

3.1.3 内部事象及び外部事象に係る確率論的リスク評価（P R A）

当社は従来から定期安全レビュー（P S R）、重大事故等対策の有効性評価に係る事故シーケンスグループ等の選定及び第 1 回安全性向上評価届出に際して、内部事象を対象としたレベル 1 P R A（出力運転時、停止時）及びレベル 2 P R A（出力運転時）、外部事象として地震及び津波を対象としたレベル 1 P R A（出力運転時）の評価を実施してきている。今回、特定重大事故等対処施設（以下「特重施設」という。）の設置完了に伴い、P R A の評価結果が変わることが見込まれたため、特重施設を反映した P R A を実施する。

特重施設は、大型航空機の衝突その他テロリズムへの対処のみならずその他の要因による重大事故等発生時においても活用可能であるが、炉心損傷後の格納容器破損防止を主目的として設置している施設である。

内部事象を対象とした P R A ではレベル 1 P R A 及びレベル 2 P R A（出力運転時）を実施し以下のリスク指標を対象とする。

- (1) 炉心損傷頻度（C D F）
- (2) 格納容器機能喪失頻度（C F F）
- (3) 事故時の C s - 1 3 7 の放出量が 100TBq を超えるような事故の発生頻度
- (4) 敷地境界における実効線量

なお、(4)については、炉心損傷後において原子炉格納容器の機能が維持されている場合及び管理放出が行われている場合の敷地境界における実効線量を評価する。

外部事象を対象とした P R A ではレベル 1 . 5 P R A（出力運転時）の概略評価を実施し、リスク低減効果を確認する。なお、第 4 回届出以降に詳細評価を実施する。

P R A の実施に当たっては、「2.2.2 国内外の最新の科学的知見及び技術的知見」にて示した知見を反映した。

また、「原子力発電所における確率論的安全評価（P S A）の品質ガイドライン（試行版）（2006 年 4 月 原子力安全・保安院、原子力安全基盤機構取りまとめ）」を参考とした。

3.1.3.1 内部事象P R A（レベル1，2）

3.1.3.1.1 出力運転時P R A（レベル1，2）

内部事象出力運転時P R Aは、（一社）日本原子力学会が発行した「原子力発電所の出力運転状態を対象とした確率論的リスク評価に関する実施基準（レベル1 P R A編）：2013」（以下「レベル1 P R A学会標準」という。）及び「原子力発電所の出力運転状態を対象とした確率論的リスク評価に関する実施基準（レベル2 P R A編）：2016」（以下「レベル2 P R A学会標準」という。）を参考に評価を実施した。

3.1.3.1.1.1 評価に必要な情報の収集及び分析

(1) 発電用原子炉の情報の収集

内部事象出力運転時P R A実施に当たり必要とされる設計、運転管理に関する情報を把握するため、以下の本プラントの設計、運転・保守管理の情報をP R Aの目的に応じて調査・収集した。

- ・ P R A実施に当たり必要とされる基本的な情報（設計情報、運転・保守管理情報等）
- ・ 定量化に当たり必要とされる情報（機器故障率、起因事象発生に関する運転経験等）

本プラントについて入手した図書類を、第 3.1.3.1.1.1.1 表及び第 3.1.3.1.1.1.2 表に示す。

今回実施したP R Aにおいては、原則として設計基準対象施設及び重大事故等対処設備のうち設置変更許可申請書添付書類十の重大事故に至るおそれがある事故及び重大事故に対する対策の有効性評価において期待した対策を評価対象とした。対象とした対策を第 3.1.3.1.1.1.3 表に示す。また、有効性評価において期待していない重大事故等対処設備又は多様性拡張設備等の対策についても、評価結果への影響度合いを考慮した上で評価対象とした。対象となる対策を第 3.1.3.1.1.1.4 表に示す。特

