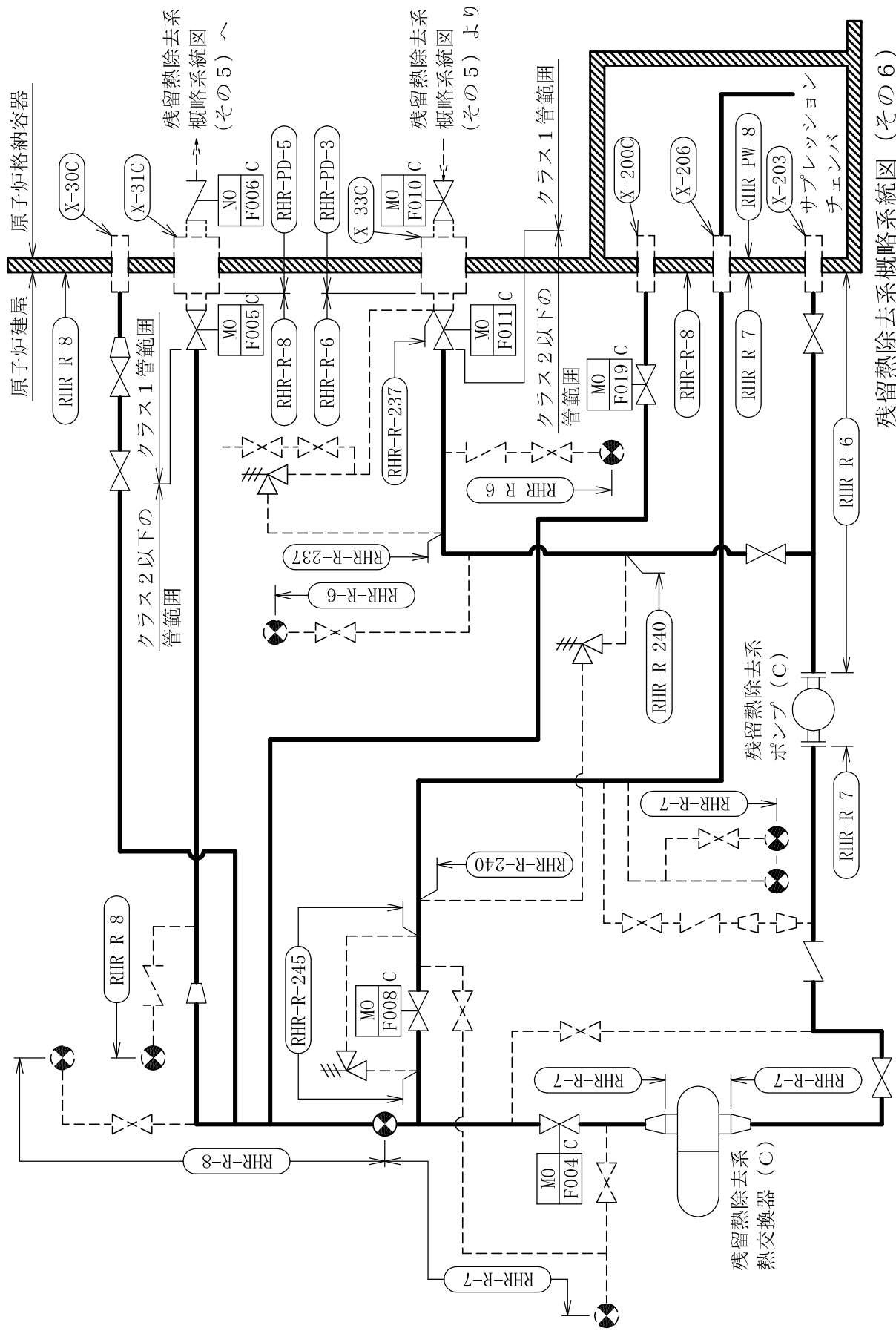
注記*1: 残留熱除去系及び代替循環冷却系
解析モデル上本系統に含める。

*2: 代替循環冷却系

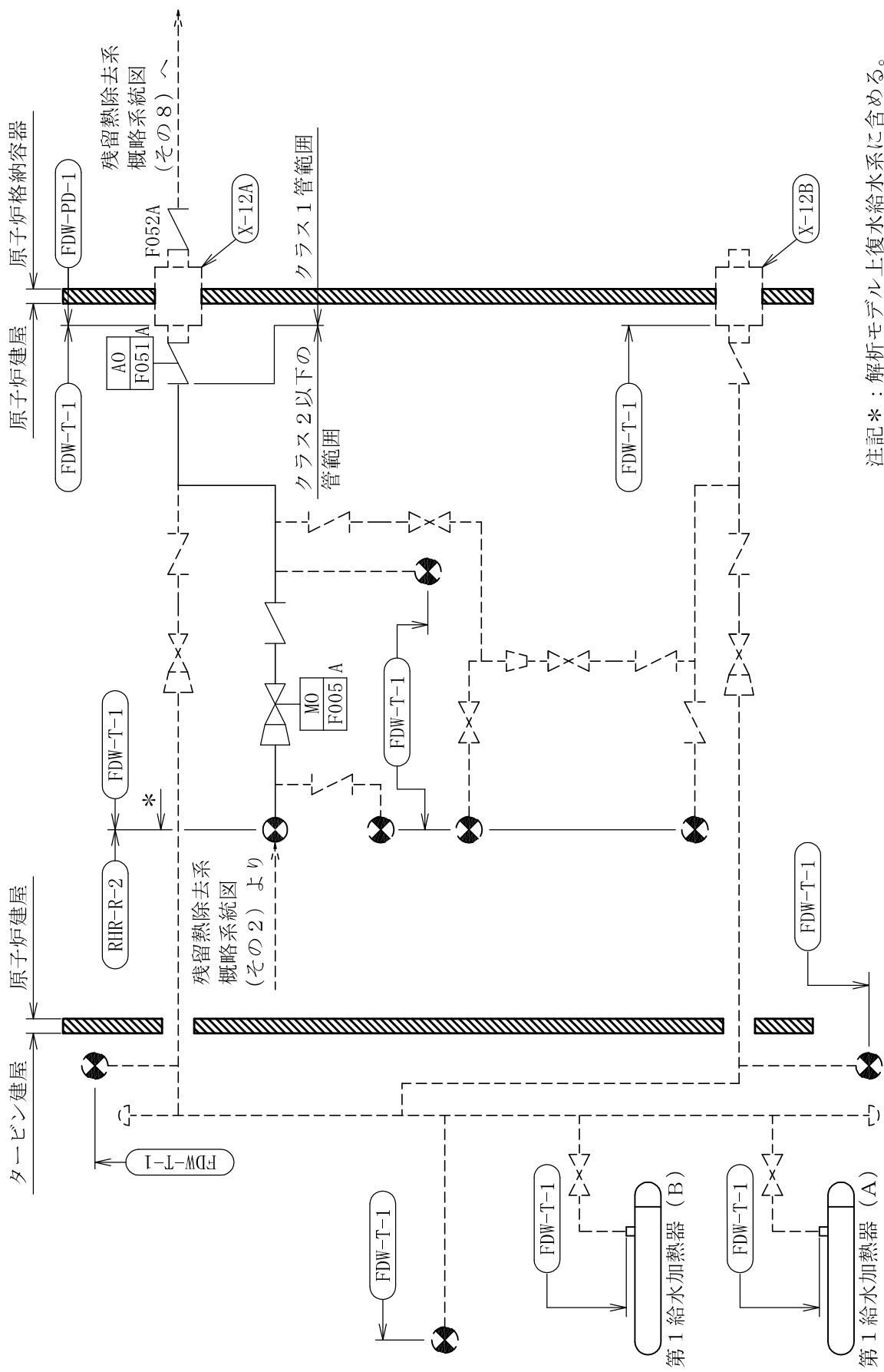
残留熱除去系概略系統図 (その4)



残留熱除去系概略系統図 (その5)

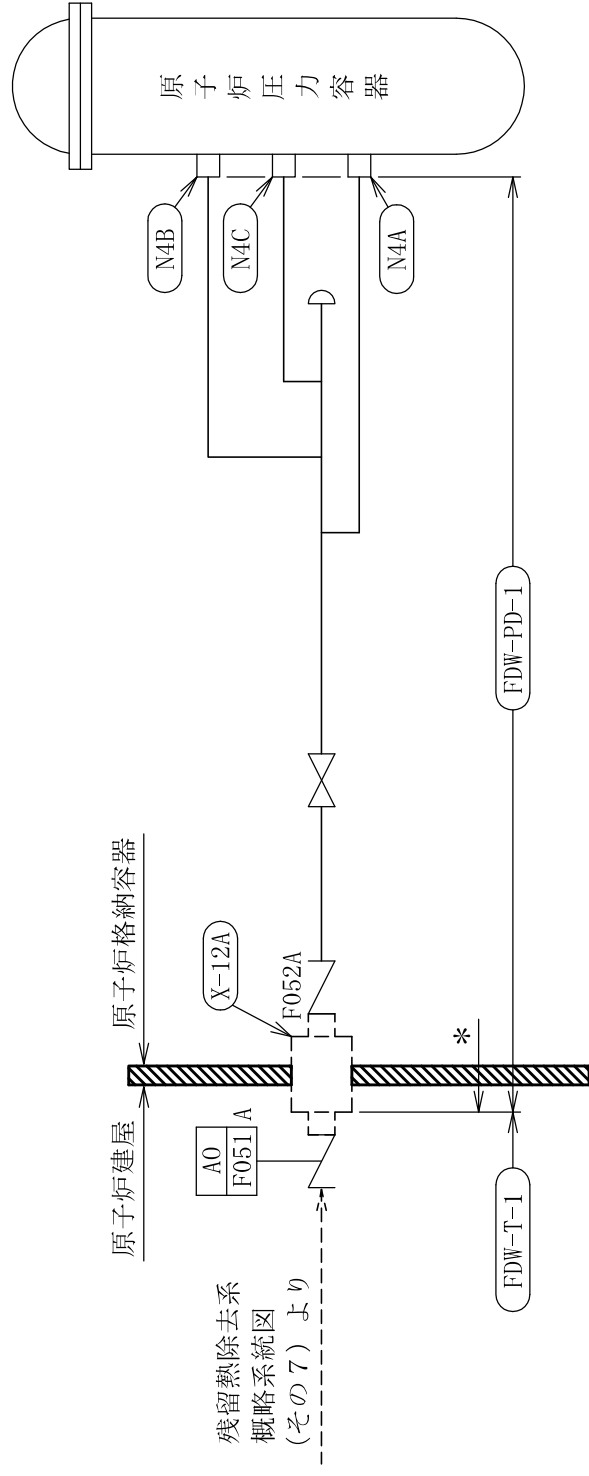


残留熱除去系概略系統図 (その6)



注記*：解析モデル上復水給水系に含める。

残留熱除去系概略系統図 (その7)



注記*：解析モデル上復水給水系に含める。

残留熱除去系概略系統図 (その8)

鳥瞰図

RHR-PD-1

RHR-PD-4

鳥瞰図

鳥瞰図

RHR-PD-5

RHR-PW-6

鳥瞰図

RHR-PW-7

鳥瞰図

RHR-PW-8

鳥瞰図

RHR-R-029

鳥瞰図

鳥瞰図

RHR-R-032

RHR-R-036

鳥瞰図

RHR-R-237

鳥瞰図

RHR-R-240

鳥瞰図

鳥瞰図

RHR-R-245

5. 残留熱除去系の計算モデル

- V-3-3-3-2-1-7-2 管の応力計算書

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、応力分類毎に裕度最小のモデルを選定して鳥瞰図、計算条件及び評価結果を記載している。下表に、代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果を示す。

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	重大事故等時*				
		一次応力				代表
		評価点	計算応力 (MPa)	許容応力 (MPa)	裕度	
1	RHR-PD-1	4	91	362	3.97	○
2	RHR-PD-2	1N	63	362	5.74	—
3	RHR-PD-3	4	75	362	4.82	—
4	RHR-PD-4	23N	56	362	6.46	—
5	RHR-PD-5	23N	49	362	7.38	—

注記*：設計・建設規格 PPB-3562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	許容応力状態V*				
		一次応力				
		評価点	計算応力 (MPa)	許容応力 (MPa)	裕度	代表
1	RHR-PD-1	4	94	366	3.89	○
2	RHR-PD-2	1N	64	366	5.71	—
3	RHR-PD-3	4	76	366	4.81	—
4	RHR-PD-4	14	70	366	5.22	—
5	RHR-PD-5	15	72	366	5.08	—

注記*：告示第501号第46条第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2以下の管）

No.	配管モデル	重大事故等時 ^{*1}						重大事故等時 ^{*2}					
		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	RHR-PW-6	3	8	169	21.12	—	3	9	203	22.55	—		
2	RHR-PW-7	3	20	169	8.45	—	3	20	203	10.15	—		
3	RHR-PW-8	11	8	169	21.12	—	11	8	203	25.37	—		
4	RHR-R-1	71	64	154	2.40	—	71	65	185	2.84	—		
5	RHR-R-2	36	85	154	1.81	○	36	87	185	2.12	○		
6	RHR-R-3	11	67	150	2.23	—	11	68	180	2.64	—		
7	RHR-R-4	125	68	154	2.26	—	125	71	185	2.60	—		
8	RHR-R-5	780	38	154	4.05	—	780	39	185	4.74	—		
9	RHR-R-6	12	66	150	2.27	—	12	67	180	2.68	—		
10	RHR-R-7	244	65	154	2.36	—	244	67	185	2.76	—		
11	RHR-R-8	3	67	154	2.29	—	3	69	185	2.68	—		

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。

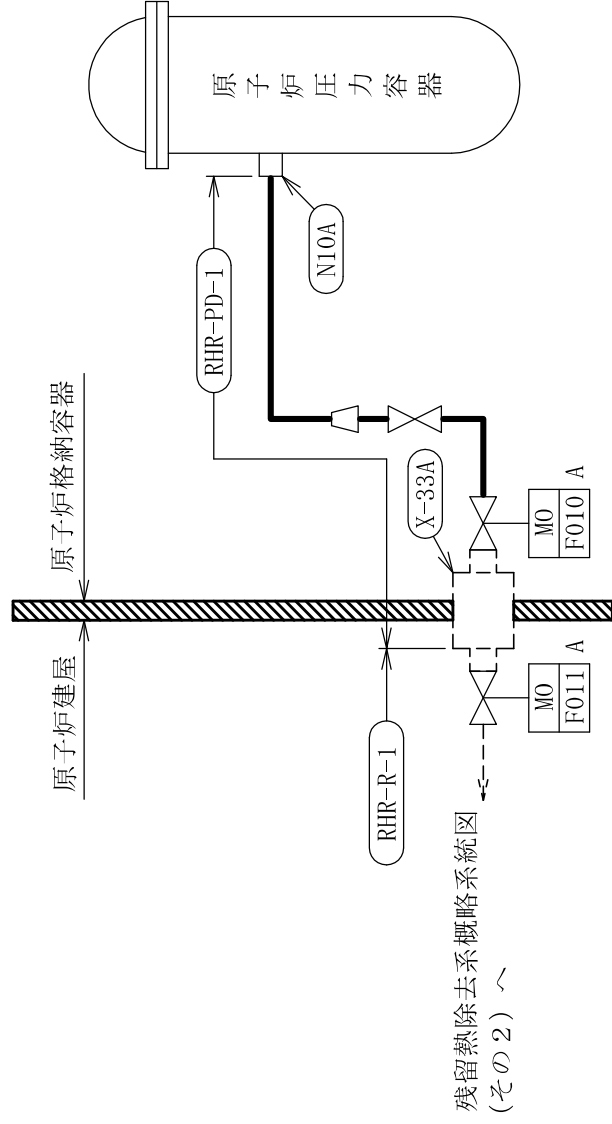
*2：設計・建設規格 PPC-3520(2)に基づき計算した一次応力を示す。

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*1						許容応力状態 V*2					
		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	RHR-PW-6	2	7	113	16.14	—	2	7	135	19.28	—		
2	RHR-PW-7	2	13	113	8.69	—	2	13	135	10.38	—		
3	RHR-PW-8	11	7	113	16.14	—	11	7	135	19.28	—		
4	RHR-R-1	9	42	100	2.38	—	9	42	120	2.85	—		
5	RHR-R-2	167	54	103	1.90	—	167	54	123	2.27	—		
6	RHR-R-3	11	56	100	1.78	○	11	56	120	2.14	○		
7	RHR-R-4	137	41	103	2.51	—	137	41	123	3.00	—		
8	RHR-R-5	780	39	103	2.64	—	780	39	123	3.15	—		
9	RHR-R-6	12	56	100	1.78	—	12	56	120	2.14	—		
10	RHR-R-7	246	49	103	2.10	—	246	49	123	2.51	—		
11	RHR-R-8	31	44	103	2.34	—	31	44	123	2.79	—		

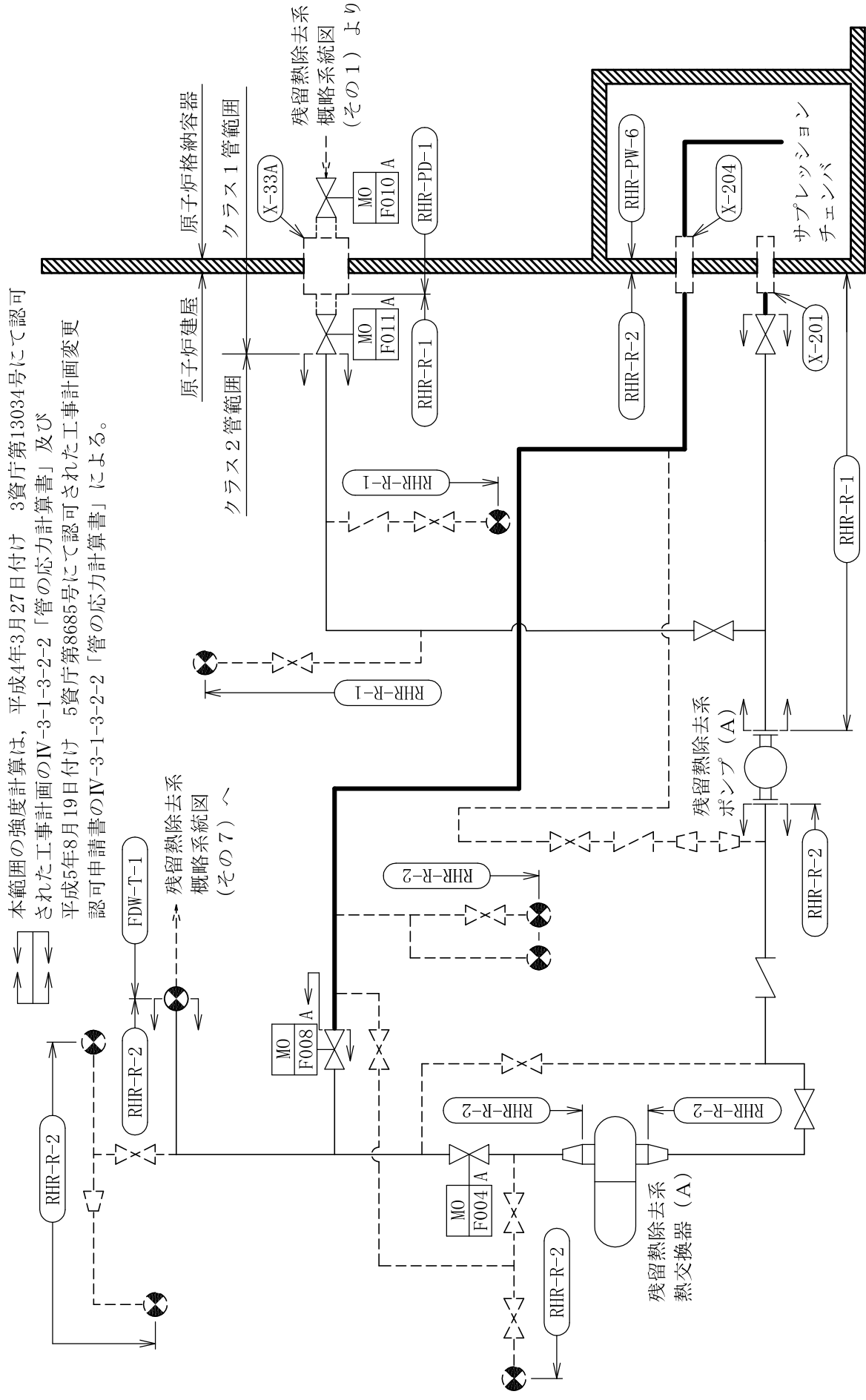
注記*1：告示第501号第56条第1号イに基づき計算した一次応力を示す。

*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。

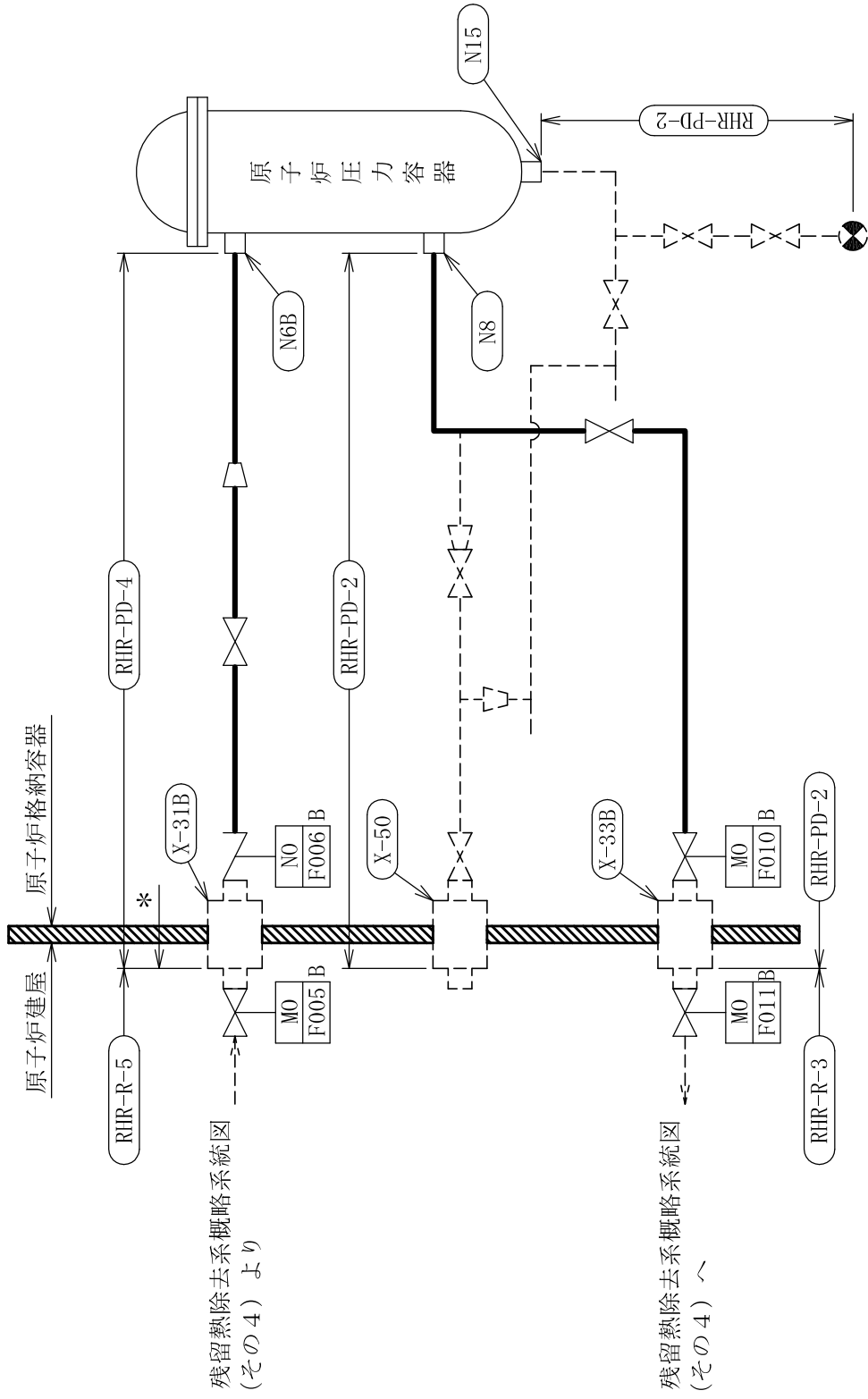


残留熱除去系概略系統図 (その1)

本範囲の強度計算は、平成4年3月27日付け 3資庁第13034号にて認可された工事計画のIV-3-1-3-2-2「管の応力計算書」及び平成5年8月19日付け 5資庁第8685号にて認可された工事計画変更認可申請書のIV-3-1-3-2-2「管の応力計算書」による。



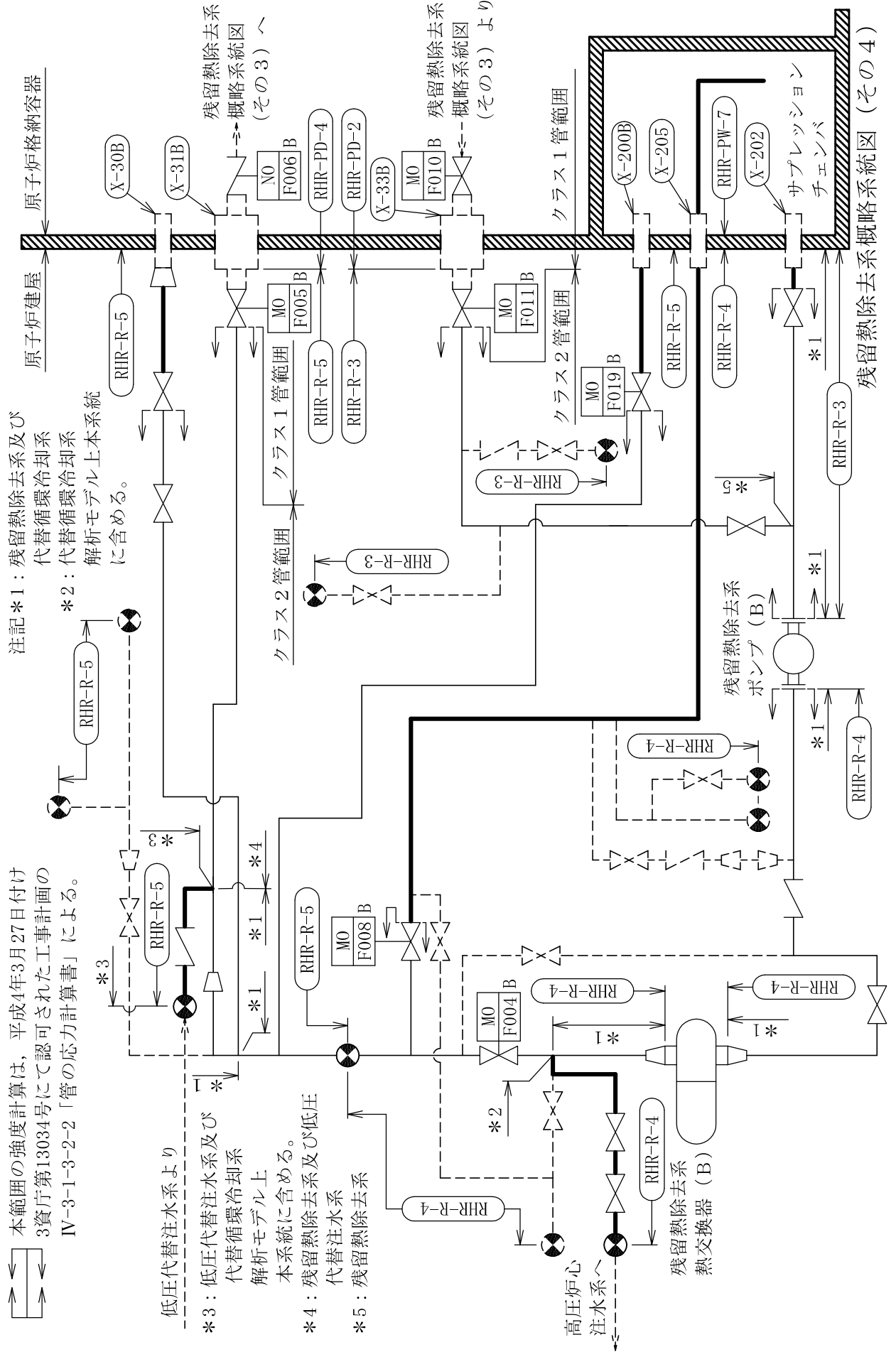
残留熱除去系概略系統図 (その2)



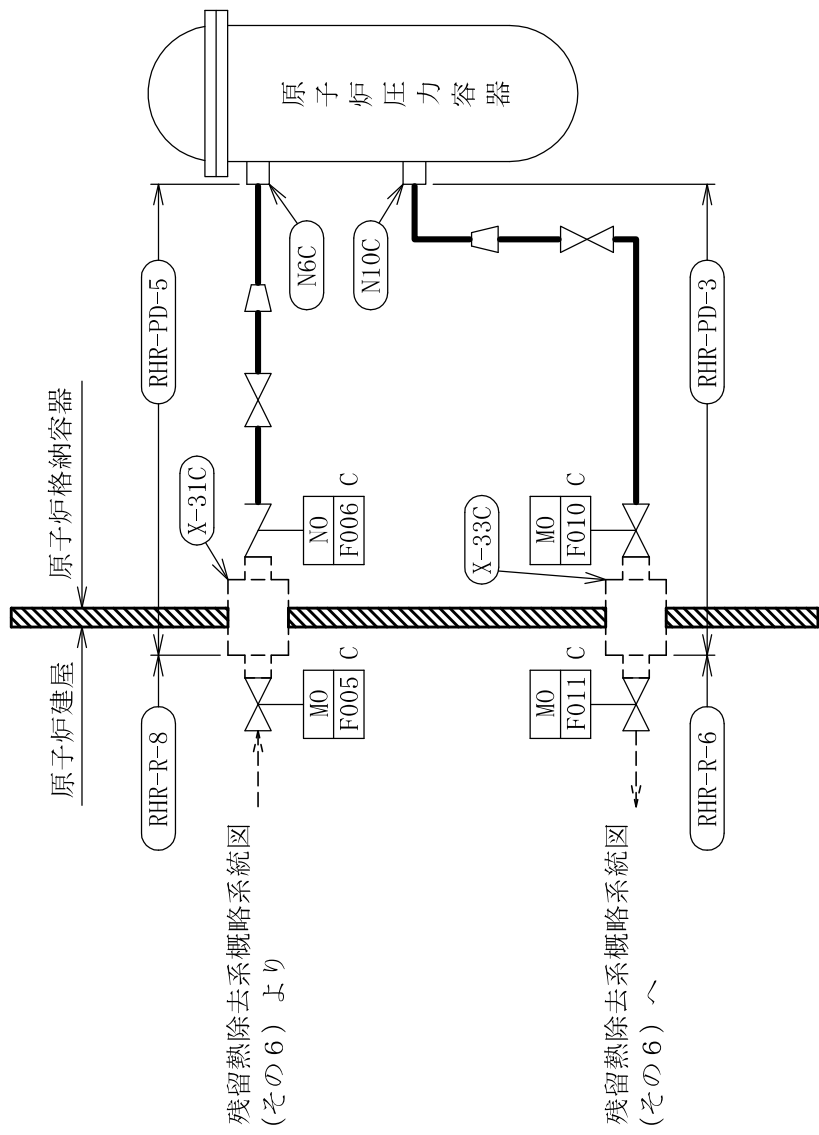
注記*：残留熱除去系及び低圧代替注水系

本範囲の強度計算は、平成4年3月27日付け
3資庁第13034号にて認可された工事計画の
IV-3-1-3-2-2「管の応力計算書」による。

注記*1：残留熱除去系及び
代替循環冷却系
*2：代替循環冷却系
解析モデル上本系統
に含まれる。

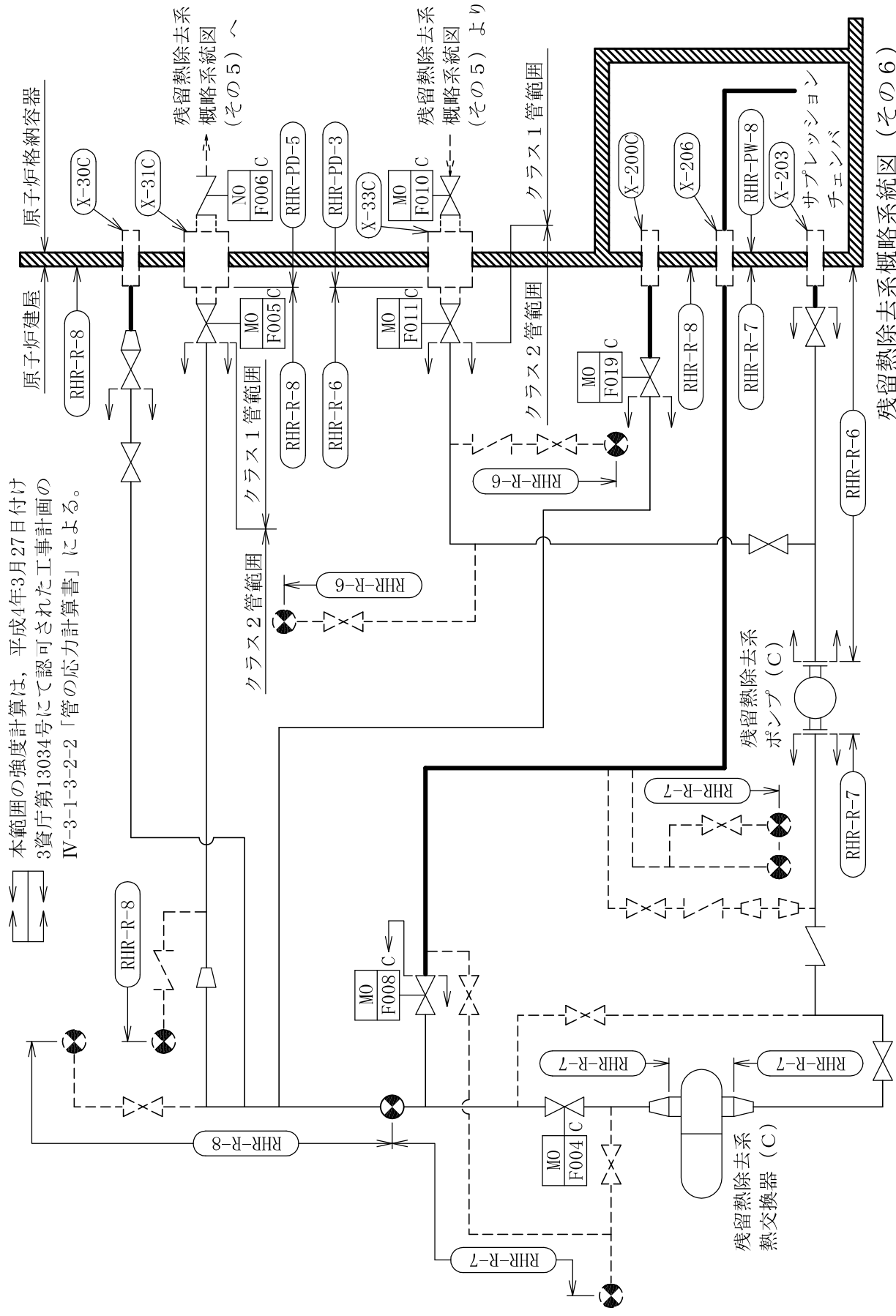


残留熱除去系概略系統図 (その4)

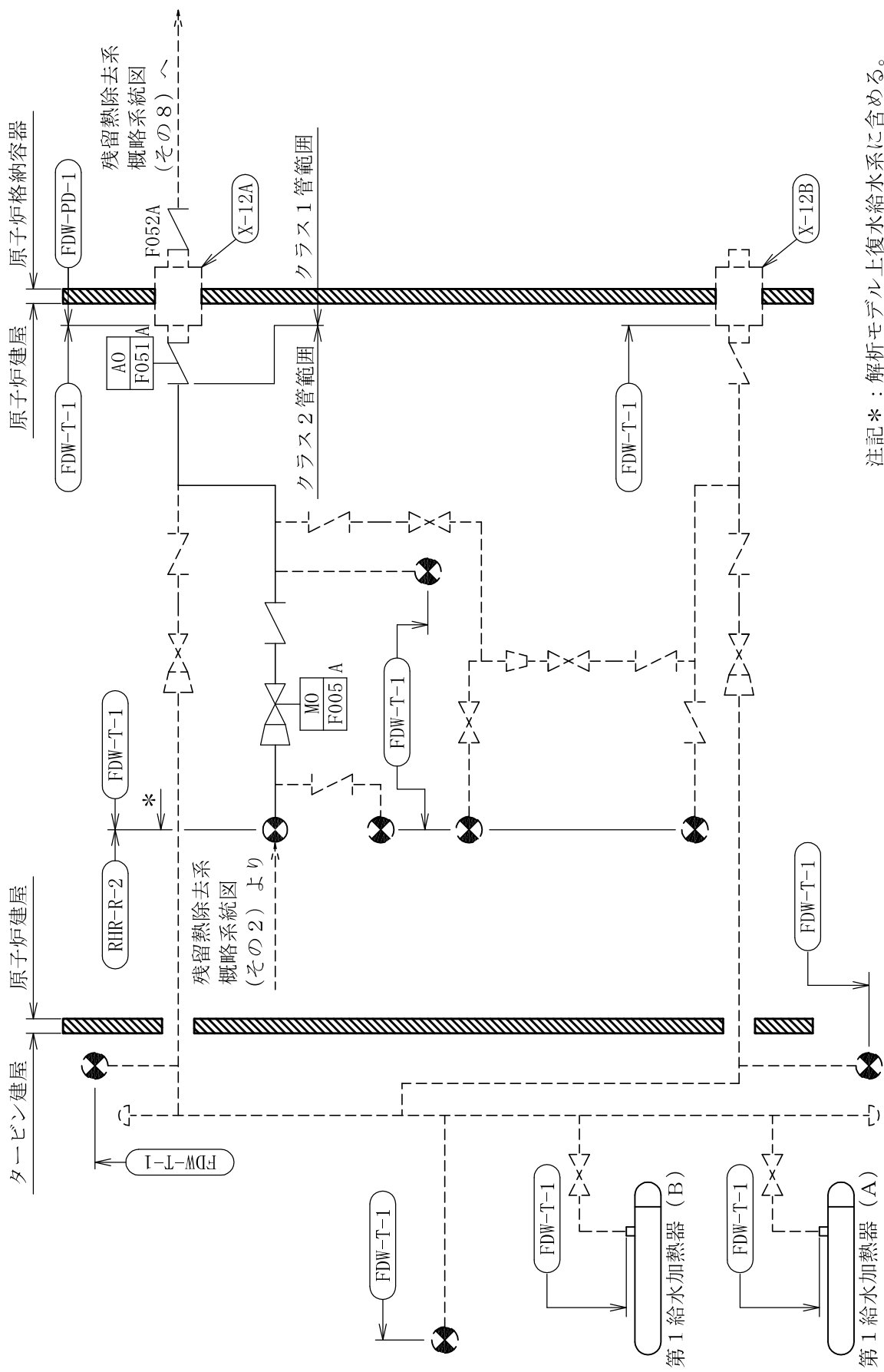


残留熱除去系概略系統図 (その5)

本範囲の強度計算は、平成4年3月27日付け
 3資庁第13034号にて認可された工事計画の
 IV-3-1-3-2-2「管の応力計算書」による。

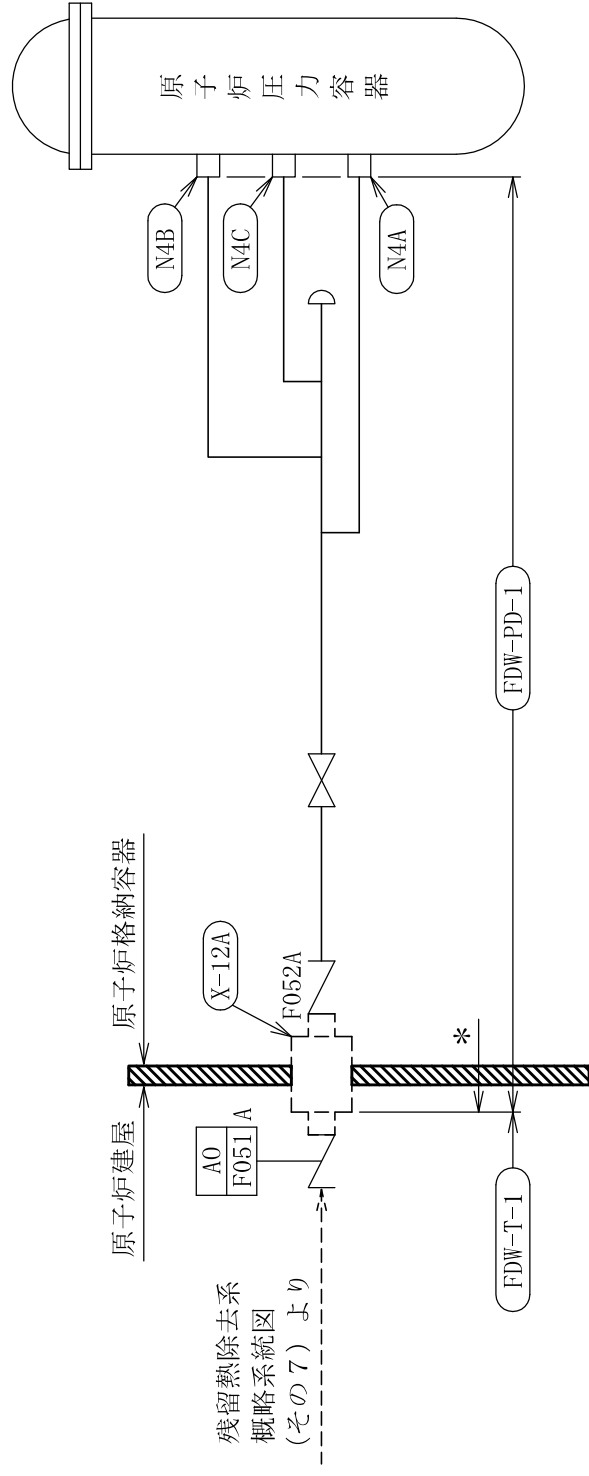


残留熱除去系概略系統図 (その6)



注記*：解析モデル上復水給水系に含める。

残留熱除去系概略系統図（その7）



注記*：解析モデル上復水給水系に含める。

残留熱除去系概略系統図 (その8)

鳥瞰図

RHR-PD-1

RHR-PD-3

鳥瞰図

RHR-PD-4

鳥瞰図

RHR-PD-5

鳥瞰図

RHR-PW-6

鳥瞰図

RHR-PW-7

鳥瞰図

RHR-PW-8

鳥瞰図

6. 高圧炉心注水系の計算モデル

- ・ V-2-5-4-1-5 管の耐震性についての計算書

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、応力分類毎に裕度最小のモデルを選定して鳥瞰図，設計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）