重施設及び3系統目蓄電池は、SA活用の手順にある対策について評価対象とした。ただし、次に示すスクリーニング基準に該当する対策についてはモデル化対象外とした。

- ・ 特重施設及び3系統目蓄電池を活用しても、最終的には既設設備に期待する必要がある

評価対象とした特重施設及び3系統目蓄電池の対策を第3.1.3.1.1.1.5表に示す。なお、第3.1.3.1.1.1.5表は参考資料に示す。また、1次冷却材ポンプシャットダウンシール（以下「RCP-SDS」という。）が導入されたためRCP-SDSをモデル化対象とした。

a. 主要な設備の構成・特性

本評価で考慮する主要な設備の構成・特性について以下に示す。

(a) 原子炉停止に関する系統

原子炉停止に関する系統は、制御棒の自重落下により負の反応度挿入を行う原子炉保護設備と、ほう酸を炉心に注入し負の反応度を投入する化学体積制御設備から構成される。また、原子炉自動トリップに失敗した場合においても、多様化自動作動設備（ATWS緩和設備）を使用した自動での1次冷却系統の過圧防止及び原子炉出力抑制を行うことができる。

イ 原子炉保護設備

原子炉保護設備は、プラント計装からの信号により、炉心及び原子炉冷却材圧力バウンダリが運転時の異常な過渡変化状態へ接近するのを検知して、原子炉トリップを行う。

原子炉をトリップさせるには、いずれかの原子炉トリップ遮断器が開くと、制御棒クラスタ制御装置への電源が遮断され、制御棒クラスタは自重で炉心に挿入される。原子炉保護設備の概略を第3.1.3.1.1.1.1図に示す。

ロ 化学体積制御設備

化学体積制御設備は、1次冷却材の一部を1次冷却材低温側配管から抽出し、不純物の除去や溶存酸素濃度の調整を行った後に、充てん／高圧注入ポンプを経由してほかの1次冷却材低温側配管に戻す。また、充てん／高圧注入ポンプを出た1次冷却材の一部は、1次冷却材ポンプの軸封及び軸受の冷却を行う。

1次冷却材中のほう素濃度を低下させる場合には、補給水ラインから純水を供給する。ほう素濃度を高くする場合には、ほう酸タンクから高濃度ほう酸水を、ほう酸混合器を通して補給水ラインから供給するが、非常停止時には、ほう酸混合器バイパス・ラインを経由して、高濃度ほう酸水を直接充てん／高圧注入ポンプ入口側へ供給する緊急ほう酸注入が可能である。化学体積制御設備の概略を第3.1.3.1.1.1.2図に示す。

ハ 多様化自動作動設備（ATWS緩和設備）

多様化自動作動設備（ATWS緩和設備）は、作動によるタービントリップ及び主蒸気隔離弁の閉止により、1次系から2次系への除熱を過渡的に悪化させることで原子炉冷却材温度を上昇させ、減速材温度係数の負の反応度帰還効果により原子炉出力を抑制できる。また、復水タンクを水源とするタービン動補助給水ポンプ及び電動補助給水ポンプを自動起動させ、蒸気発生器水位の低下を抑制するとともに加圧器逃がし弁、加圧器安全弁、主蒸気逃がし弁及び主蒸気安全弁の動作により1次冷却系統の過圧を防止することで、原子炉冷却材圧力バウンダリ及び原子炉格納容器の健全性を維持できる。多様化自動作動設備（ATWS緩和設備）の概略を第3.1.3.1.1.1.3図に示す。

(b) 原子炉冷却に関する系統

イ 1次冷却設備

1次冷却設備は、原子炉容器、蒸気発生器、1次冷却材ポンプ、加圧器、加圧器逃がしタンク、1次冷却材配管及び弁類で構成し、次の機能を持つ。

- ・炉心で加熱された1次冷却材を循環し、蒸気発生器で2次系と熱交換させ、タービンを駆動する高温、高圧の蒸気を発生させる。
- ・原子炉運転中に炉心損傷を起こすことのないように、十分な炉心冷却を行う。
- ・1次冷却材中の放射性物質が、外部に漏えいするのを防ぐ隔壁を構成する。