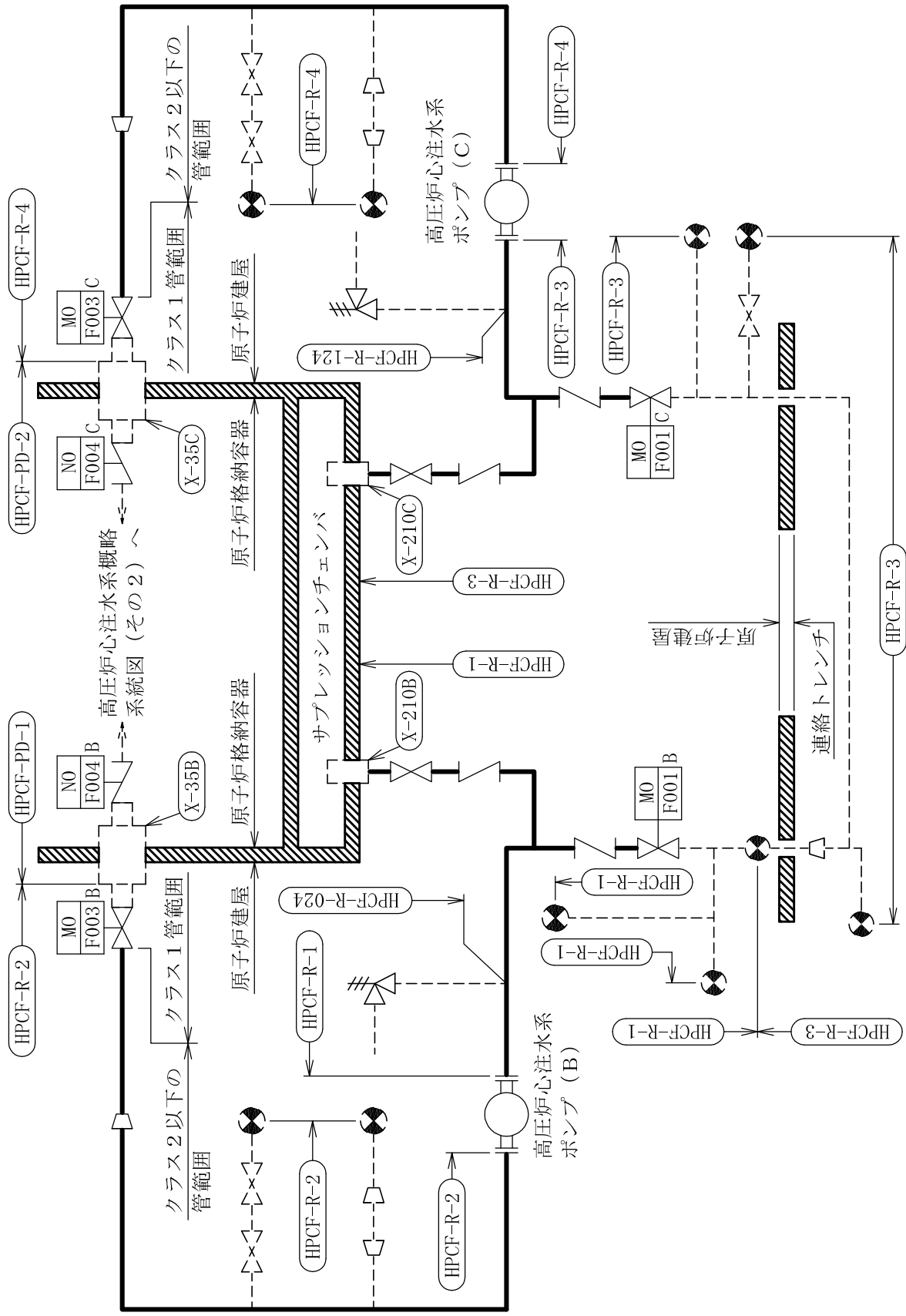
No.	配管モデル	許容応力状態 III A S						許容応力状態 IV A S									
		一次応力			一次応力			一次+二次応力*			疲労評価						
		評価点	計算応力 (MPa)	許容応力 (MPa)	裕度	代表	評価点	計算応力 (MPa)	許容応力 (MPa)	裕度	代表	評価点	計算応力 (MPa)	許容応力 (MPa)	裕度	代表	疲労係数
1	HPCF-PD-1	50	91	211	2.31	○	50	132	282	2.13	○	50	502	282	0.56	○	0.0511
2	HPCF-PD-2	22N	88	274	3.11	—	20	121	366	3.02	—	22N	250	366	1.46	—	0.0134

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

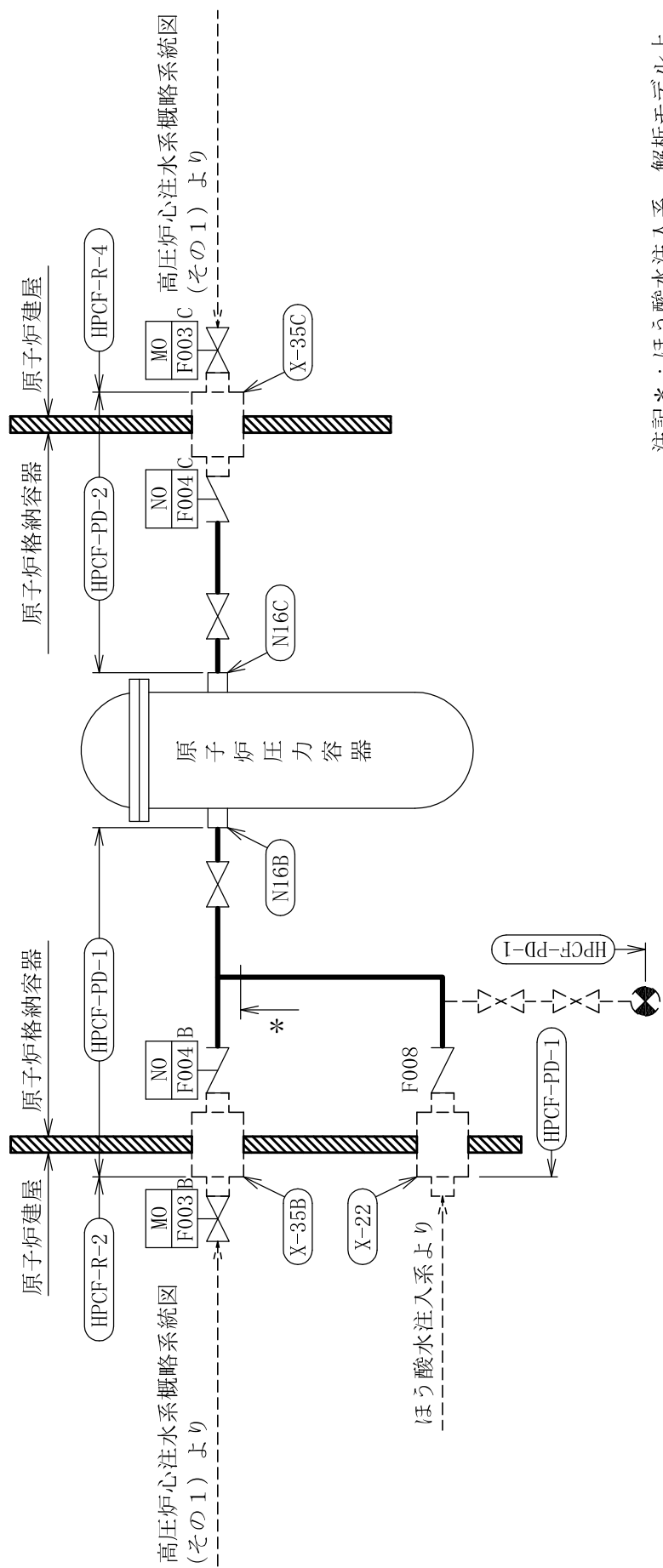
代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果（クラス2以下の管）

No.	配管モデル	許容応力状態 III A S						許容応力状態 IV A S						疲労評価				
		一次応力			一次応力			一次+二次応力*			一次+二次応力*			評価点	疲労係数	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	計算応力 (MPa)				許容応力 (MPa)	裕度
1	HPCF-R-1	13	95	220	2.31	—	13	154	364	2.36	—	13	243	440	1.81	—	—	—
2	HPCF-R-2	23	89	220	2.47	—	23	137	364	2.65	—	23	188	440	2.34	—	—	—
3	HPCF-R-3	147	70	220	3.14	—	147	83	364	4.38	—	147	58	440	7.58	—	—	—
4	HPCF-R-4	25	143	220	1.53	○	25	227	364	1.60	○	25	346	440	1.27	○	—	—
5	HPCF-R-024	15	26	220	8.46	—	15	35	364	10.40	—	93N	382	440	1.15	—	—	—
6	HPCF-R-124	70	35	220	6.28	—	70	46	364	7.91	—	90N	212	438	2.06	—	—	—

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



高圧炉心注水系概略系統図 (その1)



注記*：ほう酸水注入系 解析モデル上
本系統に含める。

高圧炉心注水系概略系統図 (その2)

鳥瞰図

HPCF-PD-1 (2/2)

鳥瞰図

HPCF-PD-2

鳥瞰図

HPCF-R-4 (1/2)

鳥瞰図

HPCF-R-4 (2/2)

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、応力分類毎に裕度最小のモデルを選定して鳥瞰図、設計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。

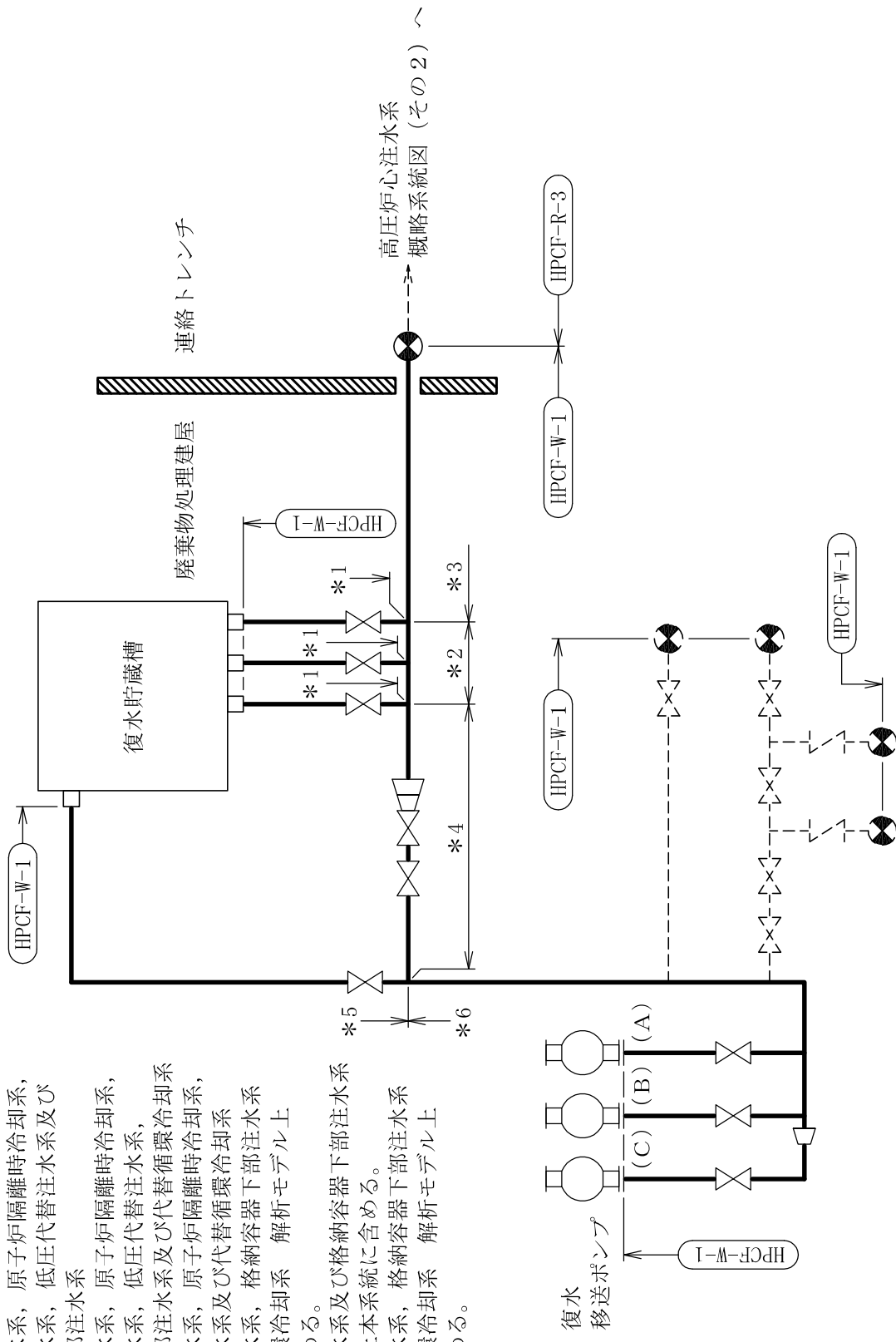
代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果（重大事故等クラス2管であってクラス1管）

No.	配管モデル	許容応力状態 VAS												
		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)	裕度	代表	評価点	計算応力 (MPa)	許容応力 (MPa)	裕度	代表	評価点	疲労係数	代表
1	HPCF-PD-1	50	132	282	2.13	○	50	502	282	0.56	○	50	0.0511	○
2	HPCF-PD-2	20	121	366	3.02	—	22N	250	366	1.46	—	20	0.0134	—

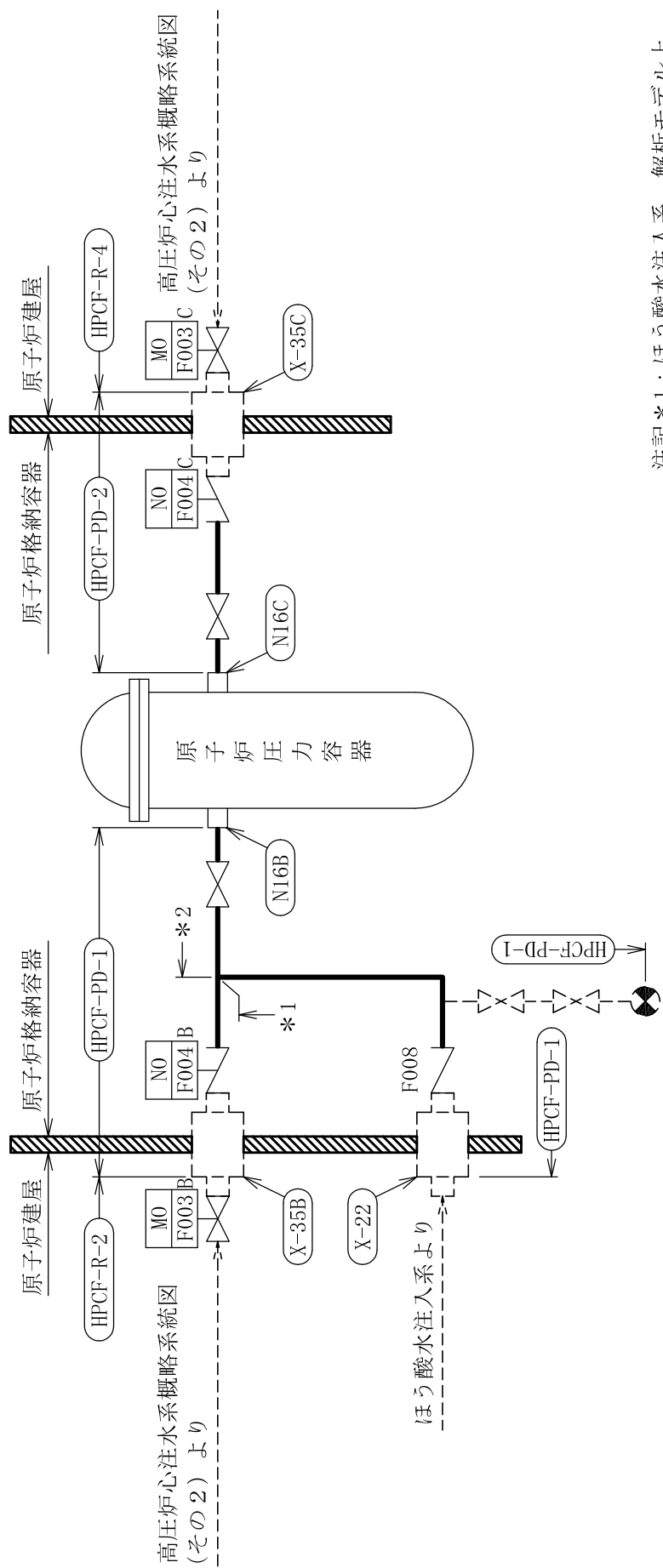
代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果（重大事故等クラス2管であってクラス2以下の管）

No.	配管モデル	許容応力状態 VAS													
		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)	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	HPCF-R-1	13	154	363	2.35	—	13	243	434	1.78	—	—	—	—	
2	HPCF-R-2	23	137	363	2.64	—	23	188	434	2.30	—	—	—	—	
3	HPCF-R-3	126	128	431	3.36	—	1011	377	376	0.99	○	1011	0.0003	○	
4	HPCF-R-4	25	227	363	1.59	○	25	346	434	1.25	—	—	—	—	
5	HPCF-R-024	15	36	363	10.08	—	93N	382	434	1.13	—	—	—	—	
6	HPCF-R-124	70	47	363	7.72	—	90N	212	422	1.99	—	—	—	—	
7	HPCF-W-1	40	134	410	3.05	—	5	334	356	1.06	—	—	—	—	

- 注記*1： 高压炉心注水系， 原子炉隔離時冷却系，
 高压代替注水系， 低压代替注水系及び
 格納容器下部注水系
- *2： 高压炉心注水系， 原子炉隔離時冷却系，
 高压代替注水系， 低压代替注水系，
 格納容器下部注水系及び代替循環冷却系
- *3： 高压炉心注水系， 原子炉隔離時冷却系，
 高压代替注水系及び代替循環冷却系
- *4： 低压代替注水系， 格納容器下部注水系
 及び代替循環冷却系 解析モデル上
 本系統に含める。
- *5： 低压代替注水系及び格納容器下部注水系
 解析モデル上本系統に含める。
- *6： 低压代替注水系， 格納容器下部注水系
 及び代替循環冷却系 解析モデル上
 本系統に含める。



高压炉心注水系概略系統図 (その1)



注記*1：ほう酸水注入系 解析モデル上
本系統に含める。

*2：高圧炉心注水系及びほう酸水
注入系

高圧炉心注水系概略系統図 (その3)

HPCF-PD-2

鳥瞰図

鳥瞰図

HPCF-R-1 (2/2)

鳥瞰図

HPCF-R-2 (1/2)

鳥瞰図

HPCF-R-4 (2/2)

6. 高圧炉心注水系の計算モデル

- V-3-3-3-3-1-6-2 管の応力計算書

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、応力分類毎に裕度最小のモデルを選定して鳥瞰図、計算条件及び評価結果を記載している。下表に、代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果を示す。

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	重大事故等時*				代表
		一次応力			裕度	
		評価点	計算応力 (MPa)	許容応力 (MPa)		
1	HPCF-PD-1	23N	47	362	7.70	—
2	HPCF-PD-2	6	55	362	6.58	○

注記*：設計・建設規格 PPB-3562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	許容応力状態 [*]				
		一次応力				
		評価点	計算応力 (MPa)	許容応力 (MPa)	裕度	代表
1	HPCF-PD-1	23N	47	366	7.78	—
2	HPCF-PD-2	6	54	366	6.77	○

注記*：告示第501号第46条第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2以下の管）

No.	配管モデル	重大事故等時 ^{*1}					重大事故等時 ^{*2}				
		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	HPCF-R-1	13	50	154	3.08	—	13	51	185	3.62	—
2	HPCF-R-2	23	41	154	3.75	—	23	44	185	4.20	—
3	HPCF-R-3	126	107	189	1.76	○	126	108	226	2.09	○
4	HPCF-R-4	25	54	154	2.85	—	25	57	185	3.24	—
5	HPCF-W-1	10	44	186	4.22	—	10	47	223	4.74	—

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。

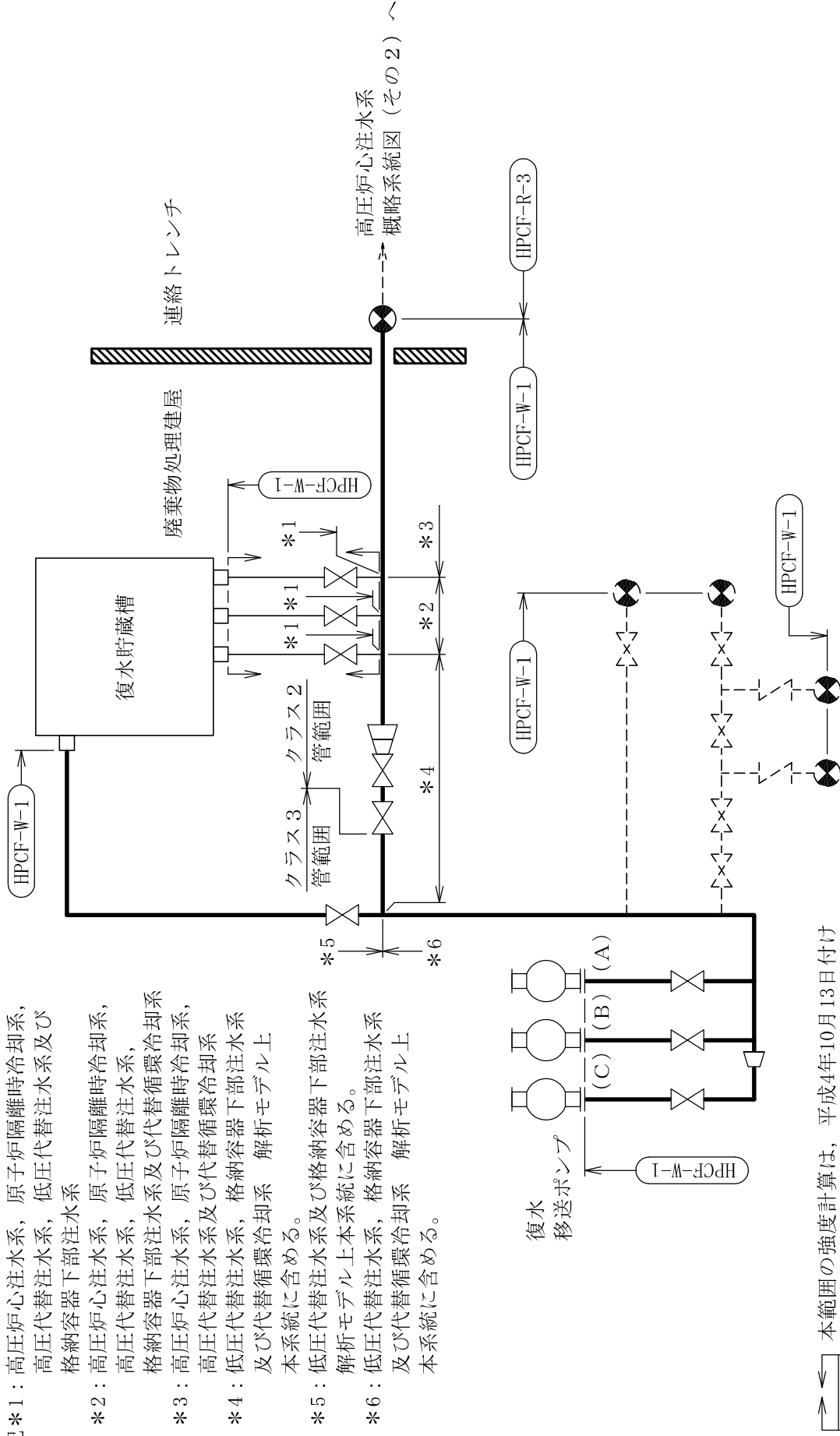
代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果（重大事故等クラス2管であってクラス2以下の管）

No.	配管モデル	許容応力状態 V ^{*1}					許容応力状態 V ^{*2}				
		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	HPCF-R-1	18	36	103	2.86	—	18	36	123	3.41	—
2	HPCF-R-2	23	43	103	2.39	—	23	43	123	2.86	—
3	HPCF-R-3	126	69	126	1.82	○	126	69	151	2.18	○
4	HPCF-R-4	25	54	103	1.90	—	25	54	123	2.27	—
5	HPCF-W-1	1901	29	124	4.27	—	1901	29	148	5.10	—

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。

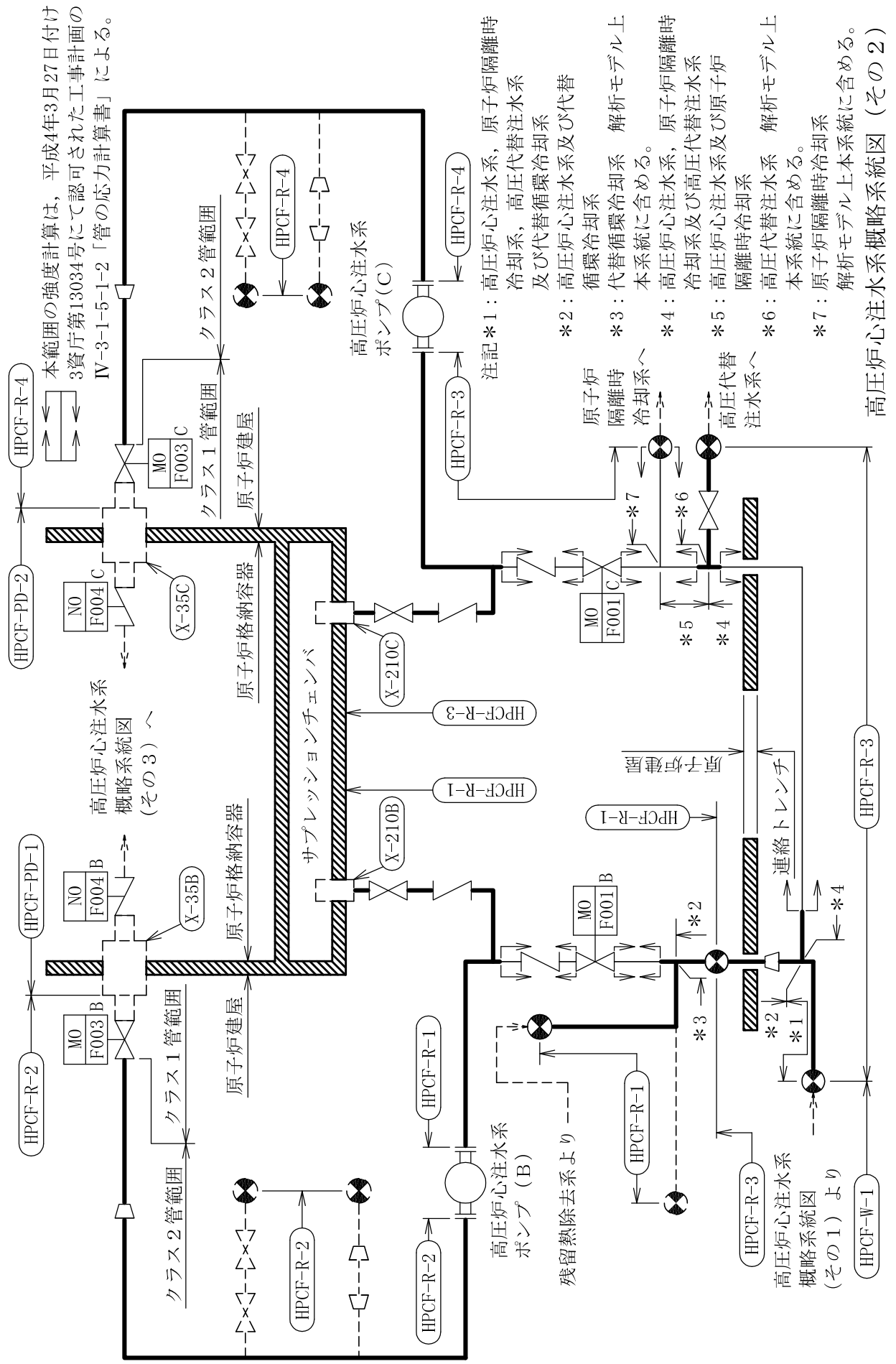
*2：告示第501号第56条第1号ロに基づき計算した一次応力を示す。

- 注記*1： 高圧炉心注水系， 原子炉隔離時冷却系，
 高圧代替注水系， 低圧代替注水系及び
 格納容器下部注水系
- *2： 高圧炉心注水系， 原子炉隔離時冷却系，
 格納容器下部注水系及び代替循環冷却系
- *3： 高圧炉心注水系， 原子炉隔離時冷却系，
 高圧代替注水系及び代替循環冷却系
- *4： 低圧代替注水系， 格納容器下部注水系
 及び代替循環冷却系 解析モデル上
 本系統に含める。
- *5： 低圧代替注水系及び格納容器下部注水系
 解析モデル上本系統に含める。
- *6： 低圧代替注水系， 格納容器下部注水系
 及び代替循環冷却系 解析モデル上
 本系統に含める。



本範囲の強度計算は，平成4年10月13日付け
 4資庁第8733号にて認可された工事計画の
 IV-3-1-1-1-2「管の応力計算書」による。

高圧炉心注水系概略系統図 (その1)



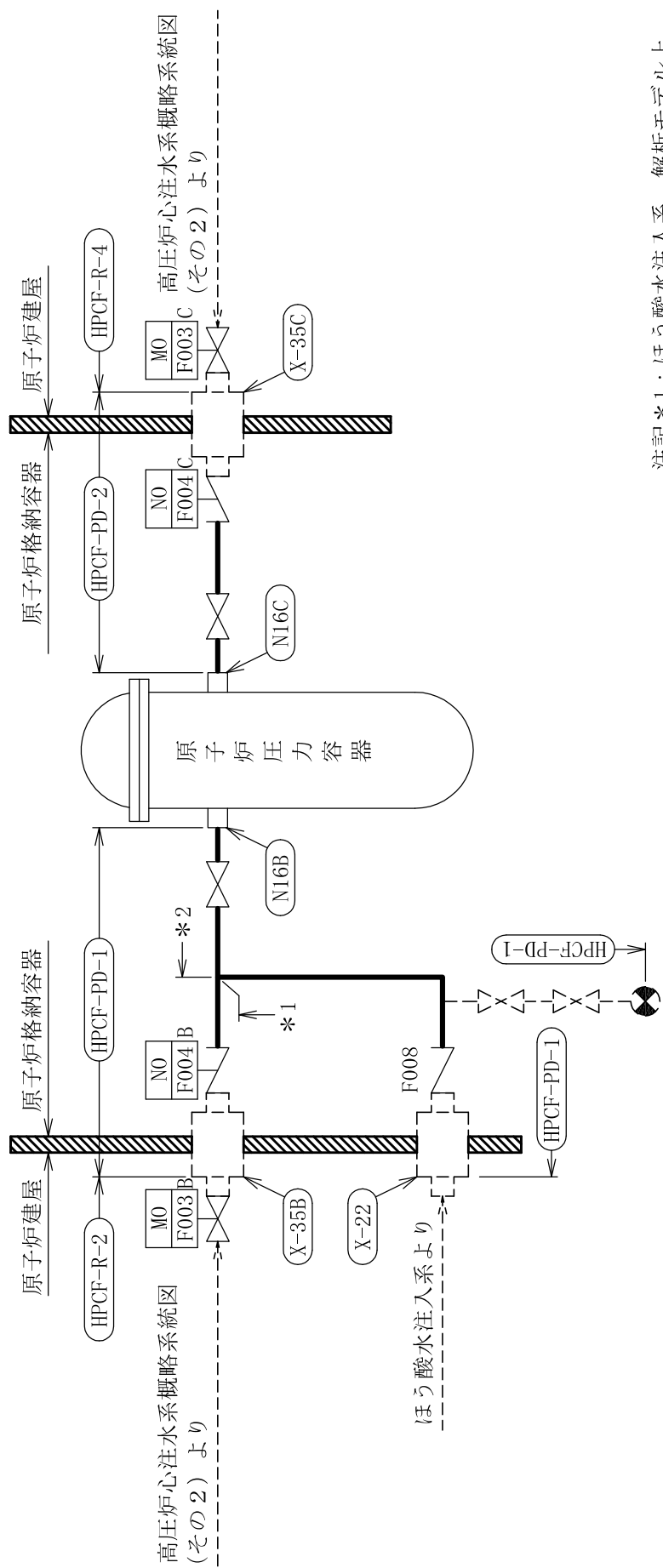
本範囲の強度計算は、平成4年3月27日付け3贅庁第13034号にて認可された工事計画のIV-3-1-5-1-2「管の応力計算書」による。

高圧炉心注水系統図 (その3) へ

高圧炉心注水系統図 (その1) より

- 注記*1: 高圧炉心注水系, 原子炉隔離時冷却系, 高圧代替注水系及び代替循環冷却系
- *2: 高圧炉心注水系及び代替循環冷却系
- *3: 代替循環冷却系 解析モデル上本系統に含める。
- *4: 高圧炉心注水系, 原子炉隔離時冷却系及び高圧代替注水系
- *5: 高圧炉心注水系及び原子炉隔離時冷却系
- *6: 高圧代替注水系 解析モデル上本系統に含める。
- *7: 原子炉隔離時冷却系 解析モデル上本系統に含める。

高圧炉心注水系概略系統図 (その2)



注記*1：ほう酸水注入系 解析モデル上
本系統に含める。

*2：高圧炉心注水系及びほう酸水
注入系

高圧炉心注水系概略系統図 (その3)

鳥瞰図

HPCF-PD-2

鳥瞰図

HPCF-R-2 (2/2)

鳥瞰図

HPCF-R-4 (2/2)

7. 原子炉隔離時冷却系の計算モデル

- V-2-5-4-2-5 管の耐震性についての計算書

設計基準対象施設

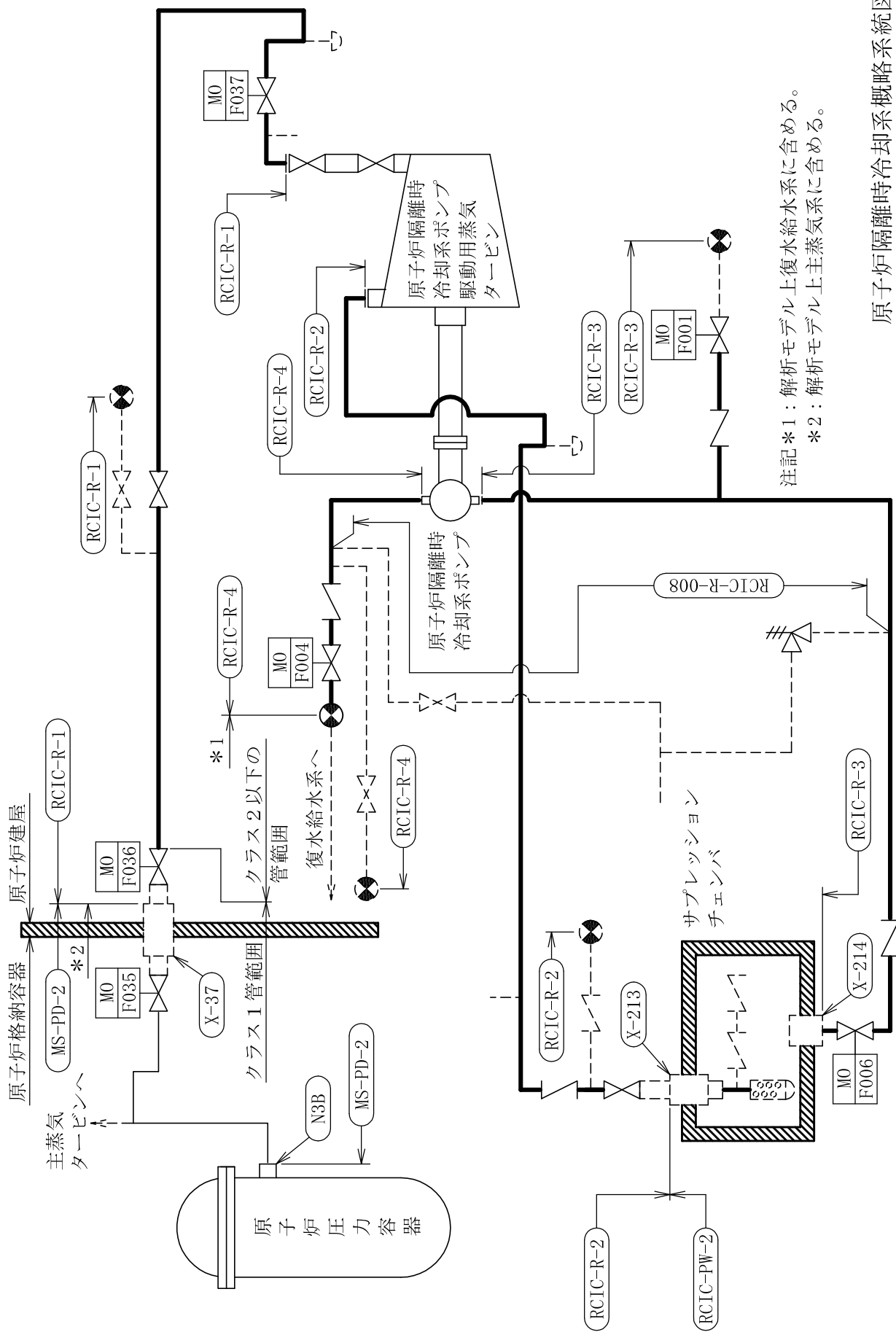
4.2.4 代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果

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、応力分類毎に裕度最小のモデルを選定して鳥瞰図、設計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 A S						許容応力状態 IV A S						疲労評価				
		一次応力			一次応力			一次+二次応力*			一次+二次応力*			評価点	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	計算応力 (MPa)			許容応力 (MPa)	裕度	代表
1	RCIC-PW-2	8	15	152	10.13	—	8	21	396	18.85	—	8	25	304	12.16	—	—	—
2	RCIC-R-1	19	106	182	1.71	○	11	148	363	2.45	—	11	219	364	1.66	○	—	—
3	RCIC-R-2	23	33	209	6.33	—	23	52	363	6.98	—	29	76	418	5.50	—	—	—
4	RCIC-R-3	2	39	219	5.61	—	2	59	363	6.15	—	2	75	438	5.84	—	—	—
5	RCIC-R-4	60	98	226	2.30	—	15	156	365	2.33	○	15	240	452	1.88	—	—	—
6	RCIC-R-008	41	40	226	5.65	—	45	55	363	6.60	—	45	136	438	3.22	—	—	—

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



注記*1：解析モデル上復水給水系に含める。

*2：解析モデル上主蒸気系に含める。

原子炉隔離時冷却系概略系統図

RCIC-PW-2

鳥瞰図

鳥瞰図

RCIC-R-2 (1/2)

鳥瞰図

RCIC-R-2 (2/2)

鳥瞰図

RCIC-R-3 (1/2)

鳥瞰図

RCIC-R-3 (2/2)

RCIC-R-4

鳥瞰図

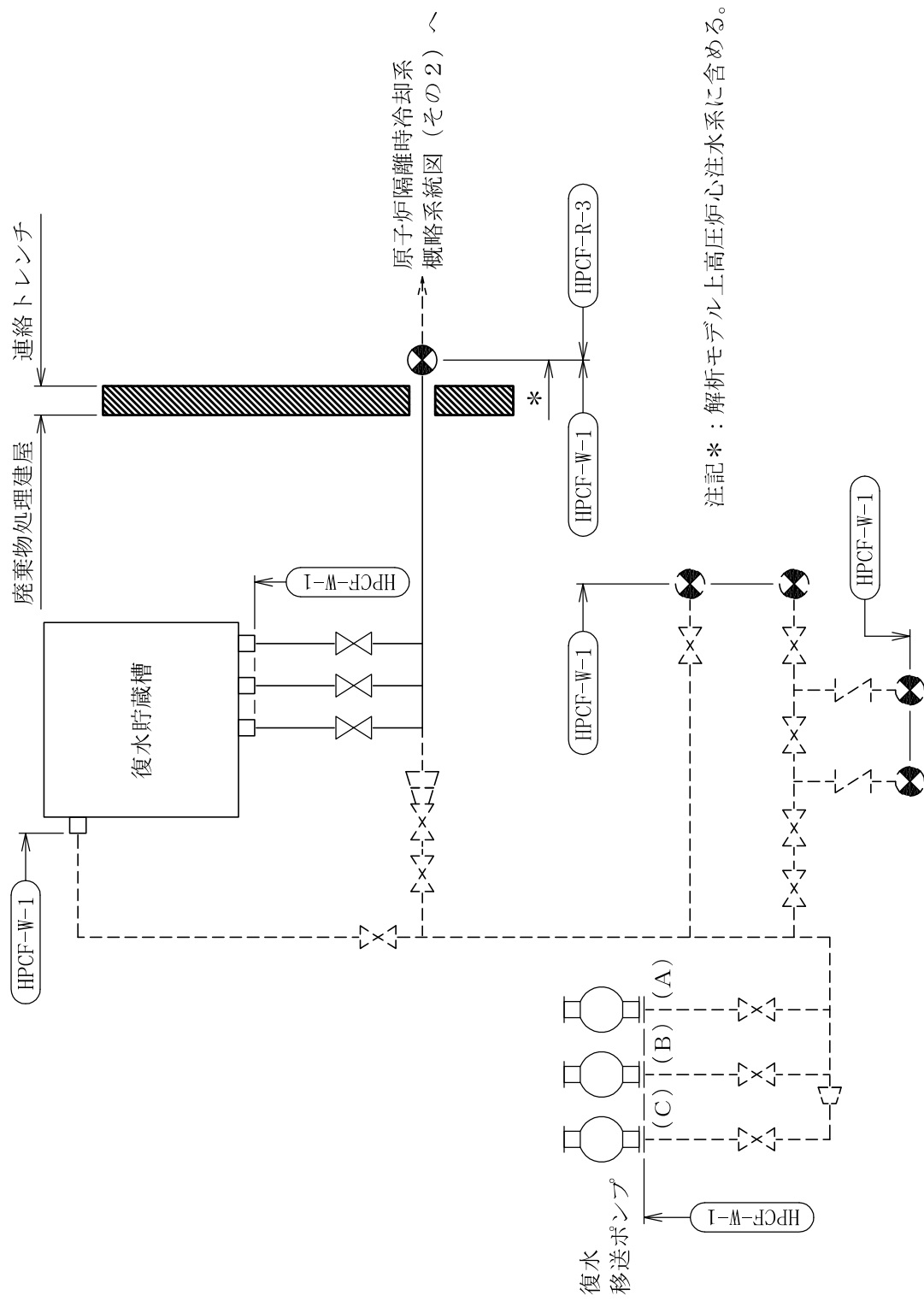
重大事故等対処設備

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、応力分類毎に裕度最小のモデルを選定して鳥瞰図、設計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。