1次冷却設備の概略を第3.1.3.1.1.1.4図に示す。

ロ 余熱除去設備

余熱除去設備は、発電用原子炉の崩壊熱及び顕熱を除去する余熱除去系として、また、非常用炉心冷却設備の低圧注入系としての機能を有する。

原子炉停止後、炉心の除熱は蒸気発生器2次側の蒸気を復水器にダンプすることにより行い、1次冷却設備の温度、圧力が下がれば、余熱除去設備に1次冷却材を送り冷却を継続する。

余熱除去設備は、2基の余熱除去冷却器、2台の余熱除去ポンプ、配管及び弁類で構成される。余熱除去設備の概略を第3.1.3.1.1.1.5図に示す。

ハ 非常用炉心冷却設備

非常用炉心冷却設備は、1次冷却材喪失事故を想定した場合にも、ほう酸水を原子炉に注入して、燃料の過熱による被覆管の大破損を防ぎ、さらに、これに伴う被覆管と水蒸気の反応（以下「ジルコニウム-水反応」という。）を無視し得る程度に抑えることができるように設ける設備で、蓄圧注入系、高圧注入系及び低圧注入系で構

成する。また、非常用炉心冷却設備は、主蒸気管破断事故及び2次系の異常な減圧に対し、制御棒クラスタの挿入及び炉心へのほう酸注入により、炉心を臨界未満にでき、かつ維持できる。非常用炉心冷却設備の概略を第3.1.3.1.1.1.6図に示す。

これら非常用炉心冷却設備は、多重性及び独立性を備える非常用所内交流電源系統から受電できるようにする等の考慮を払うことにより、単一故障に加え、外部電源が利用できない場合においてもその安全機能が達成できる。なお、これらの機能が喪失した場合においても、恒設代替低圧注水ポンプによる代替炉心注入が可能である。

(イ) 蓄圧注入系

蓄圧注入系は、蓄圧タンクと配管、弁類で構成される。蓄圧タンクは、1次冷却材低温側配管に逆止弁を介して各1基接続し、その内容積の約2/3にほう酸水を満たし、残りの空間は窒素ガスで加圧する。

通常時、各蓄圧タンクは、直列に設けた2個の逆止弁で1次冷却系から隔離する。1次冷却系の圧力が蓄圧タンクの保持圧力（約4.4MPa[gage]）以下になると自動的に逆止弁が開き、ほう酸水を、1次冷却材低温側配管を経て炉心に注入する。

(ロ) 高圧注入系及び低圧注入系

高圧注入系は、充てん／高圧注入ポンプ、ほう酸注入タンク、配管及び弁類で構成される。

高圧注入系は、非常用炉心冷却設備作動信号により、充てん／高圧注入ポンプ2台が起動し、ほう酸注入タンク及び燃料取替用水タンクのほう酸水を、1次冷却材低温側配管を経て、炉心に注入する。

充てん／高圧注入ポンプは、通常運転時に1次冷却設備への充てん水と1次冷却材ポンプへの封水を供給

するため、水源を体積制御タンクとしているが、非常用炉心冷却設備作動信号により燃料取替用水タンクに水源を自動的に切り替える。燃料取替用水タンクの水位が低くなると、充てん／高圧注入ポンプの水源を、余熱除去冷却器及び低圧注入ポンプを経て、格納容器再循環サンプに切り替えて再循環モードに移行する。低圧注入系は、低圧注入ポンプ、余熱除去冷却器、配管及び弁類で構成される。低圧注入系は、非常用炉心冷却設備作動信号により、燃料取替用水タンクのほう酸水を、余熱除去冷却器を経て、1次冷却材低温側配管から炉心に注入する。

非常用炉心冷却設備作動信号が発せられると、高圧注入系の弁が開いた後、充てん／高圧注入ポンプが起動し、次いで低圧注入ポンプが起動する。

燃料取替用水タンクの水位が低くなると、低圧注入ポンプの水源を格納容器再循環サンプに切り替えて、余熱除去冷却器で冷却した後、高圧注入配管及び低圧注入配管から炉心に注入する再循環モードへ移行する。

低圧注入ポンプは、原子炉停止時には余熱を除去するために余熱除去ポンプとして使用するが、通常運転時は、非常用炉心冷却設備として常に待機状態にあり、両機能が同時に要求されることはない。

ニ 原子炉冷却材圧力バウンダリ高圧時に原子炉を冷却するための設備

原子炉冷却材圧力バウンダリが高圧の状態であって、補助給水ポンプ、復水タンク及び主蒸気逃がし弁の故障等により2次冷却系からの除熱機能が喪失した場合においても、燃料取替用水タンクを水源とした充てん／高圧注入ポンプによる炉心へのほう酸水の注入及び加圧器逃がし弁の開操作による1次冷却系のフィードアンドブリ

ードを行うことにより、炉心の著しい損傷を防止することが可能である。概略を第 3.1.3.1.1.1.7 図に示す。

ホ 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための設備

原子炉冷却材圧力バウンダリが高圧の状態であって、補助給水ポンプ、復水タンク及び主蒸気逃がし弁の故障等により 2 次冷却系からの除熱機能が喪失した場合においても、加圧器逃がし弁を開操作することにより 1 次冷却系統を減圧することができる。また、全交流動力電源喪失等により駆動用空気が喪失した場合は、窒素ポンベにより加圧器逃がし弁に窒素を供給し、空気作動弁である加圧器逃がし弁を作動させることで 1 次系を減圧できる。概略を第 3.1.3.1.1.1.8 図及び第 3.1.3.1.1.1.9 図に示す。

蒸気発生器伝熱管破損時は、破損した蒸気発生器の隔離を行い、健全側蒸気発生器の主蒸気逃がし弁による冷却、減圧と加圧器逃がし弁による減圧操作により 1 次冷却系と 2 次冷却系を均圧することで冷却材の漏えいを抑制する。

インターフェイスシステム L O C A 時は、主蒸気逃がし弁による冷却、減圧と加圧器逃がし弁による減圧操作を行うとともに、原子炉冷却材圧力バウンダリの損傷箇所を隔離することで冷却材の漏えいを抑制する。

ヘ 原子炉冷却材圧力バウンダリ低圧時に原子炉を冷却するための設備

1 次冷却材喪失事故の発生により、原子炉冷却材圧力バウンダリが低圧の状態であって、余熱除去ポンプ及び充てん／高圧注入ポンプの故障等により炉心注入機能が喪失した場合、燃料取替用水タンク又は復水タンクを水源とした恒設代替低圧注水ポンプにより、格納容器スプレー系統と余熱除去系統間のタイラインを介して炉心へ

注入できる。恒設代替低圧注水ポンプは、全交流動力電源及び原子炉補機冷却機能が喪失した場合においても空冷式非常用発電装置より給電できる。概略を第 3.1.3.1.1.1.10 図に示す。

また、余熱除去ポンプの故障等により余熱除去設備の再循環による炉心冷却機能が喪失した場合、格納容器再循環サンプを水源とした格納容器スプレイポンプにより、格納容器スプレイ冷却器を介して代替再循環できる。代替再循環の概略を第 3.1.3.1.1.1.11 図に示す。

(c) 原子炉格納施設

イ 原子炉格納容器の構成

原子炉格納施設は、鋼板製の原子炉格納容器の外側を外周コンクリート壁で囲み、原子炉格納容器と外周コンクリート壁の間は空間構造とし、その円筒部にアニュラス・シールを設け、アニュラス・シールの下部は密閉された空間（アニュラス部）を形成する。

原子炉格納容器を貫通する配管、電線等の大部分はこのアニュラス部を貫通するようにする。原子炉格納容器の概略を第 3.1.3.1.1.1.12 図に示す。

1 次冷却材喪失事故時等に、圧力障壁となり、かつ、放射性物質の放出に対する最終の障壁（原子炉格納容器バウンダリ）を形成するため、原子炉格納容器を貫通する配管には隔離弁等を設ける。原子炉格納容器バウンダリの概略を第 3.1.3.1.1.1.13 図に示す。