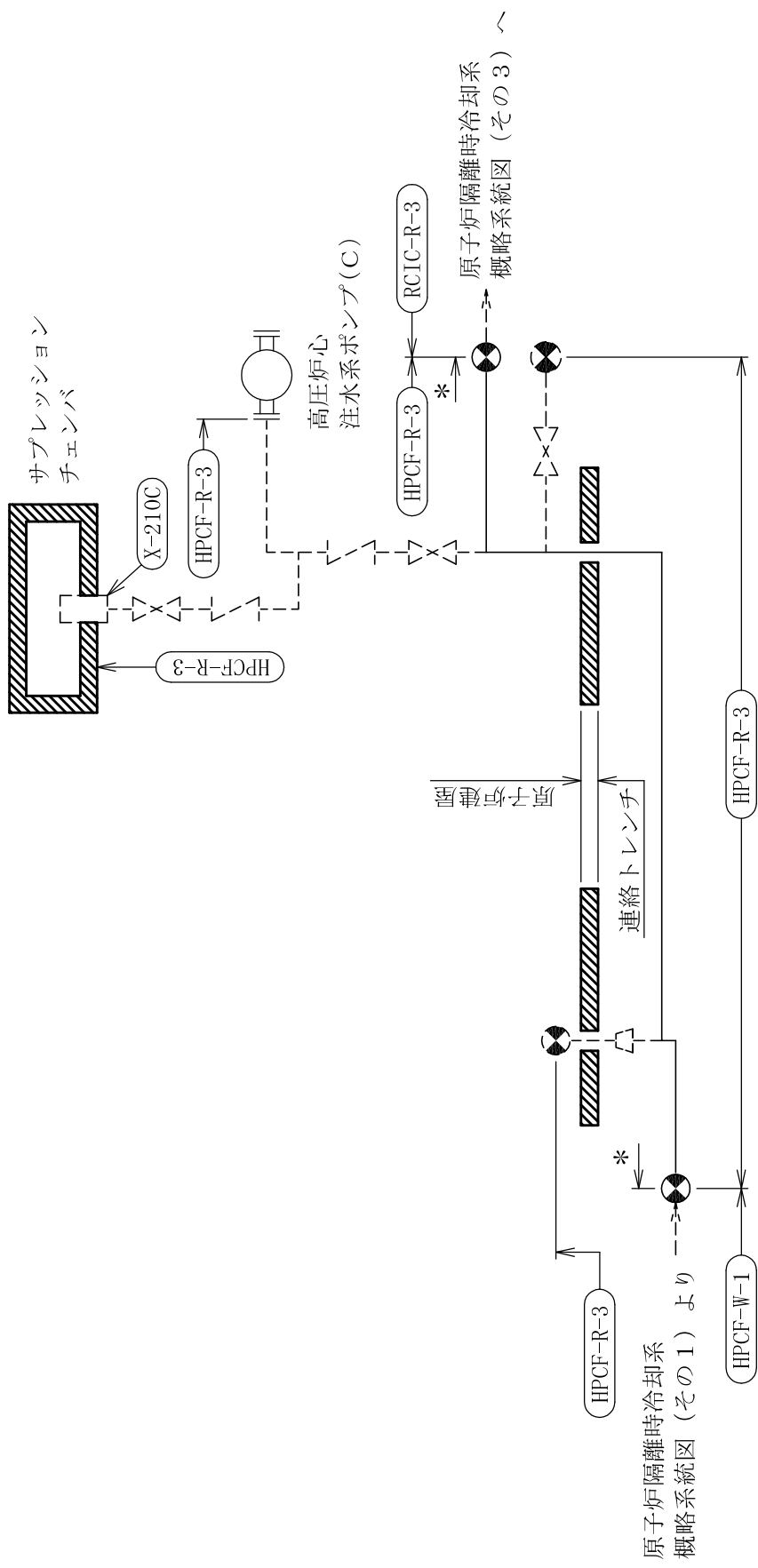
代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果（重大事故等クラス2管であってクラス2以下の管）

No.	配管モデル	許容応力状態 VAS													
		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)	裕度	代表	評価点	計算応力 (MPa)	許容応力 (MPa)	裕度	代表	評価点	疲労係数	代表	
1	RCIC-PW-2	8	21	396	18.85	—	8	25	304	12.16	—	—	—	—	
2	RCIC-R-1	106	158	363	2.29	○	11	219	364	1.66	○	—	—	—	
3	RCIC-R-2	23	52	363	6.98	—	29	76	418	5.50	—	—	—	—	
4	RCIC-R-3	49A	69	431	6.24	—	2	75	434	5.78	—	—	—	—	
5	RCIC-R-4	15	156	363	2.32	—	15	240	434	1.80	—	—	—	—	
6	RCIC-R-6	24	60	363	6.05	—	24	90	434	4.82	—	—	—	—	
7	RCIC-R-008	45	56	363	6.48	—	45	136	422	3.10	—	—	—	—	
8	RCIC-R-660	1N	206	363	1.76	—	1N	290	434	1.49	—	—	—	—	
9	RCIC-R-665	1N	31	363	11.70	—	1N	53	434	8.18	—	—	—	—	
10	RCIC-R-676	1N	46	363	7.89	—	1N	61	434	7.11	—	—	—	—	

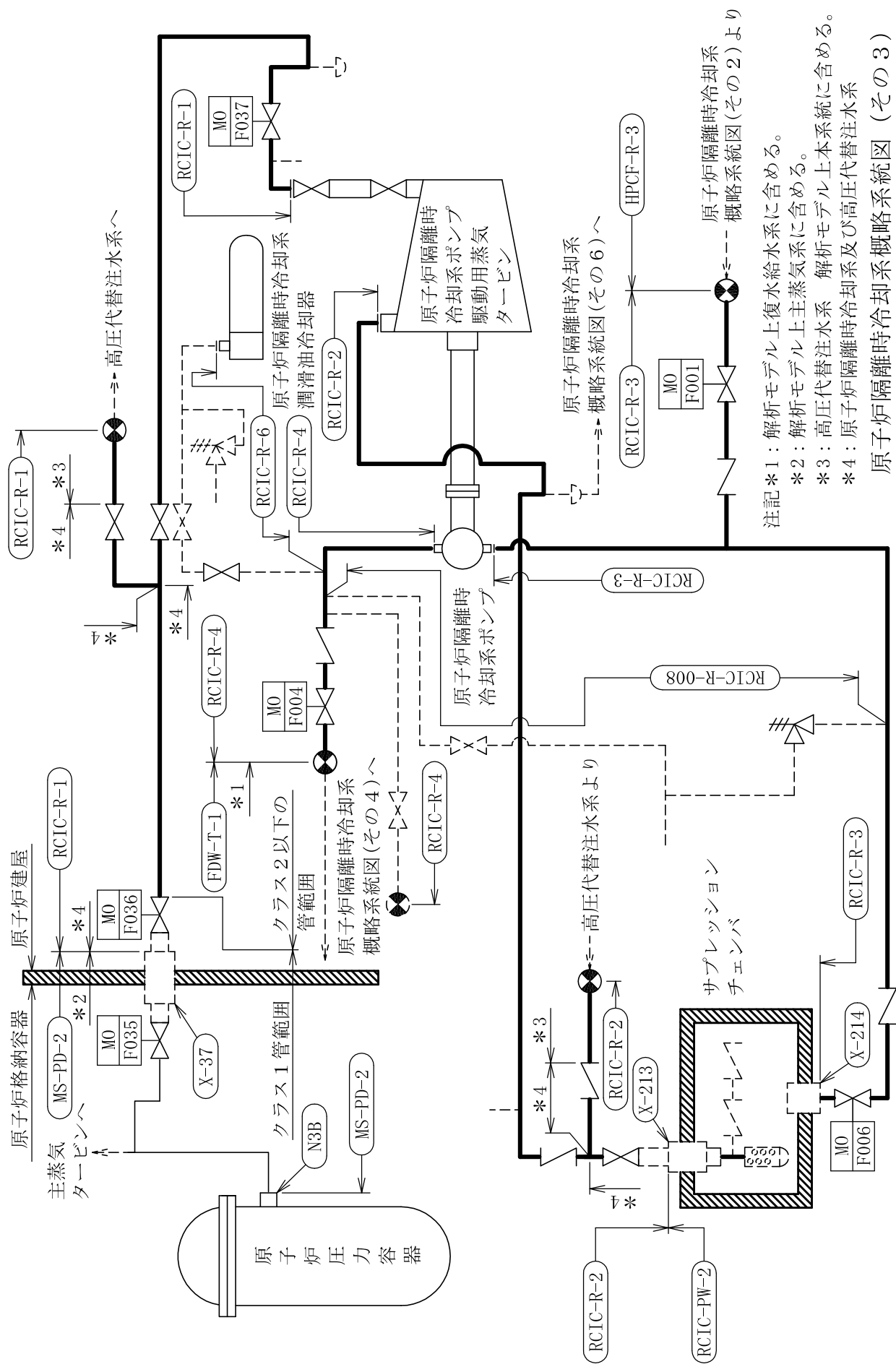


注記*：解析モデル上高圧炉心注水系に含める。

原子炉隔離時冷却系概略系統図 (その1)

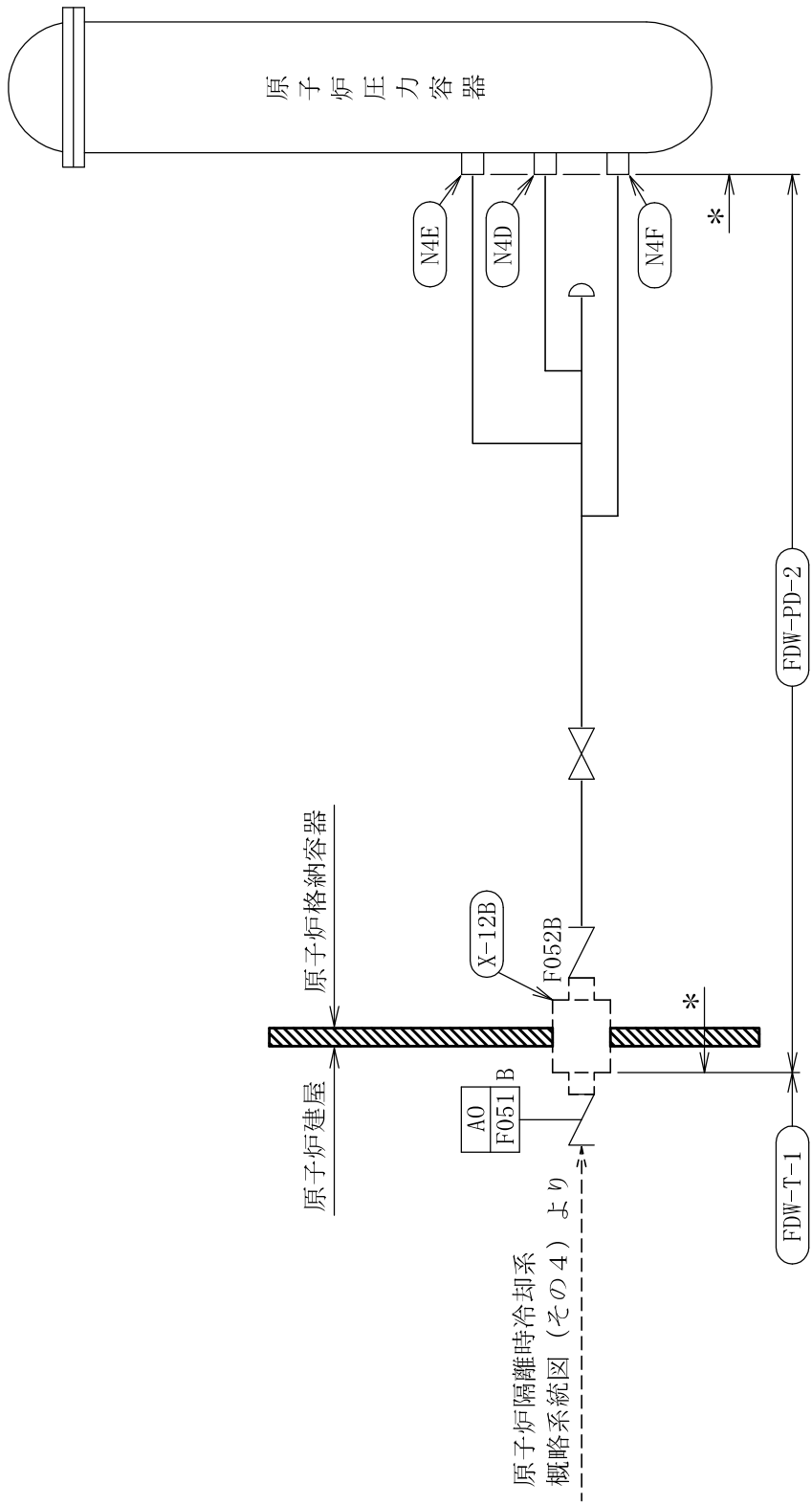


注記*：解析モデル上高圧炉心注水系に含める。



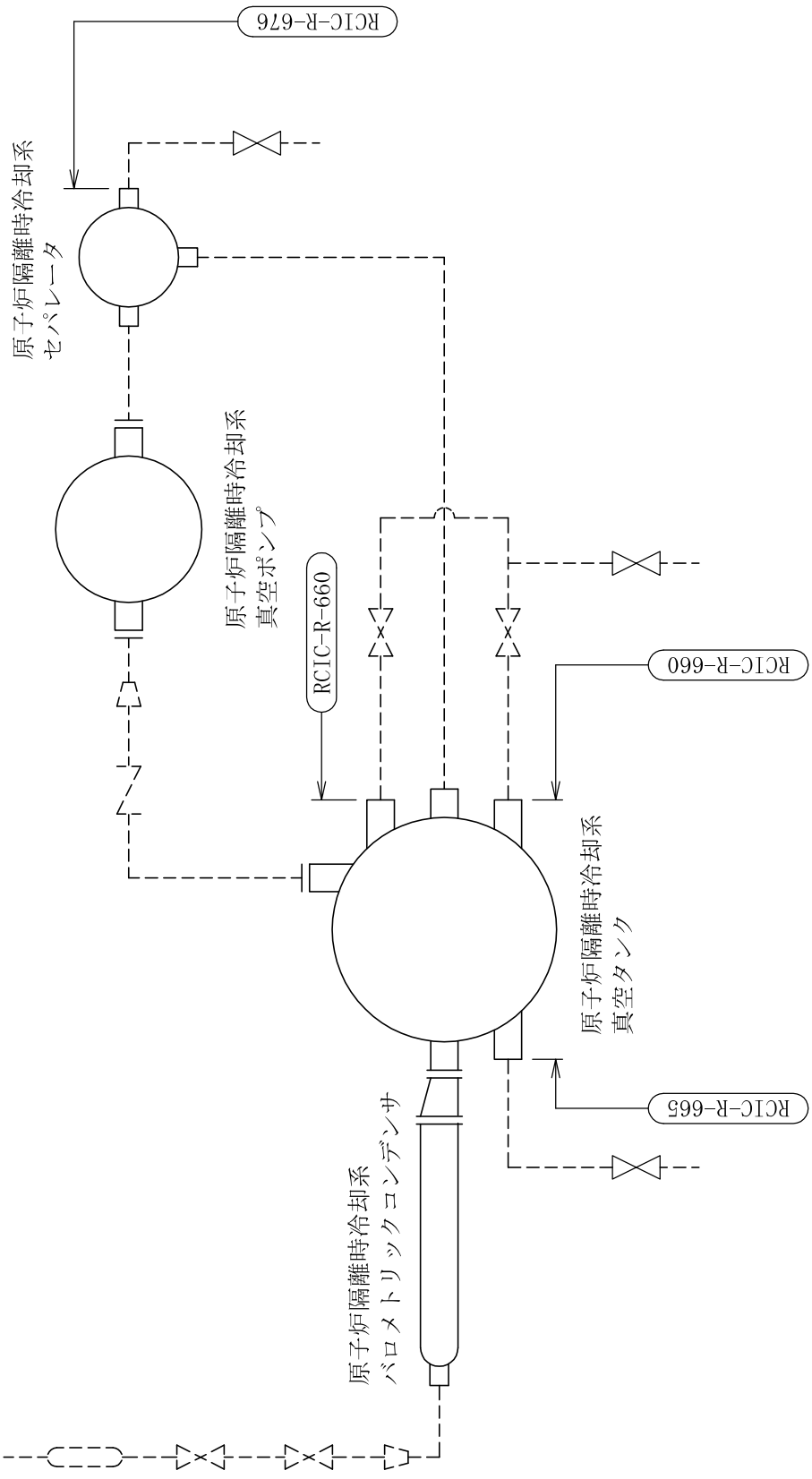
注記*1：解析モデル上復水給水系に含める。
 *2：解析モデル上主蒸気系に含める。
 *3：高压代替注水系 解析モデル上本系統に含める。
 *4：原子炉隔離時冷却系及び高压代替注水系

原子炉隔離時冷却系概略系統図 (その3)



注記*：解析モデル上復水給水系に含める。

原子炉隔離時冷却系
概略系統図(その3)より



原子炉隔離時冷却概略系統図(その6)

鳥瞰図

RCIC-PW-2

鳥瞰図

RCIC-R-1 (2/3)

鳥瞰図

RCIC-R-2 (1/2)

鳥瞰図

RCIC-R-2 (2/2)

鳥瞰図

RCIC-R-3 (1/2)

鳥瞰図

RCIC-R-3 (2/2)

鳥瞰図

RCIC-R-4

鳥瞰図

RCIC-R-6 (2/2)

鳥瞰図

RCIC-R-008 (1/2)

鳥瞰図

RCIC-R-008 (2/2)

RCIC-R-660

鳥瞰図

鳥瞰図

RCIC-R-665

RCIC-R-676

鳥瞰図

7. 原子炉隔離時冷却系の計算モデル

- V-3-3-3-3-2-5-2 管の応力計算書

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、応力分類毎に裕度最小のモデルを選定して鳥瞰図、計算条件及び評価結果を記載している。下表に、代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果を示す。

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	重大事故等時*1					重大事故等時*2				
		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	RCIC-R-1	19	62	154	2.48	○	19	64	185	2.89	○
2	RCIC-R-2	87	26	154	5.92	—	87	28	185	6.60	—
3	RCIC-R-3	49A	42	189	4.50	—	49A	43	226	5.25	—
4	RCIC-R-4	67	50	154	3.08	—	67	53	185	3.49	—

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。

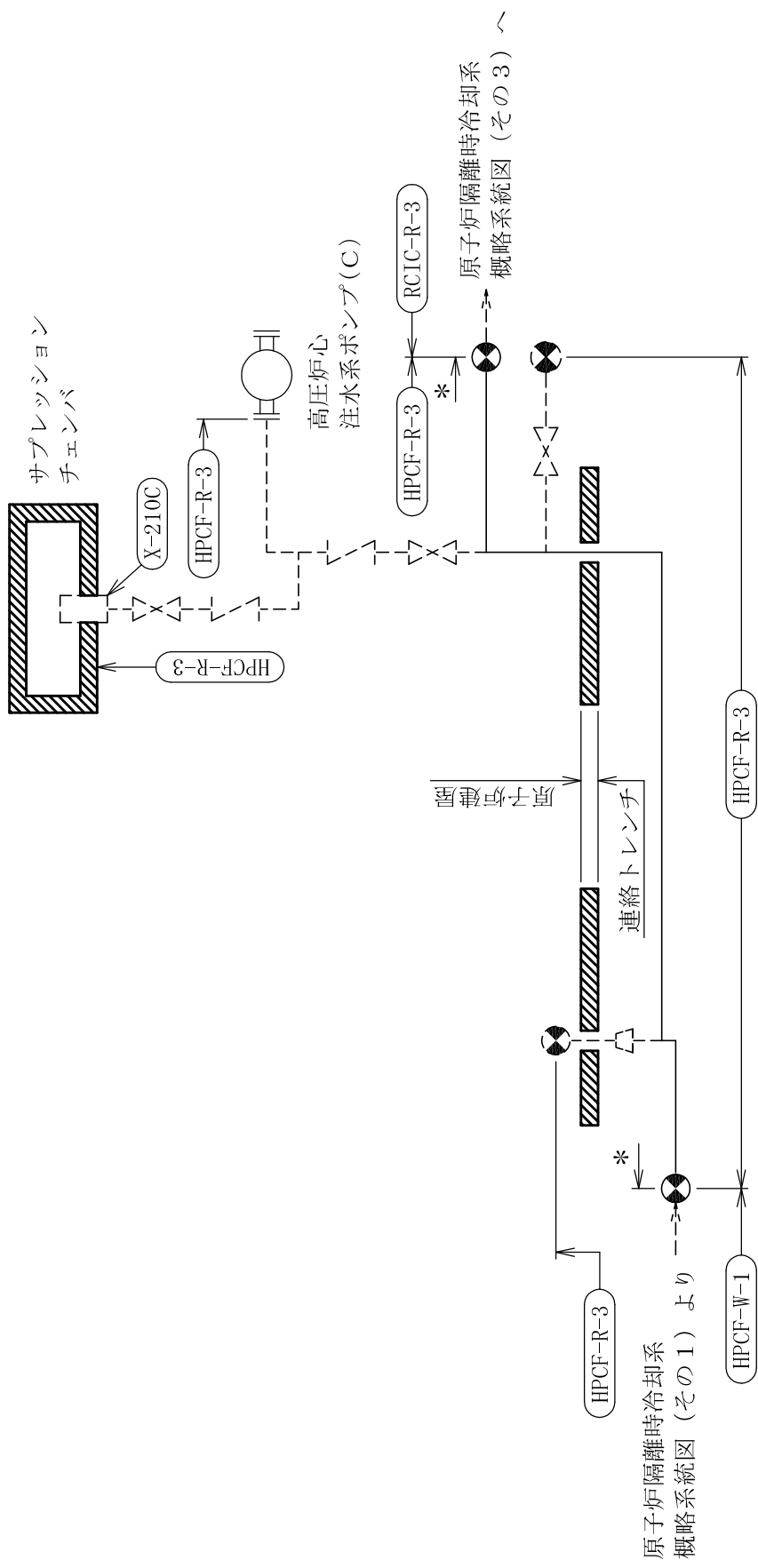
*2：設計・建設規格 PPC-3520(2)に基づき計算した一次応力を示す。

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）

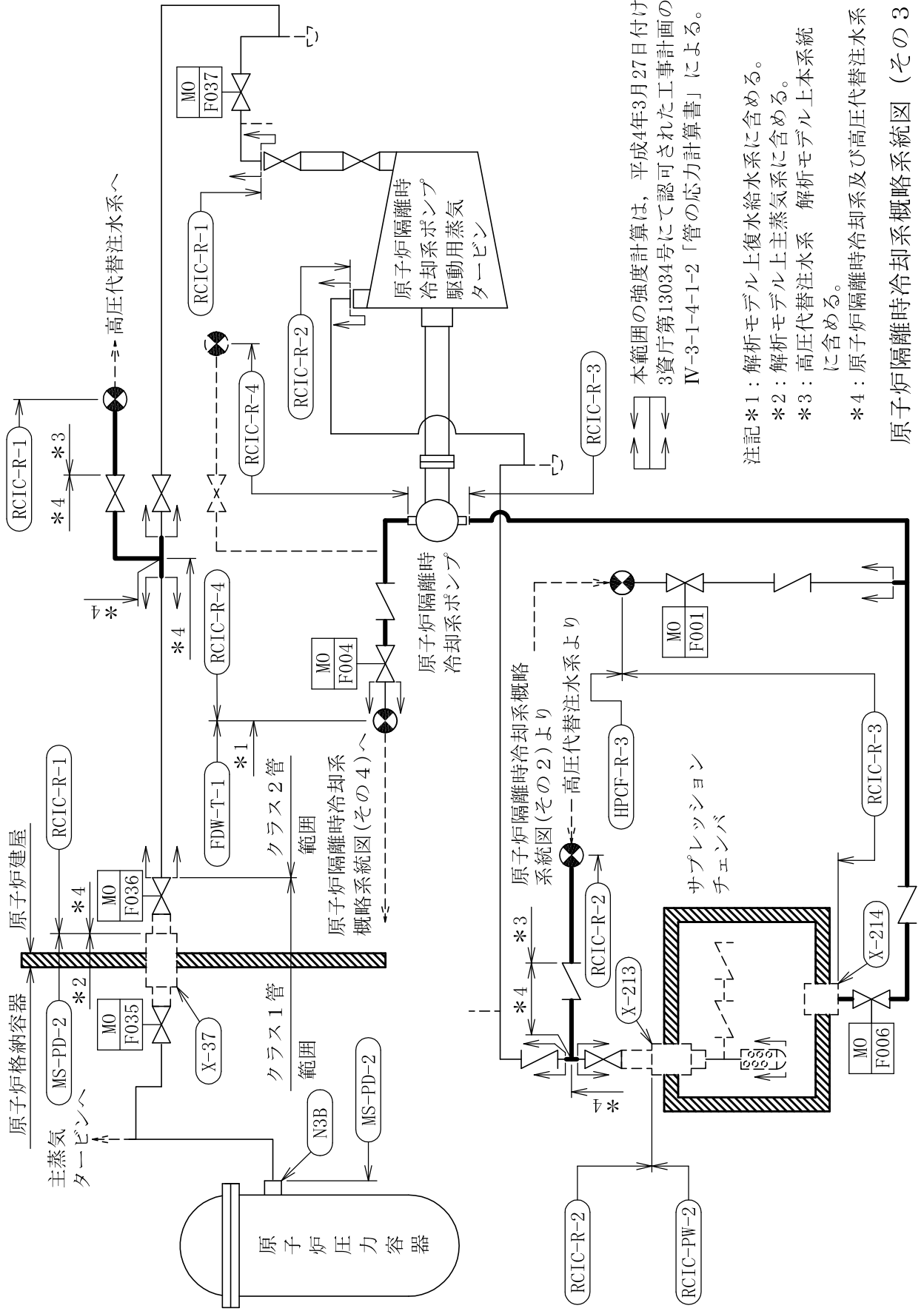
No.	配管モデル	許容応力状態 V ^{*1}					許容応力状態 V ^{*2}				
		一次応力					一次応力				
		評価点	計算応力 (MPa)	許容応力 (MPa)	裕度	代表	評価点	計算応力 (MPa)	許容応力 (MPa)	裕度	代表
1	RCIC-R-3	49A	43	126	2.93	—	49A	43	151	3.51	—
2	RCIC-R-4	66	48	103	2.14	○	66	48	123	2.56	○

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。



注記*：解析モデル上高圧炉心注水系に含める。



本範囲の強度計算は、平成4年3月27日付け
3資庁第13034号にて認可された工事計画の
IV-3-1-4-1-2「管の応力計算書」による。

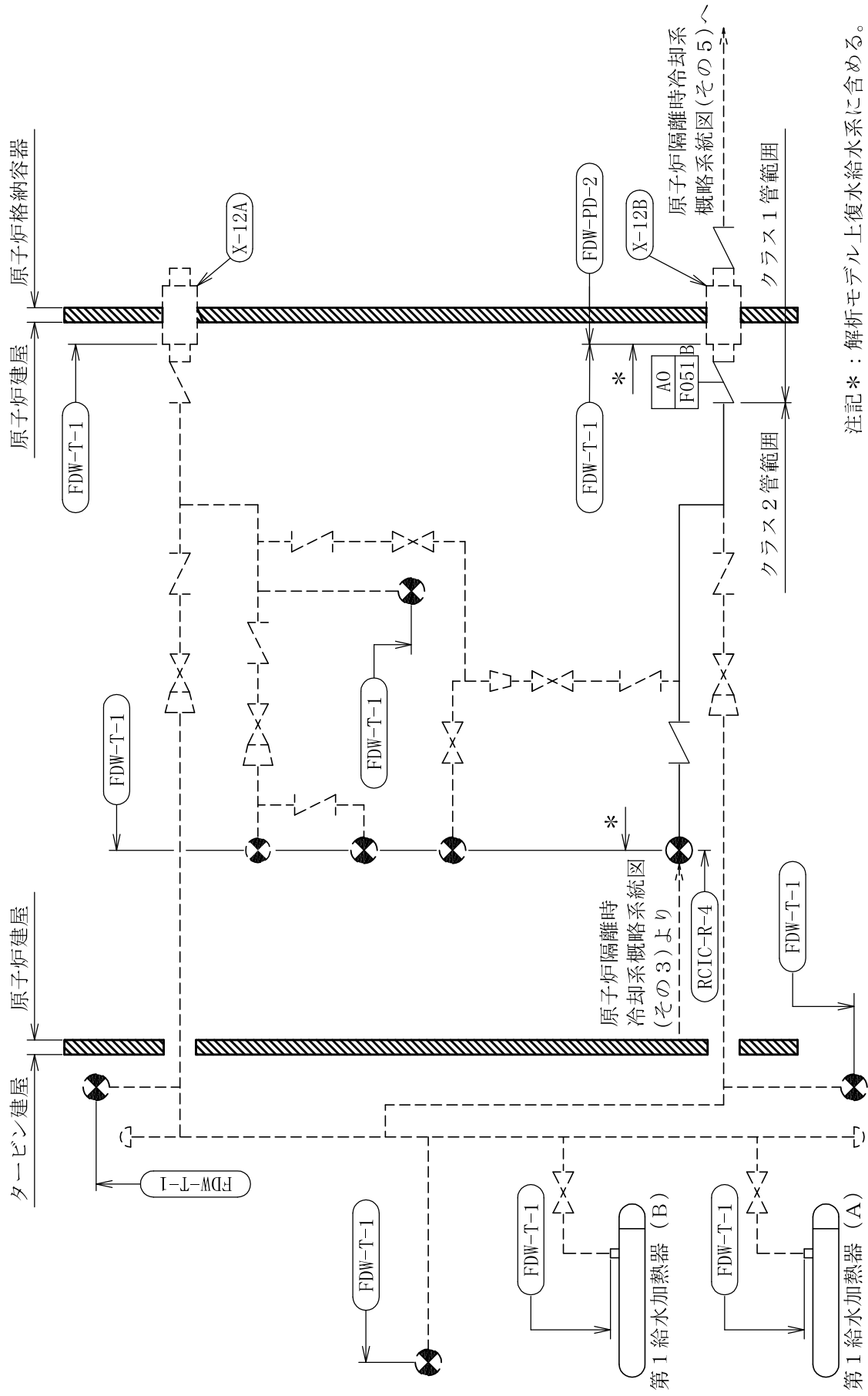
注記*1：解析モデル上復水給水系に含める。

*2：解析モデル上主蒸気系に含める。

*3：高圧代替注水系 解析モデル上本系統
に含める。

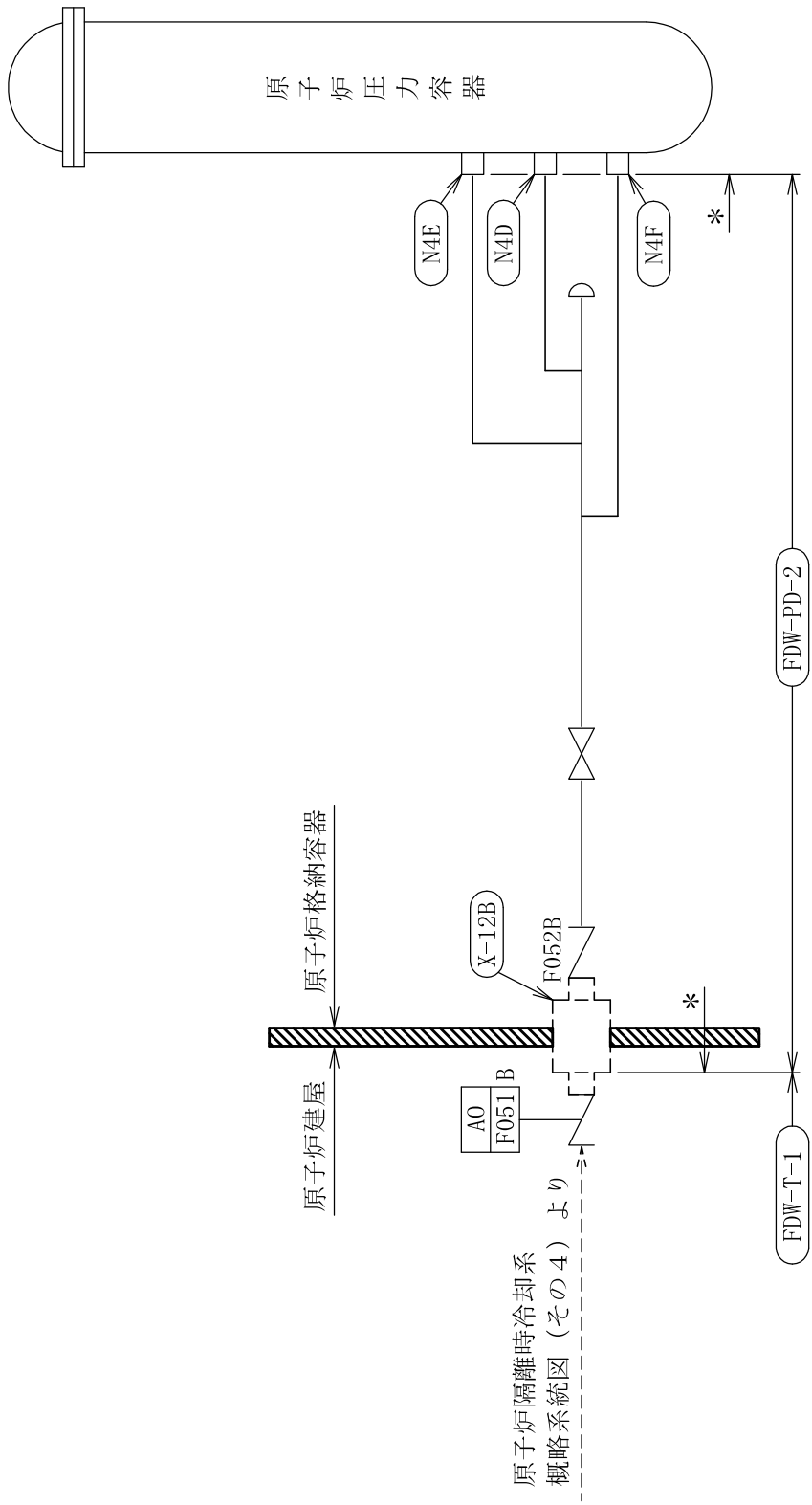
*4：原子炉隔離時冷却系及び高圧代替注水系

原子炉隔離時冷却系概略系統図（その3）



注記*：解析モデル上復水給水系に含める。

原子炉隔離時冷却系概略系統図（その4）



原子炉隔離時冷却系概略系統図（その4）より

注記*：解析モデル上復水給水系に含める。

鳥瞰図

RCIC-R-2 (1/2)

鳥瞰図

RCIC-R-2 (2/2)

鳥瞰図

RCIC-R-3 (1/2)

鳥瞰図

RCIC-R-3 (2/2)

RCIC-R-4

鳥瞰図

8. 高圧代替注水系の計算モデル

- ・ V-2-5-4-3-2 管の耐震性についての計算書

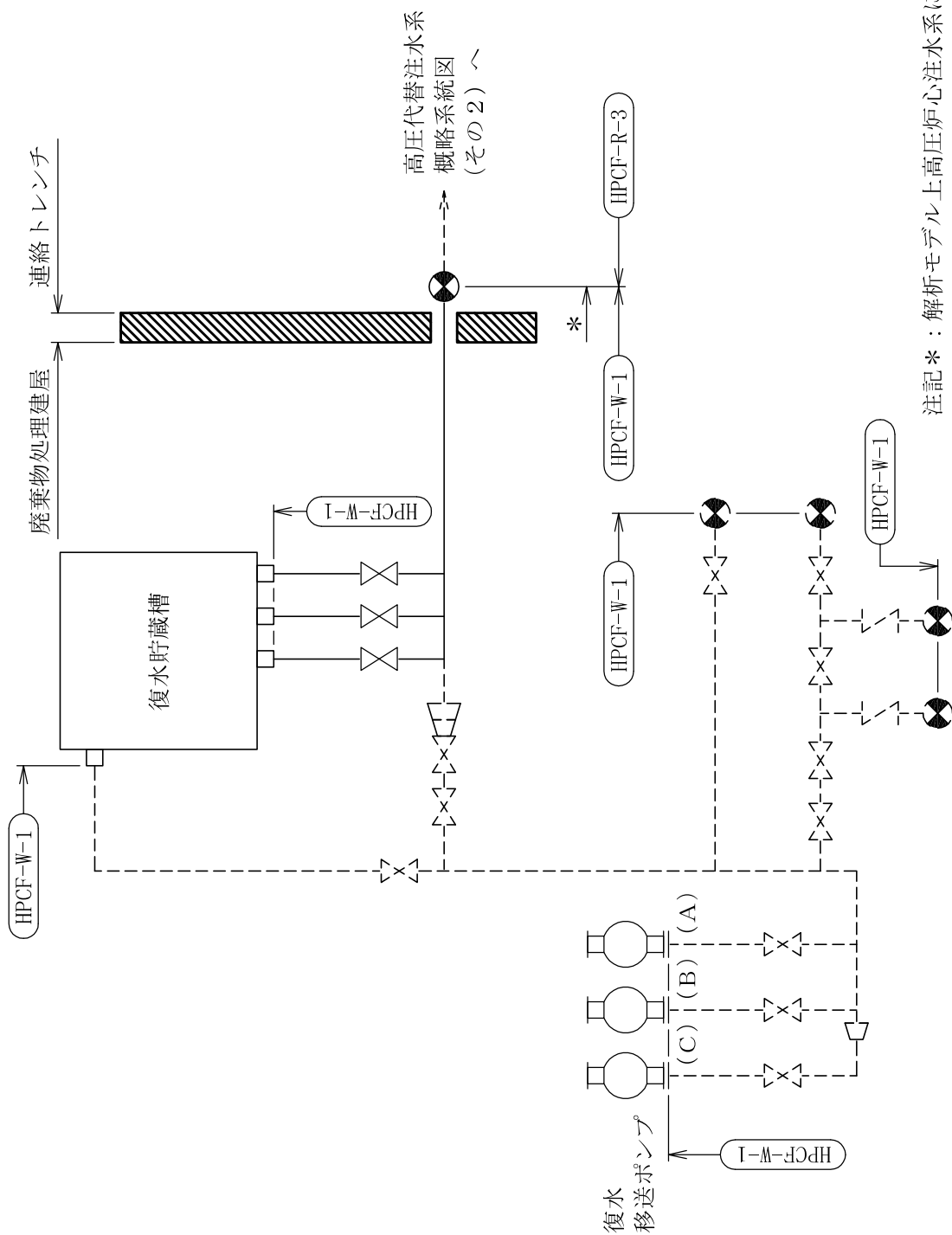
重大事故等対処設備

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、応力分類毎に裕度最小のモデルを選定して鳥瞰図、設計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。

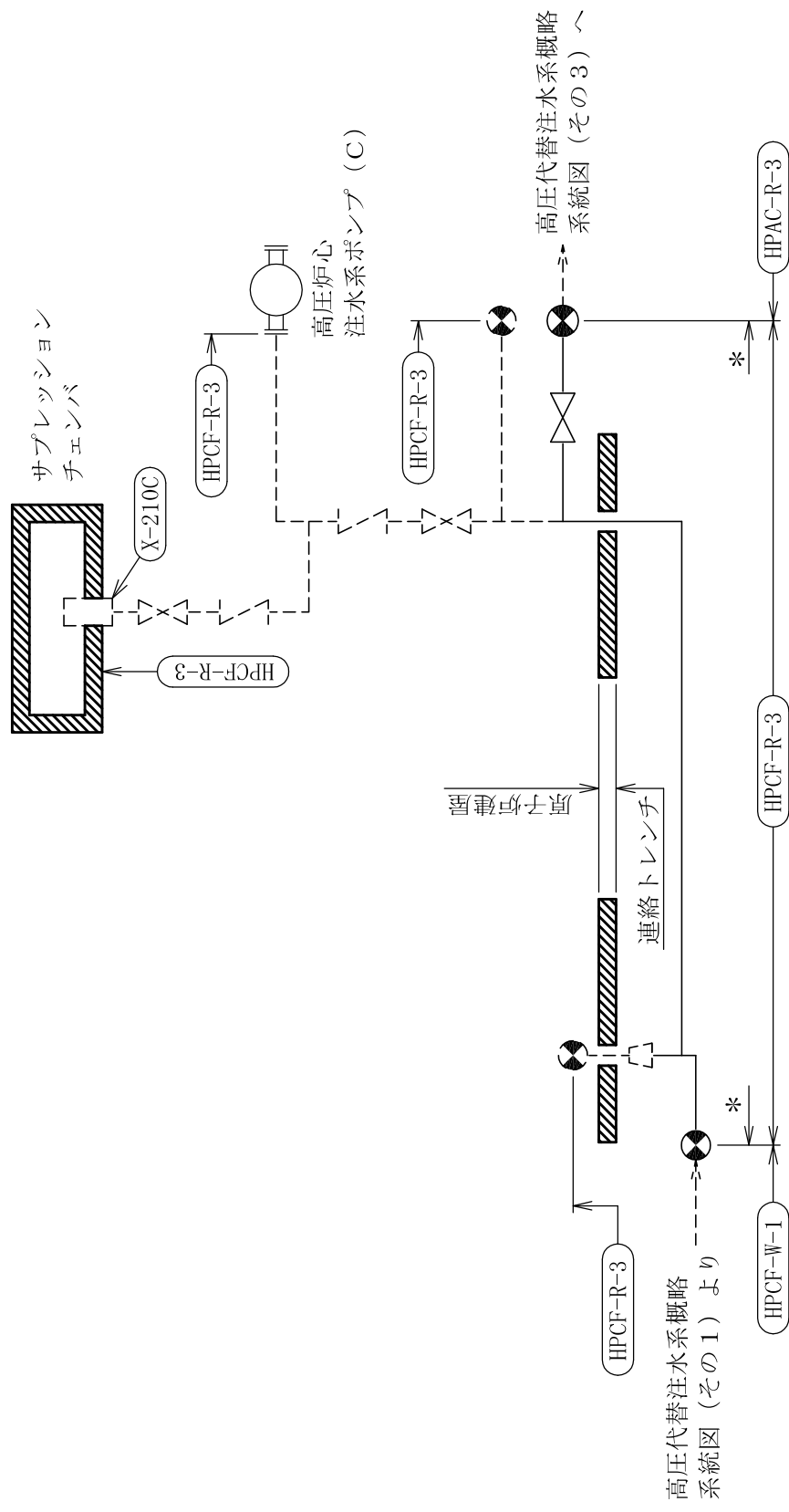
代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果（重大事故等クラス2管であってクラス2以下の管）

No.	配管モデル	許容応力状態 VAS														
		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)	裕度	代表	評価点	計算応力 (MPa)	許容応力 (MPa)	裕度	代表	評価点	疲労係数	代表		
1	HPAC-R-1	102	90	363	4.03	—	102	122	364	2.98	—	—	—	—		
2	HPAC-R-2	32	35	363	10.37	—	32	50	418	8.36	—	—	—	—		
3	HPAC-R-3	31	48	365	7.60	—	31	67	452	6.74	—	—	—	—		
4	HPAC-R-4	55	159	363	2.28	○	55	216	364	1.68	○	—	—	—		



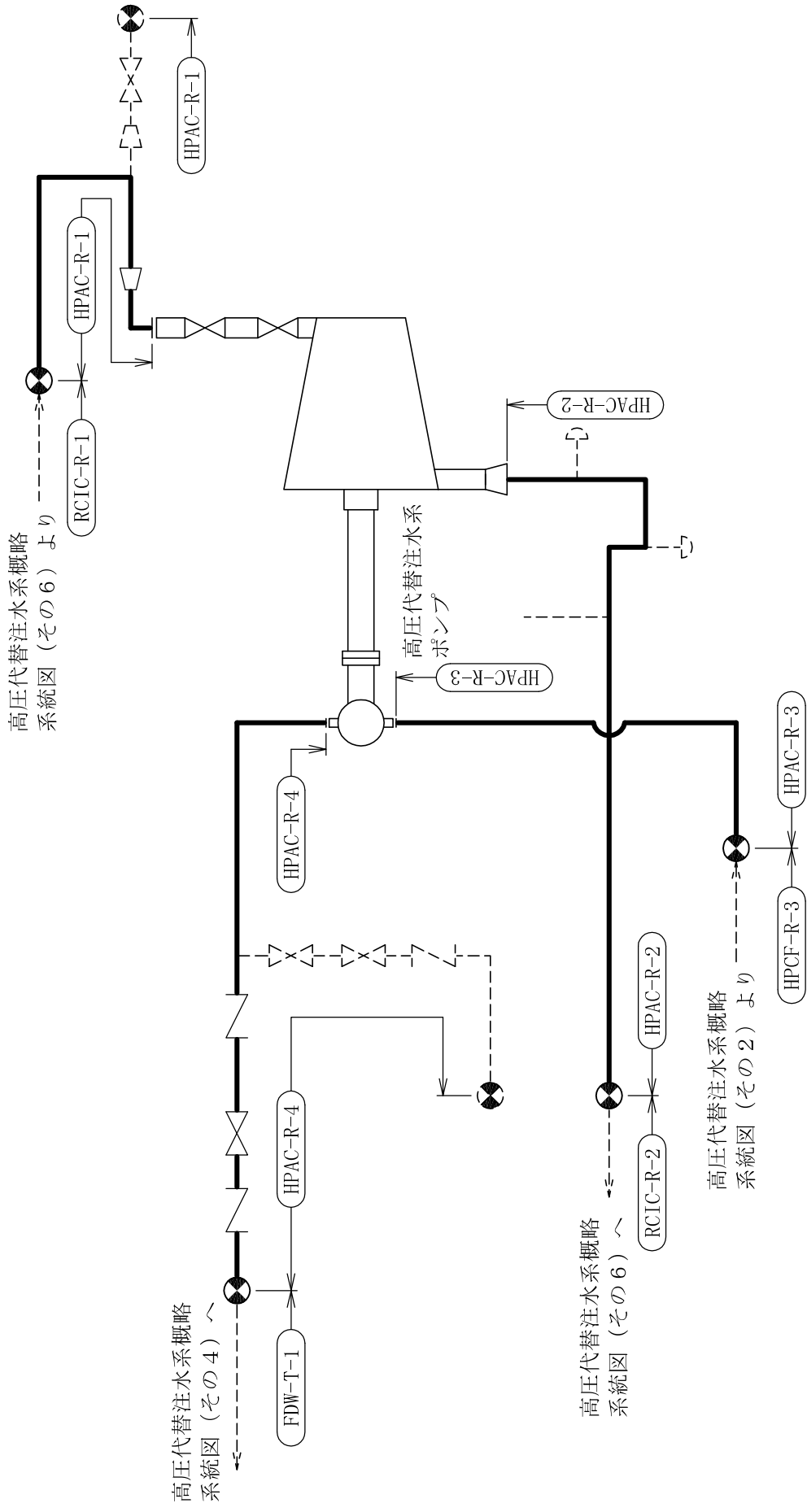
注記*: 解析モデル上高圧炉心注水系に含める。

高圧代替注水系概略系統図 (その1)