ロ 原子炉格納容器スプレイ設備

原子炉格納容器スプレイ設備は、1 次冷却材喪失事故時に原子炉格納容器の内圧を下げるとともに、原子炉格納容器内に放出されたよう素を除去する設備で、格納容器スプレイポンプ、格納容器スプレイ冷却器、よう素除去薬品タンク、配管及び弁類で構成される。原子炉格納

容器スプレイ設備の概略を第 3.1.3.1.1.1.14 図に示す。

ハ アニュラス空気浄化設備

アニュラス空気浄化設備は、アニュラス空気浄化ファン、粒子用フィルタ及びよう素用フィルタ・ユニットで構成される。本設備は、1次冷却材喪失事故時にアニュラス部を負圧に保ち、原子炉格納容器からアニュラス部に漏えいした空気を浄化再循環し、一部を排気筒に導いている。なお、通常運転時にアニュラス内に立入る必要が生じた時にも、本設備によりアニュラス内の換気を行うことができる。また、全交流動力電源又は原子炉補機冷却機能が喪失した場合、アニュラス排気ファンは、空冷式非常用発電装置から給電できるほか、アニュラス排気系空気作動弁は、窒素ポンベにより代替空気を供給し、かつ、空冷式非常用発電装置によりアニュラス排気系空気作動弁駆動用空気配管の電磁弁を開弁することで開操作できる。アニュラス空気浄化設備の概略を第 3.1.3.1.1.1.15 図及び第 3.1.3.1.1.1.16 図に示す。

ニ 原子炉格納容器内の冷却等のための設備

1次冷却材喪失事故時において、格納容器スプレイポンプ及び燃料取替用水タンクの故障等により原子炉格納容器内の冷却機能が喪失した場合に、原子炉格納容器内の圧力及び温度を低下させるための設備として、格納容器自然対流冷却及び代替格納容器スプレイを設けている。

(イ) 格納容器内自然対流冷却（大容量ポンプ及び格納容器再循環ユニット）

全交流動力電源又は原子炉補機冷却機能が喪失していない場合は、海水ポンプを用いて原子炉補機冷却水冷却器へ海水を通水するとともに、原子炉補機冷却水の沸騰防止のため、原子炉補機冷却水サージタンクに窒素ポンベを接続して窒素加圧し、原子炉補機冷却水

ポンプにより格納容器再循環ユニットへ原子炉補機冷却水を通水できる。また、全交流動力電源又は原子炉補機冷却機能が喪失した場合は、海を水源とする大容量ポンプを用いて、海水ストレートナブロー配管又は海水供給母管マンホールと可搬型ホースを接続することで、原子炉補機冷却水系統を介して、格納容器再循環ユニットへ海水を直接供給できる。また、格納容器再循環ユニットは、格納容器内雰囲気温度の上昇により自動動作するダクト開放機構を有し、重大事故等時において原子炉格納容器の最高使用圧力及び最高使用温度を下回る飽和温度にて確実に開放することで格納容器内自然対流冷却ができる。概略図を第 3.1.3.1.1.17 図及び第 3.1.3.1.1.18 図に示す。

(ロ) 代替格納容器スプレイ

燃料取替用水タンク又は復水タンクを水源とする恒設代替低圧注水ポンプは、格納容器スプレイ系統を介して、原子炉格納容器内上部にあるスプレイリングのスプレイノズルより原子炉格納容器内に注水できる。概略図を第 3.1.3.1.1.19 図に示す。

ホ 水素濃度制御設備

炉心の著しい損傷が発生した場合において、原子炉格納容器内の水素濃度を低減するための設備として、静的触媒式水素再結合装置及び原子炉格納容器内水素燃焼装置を設置している。

静的触媒式水素再結合装置は、ジルコニウム-水反応等で短期的に発生する水素及び水の放射線分解等で長期的に緩やかに発生し続ける水素を除去することにより、原子炉格納容器内の水素濃度を継続的に低減できる。

原子炉格納容器内水素燃焼装置は、炉心の著しい損傷に伴い事故初期に原子炉格納容器内に大量に放出される

水素を計画的に燃焼させ、原子炉格納容器内の水素濃度ピークを制御できる。

(d) 原子炉停止に関する系統電源、補機冷却水系等のサポート系

(a)～(c)における、事故時の基本的な安全機能を果たす系統（フロントライン系）を動作させるために、以下の系統（サポート系）が必要である。

イ 非常用電源設備

発電用原子炉施設は、重要安全施設がその機能を維持するために必要となる電力を当該重要安全施設に供給するため、電力系統に連系する。所内単線結線図を第 3.1.3.1.1.1.20 図に示す。

高圧母線は、常用 3 母線と非常用 2 母線で構成する。非常用 2 母線は、起動変圧器、予備変圧器及びディーゼル発電機のいずれからも受電できる。

低圧母線は、常用 3 母線、共通 1 母線及び非常用 2 母線で構成する。

非常用 2 母線はそれぞれの非常用高圧母線から動力変圧器を通して受電できる。

所内補機は、工学的安全施設に係る補機と一般補機に分け、それぞれ非常用、常用母線に接続する。所内補機で 2 台以上設置する設備は非常用、常用ともに各母線に分割接続し、所内電力供給の安定を図る。

ディーゼル発電機は、500kV 送電線が停電し、かつ 77kV 送電線も停電した場合にそれぞれの非常用母線に電力を供給し、1 台のディーゼル発電機で発電所を安全に停止するために必要な補機を運転するのに十分な容量を有し、たとえ同時に工学的安全施設作動設備が作動しても電力を供給できる。

また、発電所の安全に必要な直流電源を確保するため

蓄電池を設置し、安定した交流電源を必要とする設備に対しては、無停電電源装置を設置する。直流電源設備は、非常用電源として 2 系統及び常用所内電源として 1 系統から構成する。蓄電池の概略を第 3.1.3.1.1.1.21 図に示す。

ロ 代替電源設備

代替電源設備のうち、空冷式非常用発電装置は、全交流動力電源喪失した場合に、中央制御室の操作にて速やかに起動し、非常用高圧母線へ接続することで、重大事故等時に必要な交流負荷へ電力を供給することができる。概略図を第 3.1.3.1.1.1.22 図に示す。

ハ 工学的安全施設作動設備

工学的安全施設作動設備は、1 次冷却材喪失事故あるいは主蒸気管破断事故等に際して、炉心の冷却を行い、原子炉格納容器バウンダリを保護するための設備を起動する設備である。工学的安全施設作動設備の概略図を第 3.1.3.1.1.1.23 図に示す。

ニ 原子炉補機冷却設備

(イ) 原子炉補機冷却水設備

原子炉補機冷却水設備は、原子炉補機に冷却水を供給する設備であり、原子炉補機冷却水ポンプ、原子炉補機冷却水冷却器、原子炉補機冷却水サージ・タンク、配管、弁類からなる閉回路を構成する。

原子炉補機冷却水は、純水を使用し、各原子炉補機より熱を除去した後、原子炉補機冷却水ポンプによって原子炉補機冷却水冷却器に至り、ここで海水によって冷却され、再び各原子炉補機に戻る。

この設備によって冷却する主な機器は、余熱除去冷却器、非再生冷却器、スプレー冷却器、原子炉格納容器空気再循環設備、サンプル冷却器、使用済燃料ピット冷却器、封水冷却器、余剰抽出冷却器、1 次冷却材

ポンプ、格納容器スプレイポンプ等である。また、1次冷却材等の放射性流体を含む設備と原子炉補機冷却水を冷却する原子炉補機冷却海水設備との間にあって中間冷却設備として機能し、1次冷却材等の本設備への漏えいがあっても放射性物質を含んだ流体が発電所外へ放出されるのを防ぐ。原子炉補機冷却水設備の概略を第3.1.3.1.1.1.24図に示す。

(ロ) 原子炉補機冷却海水設備

原子炉補機冷却海水設備は、原子炉補機冷却水冷却器、空調用冷凍機及びディーゼル発電機を海水で冷却する設備である。

外部電源喪失時には、ディーゼル発電機から海水ポンプに電力を供給し、この設備の運転を継続して安全を確保する。原子炉補機冷却海水設備の系統の概略を第3.1.3.1.1.1.25図に示す。