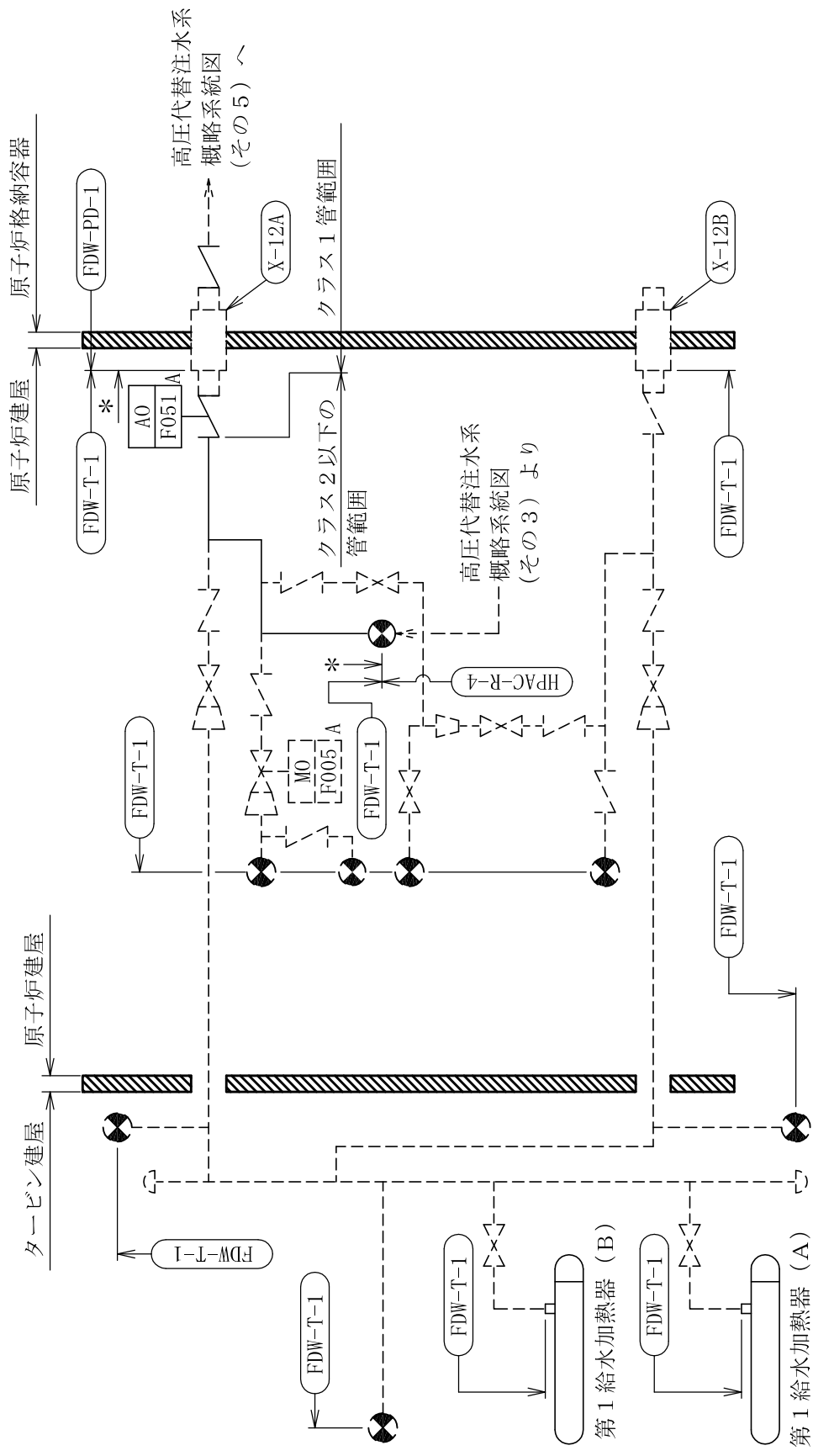


注記*：解析モデル上高圧炉心注水系に含める。

高圧代替注水系概略系統図 (その2)

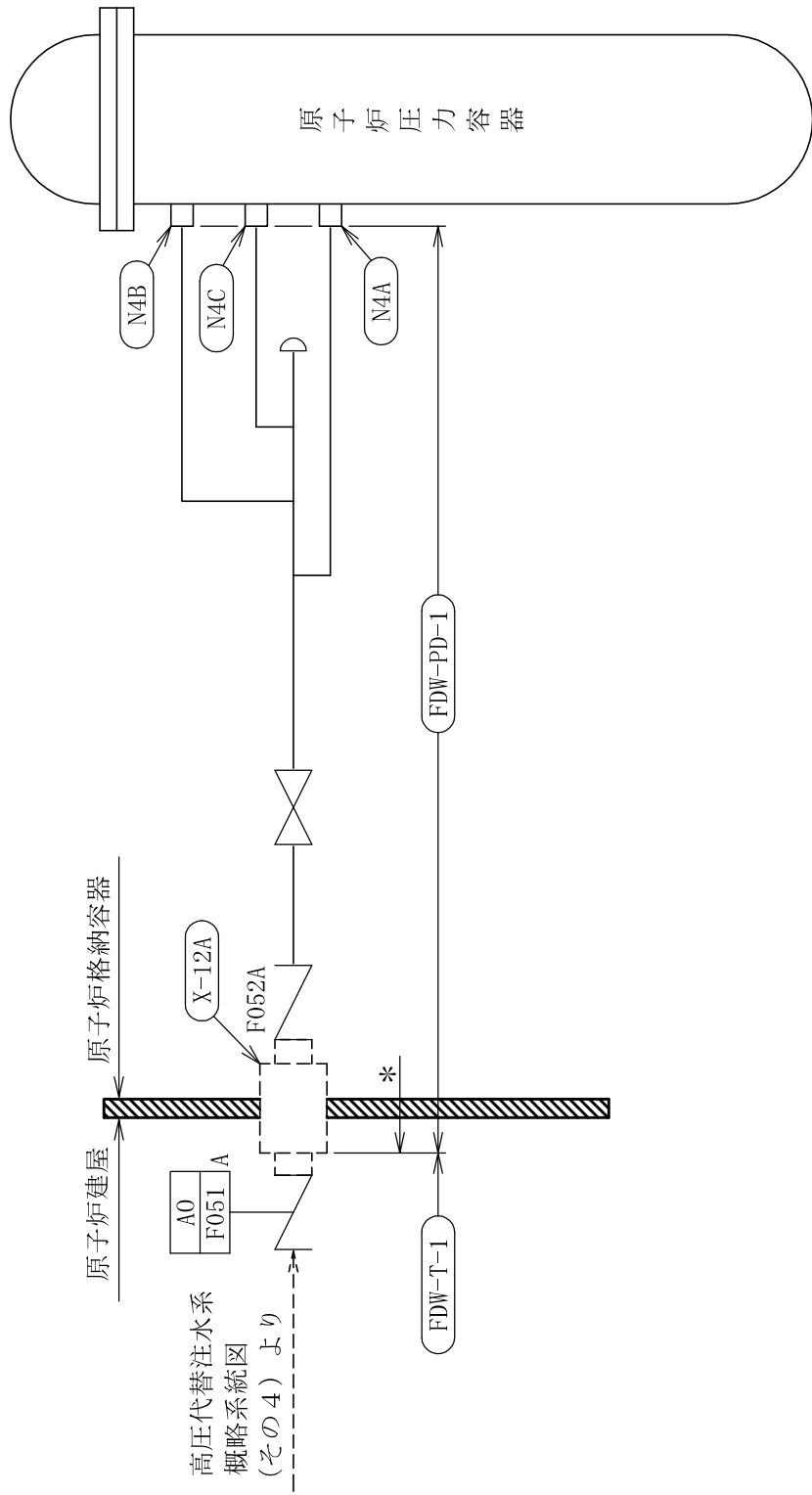


高圧代替注水系概略系統図 (その3)



注記*: 解析モデル上復水給水系に含める。

高圧代替注水系概略系統図 (その4)



注記*：解析モデル上復水給水系に含める。

鳥瞰図

HPAC-R-1 (1/2)

HPAC-R-2

鳥瞰図

HPAC-R-3

鳥瞰図

鳥瞰図

HPAC-R-4 (2/2)

8. 高圧代替注水系の計算モデル

- V-3-3-3-3-2-2 管の応力計算書

5. 代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果

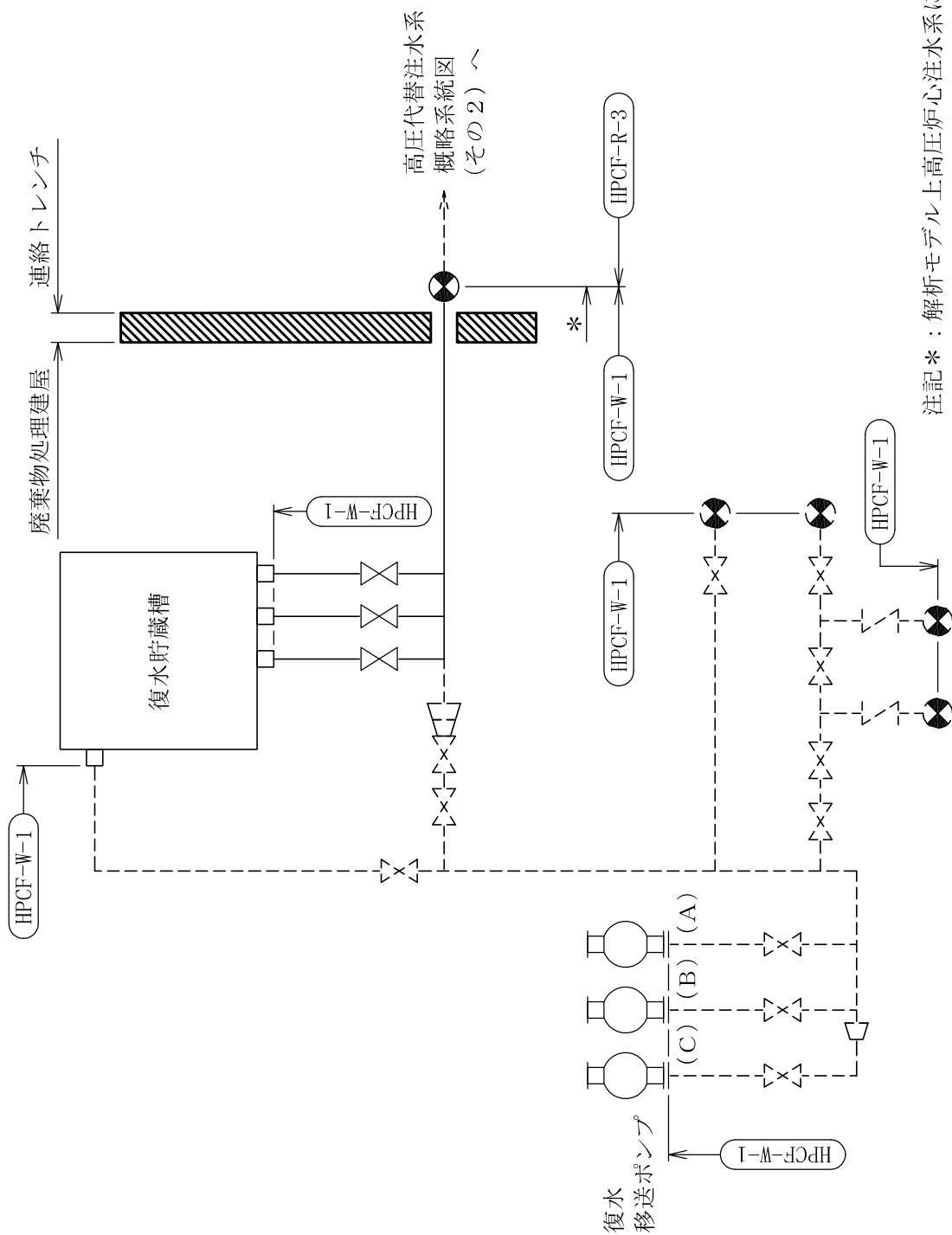
代表モデルは各モデルの最大応力点の応力と裕度を算出し、応力分類毎に裕度最小のモデルを選定して鳥瞰図、計算条件及び評価結果を記載している。下表に、代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果を示す。

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	重大事故等時*1						重大事故等時*2					
		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	HPAC-R-1	5	52	154	2.96	—	5	57	185	3.24	—		
2	HPAC-R-2	17	21	154	7.33	—	17	22	185	8.40	—		
3	HPAC-R-3	2100	24	154	6.41	—	2100	25	185	7.40	—		
4	HPAC-R-4	44	70	154	2.20	○	44	75	185	2.46	○		

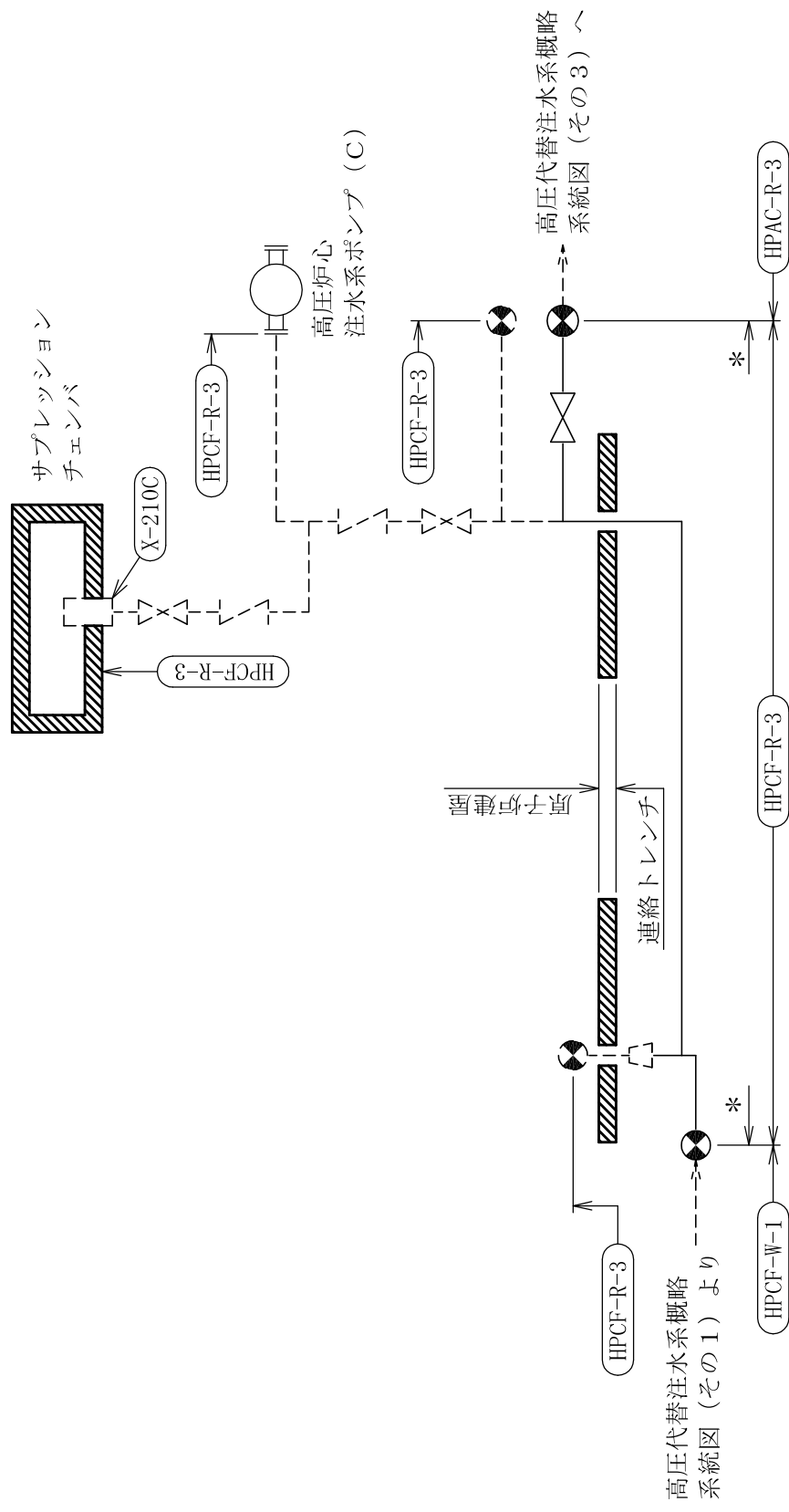
注記*1：設計・建設規格 PPC-3520(1)に基づき計算した一次応力を示す。

*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。



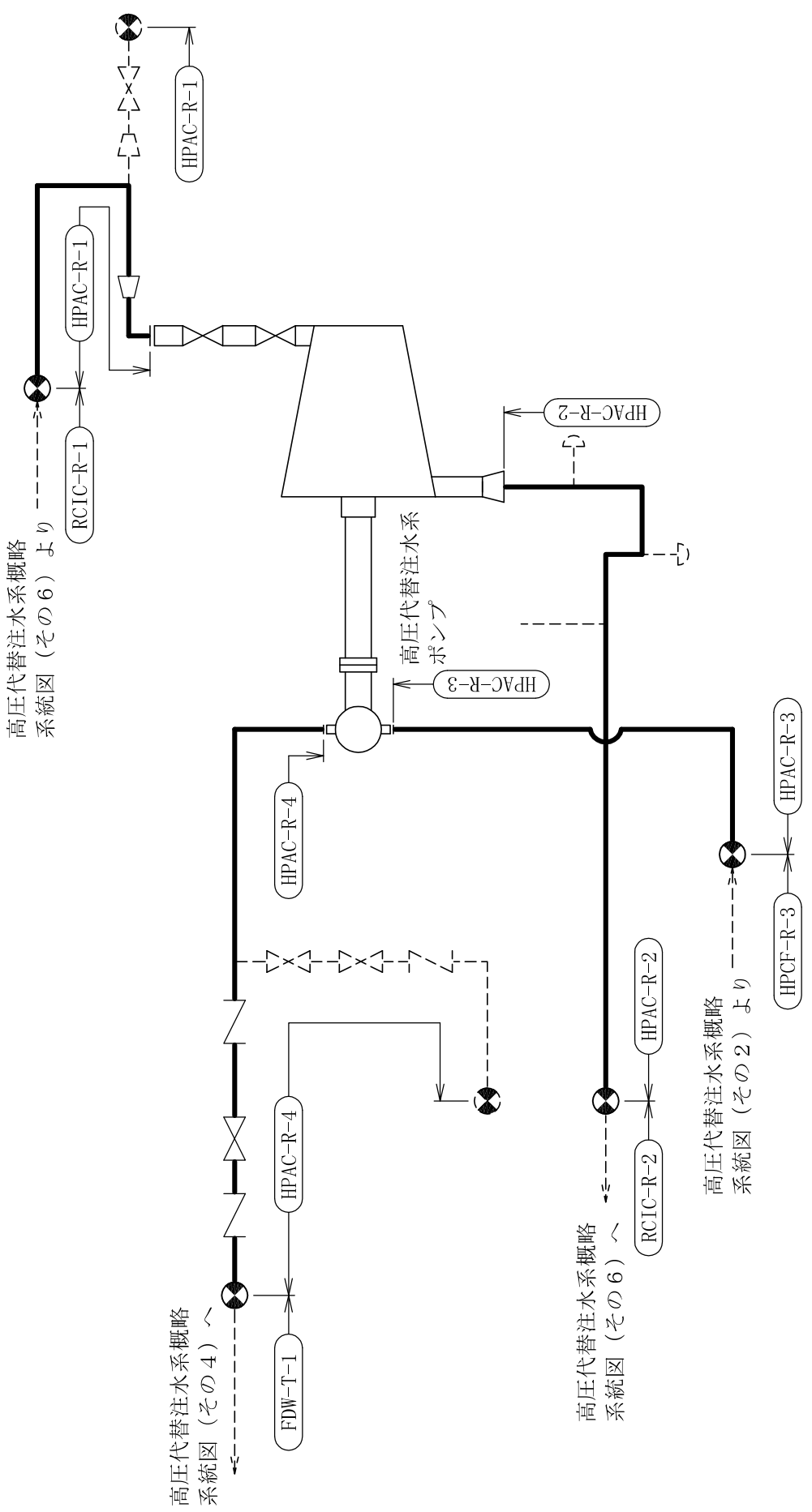
注記*: 解析モデル上高圧炉心注水系に含める。

高圧代替注水系概略系統図 (その1)



注記*：解析モデル上高圧炉心注水系に含める。

高圧代替注水系概略系統図 (その2)

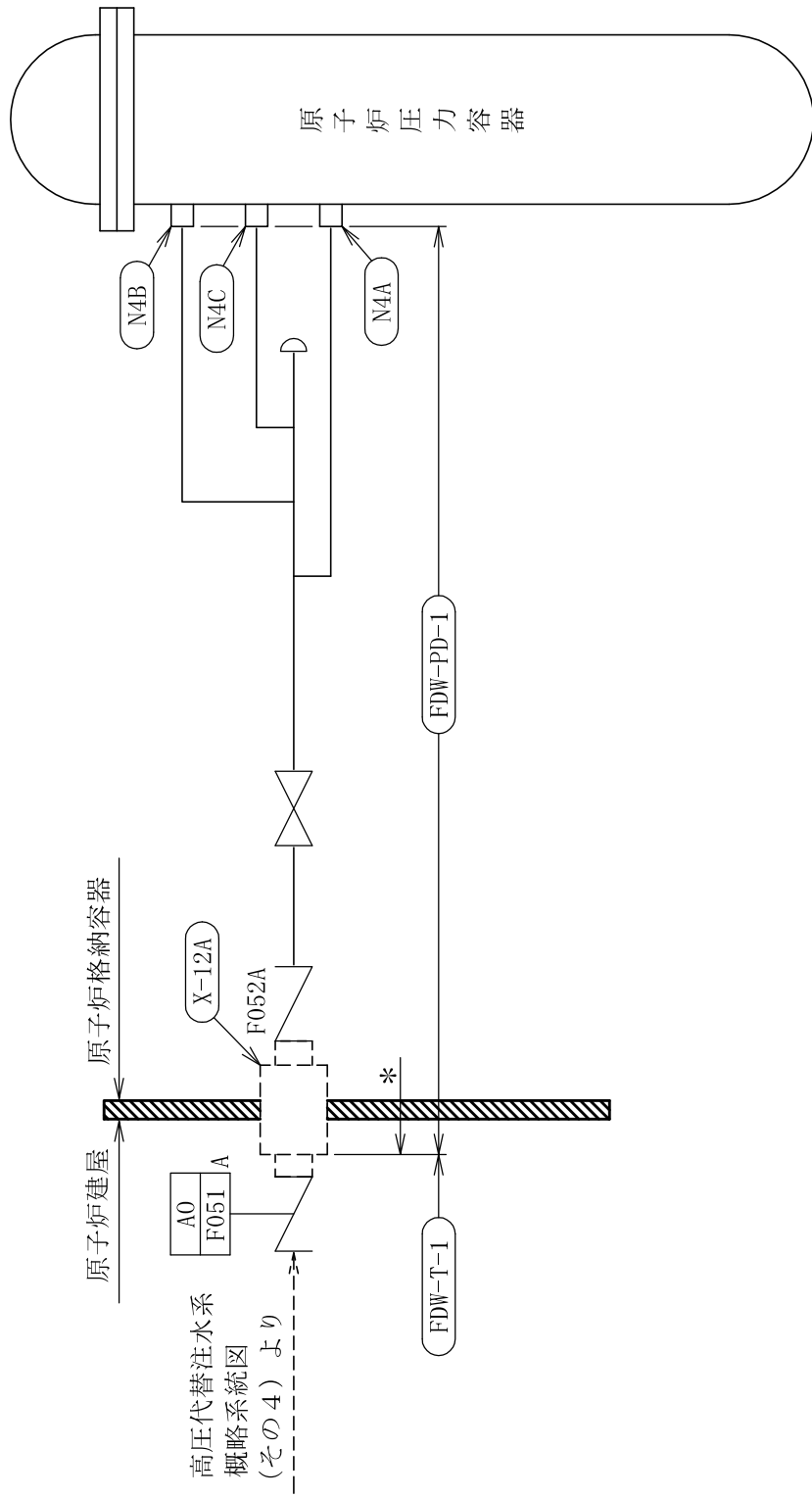


高圧代替注水系概略
系統図 (その6) より

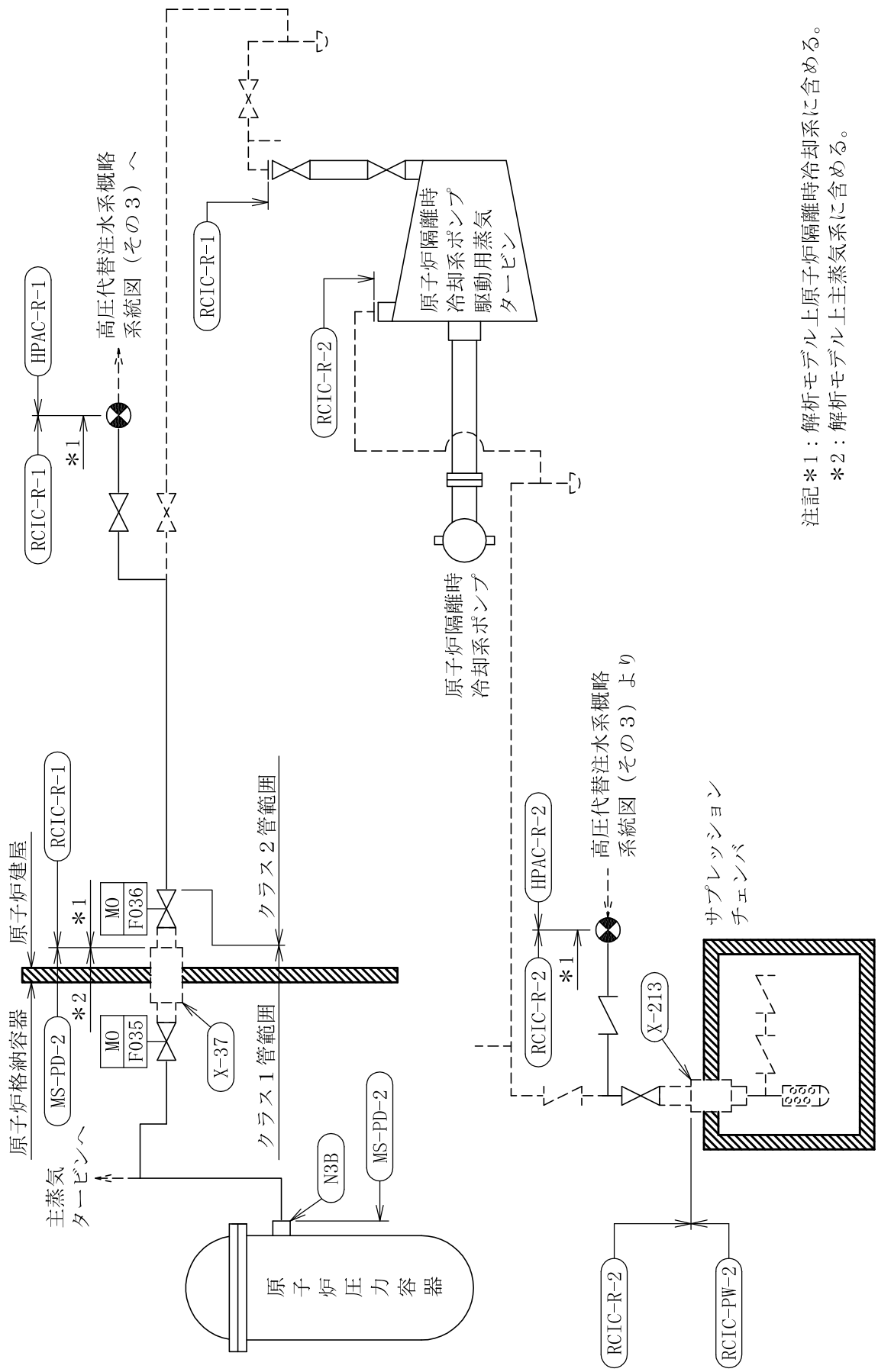
高圧代替注水系概略
系統図 (その4) へ

高圧代替注水系概略
系統図 (その6) へ

高圧代替注水系概略
系統図 (その2) より



注記*：解析モデル上復水給水系に含める。



注記*1：解析モデル上原子炉隔離時冷却系に含める。
*2：解析モデル上主蒸気系に含める。

高圧代替注水系概略系統図 (その6)

HPAC-R-2

鳥瞰図

HPAC-R-3

鳥瞰図

鳥瞰図

HPAC-R-4 (2/2)

9. 低圧代替注水系の計算モデル

- ・ V-2-5-4-4-1 管の耐震性についての計算書

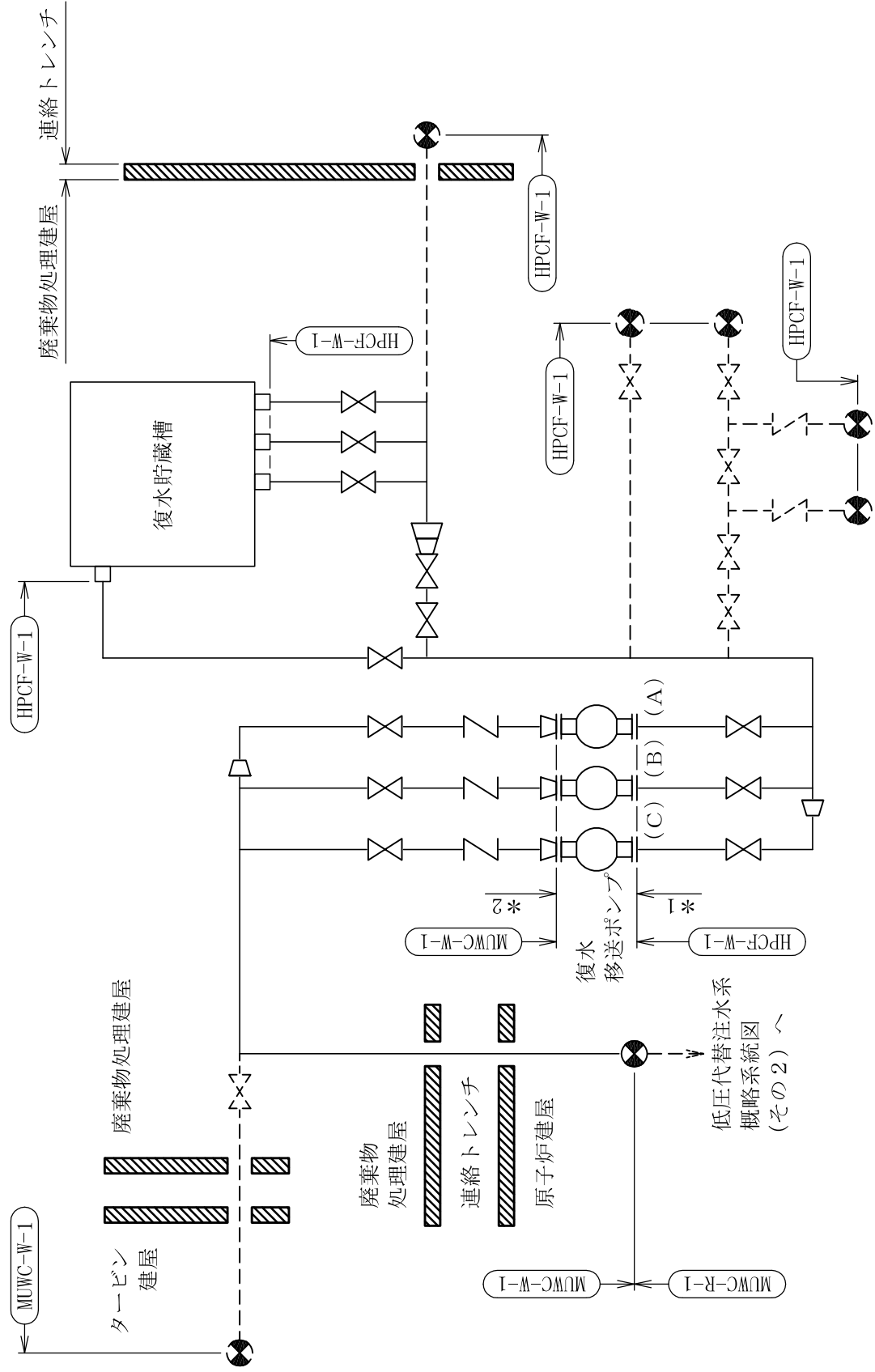
重大事故等対処設備

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、応力分類毎に裕度最小のモデルを選定して鳥瞰図、設計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）

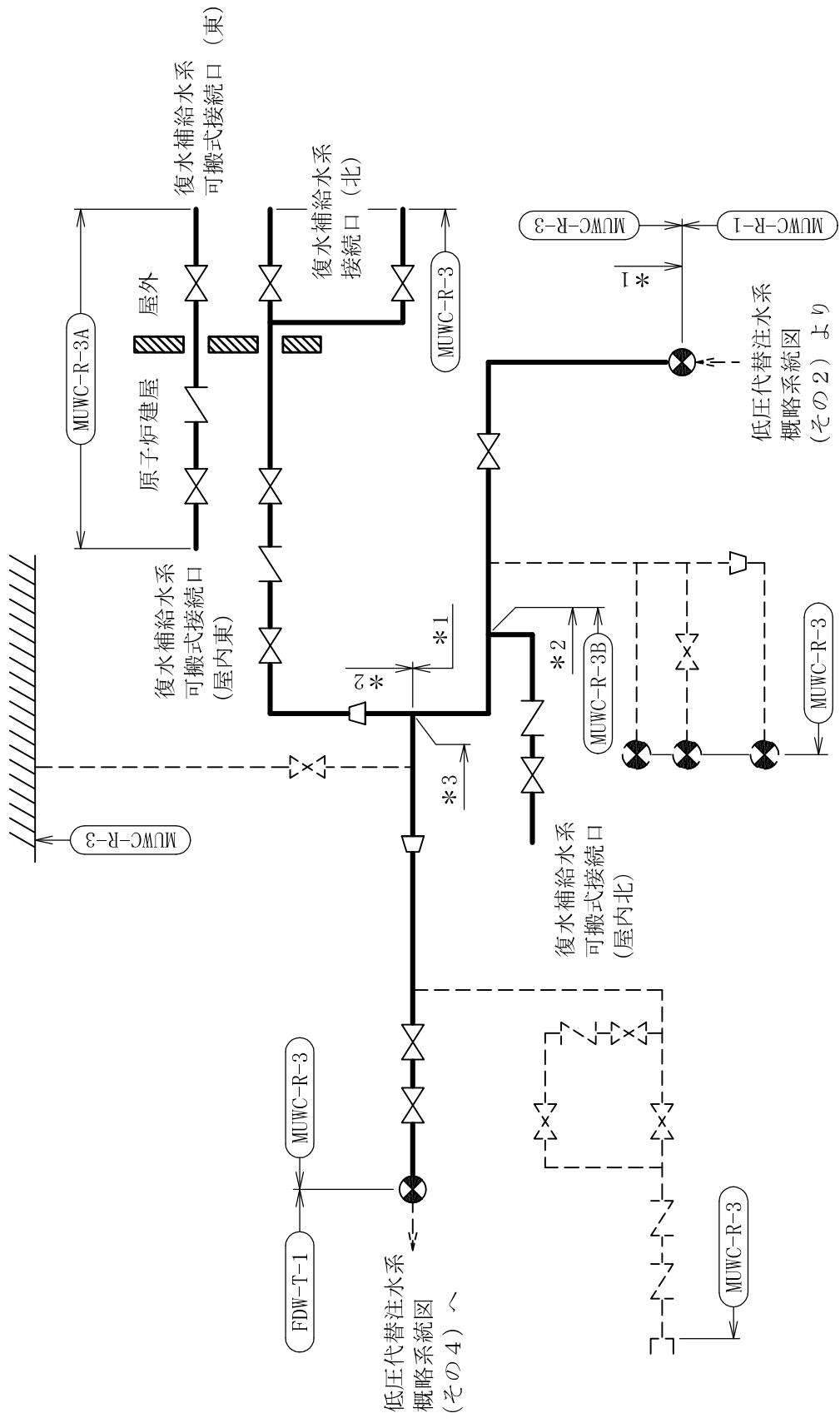
No.	配管モデル	許容応力状態 VAS														
		一次応力						一次+二次応力						疲労評価		
		評価点	計算応力 (MPa)	許容応力 (MPa)	裕度	代表	評価点	計算応力 (MPa)	許容応力 (MPa)	裕度	代表	評価点	疲労係数	代表		
1	MUWC-R-1	126	179	314	1.75	○	126	293	354	1.20	○	—	—	—		
2	MUWC-R-3	683	185	366	1.97	—	683	272	462	1.69	—	—	—	—		
3	MUWC-R-3A	8	65	366	5.63	—	8	110	462	4.20	—	—	—	—		
4	MUWC-R-3B	2	95	365	3.84	—	2	178	448	2.51	—	—	—	—		
5	MUWC-R-4	80	129	363	2.81	—	66	214	354	1.65	—	—	—	—		



注記*1：解析モデル上高圧炉心注水系に含める。

*2：解析モデル上補給水系に含める。

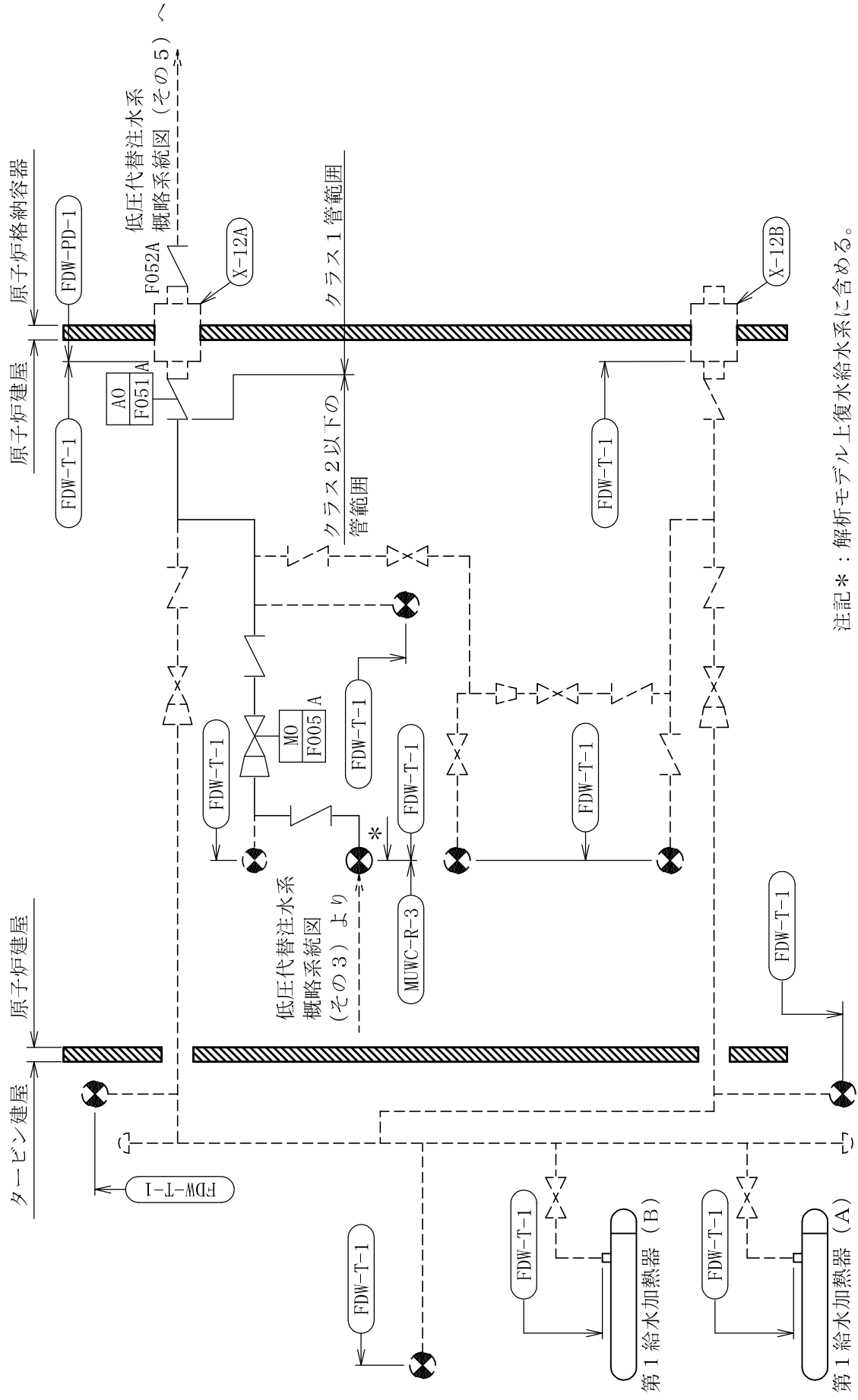
低圧代替注水系概略系統図（その1）



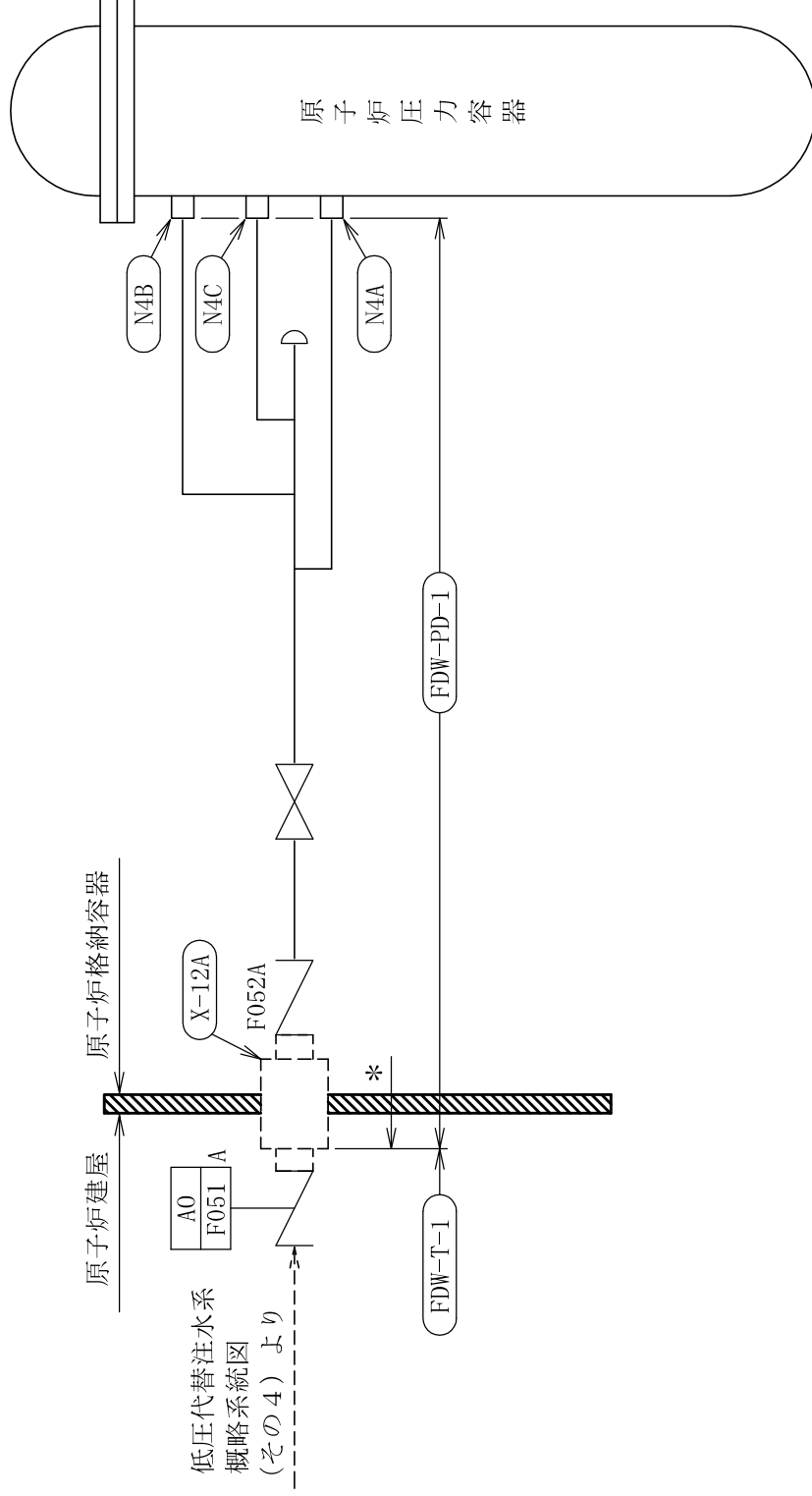
低圧代替注水系
概略系統図
(その4) へ

低圧代替注水系
概略系統図
(その2) より

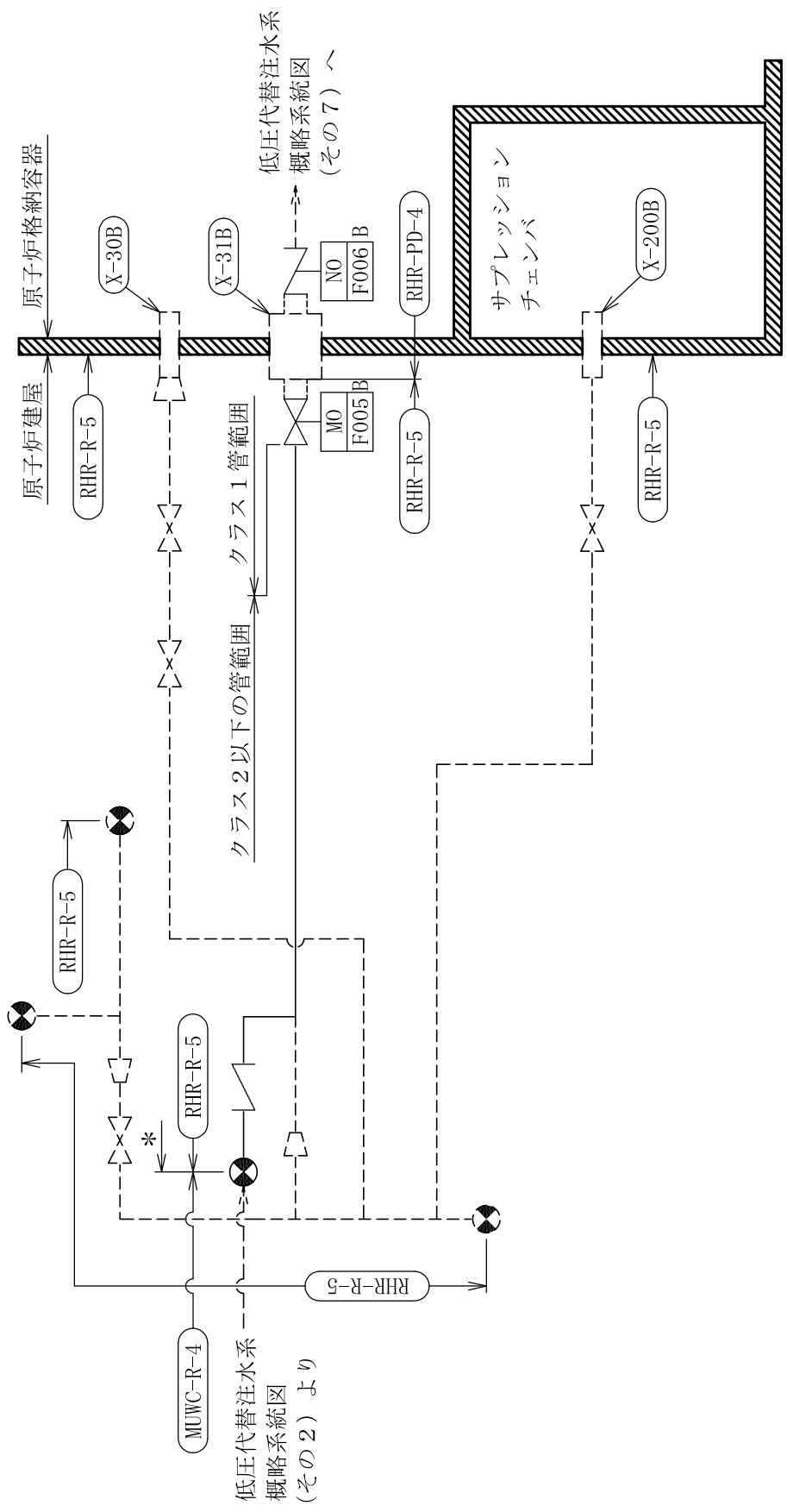
- 注記*1：低圧代替注水系，格納容器下部注水系及び代替循環冷却系
 *2：低圧代替注水系及び格納容器下部注水系
 *3：低圧代替注水系及び代替循環冷却系



注記*：解析モデル上復水給水系に含める。

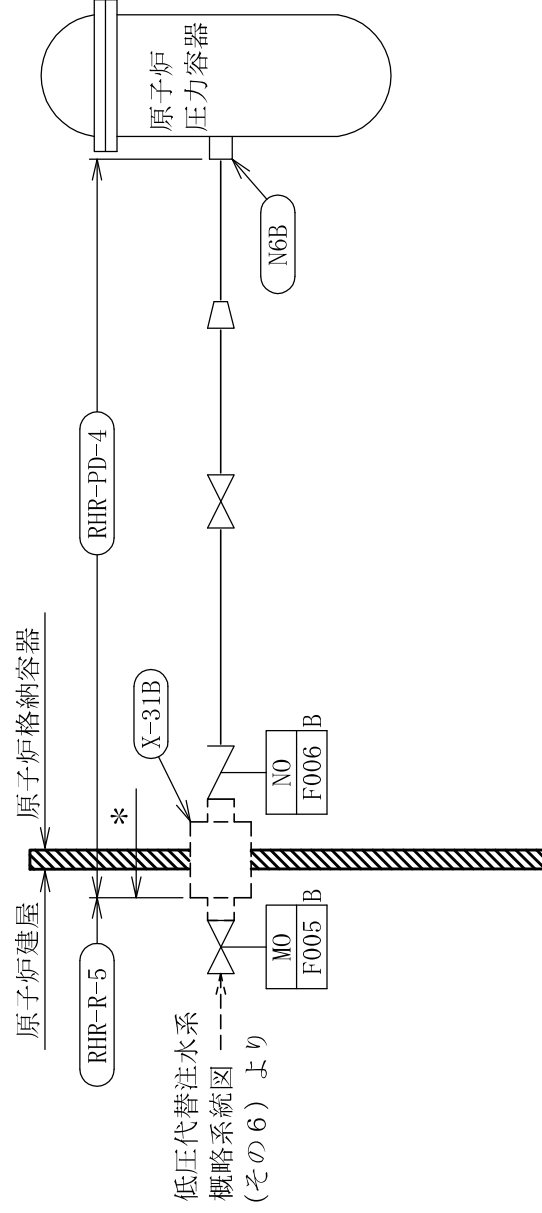


注記*：解析モデル上復水給水系に含める。



注記*：解析モデル上残留熱除去系に含める。

低圧代替注水系概略系統図 (その6)



注記*：解析モデル上残留熱除去系に含める。

鳥瞰図

MUWC-R-3 (2/10)

鳥瞰図

MUWC-R-3 (3/10)

鳥瞰図

MUWC-R-3 (4/10)

鳥瞰図

MUWC-R-3 (5/10)

鳥瞰図

MUWC-R-3 (6/10)

鳥瞰図

MUWC-R-3 (7/10)

鳥瞰図

MUWC-R-3 (8/10)

鳥瞰図

MUWC-R-3 (9/10)

鳥瞰図

MUWC-R-3 (10/10)

鳥瞰図

MUWC-R-3A

MUWC-R-3B

鳥瞰図

鳥瞰図

MUWC-R-4 (2/12)

鳥瞰図

MUWC-R-4 (3/12)

鳥瞰図

MUWC-R-4 (4/12)

鳥瞰図

MUWC-R-4 (5/12)

鳥瞰図

MUWC-R-4 (6/12)

MUWC-R-4 (7/12)

鳥瞰図

鳥瞰図

MUWC-R-4 (8/12)

鳥瞰図

MUWC-R-4 (9/12)

鳥瞰図

MUWC-R-4 (10/12)

鳥瞰図

MUWC-R-4 (12/12)

9. 低圧代替注水系の計算モデル

- V-3-3-3-3-4-1-2 管の応力計算書

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、応力分類毎に裕度最小のモデルを選定して鳥瞰図、計算条件及び評価結果を記載している。下表に、代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果を示す。

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	重大事故等時 ^{*1}						重大事故等時 ^{*2}					
		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	MUWC-R-1	38	83	139	1.67	○	38	85	167	1.96	○		
2	MUWC-R-3	683	84	154	1.83	—	683	85	185	2.17	—		
3	MUWC-R-3A	39	16	154	9.62	—	39	17	185	10.88	—		
4	MUWC-R-3B	17	17	154	9.05	—	17	18	185	10.27	—		
5	MUWC-R-4	38	52	139	2.67	—	38	54	167	3.09	—		

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。

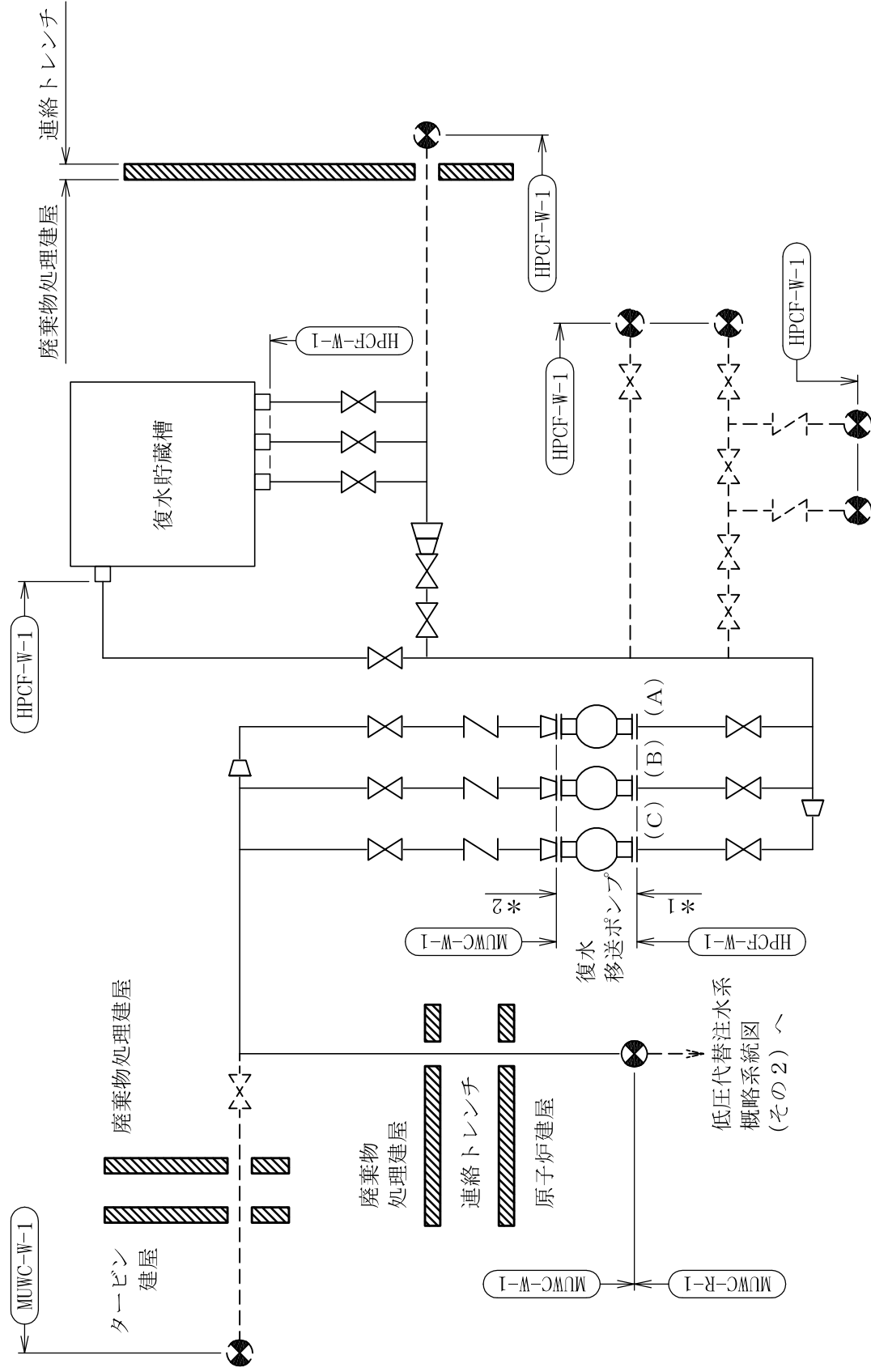
*2：設計・建設規格 PPC-3520(2)に基づき計算した一次応力を示す。

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 ^{*1}					許容応力状態 V ^{*2}				
		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	MUWC-R-1	38	51	93	1.82	○	38	51	111	2.17	○
2	MUWC-R-3	683	50	103	2.06	—	683	50	123	2.46	—
3	MUWC-R-4	86A	50	103	2.06	—	86A	50	123	2.46	—

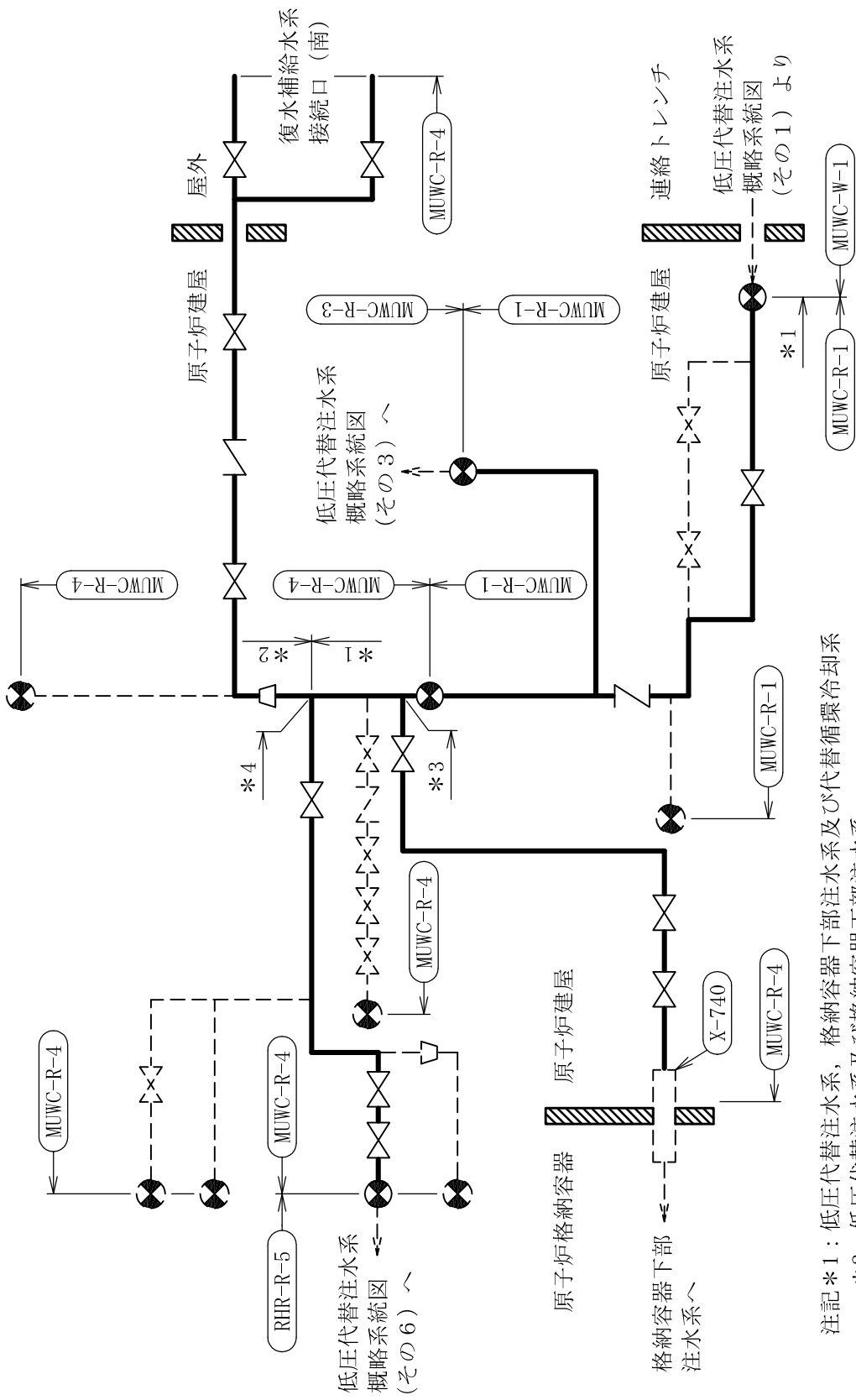
注記*1：告示第501号第56条第1号イに基づき計算した一次応力を示す。

*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。



注記*1：解析モデル上高圧炉心注水系に含める。
 *2：解析モデル上補給水系に含める。

低圧代替注水系概略系統図（その1）

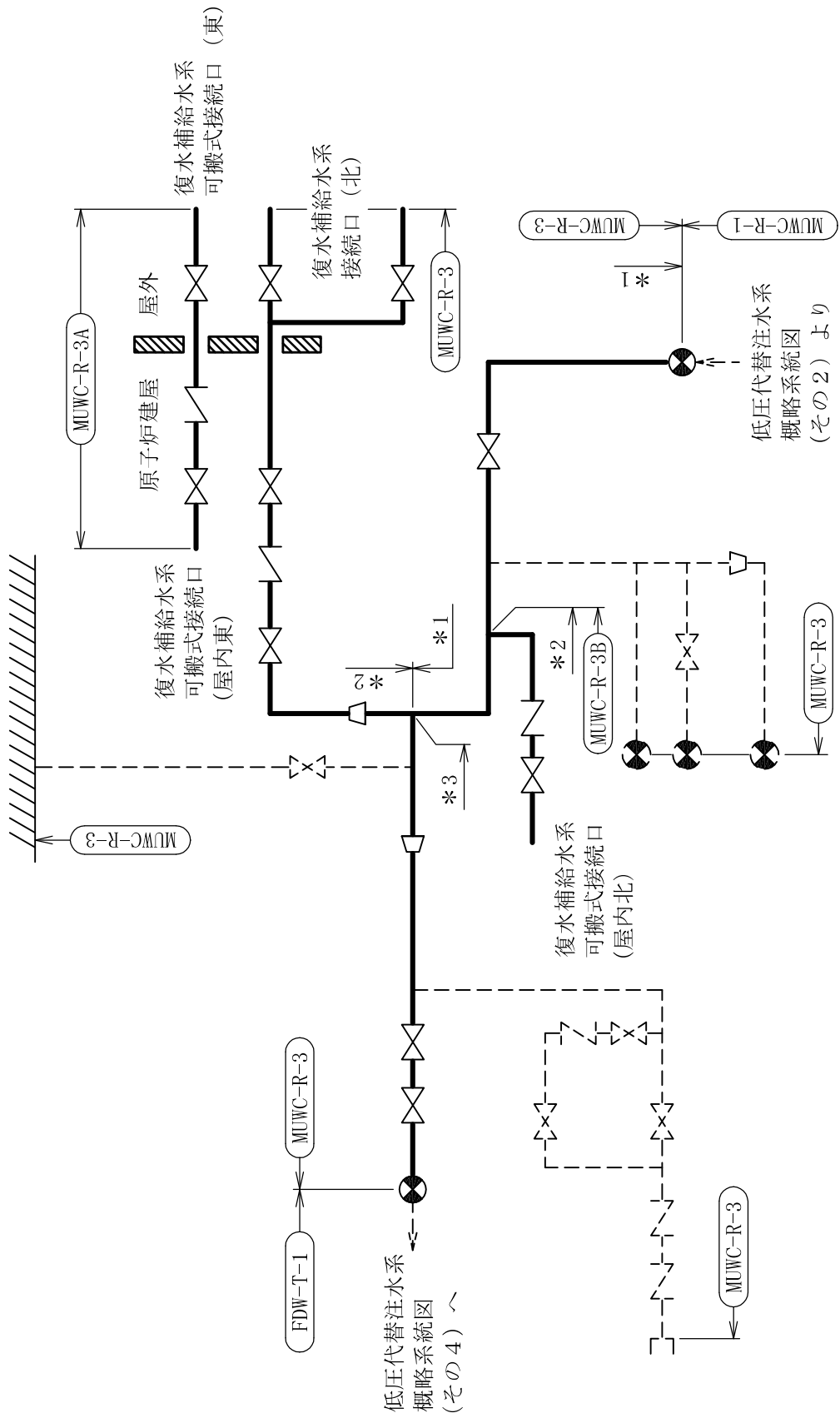


注記*1：低圧代替注水系、格納容器下部注水系及び代替循環冷却系

*2：低圧代替注水系及び格納容器下部注水系

*3：格納容器下部注水系及び代替循環冷却系 解析モデル上本系統に含める。

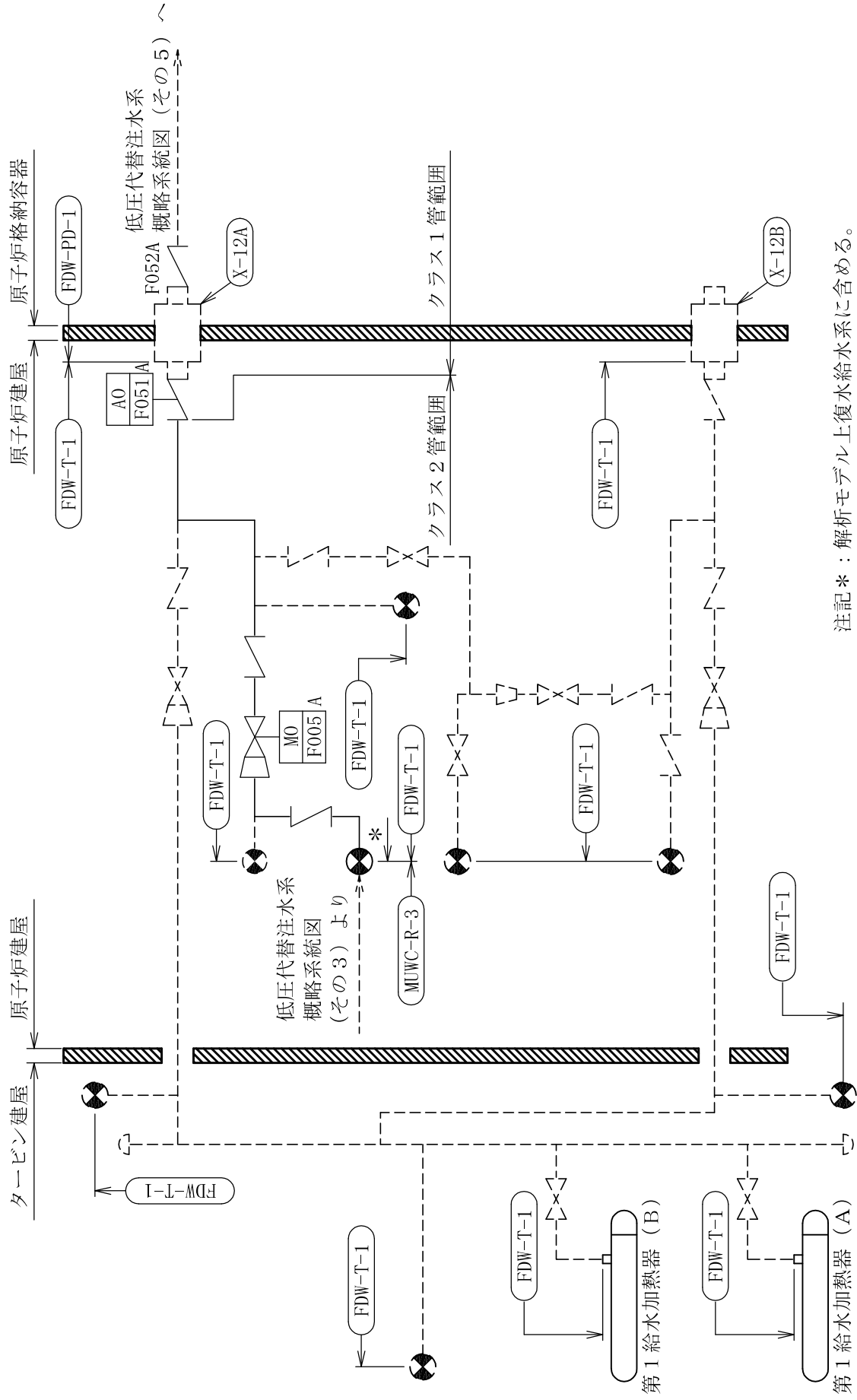
*4：低圧代替注水系及び代替循環冷却系



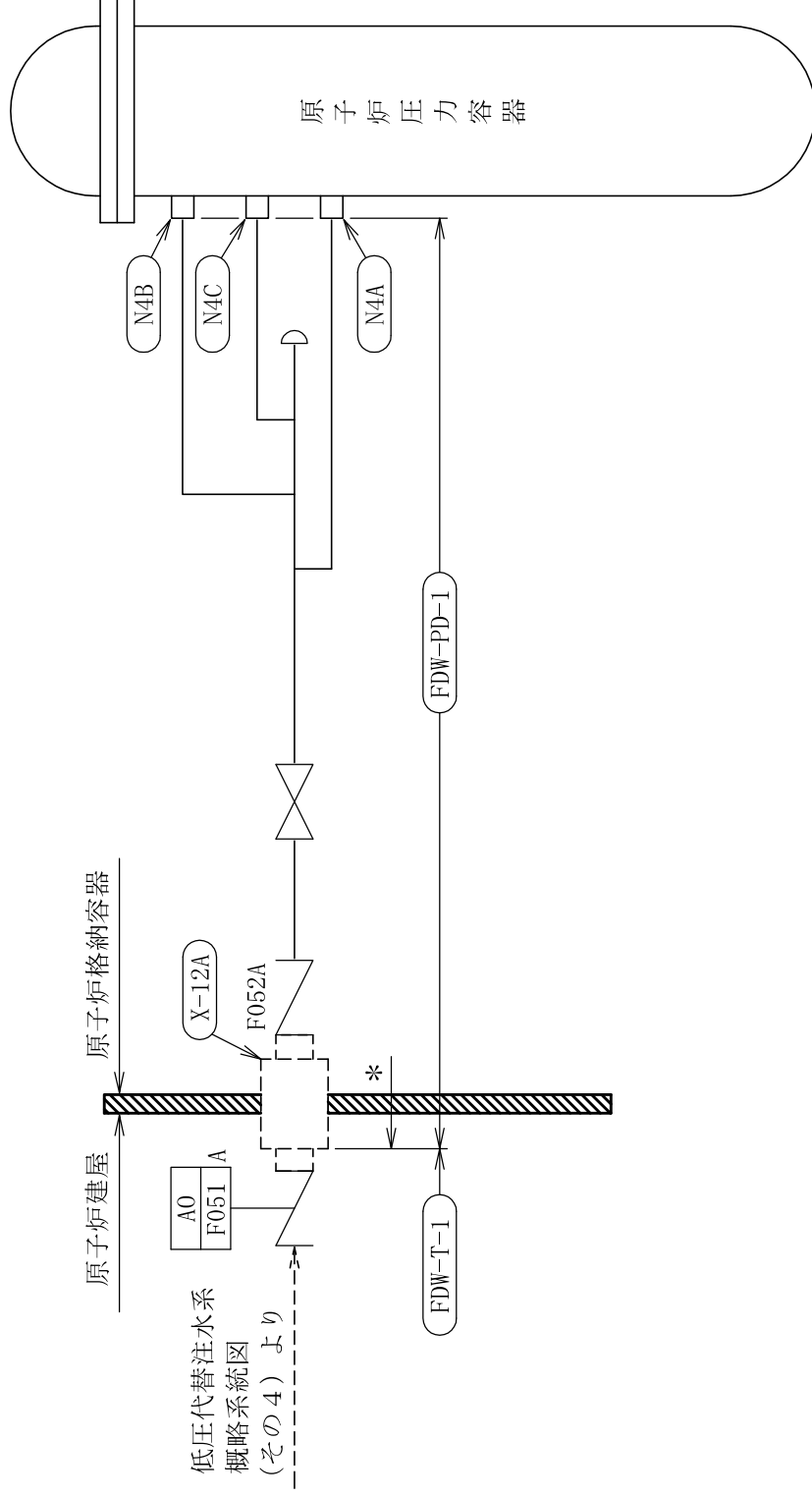
注記*1：低圧代替注水系，格納容器下部注水系及び代替循環冷却系

*2：低圧代替注水系及び格納容器下部注水系

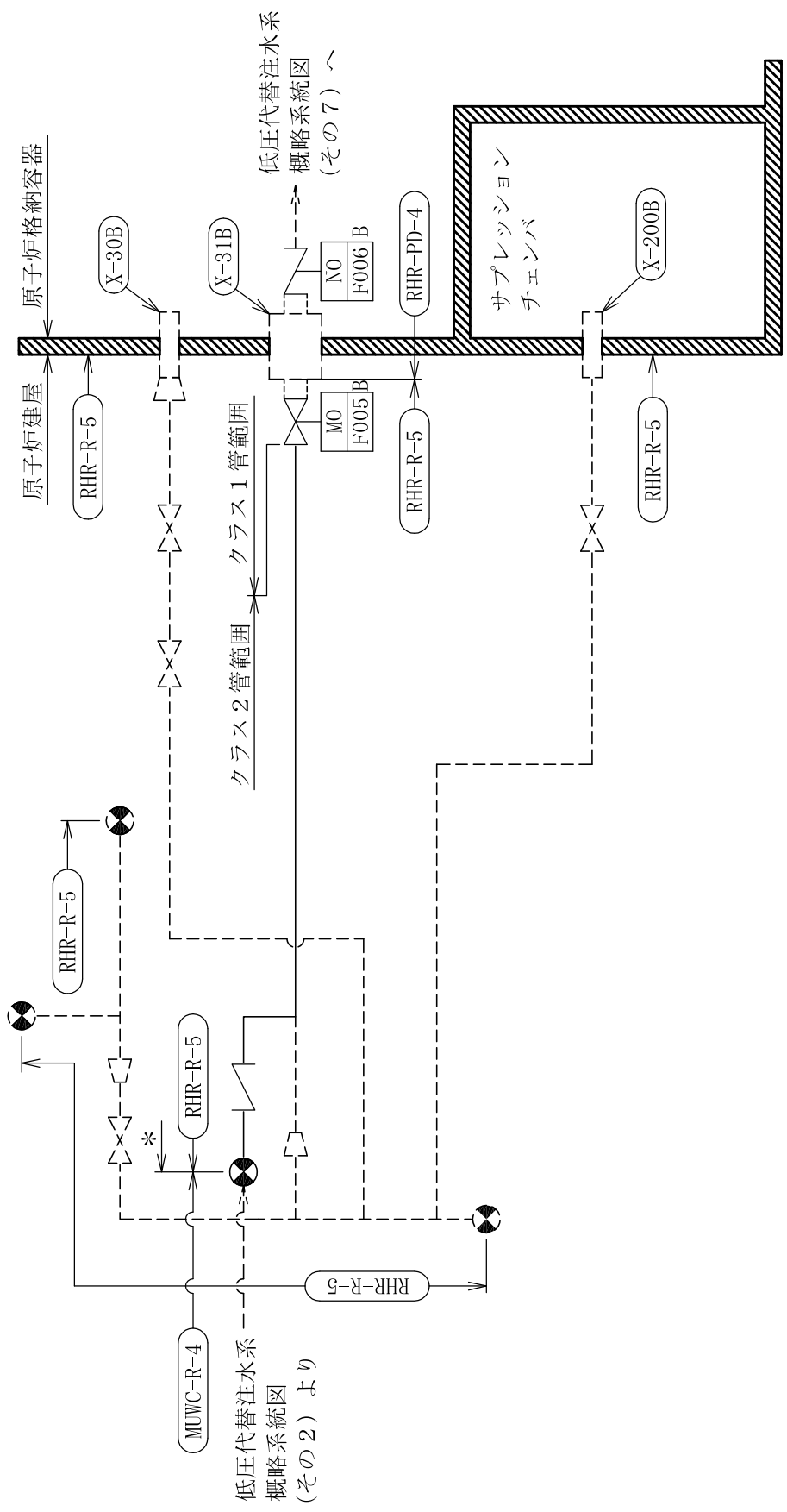
*3：低圧代替注水系及び代替循環冷却系



注記* : 解析モデル上復水給水系に含める。

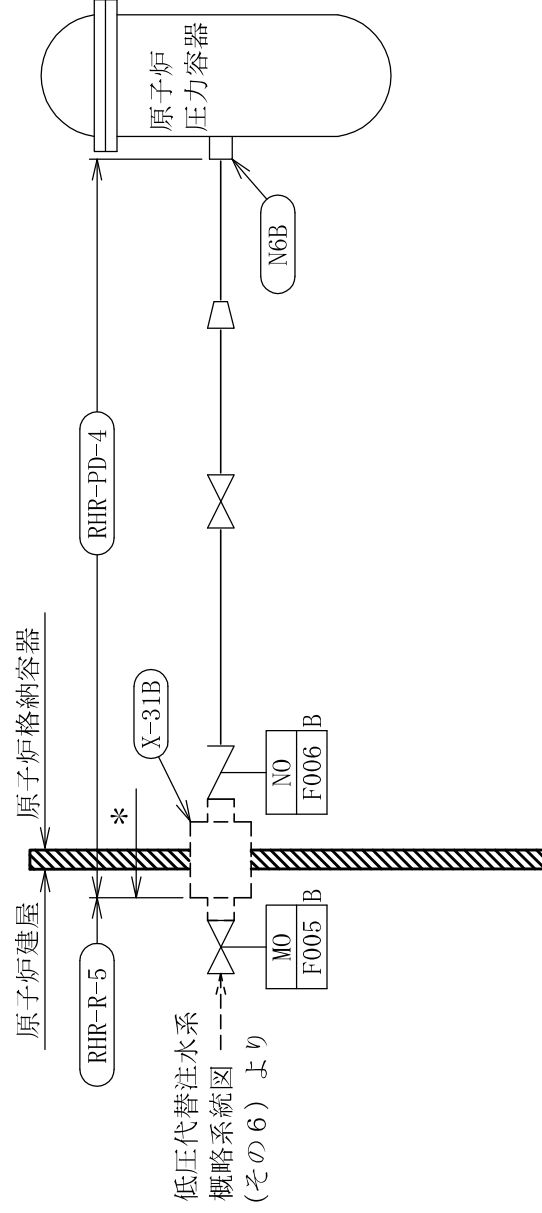


注記*：解析モデル上復水給水系に含める。



注記*：解析モデル上残留熱除去系に含める。

低圧代替注水系概略系統図 (その 6)



注記*：解析モデル上残留熱除去系に含める。

鳥瞰図

MUWC-R-3 (2/10)

鳥瞰図

MUWC-R-3 (3/10)

鳥瞰図

MUWC-R-3 (4/10)

鳥瞰図

MUWC-R-3 (5/10)

鳥瞰図

MUWC-R-3 (6/10)

鳥瞰図

MUWC-R-3 (7/10)

鳥瞰図

MUWC-R-3 (8/10)

鳥瞰図

MUWC-R-3 (9/10)

鳥瞰図

MUWC-R-3 (10/10)

鳥瞰図

MUWC-R-3A

鳥瞰図

MUWC-R-3B

鳥瞰図

MUWC-R-4 (2/12)

鳥瞰図

MUWC-R-4 (3/12)

鳥瞰図

MUWC-R-4 (5/12)

鳥瞰図

MUWC-R-4 (6/12)

鳥瞰図

MUWC-R-4 (7/12)

鳥瞰図

MUWC-R-4 (8/12)

鳥瞰図

MUWC-R-4 (9/12)

鳥瞰図

MUWC-R-4 (10/12)

鳥瞰図

MUWC-R-4 (11/12)

鳥瞰図

MUWC-R-4 (12/12)

10. 水の供給設備の計算モデル

- ・ V-2-5-4-5-1 管の耐震性についての計算書

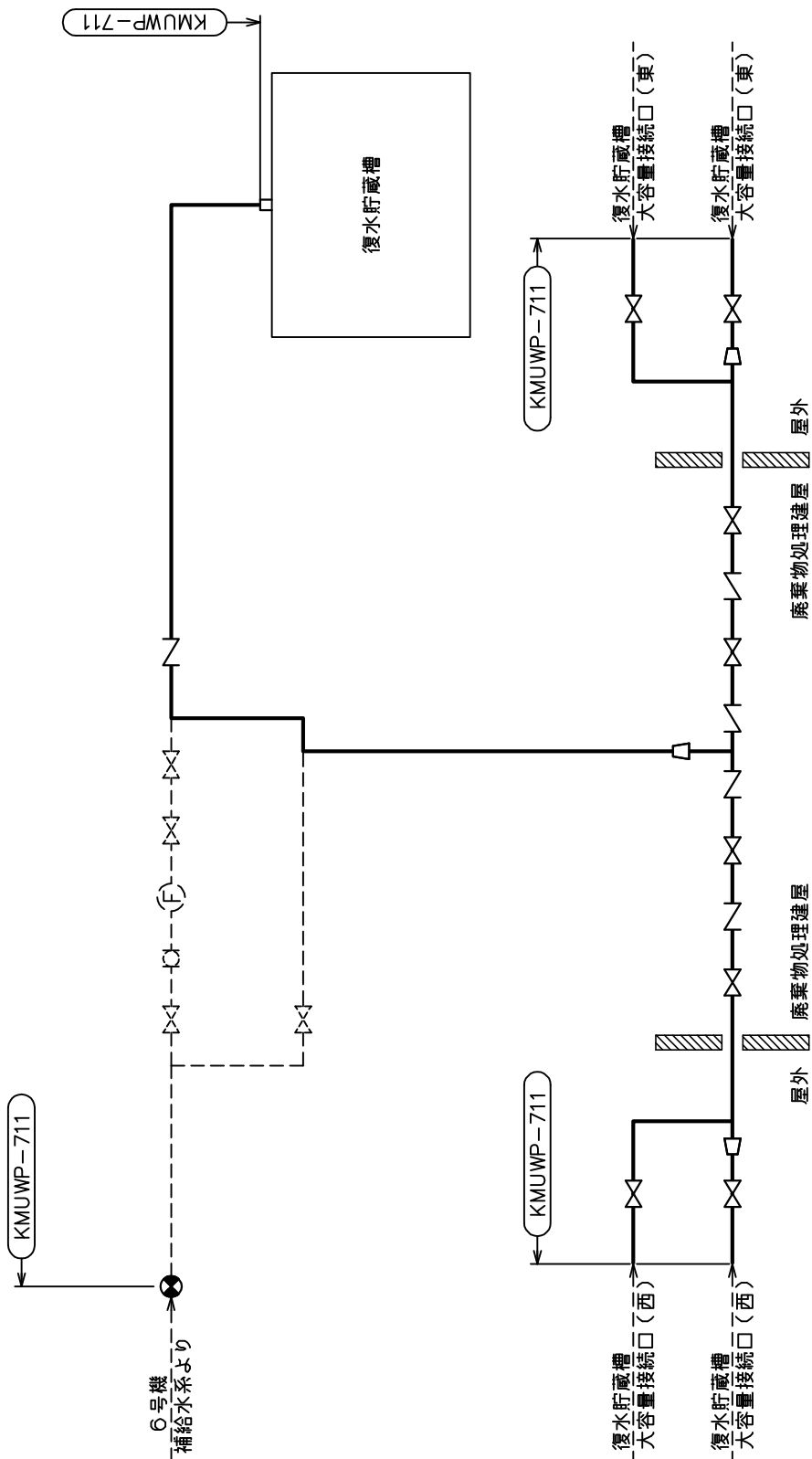
重大事故等対応設備

4.2.4 代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果

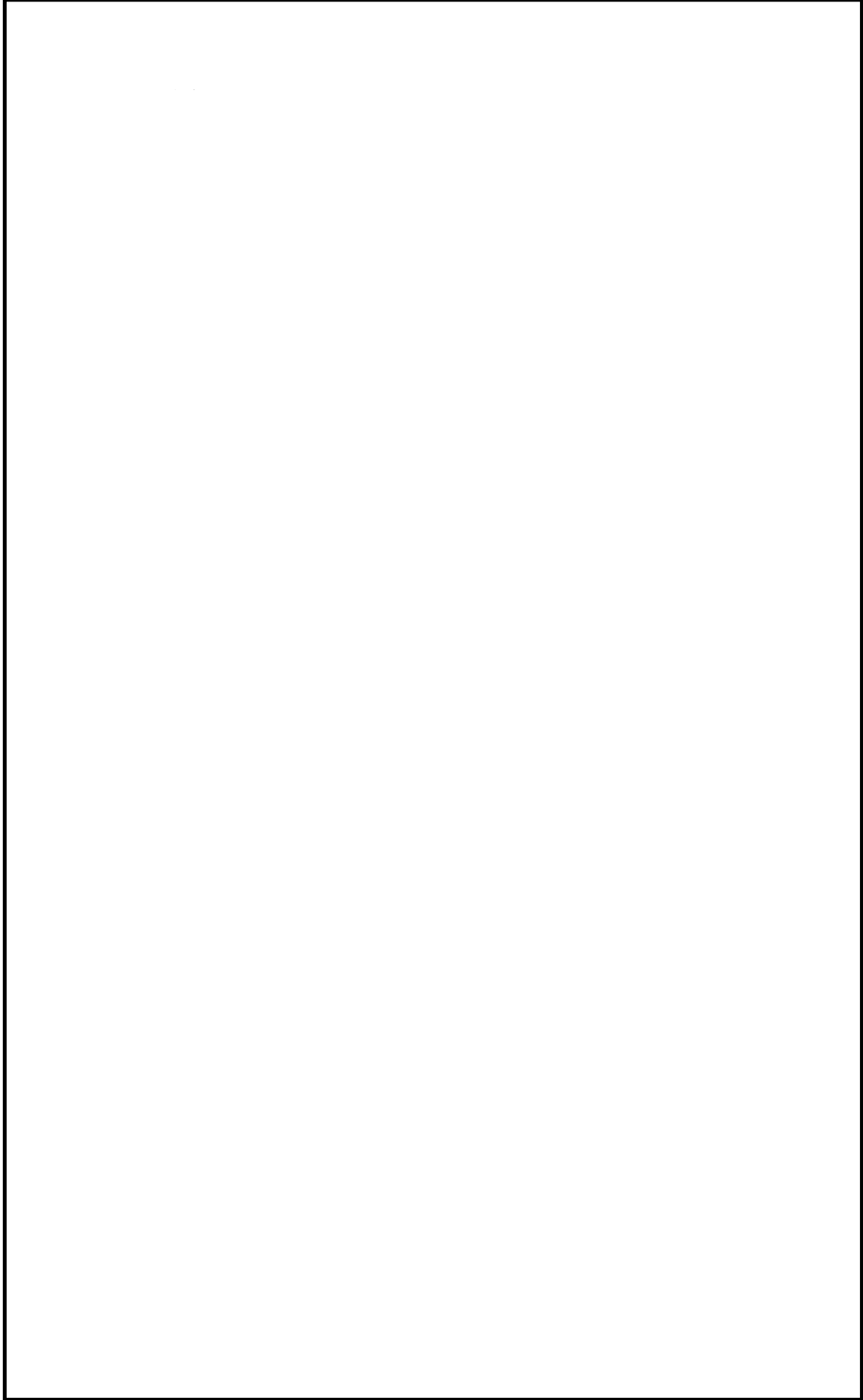
代表モデルは各モデルの最大応力点の応力と裕度を算出し、応力分類毎に裕度最小のモデルを選定して鳥瞰図、設計条件及び評価結果を記載している。下表に、代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果を示す。