(ハ) 代替補機冷却のための設備

代替補機冷却のための設備のうち、大容量ポンプは、A、B海水ストレーナ蓋又は海水母管戻り配管を取り外して可搬型ホースを接続することで、原子炉補機冷却水系統に海水を直接供給できる。

ホ 換気設備

換気設備は、通常運転時又は事故時に発電所従業員に新鮮な空気を送るとともに、空気中の放射性物質を除去低減する設備で、原子炉格納施設換気設備、原子炉補助建屋換気設備、中央制御室空調装置等で構成する。原子炉補助建屋換気設備（一般補機室及び安全補機室）及び中央制御室換気空調設備の概略を第3.1.3.1.1.1.26図及び第3.1.3.1.1.1.27図に示す。

換気設備は、放射性汚染の可能性からみて区域を分け、それぞれ別系統とする。各換気系統は、区域及び部屋の

必要な換気並びに除熱を十分行える容量を持つ。

へ 制御用圧縮空気設備

制御用圧縮空気設備は、空気作動弁、制御器、計器等に清浄で乾燥した制御用圧縮空気を供給する。2台の制御用空気圧縮機出口には空気だめを設け、空気だめを出た圧縮空気は除湿装置を通して除湿乾燥を行う。制御用空気圧縮機の電源は、非常用母線から供給し、トレンを分離して、多重性をもたせる。制御用圧縮空気供給配管のうち耐震クラス A の部分は、2系統の供給母管から構成し、分離可能とする。制御用圧縮空気設備の概略を第 3.1.3.1.1.1.28 図に示す。

(e) 特重施設

特重施設は、原子炉補助建屋等への故意による大型航空機の衝突その他のテロリズムにより、原子炉を冷却する機能が喪失し炉心が著しく損傷した場合に備えて、原子炉格納容器の破損を防止するための機能を有する施設であり、主に以下の設備を設置している。

イ 原子炉格納容器内の冷却・減圧・放射性物質低減を行うための設備

原子炉格納容器内の冷却・減圧・放射性物質低減を行うための設備の詳細及び概略図の第 3.1.3.1.1.1.29 図は参考資料に示す。

ロ 原子炉格納容器過圧破損を防止する設備

原子炉格納容器過圧破損を防止する設備の詳細及び概略図の第 3.1.3.1.1.1.30 図は参考資料に示す。

ハ 特重電源設備

特重電源設備の詳細及び概略図の第 3.1.3.1.1.1.31 図は参考資料に示す。

ニ 緊急時制御室換気空調設備

緊急時制御室換気空調設備の詳細及び概略図の第

3.1.3.1.1.1.32 図は参考資料に示す。

(f) 3 系統目蓄電池

3 系統目蓄電池としては直流負荷に対し直流き電盤を介して必要な負荷へ電力供給するとともに、交流負荷については、計器用電源内の変換機を介し直流を交流へ変換し、必要な負荷へ電力の供給を行うことができる。概略図を第 3.1.3.1.1.1.22 図に示す。

(g) R C P - S D S

R C P - S D S は全交流電源喪失又は原子炉補機冷却機能喪失の際に発生する可能性がある R C P シール部からの 1 次冷却材の喪失事象の防止を図ることができる。概略図を第 3.1.3.1.1.1.33 図に示す。

b. 系統間の依存関係

本 P R A を実施するに当たり、系統間の依存関係を明確にするための情報を収集した。系統間の依存性については、「3.1.3.1.1.2(4) システム信頼性の評価」に示す。

c. 燃料及び溶融炉心の移動経路

事故時の燃料、溶融炉心等の熱源の移動は、水素発生、溶融炉心・コンクリート相互作用及び格納容器内の熱水力挙動及び放射性物質移行挙動に影響する。燃料及び溶融炉心の移動経路を第 3.1.3.1.1.1.6 表、概略図を第 3.1.3.1.1.1.34 図に示す。

d. ソースタームの評価に必要な情報

本プラントについて、事故時の放射性物質挙動の評価に必要な以下の情報を整理した。

(a) 放射性物質の移行経路

本プラントは加圧水型軽水炉であり、放射性物質の移行経路は以下のそれぞれの場合について異なる。

- ① 格納容器の健全性が維持されている場合
- ② 格納容器の機能喪失が生じた場合（下記③、④以外）

- ③ 蒸気発生器伝熱管破損+炉心損傷が生じた場合
- ④ インターフェイスシステム L O C A + 炉心損傷が生じた場合
- ⑤ フィルタベントにより管理放出する場合