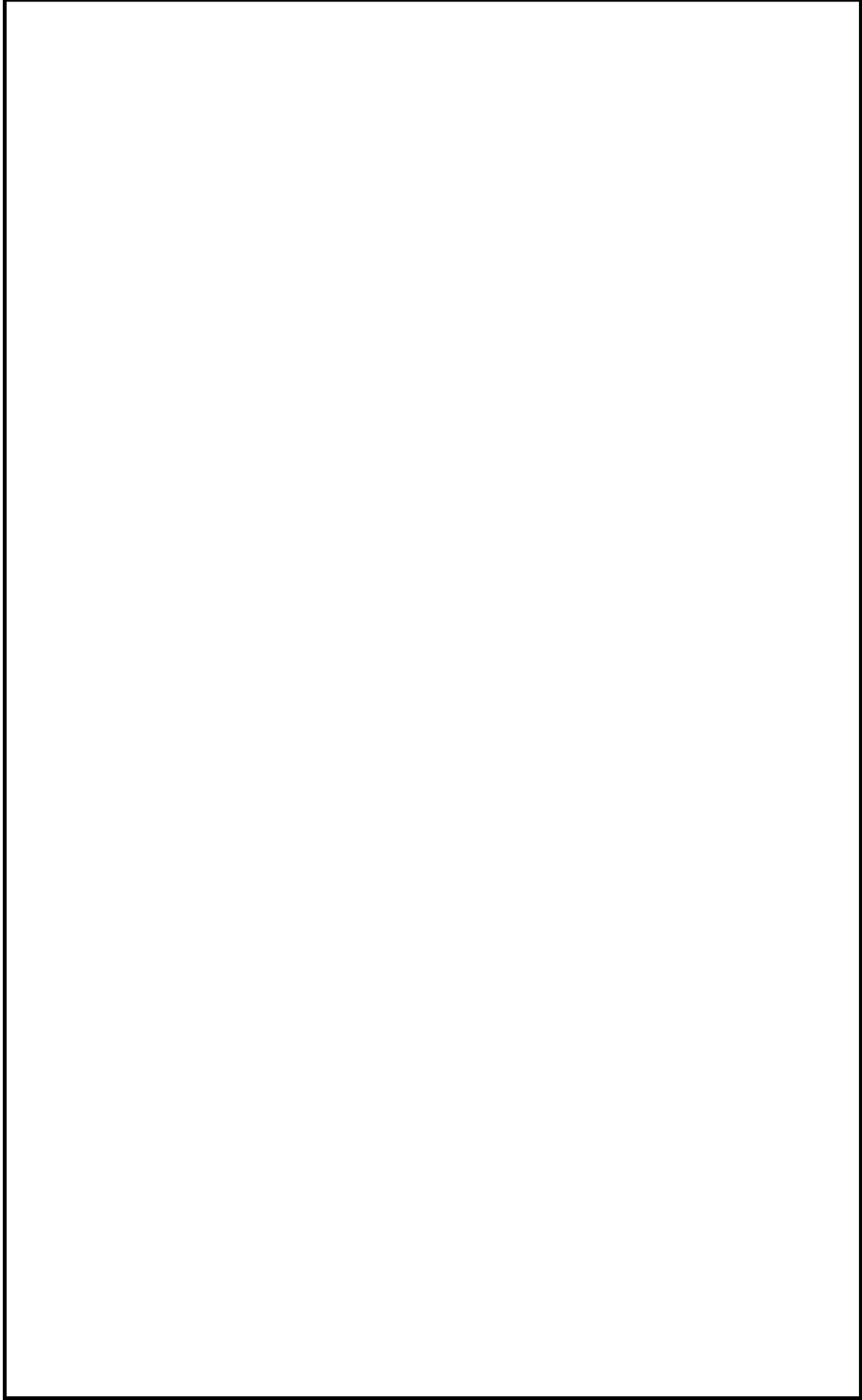
代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果(重大事故等クラス2管であってクラス2以下の管)

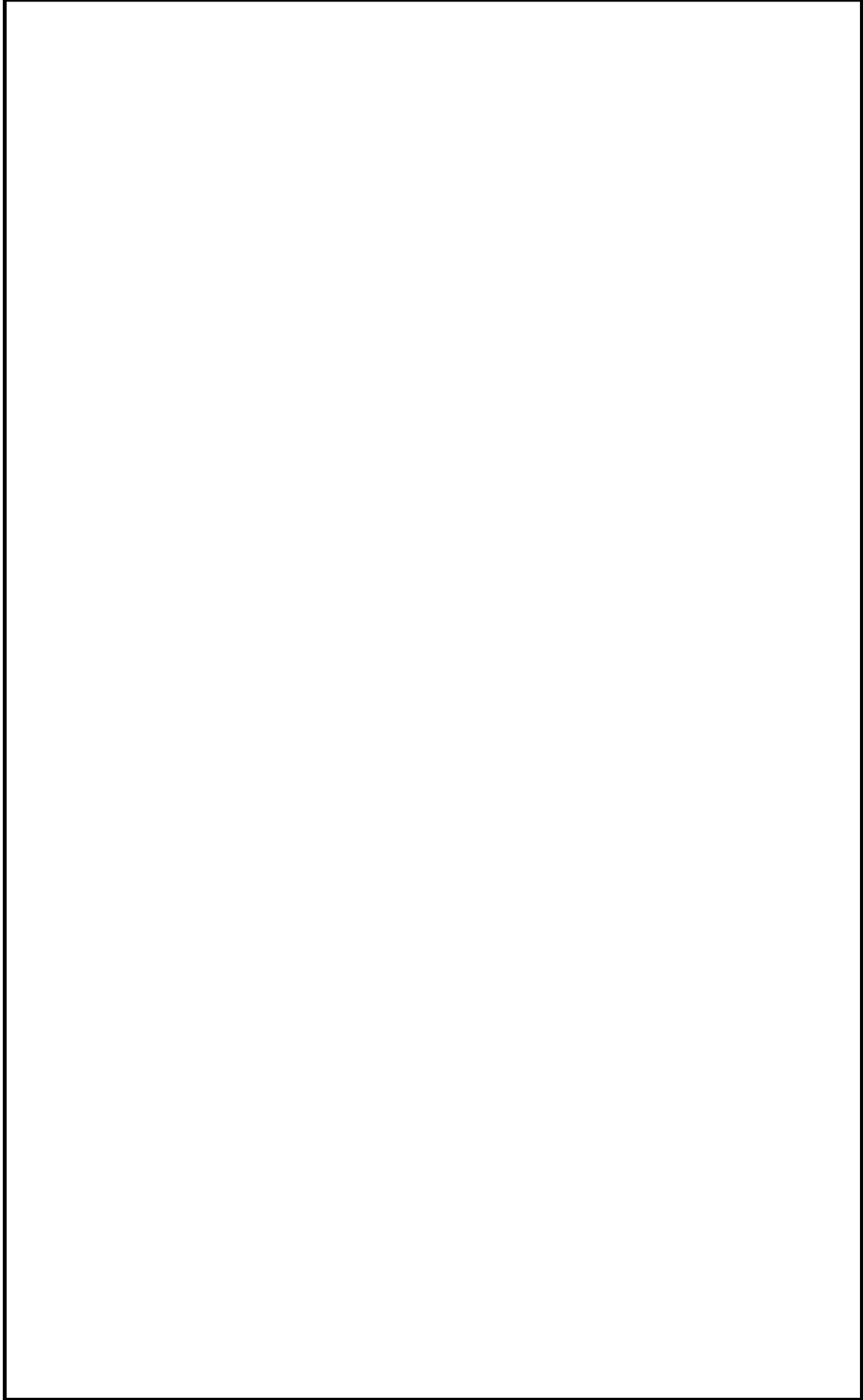
No.	配管モデル	許容応力状態 VAS												
		一次応力				一次+二次応力				疲労評価				
		評価点	計算 応力 (MPa)	許容 応力 (MPa)	裕度	代表	評価点	計算 応力 (MPa)	許容 応力 (MPa)	裕度	代表	評価点	疲労 係数	代表
1	KMUWP-711	34	98	431	4.39	○	41	210	376	1.79	○	—	—	—



水の供給設備概略系統図

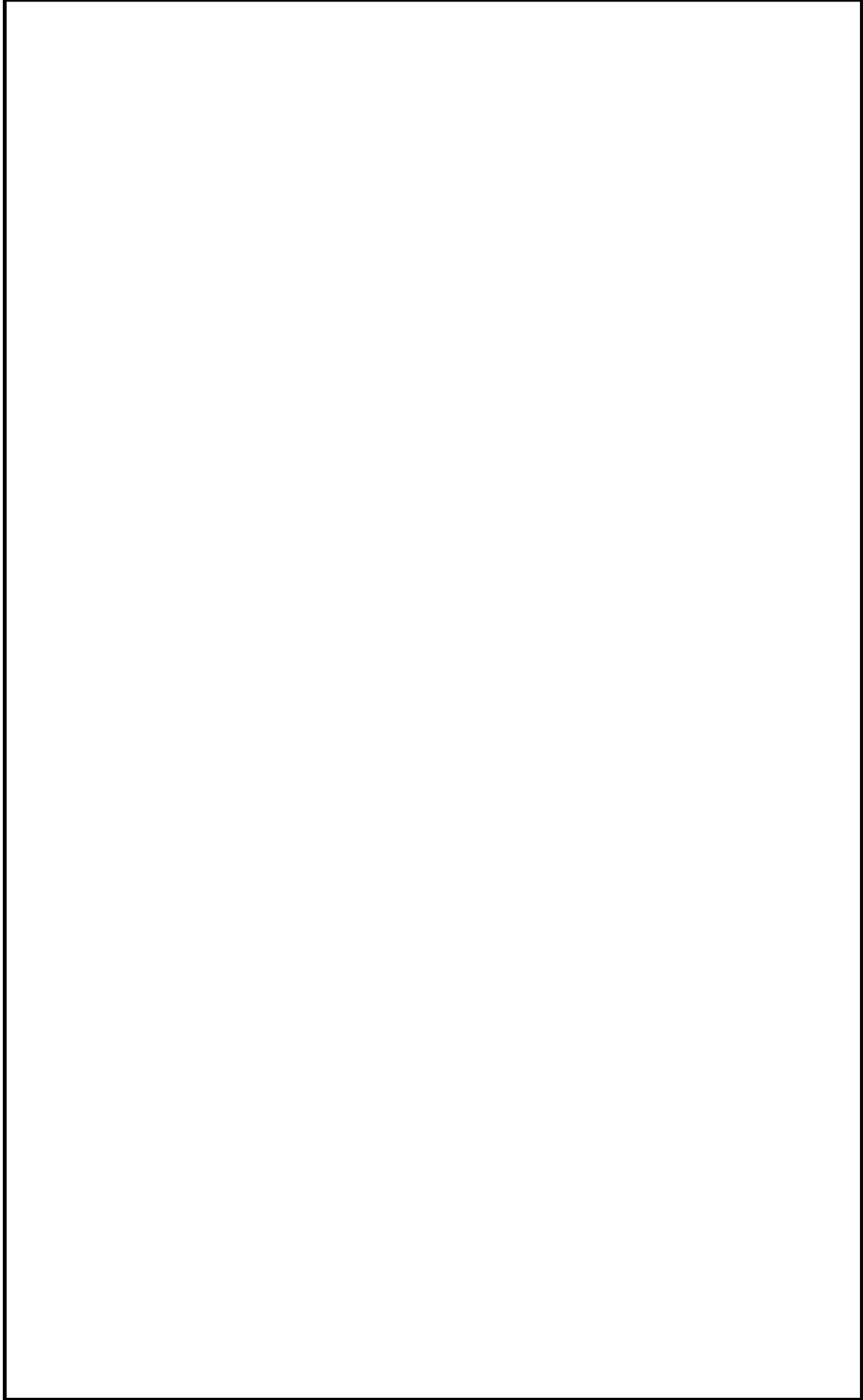


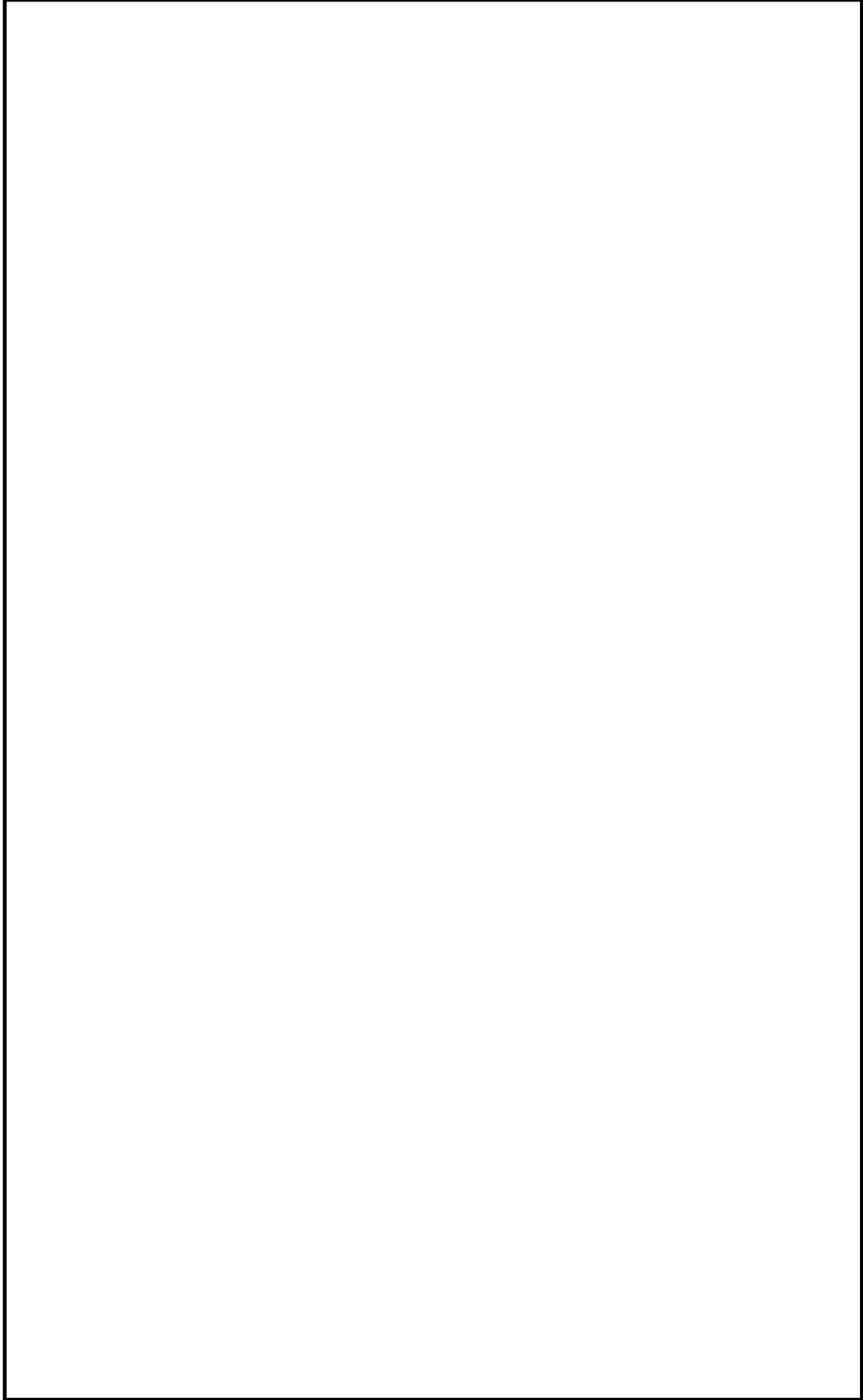


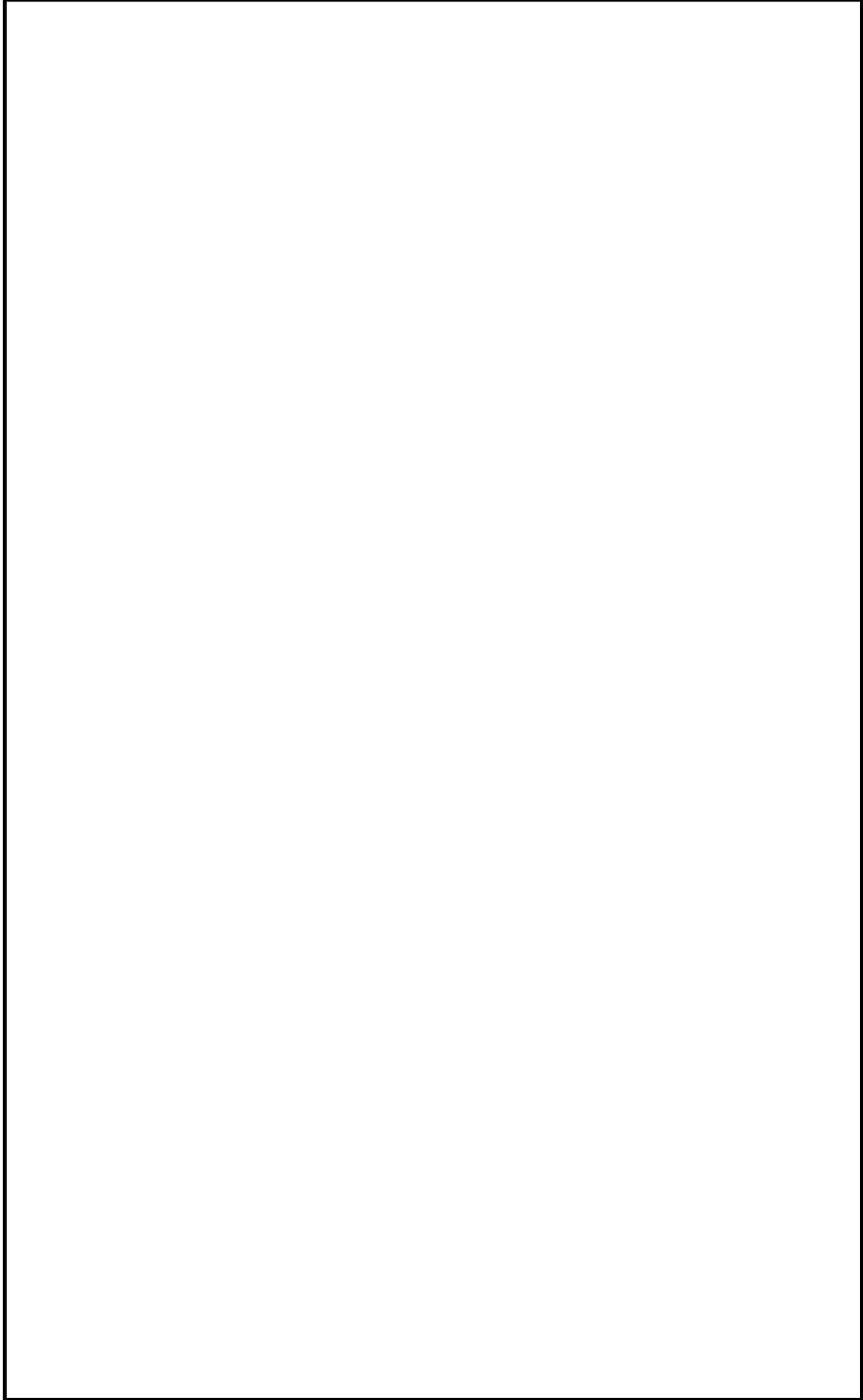


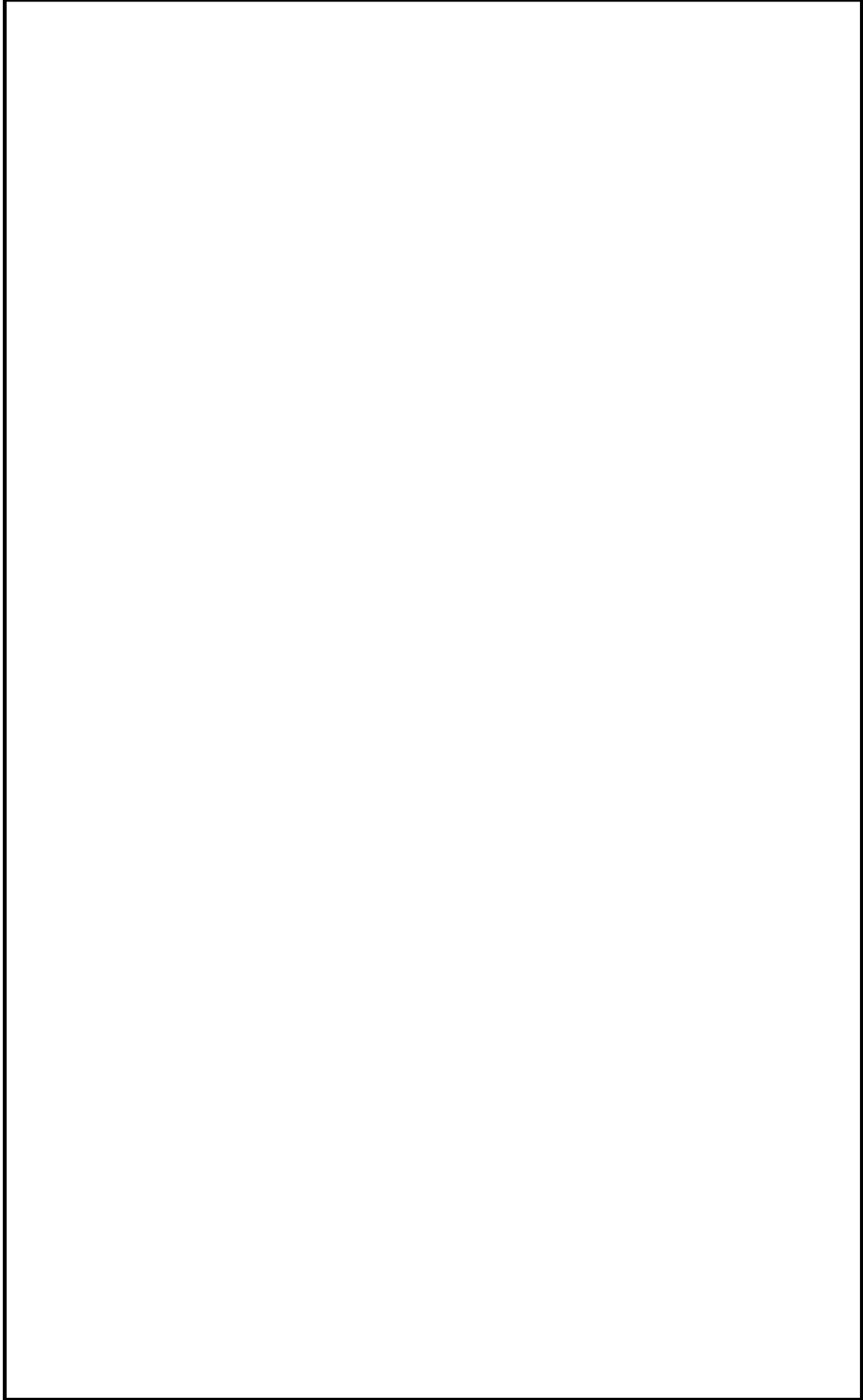
鳥瞰図

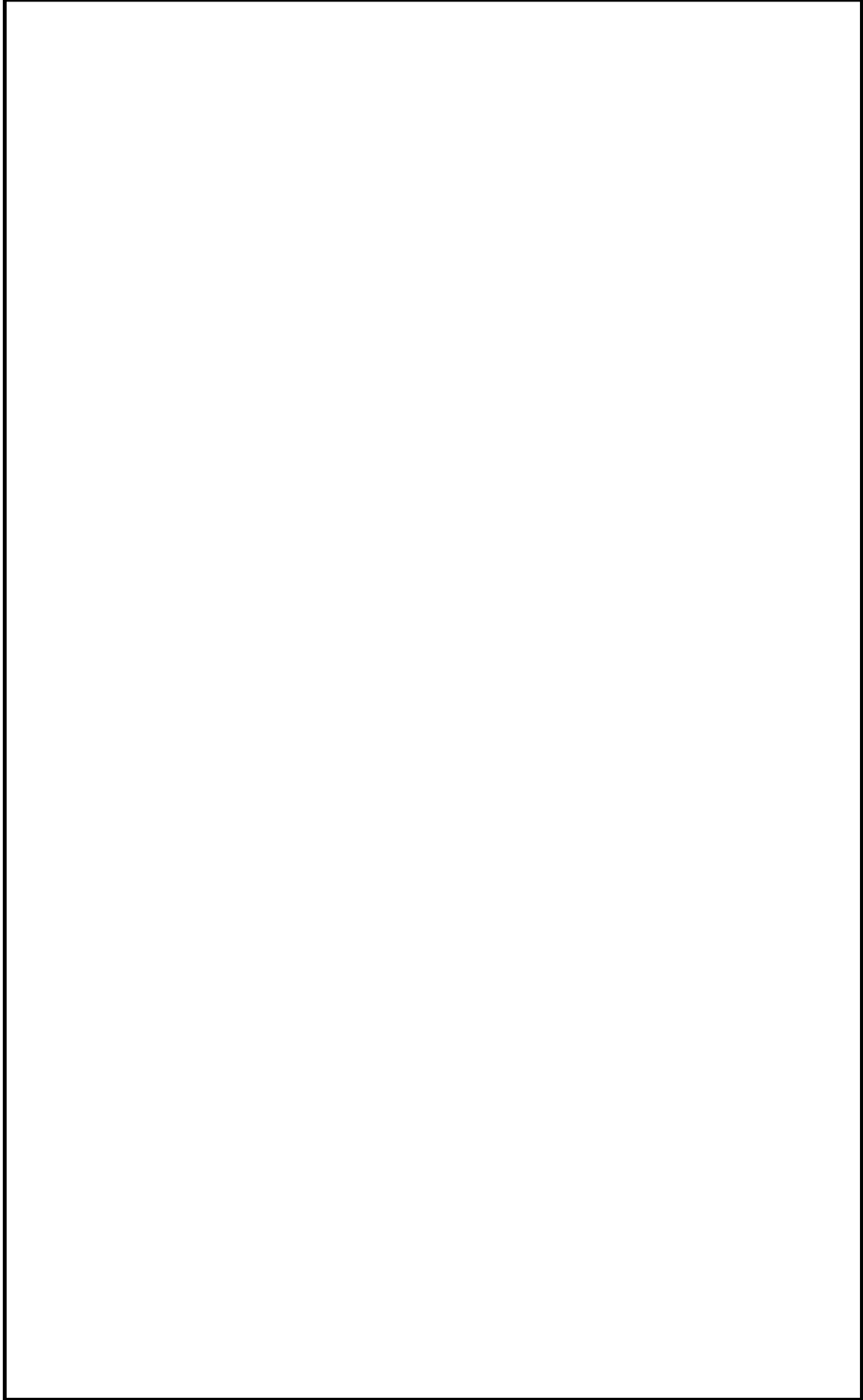
KMUWP-711-5/12

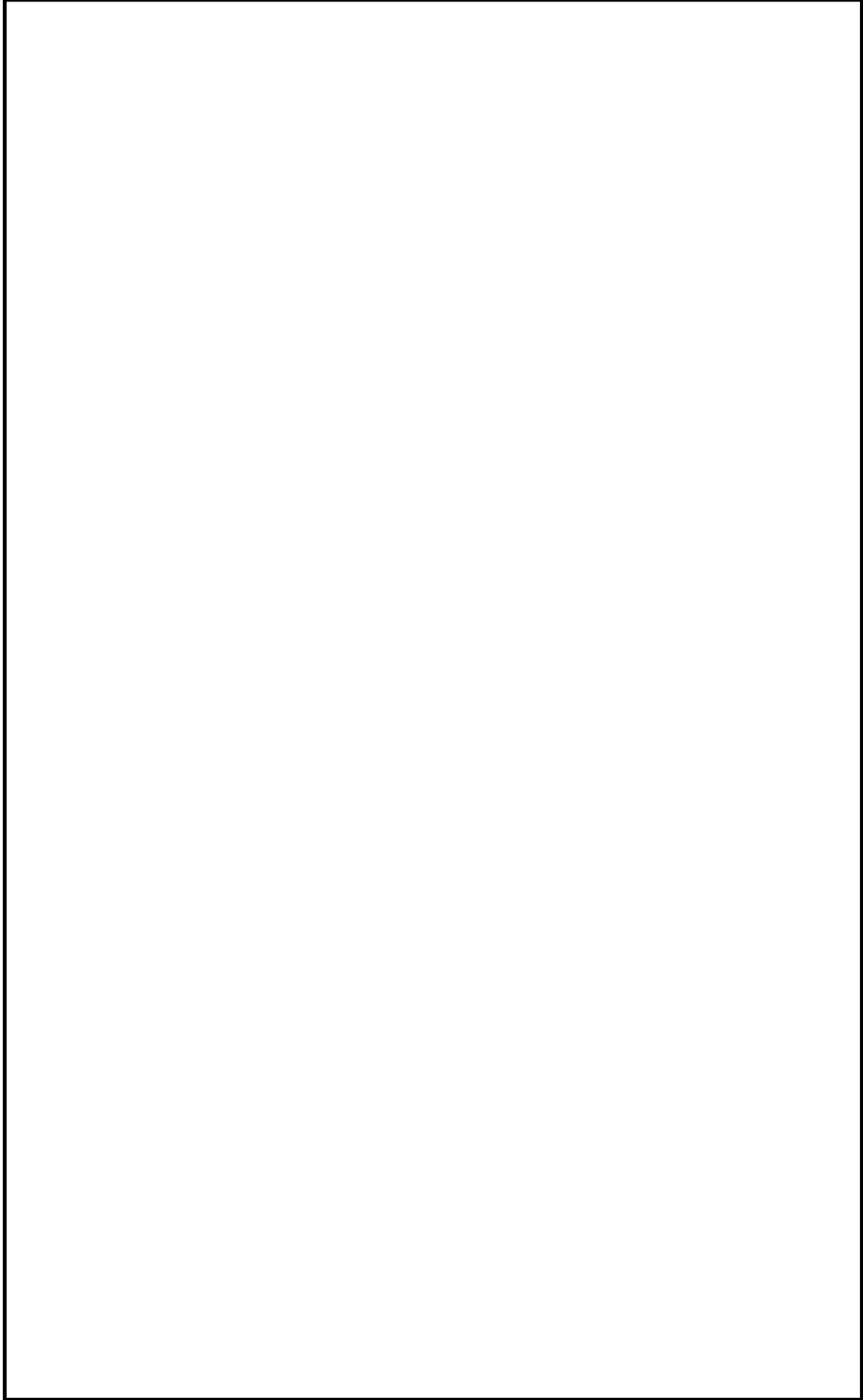


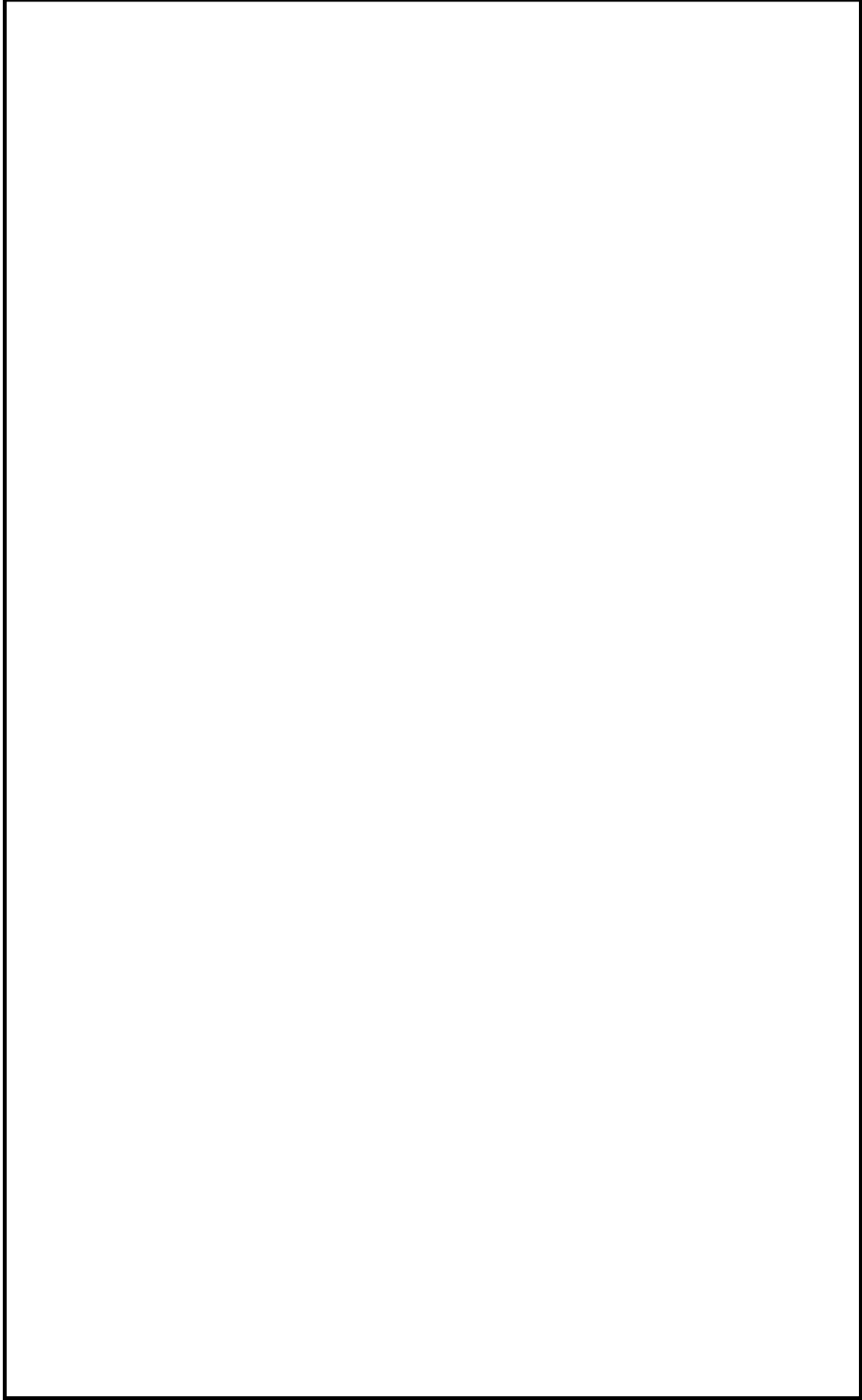












10. 水の供給設備の計算モデル

- ・ V-3-3-3-3-5-2-2 管の応力計算書

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、応力分類毎に裕度最小のモデルを選定して鳥瞰図、計算条件及び評価結果を記載している。下表に、代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果を示す。

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	重大事故等時 *1				重大事故等時 *2					
		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	KMUWP-711	105	39	189	4.84	○	105	39	226	5.79	○

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。

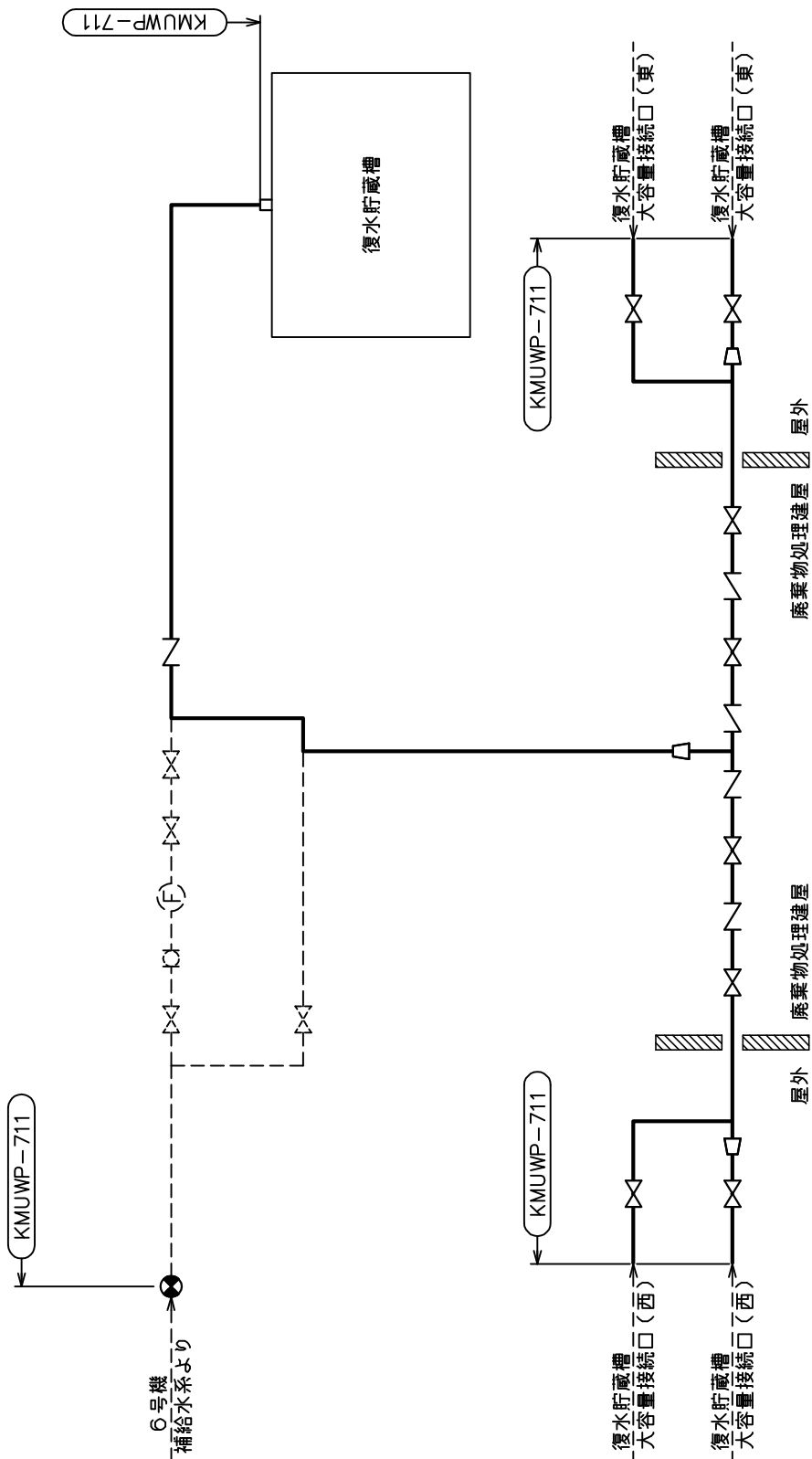
*2：設計・建設規格 PPC-3520(2)に基づき計算した一次応力を示す。

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）

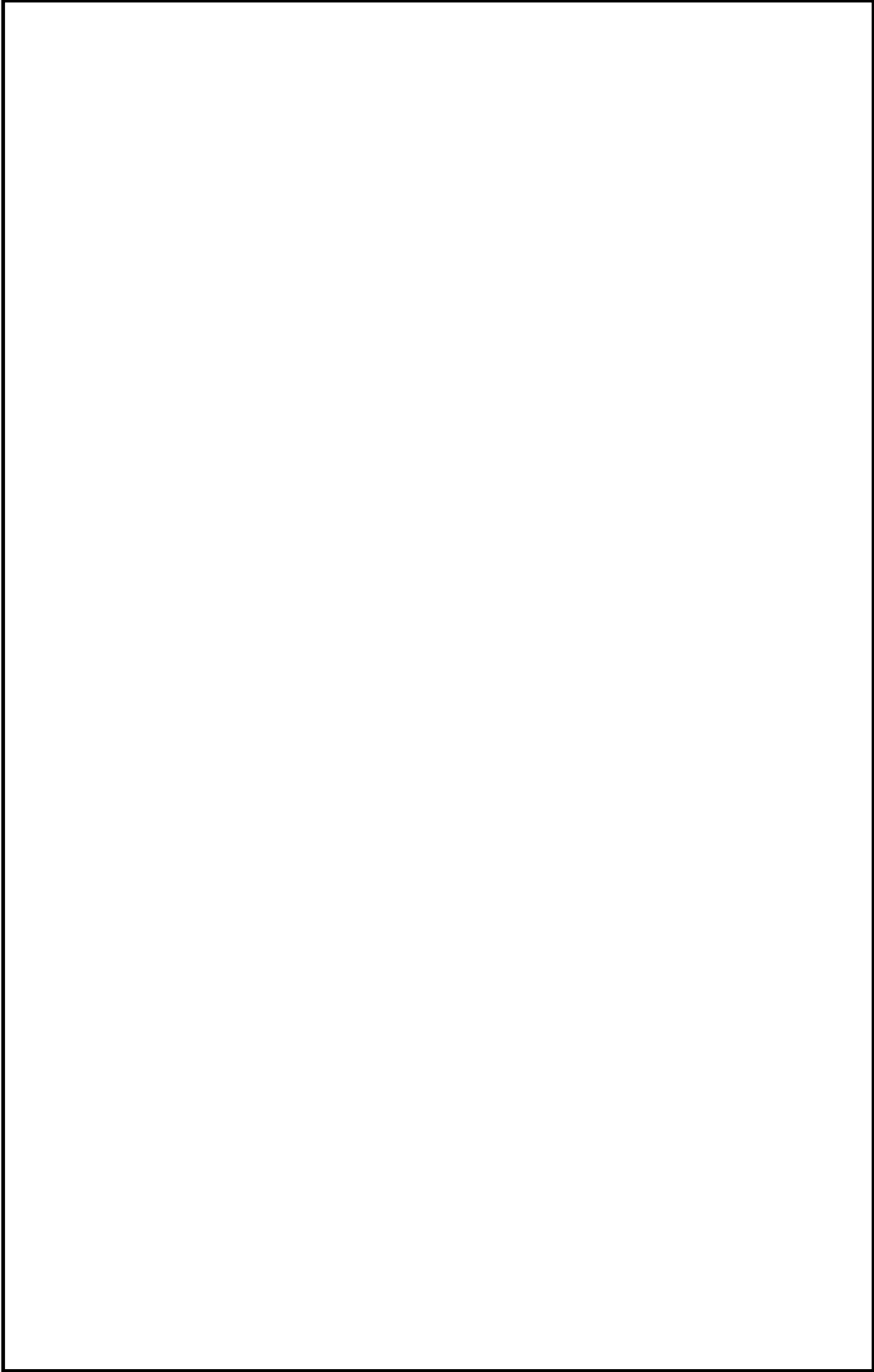
No.	配管モデル	許容応力状態V ^{*1}				許容応力状態V ^{*2}					
		一次応力				一次応力					
		評価点	計算応力 (MPa)	許容応力 (MPa)	裕度	代表	評価点	計算応力 (MPa)	許容応力 (MPa)	裕度	代表
1	KMUWP-711	34	13	126	9.69	○	34	13	151	11.61	○

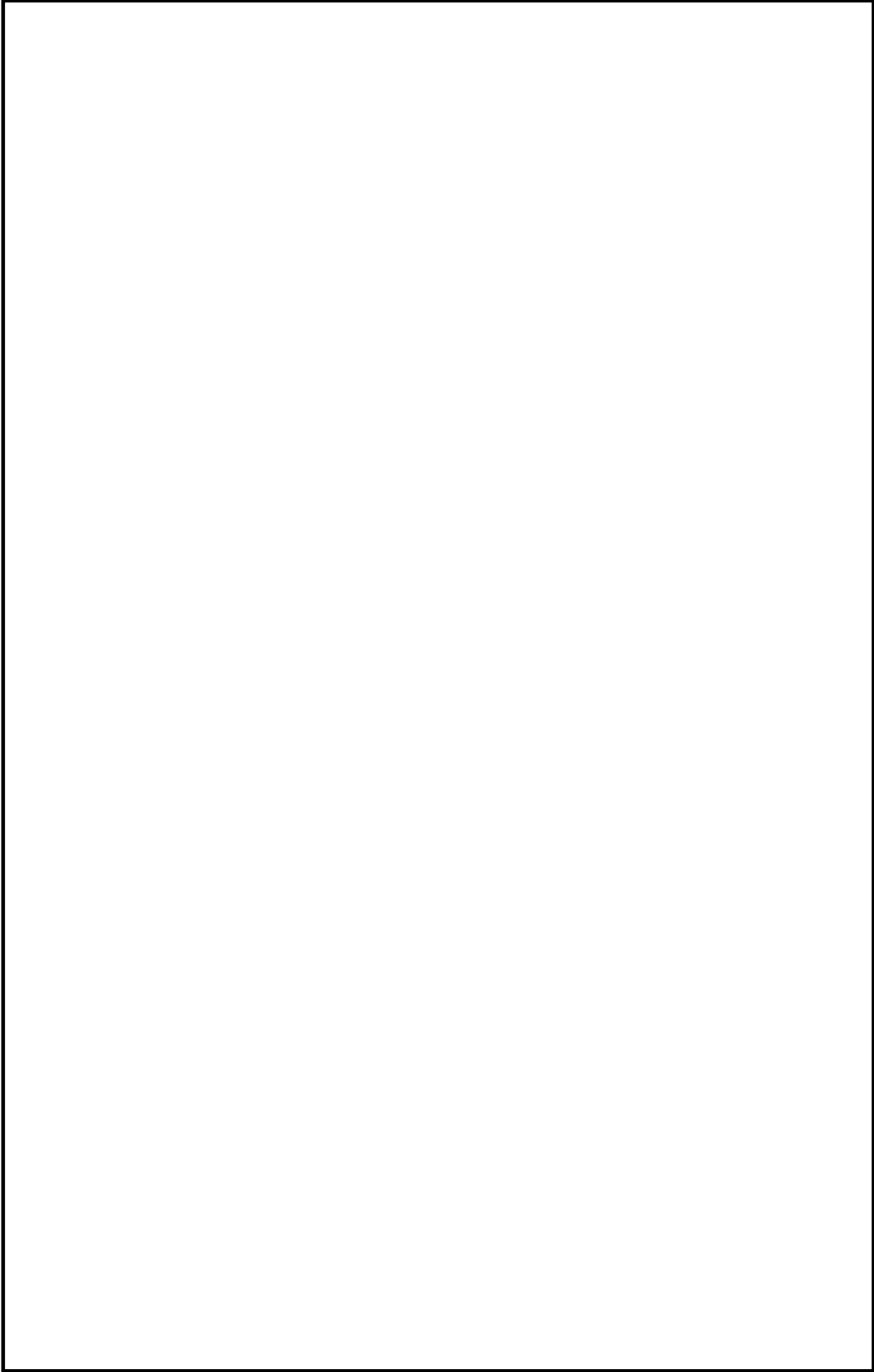
注記*1：告示第501号第56条第1号イに基づき計算した一次応力を示す。

*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。



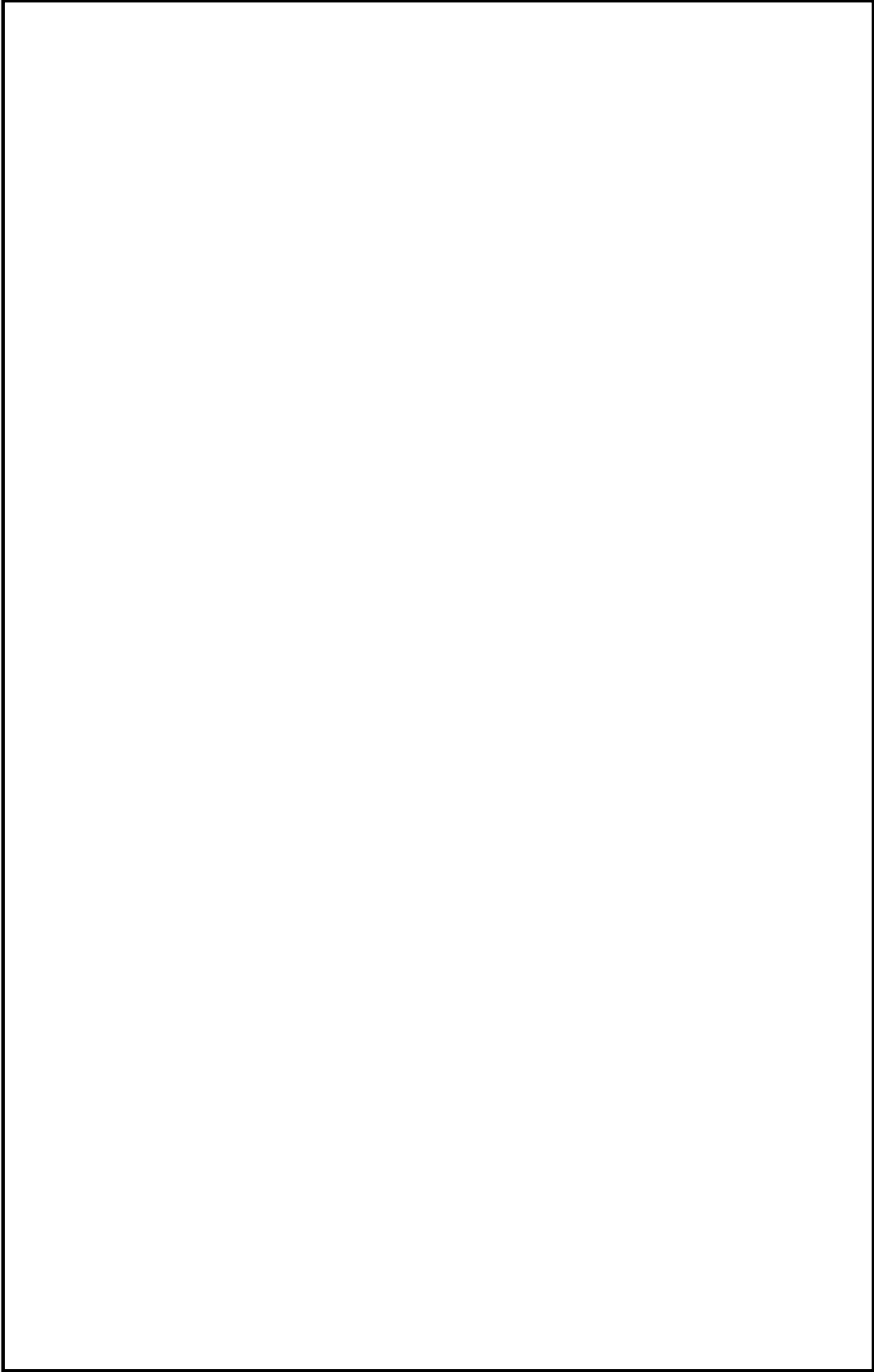
水の供給設備概略系統図

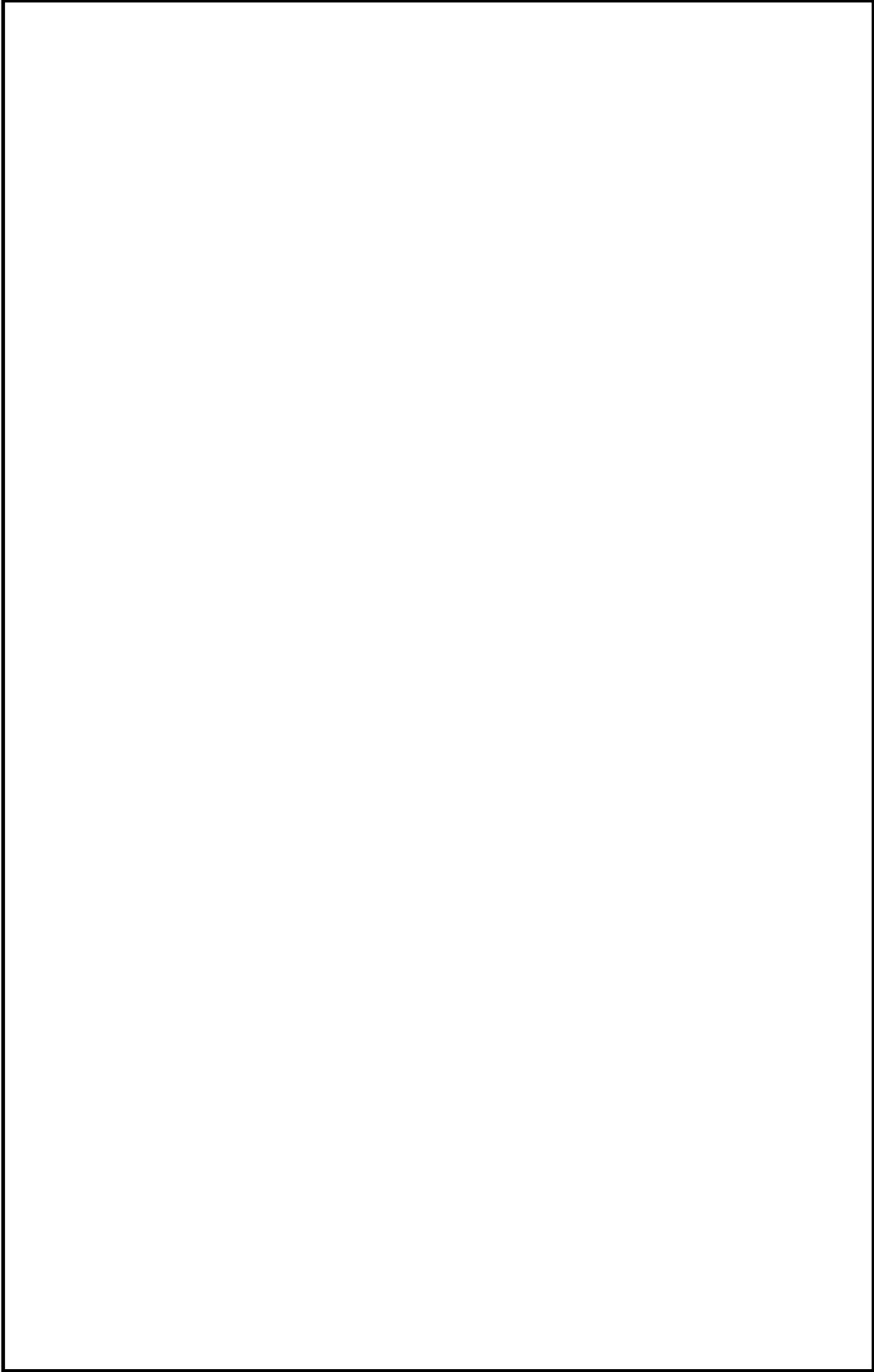


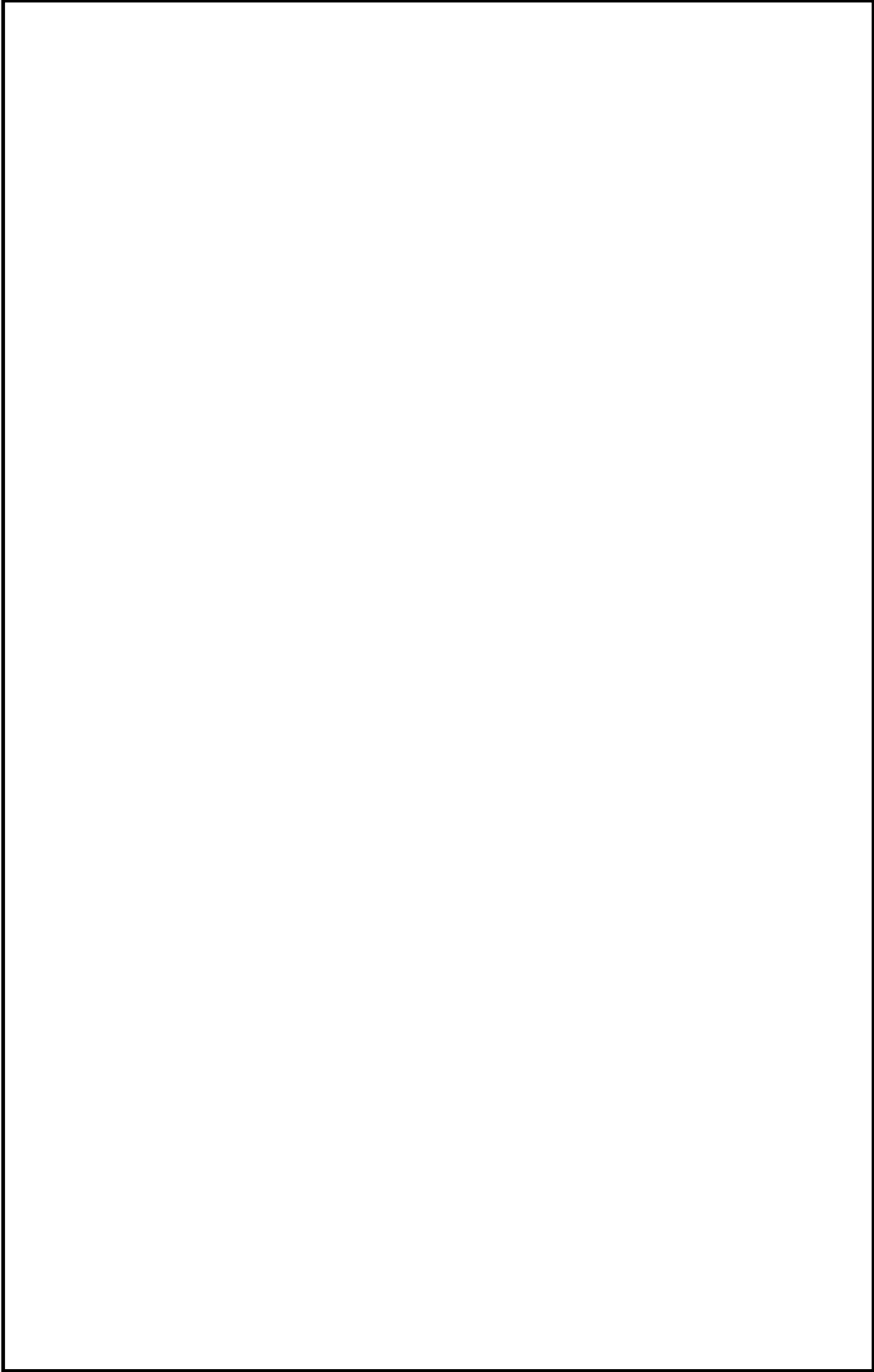


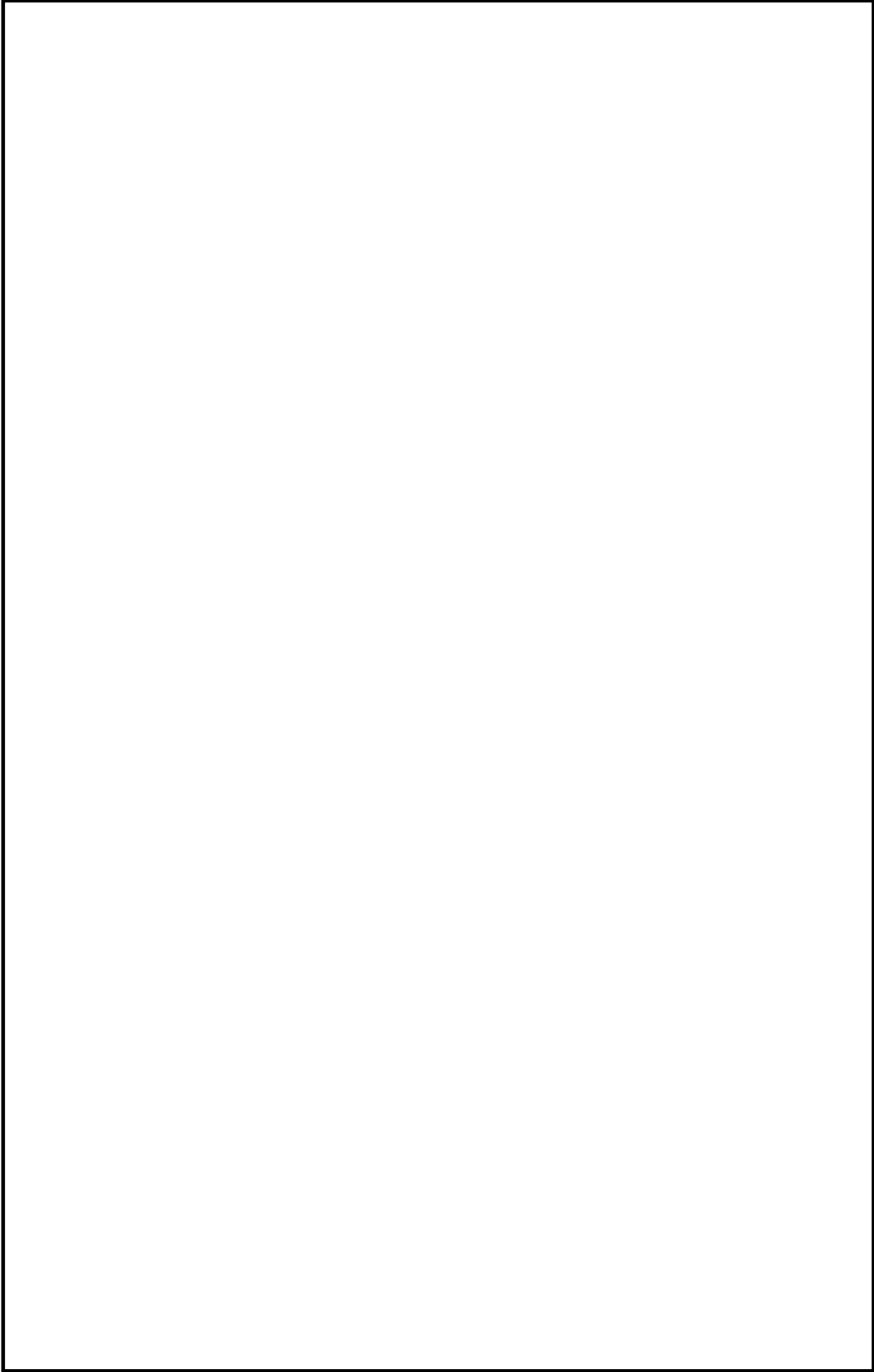
鳥瞰図

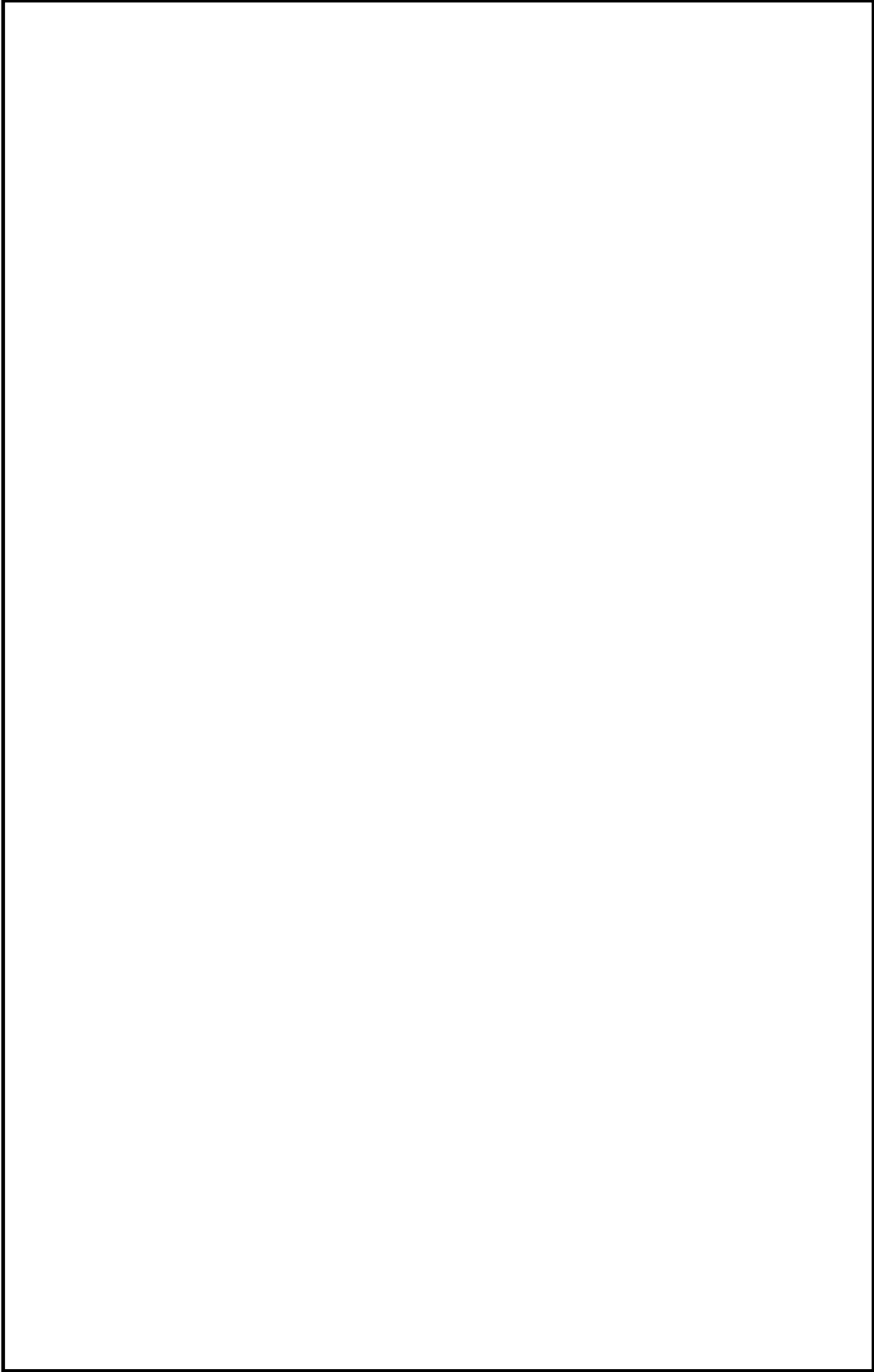
KMUWP-711-5/12











11. 補給水系の計算モデル

- ・ V-2-5-5-1-3 管の耐震性についての計算書

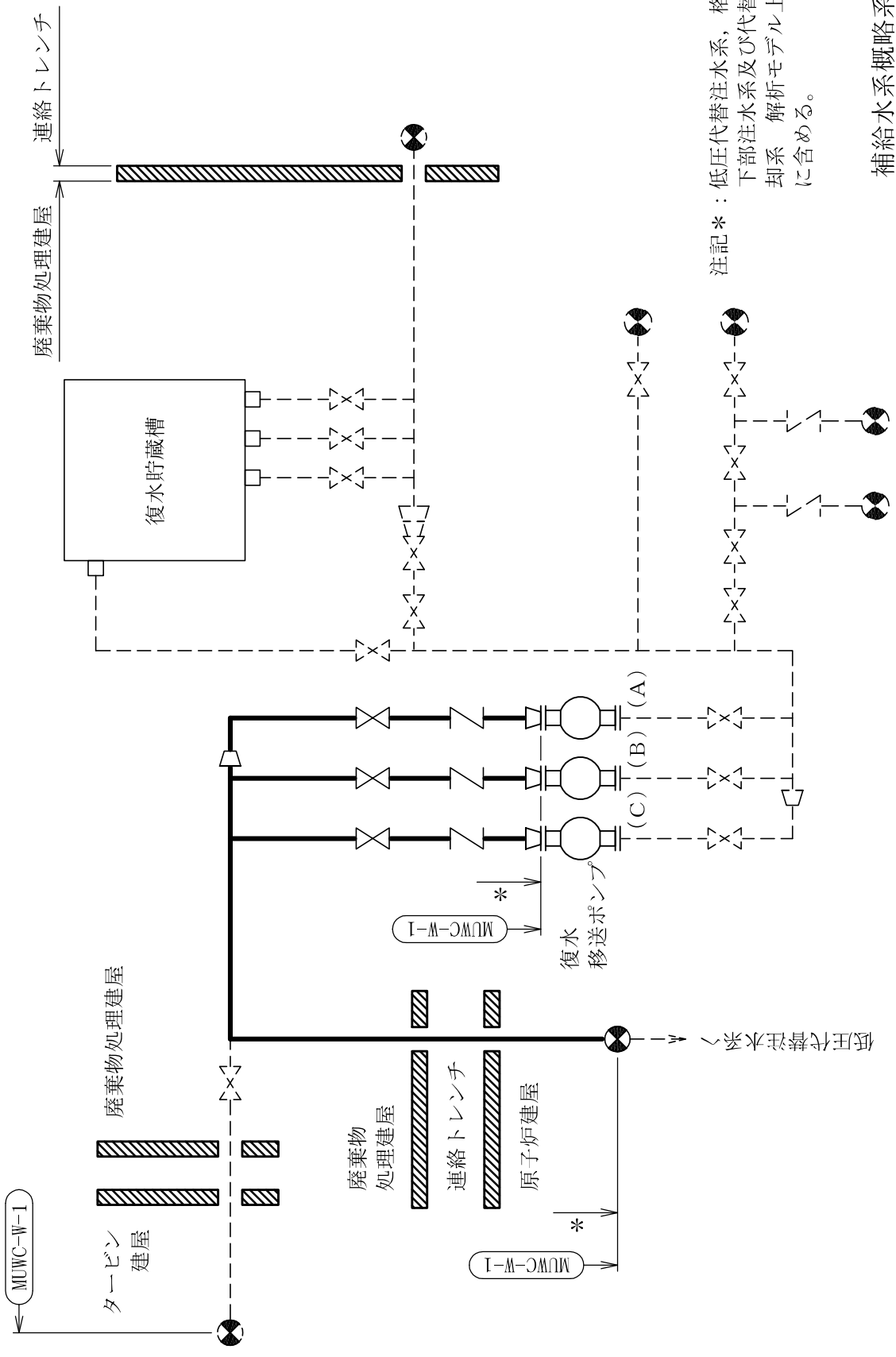
重大事故等対処設備

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、応力分類毎に裕度最小のモデルを選定して鳥瞰図、設計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 VAS												
		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)	裕度	代表	評価点	計算応力 (MPa)	許容応力 (MPa)	裕度	代表	評価点	疲労係数	代表
1	MUWC-W-1	105	98	314	3.20	○	139	332	354	1.06	○	—	—	—



補給水系概略系統図

11. 補給水系の計算モデル

- ・ V-3-3-3-4-1-3-2 管の応力計算書

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、応力分類毎に裕度最小のモデルを選定して鳥瞰図、計算条件及び評価結果を記載している。下表に、代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果を示す。

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	重大事故等時*1				重大事故等時*2					
		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	MUWC-W-1	29	34	139	4.08	○	29	35	167	4.77	○

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。

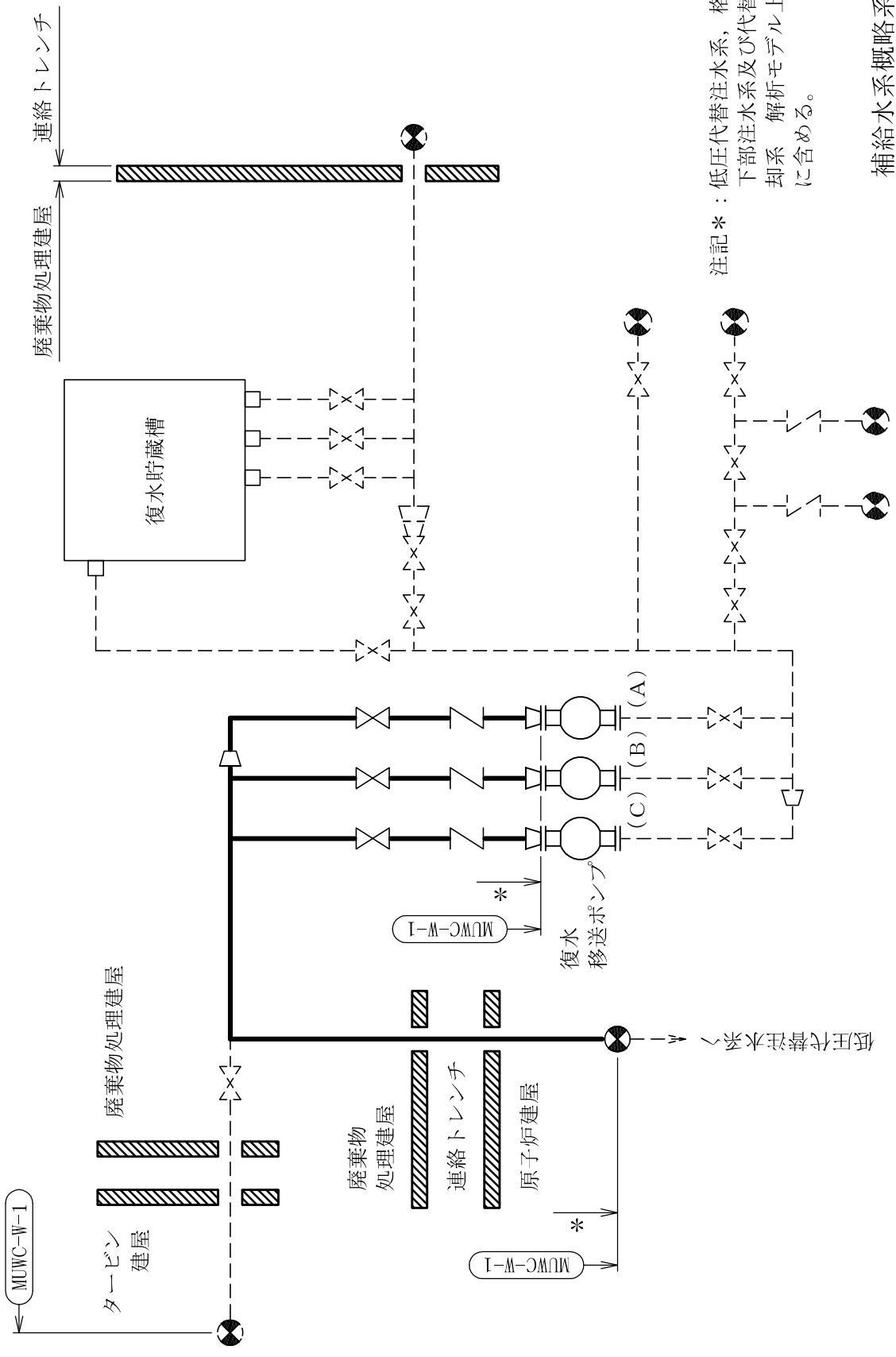
*2：設計・建設規格 PPC-3520(2)に基づき計算した一次応力を示す。

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 ^{*1}				許容応力状態 V ^{*2}					
		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	MUWC-W-1	116	34	93	2.73	○	116	34	111	3.26	○

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。



注記* : 低圧代替注水系, 格納容器下部注水系及び代替循環冷却系 解析モデル上本系統に含める。

補給水系概略系統図

12-1. 原子炉補機冷却水系の計算モデル

- ・ V-2-5-6-1-6(1) 管の耐震性についての計算書

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、応力分類毎に裕度最小のモデルを選定して鳥瞰図、設計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）

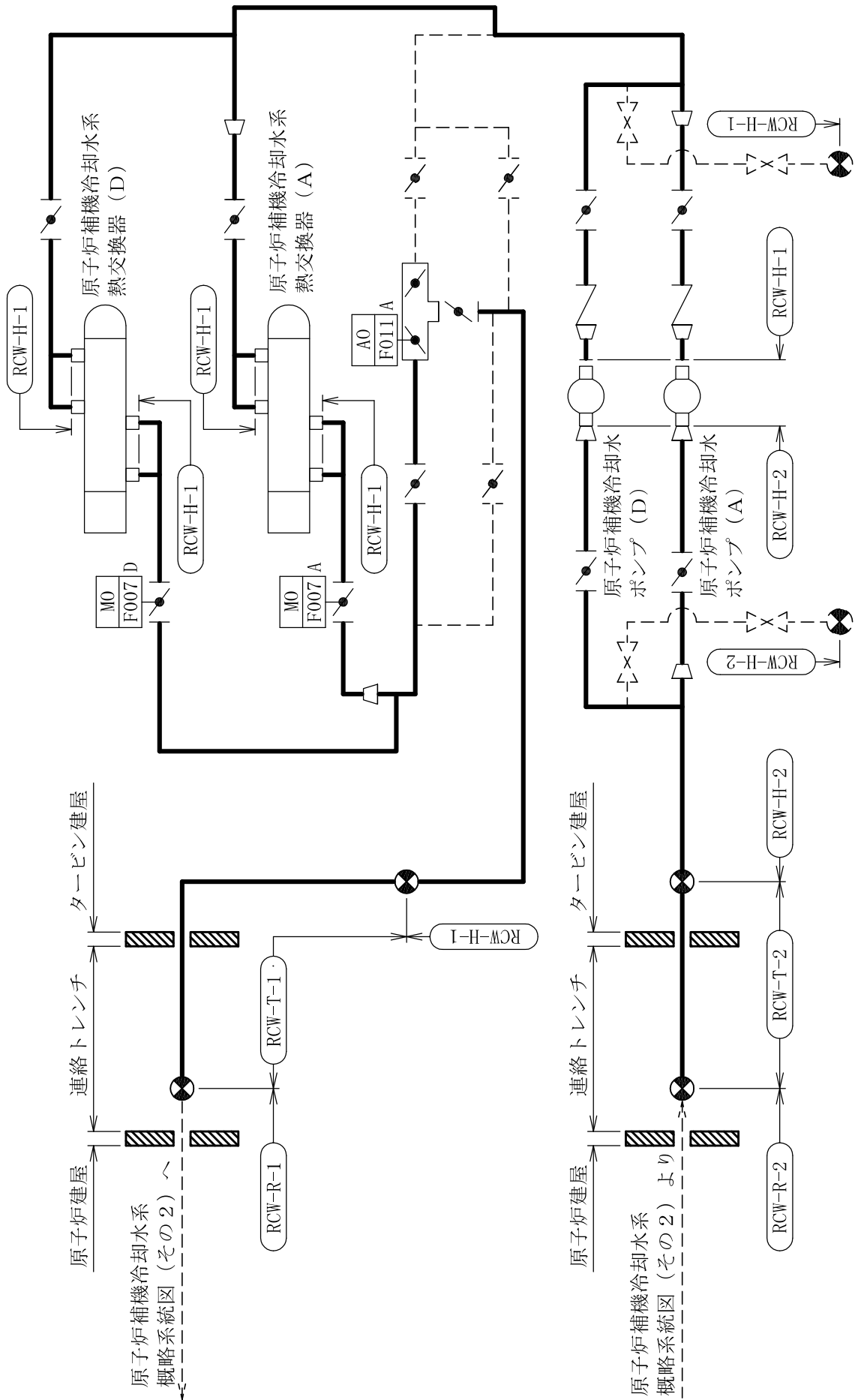
No.	配管モデル	許容応力状態 III A S						許容応力状態 IV A S						疲労評価				
		一次応力			一次応力			一次応力			一次+二次応力*			評価点	疲労係数	代表		
		評価点	計算応力 (MPa)	許容応力 (MPa)	裕度	代表	評価点	計算応力 (MPa)	許容応力 (MPa)	裕度	代表	評価点	計算応力 (MPa)				許容応力 (MPa)	裕度
1	RCW-R-1	15	72	233	3.23	—	15	114	344	3.01	—	15	170	466	2.74	—	—	—
2	RCW-R-2	32	127	233	1.83	—	32	217	344	1.58	—	32	378	466	1.23	—	—	—
3	RCW-R-3	2	127	216	1.70	—	2	198	344	1.73	—	2	265	432	1.63	—	—	—
4	RCW-R-4	91	128	216	1.68	—	91	223	344	1.54	—	91	391	432	1.10	—	—	—
5	RCW-R-5	45	121	216	1.78	—	45	185	365	1.97	—	29	316	466	1.47	—	—	—
6	RCW-R-6	50	101	233	2.30	—	50	169	344	2.03	—	1N	298	458	1.53	—	—	—
7	RCW-R-7	149	59	229	3.88	—	99	107	366	3.42	—	99	182	458	2.51	—	—	—
8	RCW-R-8	133	84	229	2.72	—	133	114	366	3.21	—	133	145	458	3.15	—	—	—
9	RCW-R-9	26	82	229	2.79	—	26	121	366	3.02	—	26	159	458	2.88	—	—	—
10	RCW-R-10	103	108	229	2.12	—	103	164	366	2.23	—	103	227	458	2.01	—	—	—
11	RCW-R-11	30	31	229	7.38	—	30	46	366	7.95	—	30	62	458	7.38	—	—	—
12	RCW-R-12	65	93	229	2.46	—	65	153	366	2.39	—	65	248	458	1.84	—	—	—
13	RCW-R-28	6	55	229	4.16	—	6	81	366	4.51	—	6	109	458	4.20	—	—	—
14	RCW-R-29	241	30	229	7.63	—	15	50	366	7.32	—	15	74	458	6.18	—	—	—
15	RCW-R-30	6	60	229	3.81	—	6	99	366	3.69	—	6	156	458	2.93	—	—	—
16	RCW-R-50	28	18	229	12.72	—	28	24	366	15.25	—	28	27	458	16.96	—	—	—

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

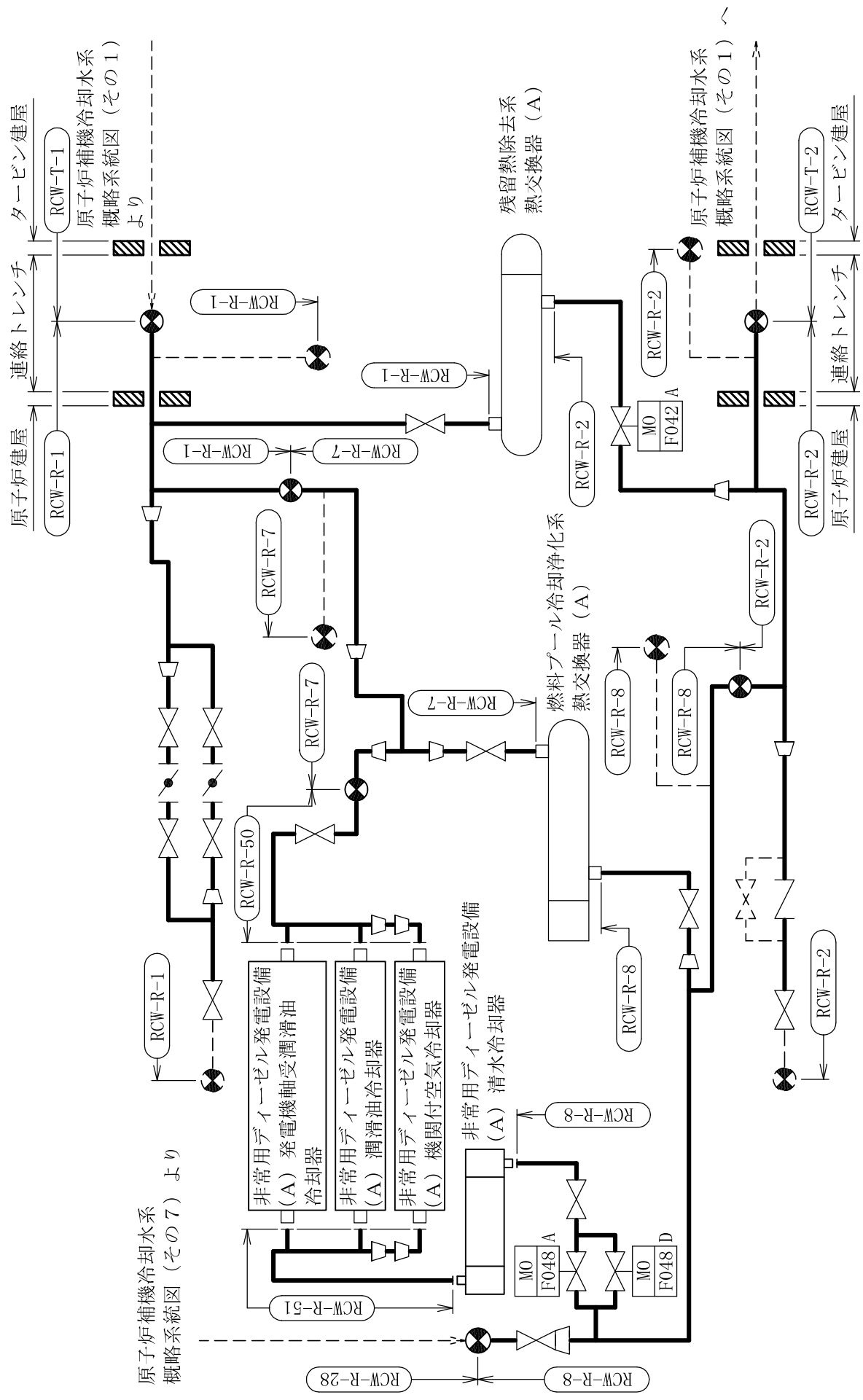
代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果（クラス2以下の管）

No.	配管モデル	許容応力状態 IIIAS						許容応力状態 IVAS						疲労評価			
		一次応力			一次応力			一次+二次応力*			一次+二次応力*			評価点	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	計算応力 (MPa)			許容応力 (MPa)	裕度
17	RCW-R-51	37	28	229	8.17	—	37	40	366	9.15	—	37	47	458	9.74	—	—
18	RCW-R-52	29	18	229	12.72	—	29	25	366	14.64	—	29	29	458	15.79	—	—
19	RCW-R-53	37	28	229	8.17	—	37	38	366	9.63	—	37	45	458	10.17	—	—
20	RCW-R-54	1A	22	229	10.40	—	1A	27	366	13.55	—	26	27	458	16.96	—	—
21	RCW-R-55	37	30	229	7.63	—	37	42	366	8.71	—	37	52	458	8.80	—	—
22	RCW-T-1	2	90	233	2.58	—	2	138	344	2.49	—	47A	475	466	0.98	—	47A 0.0189
23	RCW-T-2	1A	64	233	3.64	—	1A	83	344	4.14	—	1A	361	466	1.29	—	—
24	RCW-T-3	31	116	233	2.00	—	31	189	344	1.82	—	63A	760	466	0.61	—	63A 0.1617
25	RCW-T-4	19	125	233	1.86	—	19	227	344	1.51	—	1A	799	466	0.58	○	1A 0.2041
26	RCW-T-5	2	81	233	2.87	—	2	125	344	2.75	—	50	451	466	1.03	—	—
27	RCW-T-6	53	85	233	2.74	—	53	134	344	2.56	—	14	427	466	1.09	—	—
28	RCW-H-1	118	132	233	1.76	—	118	191	344	1.80	—	118	278	466	1.67	—	—
29	RCW-H-2	1A	84	233	2.77	—	4402	128	344	2.68	—	4402	231	466	2.01	—	—
30	RCW-H-3	1100	206	233	1.13	○	1100	282	344	1.21	○	1100	415	466	1.12	—	—
31	RCW-H-4	26	126	233	1.84	—	26	197	344	1.74	—	26	367	466	1.26	—	—
32	RCW-H-5	33	78	233	2.98	—	33	107	344	3.21	—	134	150	466	3.10	—	—
33	RCW-H-6	15	100	233	2.33	—	15	143	344	2.40	—	4	219	466	2.12	—	—

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

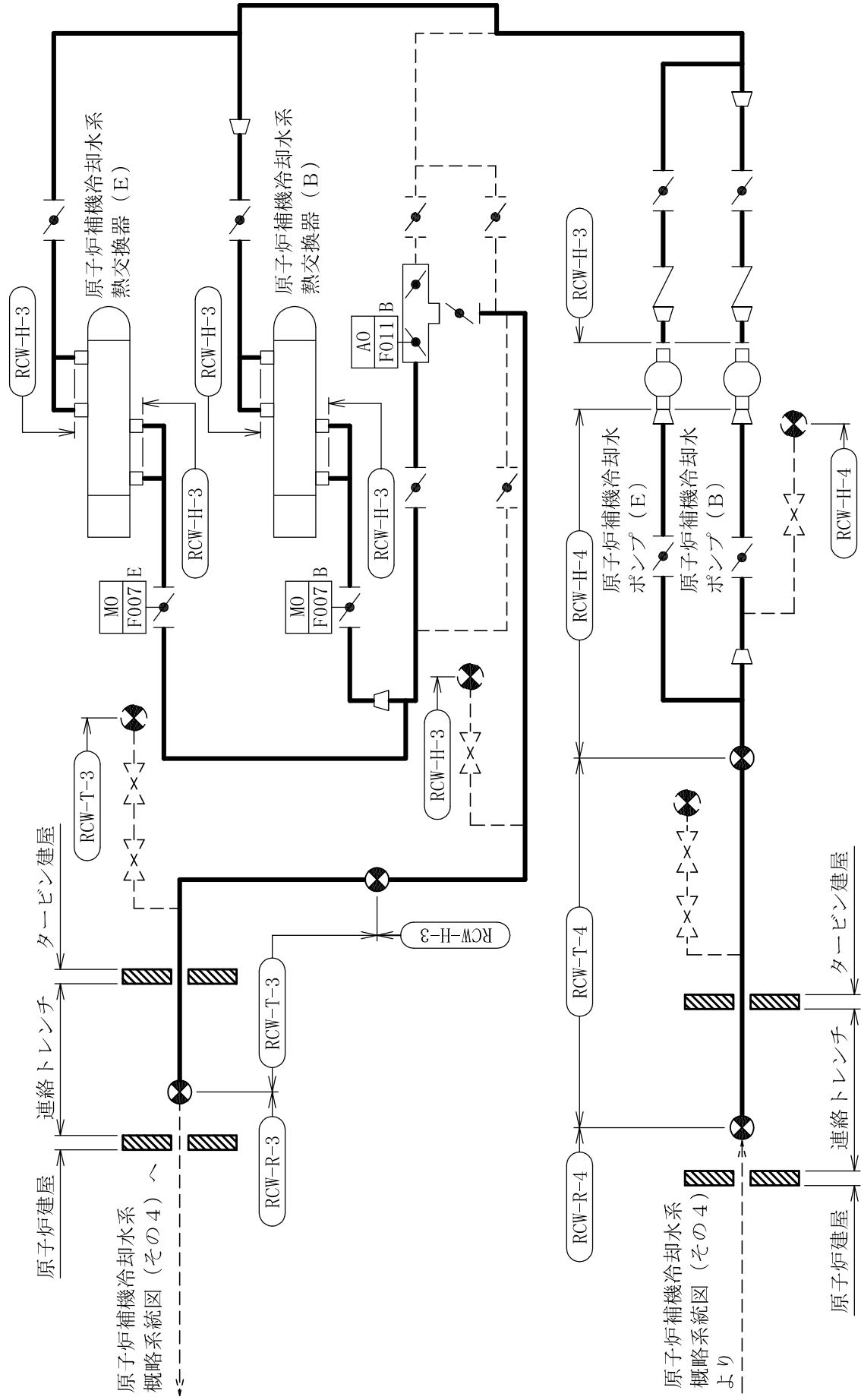


原子炉補機冷却水系概略系統図 (その1)

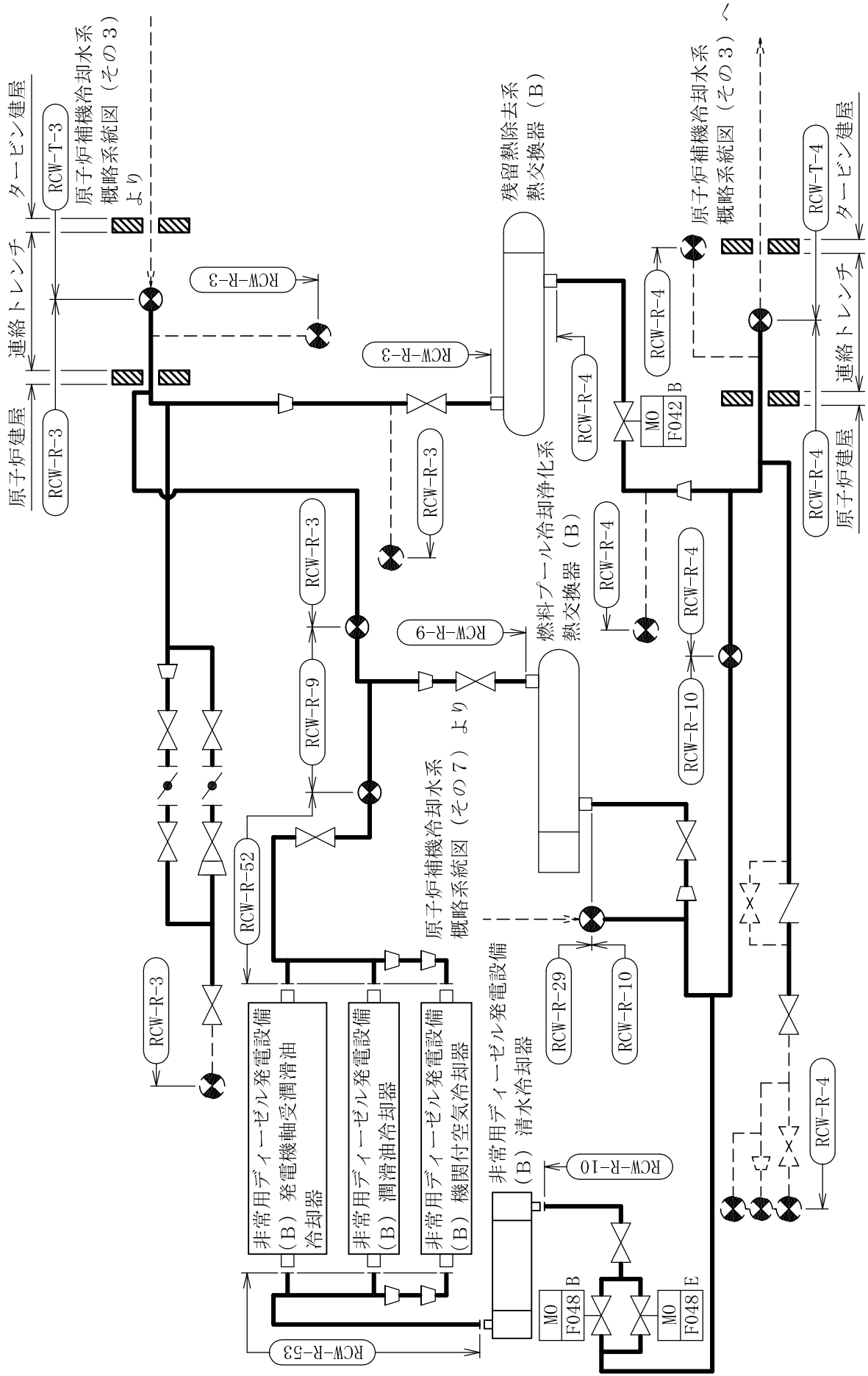


原子炉補機冷却水系
概略系統図 (その7) より

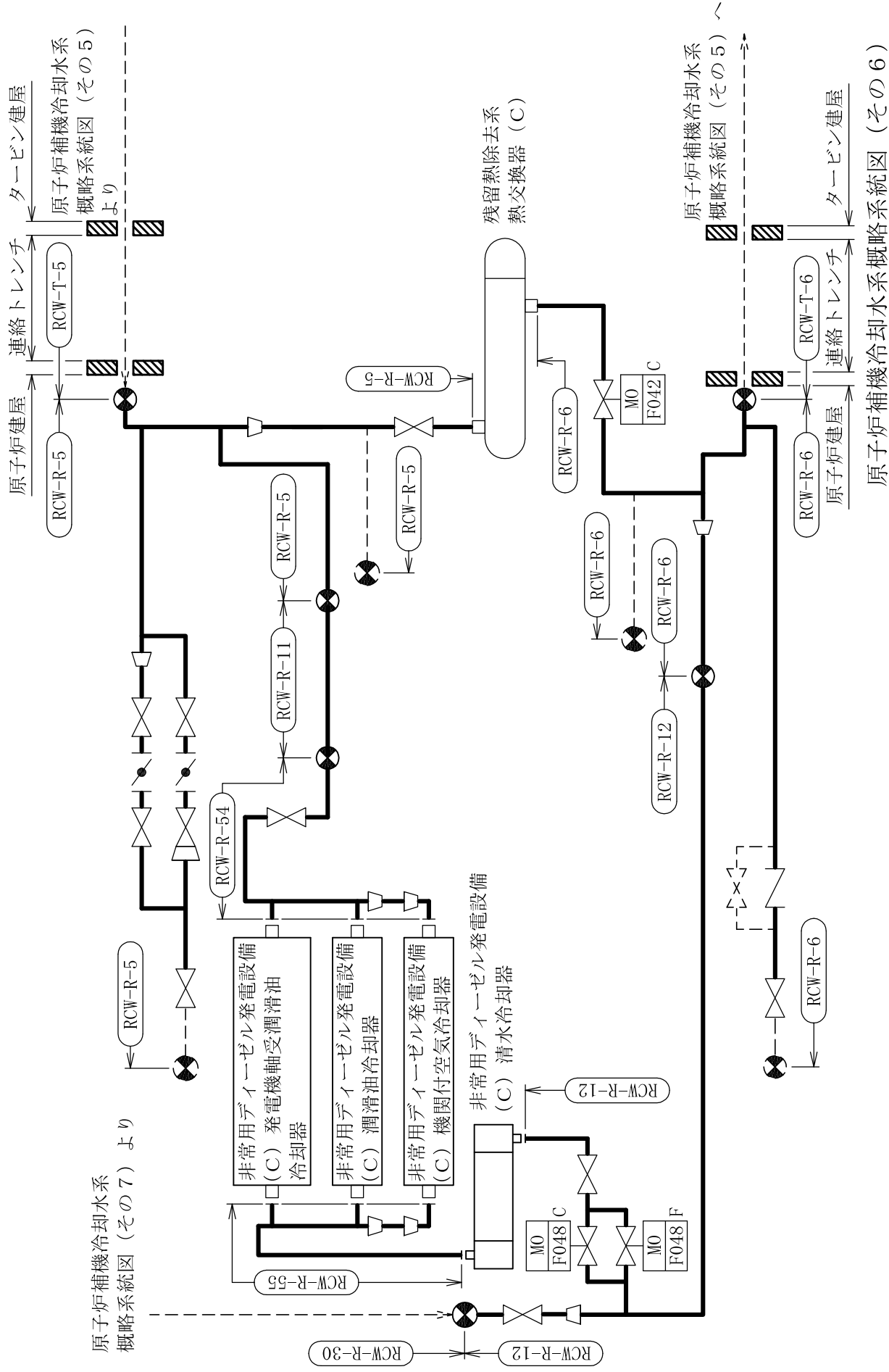
原子炉補機冷却水系概略系統図 (その2)



原子炉補機冷却水系概略系統図 (その3)

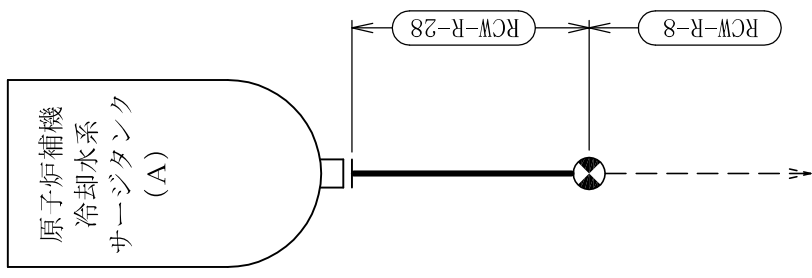


原子炉補機冷却水系概略系統図 (その4)

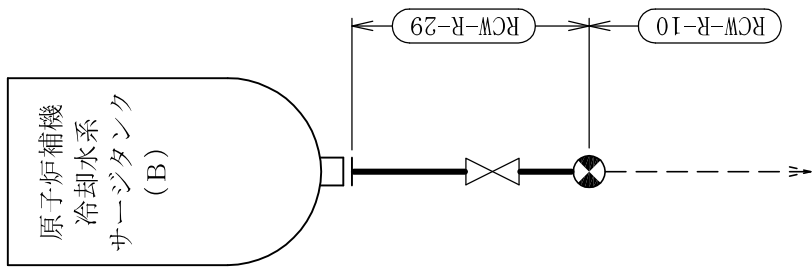


原子炉補機冷却水系
概略系統図 (その7) より

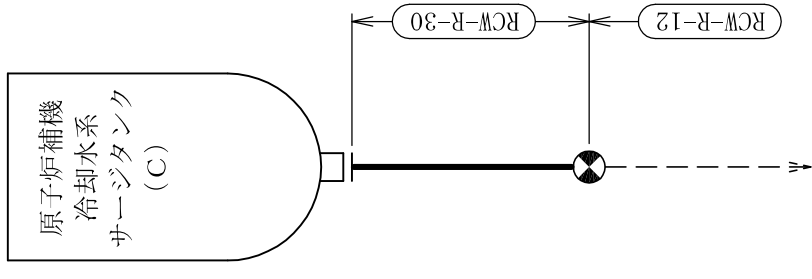
原子炉補機冷却水系概略系統図 (その6)



原子炉補機冷却水系
概略系統図 (その2) ~



原子炉補機冷却水系
概略系統図 (その4) ~



原子炉補機冷却水系
概略系統図 (その6) ~

鳥瞰図

RCW-R-1 (2/2)

鳥瞰図

RCW-R-11

鳥瞰図

RCW-R-30

鳥瞰図

RCW-R-50 (1/2)

鳥瞰図

RCW-R-50 (2/2)

鳥瞰図

RCW-T-1

鳥瞰図

RCW-T-2

鳥瞰図

RCW-T-3 (1/2)

鳥瞰図

RCW-T-3 (2/2)

鳥瞰図

RCW-T-4 (1/2)

鳥瞰図

RCW-T-4 (2/2)

鳥瞰図

RCW-T-5

鳥瞰図

RCW-T-6

鳥瞰図

RCW-H-6

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

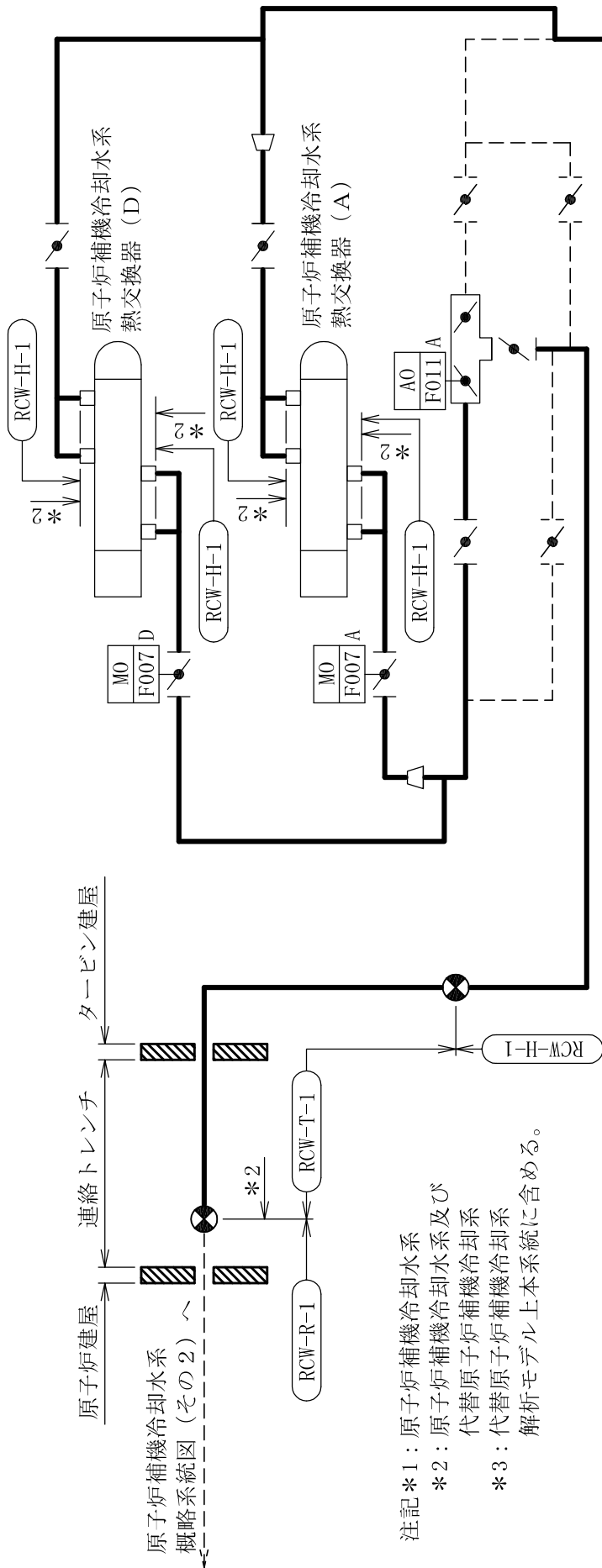
代表モデルは各モデルの最大応力点の応力と裕度を算出し、応力分類毎に裕度最小のモデルを選定して鳥瞰図、設計条件及び評価結果を記載している。下表に、代表モデルの選定結果及び全モデルの評価結果を示す。

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）

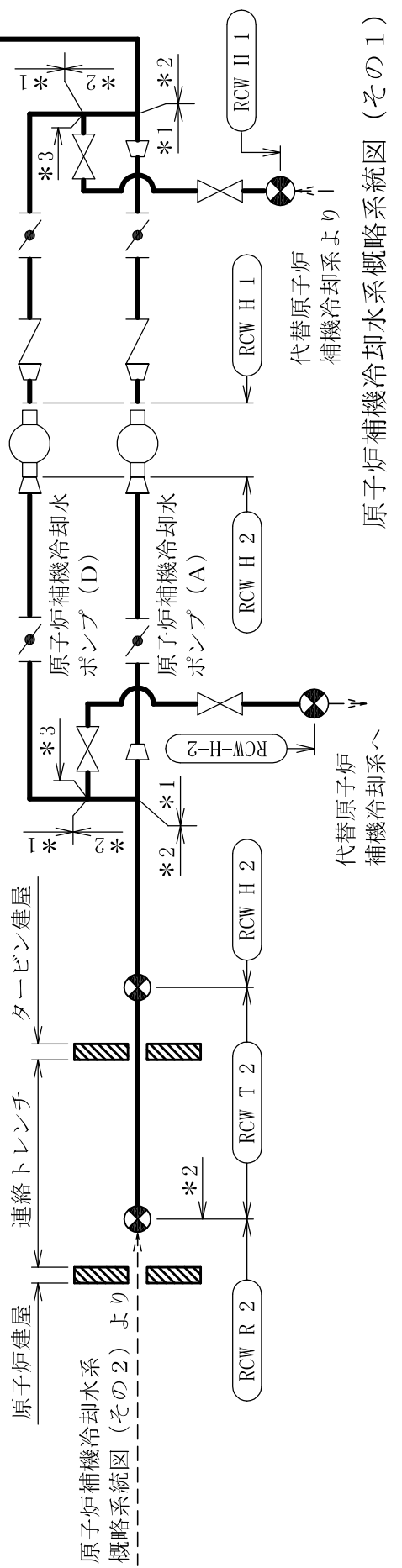
No.	配管モデル	許容応力状態 VAS														
		一次応力						一次+二次応力						疲労評価		
		評価点	計算応力 (MPa)	許容応力 (MPa)	裕度	代表	評価点	計算応力 (MPa)	許容応力 (MPa)	裕度	代表	評価点	疲労係数	代表		
1	RCW-R-1	15	114	344	3.01	—	15	170	466	2.74	—	—	—	—		
2	RCW-R-2	32	217	344	1.58	—	32	378	466	1.23	—	—	—	—		
3	RCW-R-3	2	198	344	1.73	—	2	265	432	1.63	—	—	—	—		
4	RCW-R-4	91	223	338	1.51	—	91	391	420	1.07	—	—	—	—		
5	RCW-R-5	45	185	365	1.97	—	29	316	466	1.47	—	—	—	—		
6	RCW-R-6	50	169	344	2.03	—	1N	298	458	1.53	—	—	—	—		
7	RCW-R-7	99	107	366	3.42	—	99	182	458	2.51	—	—	—	—		
8	RCW-R-8	133	114	366	3.21	—	133	145	458	3.15	—	—	—	—		
9	RCW-R-9	26	121	366	3.02	—	26	159	458	2.88	—	—	—	—		
10	RCW-R-10	103	164	366	2.23	—	103	227	458	2.01	—	—	—	—		
11	RCW-R-11	30	46	366	7.95	—	30	62	458	7.38	—	—	—	—		
12	RCW-R-12	65	153	366	2.39	—	65	248	458	1.84	—	—	—	—		
13	RCW-R-28	6	81	366	4.51	—	6	109	458	4.20	—	—	—	—		
14	RCW-R-29	15	50	366	7.32	—	15	74	458	6.18	—	—	—	—		
15	RCW-R-30	6	99	366	3.69	—	6	156	458	2.93	—	—	—	—		
16	RCW-R-50	28	24	366	15.25	—	28	27	458	16.96	—	—	—	—		

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）

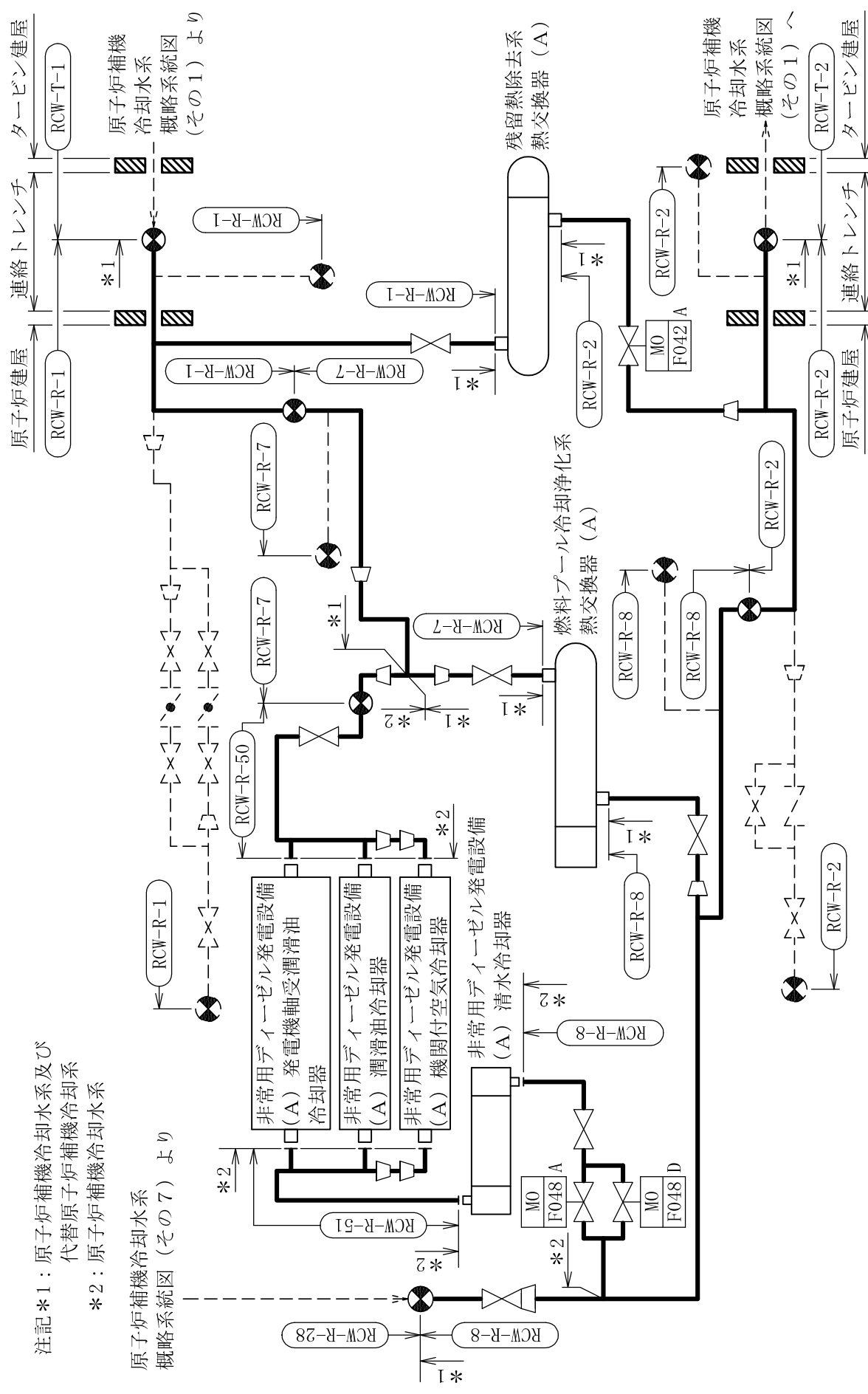
No.	配管モデル	許容応力状態 VAS													
		一次応力						一次+二次応力						疲労評価	
		評価点	計算応力 (MPa)	許容応力 (MPa)	裕度	代表	評価点	計算応力 (MPa)	許容応力 (MPa)	裕度	代表	評価点	疲労累積係数	代表	
17	RCW-R-51	37	40	366	9.15	—	37	47	458	9.74	—	—	—	—	
18	RCW-R-52	29	25	366	14.64	—	29	29	458	15.79	—	—	—	—	
19	RCW-R-53	37	38	366	9.63	—	37	45	458	10.17	—	—	—	—	
20	RCW-R-54	1A	27	366	13.55	—	26	27	458	16.96	—	—	—	—	
21	RCW-R-55	37	42	366	8.71	—	37	52	458	8.80	—	—	—	—	
22	RCW-T-1	2	138	344	2.49	—	47A	475	466	0.98	—	47A	0.0189	—	
23	RCW-T-2	1A	83	338	4.07	—	1A	361	450	1.24	—	—	—	—	
24	RCW-T-3	31	189	344	1.82	—	63A	760	466	0.61	—	63A	0.1617	—	
25	RCW-T-4	1A	208	338	1.62	—	1A	799	450	0.56	○	1A	0.2071	○	
26	RCW-T-5	2	125	344	2.75	—	50	451	466	1.03	—	—	—	—	
27	RCW-T-6	53	134	344	2.56	—	14	427	466	1.09	—	—	—	—	
28	RCW-H-1	118	191	344	1.80	—	118	278	466	1.67	—	—	—	—	
29	RCW-H-2	4402	128	338	2.64	—	4402	231	450	1.94	—	—	—	—	
30	RCW-H-3	1100	282	344	1.21	○	1100	415	466	1.12	—	—	—	—	
31	RCW-H-4	26	197	338	1.71	—	26	367	450	1.22	—	—	—	—	
32	RCW-H-5	33	107	344	3.21	—	134	150	466	3.10	—	—	—	—	
33	RCW-H-6	15	143	344	2.40	—	4	219	466	2.12	—	—	—	—	



注記*1：原子炉補機冷却水系
 *2：原子炉補機冷却水系及び
 代替原子炉補機冷却系
 *3：代替原子炉補機冷却系
 解析モデル上本系統に含める。



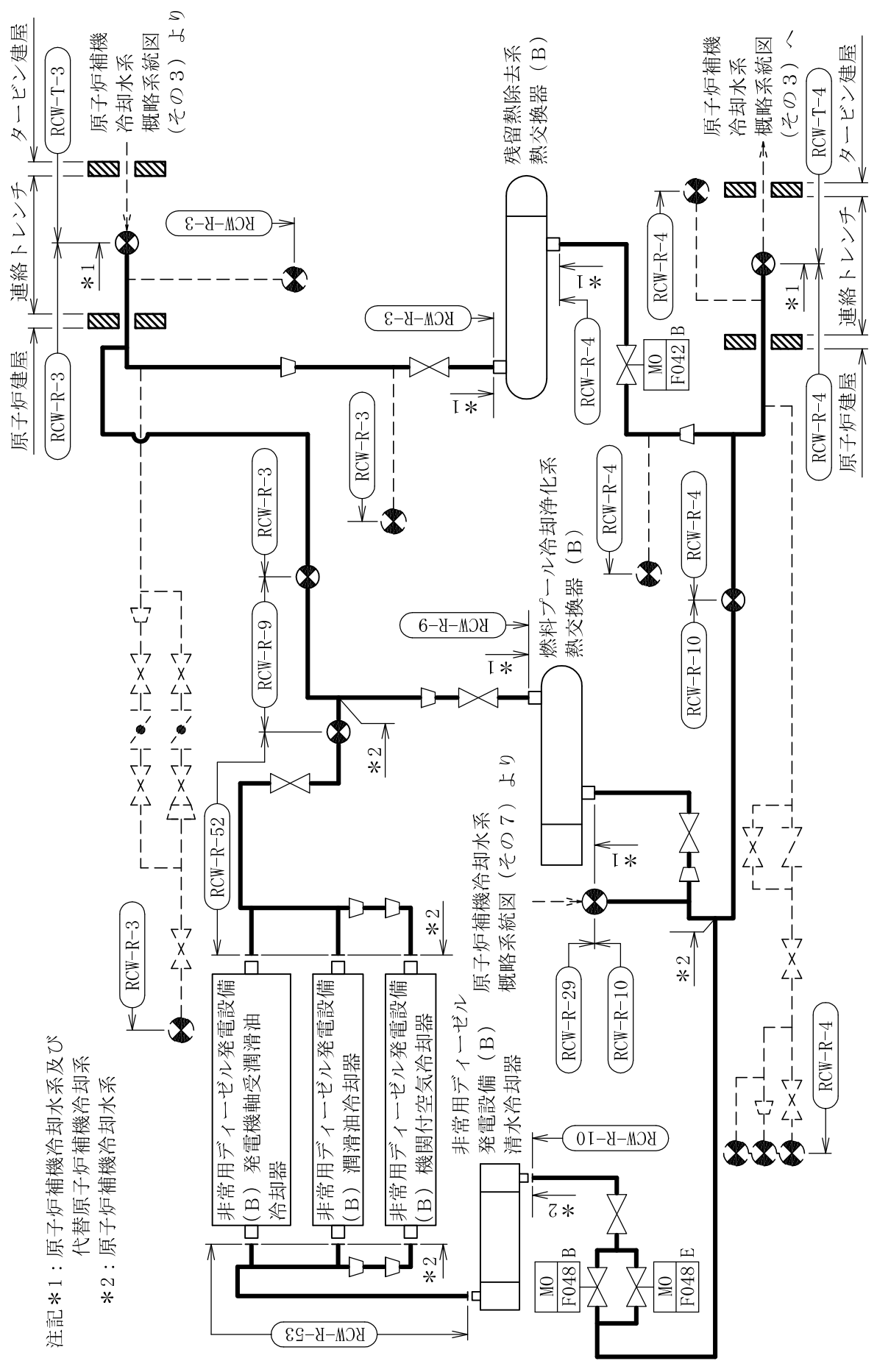
原子炉補機冷却水系概略系統図 (その1)



注記*1: 原子炉補機冷却水系及び
代替原子炉補機冷却系
*2: 原子炉補機冷却水系

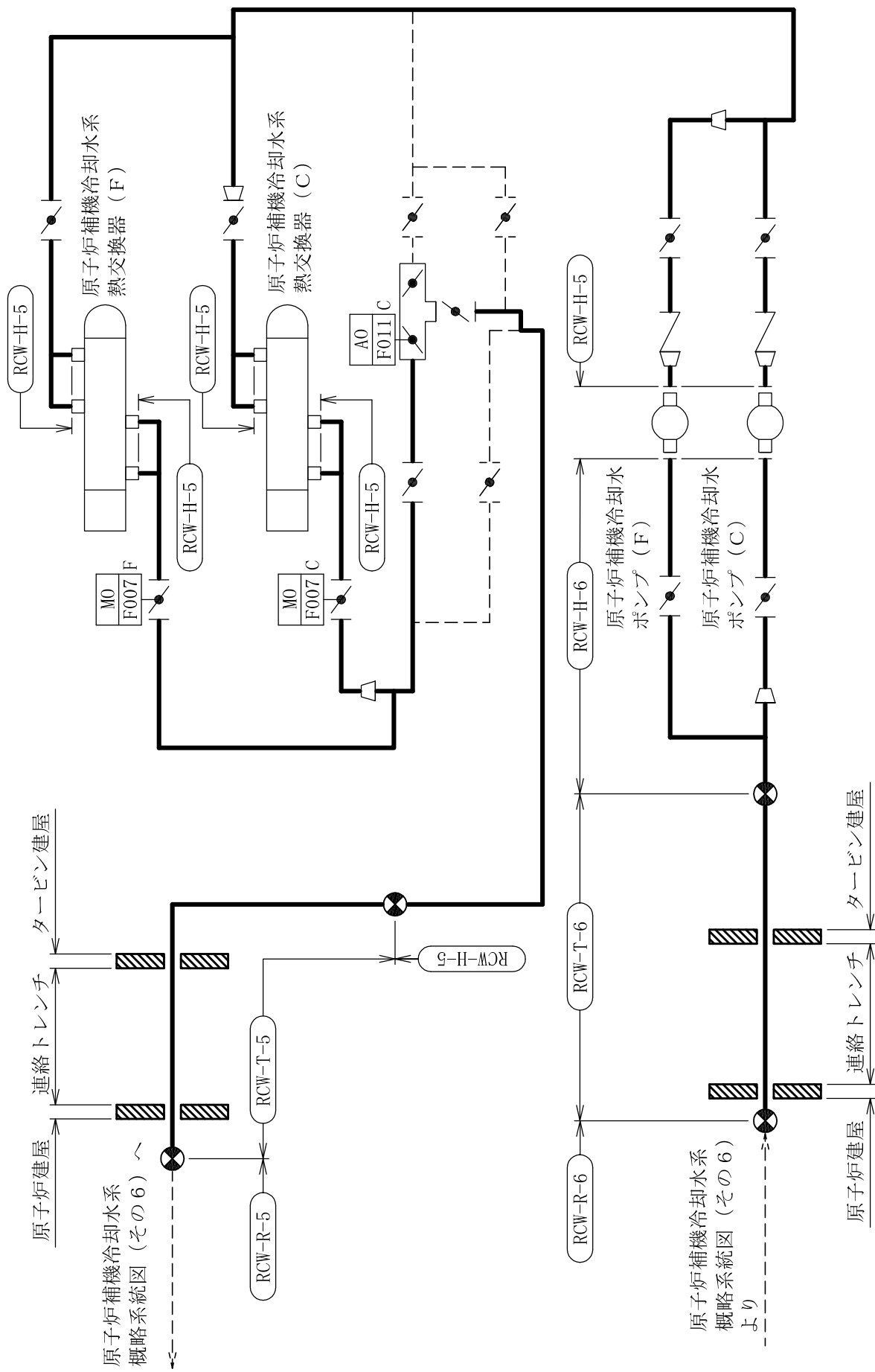
原子炉補機冷却水系
概略系統図 (その7) より

原子炉補機冷却水系概略系統図 (その2)

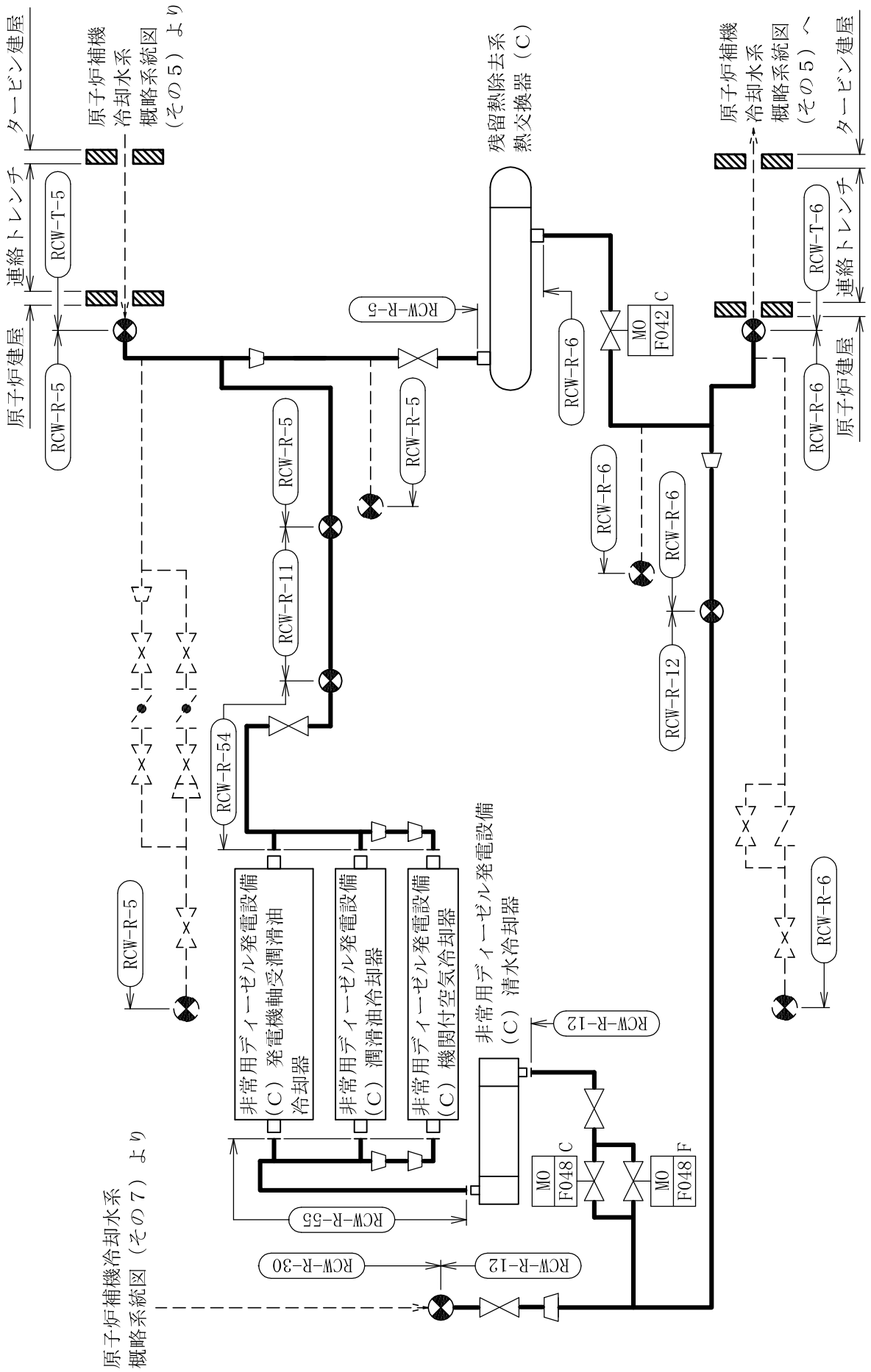


注記*1：原子炉補機冷却水系及び
代替原子炉補機冷却系
*2：原子炉補機冷却水系

原子炉補機冷却水系概略系統図 (その4)

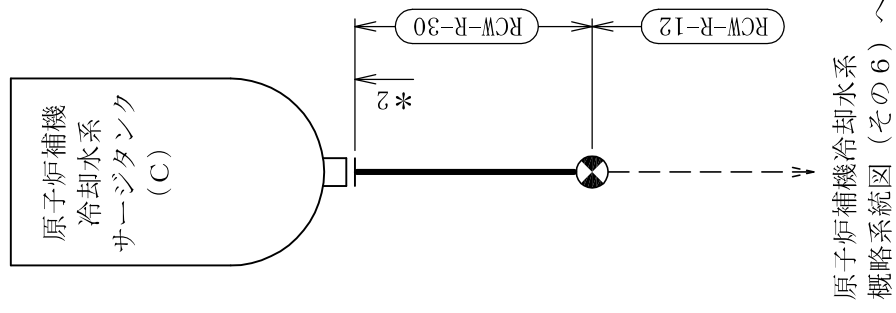
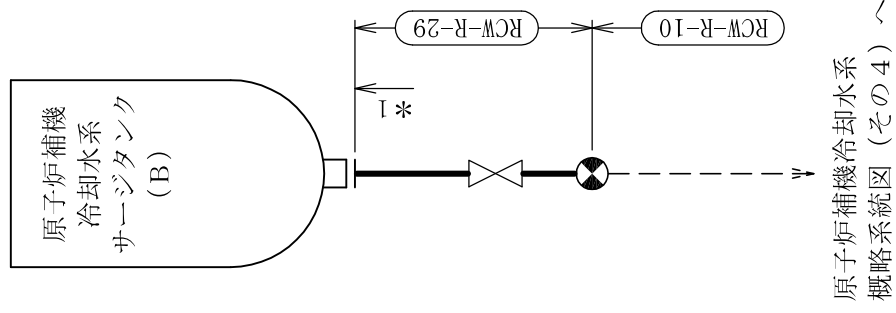
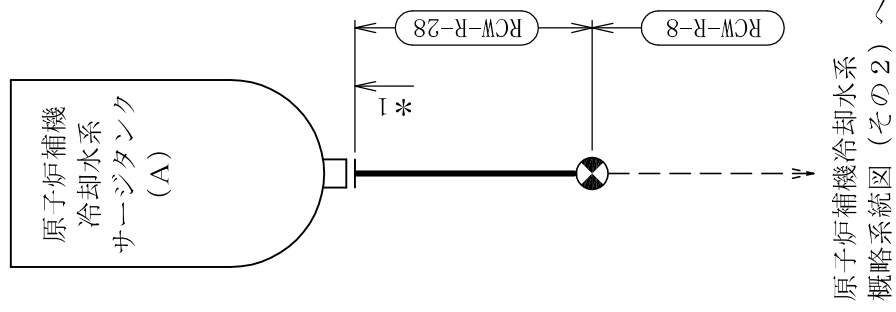


原子炉補機冷却水系概略系統図 (その5)



原子炉補機冷却水系
概略系統図 (その7) より

原子炉補機冷却水系概略系統図 (その6)



注記*1：原子炉補機冷却水系及び
代替原子炉補機冷却系
*2：原子炉補機冷却水系

鳥瞰図

RCW-R-11

鳥瞰図

RCW-R-30

鳥瞰図

RCW-R-53 (2/2)

鳥瞰図

RCW-T-1

鳥瞰図

RCW-T-2

鳥瞰図

RCW-T-3 (1/2)

鳥瞰図

RCW-T-3 (2/2)

鳥瞰図

RCW-T-4 (1/2)

鳥瞰図

RCW-T-4 (2/2)

鳥瞰図

RCW-T-5

鳥瞰図

RCW-T-6

RCW-H-6

鳥瞰図