各移行経路の概要を第 3.1.3.1.1.1.7 表に示す。また、移行経路の概略図を第 3.1.3.1.1.1.35 図に示す。

(b) 緩和設備の機能

ソースターム評価の観点から、放射性物質の放出量を低減するための機能を持つ緩和設備として、原子炉格納容器スプレイ設備、代替格納容器スプレイ、アニュラス空気浄化設備、特重代替格納容器スプレイ及びフィルタベントが挙げられる。

(c) 放射性物質の炉心内蓄積量

本プラントの放射性物質の炉心内蓄積量について、第 3.1.3.1.1.1.8 表に示す。

e. プラント職員への聞き取り調査等

本 P R A を実施するに当たり、プラント職員への聞き取り調査等によって以下の事項を調査した。

- ・健全性確認間隔
- ・試験による待機除外
- ・起因事象発生前人的過誤

f. 個別プラントパラメータ（人的過誤確率、機器故障率）の収集

本 P R A を実施するに当たり、「3.1.3.1.1.2(4) システム信頼性の評価」に必要なデータの一部として高浜 4 号機個別のデータを収集した。具体的な対象を以下に示す。

- ・「3.1.3.1.1.2(6) 人的過誤の評価」における人的過誤確率
- ・「3.1.3.1.1.2(5) 信頼性パラメータの設定」における機器故障率、待機除外確率（高浜 3 号機個別のデータを含む）

(2) 気象情報の収集

気象情報の収集については、「3.1.3.3(2) 気象情報の収集」にて記載する。

3.1.3.1.1.2 炉心損傷頻度評価

(1) 起回事象の選定及び発生頻度の評価

起回事象とは、通常の運転状態を妨げる事象であって、炉心損傷や格納容器機能喪失へ波及する可能性のある事象のことである。

a. 起回事象の選定

起回事象選定のフローを第 3.1.3.1.1.2.1 図に示す。

(a) 起回事象の分析及び同定

起回事象の見落としを防ぐため、炉心損傷に至る可能性のある事象を体系的に分析する必要がある。既往の P R A 等による国内外における起回事象に関する評価事例の分析によって起回事象を分析・同定する。

イ 既往の P R A

第 3.1.3.1.1.2.1 表に示す重要事故シーケンス選定のための P R A で対象とした起回事象は、本評価における起回事象の評価対象とする。これらの起回事象は次の情報源に基づき、選定したものである。

- ・ WASH-1400 (Surry プラント)
- ・ NUREG-1150 (Surry, Sequoyah, Zion プラント)
- ・ P R A 情報交換検討会、共通懇 P S A レビュー検討 WG (国内代表的 4 ループプラント：ドライ型及びアイスコンデンサ型)
- ・ 安全評価審査指針
- ・ EPRI NP-2230
- ・ 原子力施設運転管理年報
- ・ 旧原子力安全基盤機構 (J N E S) が整備し、原子力規制庁のホームページで公開されている国内のト

ラブル情報

次に、評価対象プラントに追加すべき起回事象を検討するために、米国の起回事象に関する次の文献を調査した。

- ① NUREG/CR-5750
- ② NUREG/CR-6928
- ③ SPAR Initiating Event Data and Results 2015
Parameter Estimation Update

上記①～③で選定されている起回事象を原則として対象とするが、先行プラントのPRAで検討された起回事象について、評価対象プラントへの適用性を検討するため、次の文献を調査した。

- ④ WASH-1400
- ⑤ NUREG-1150
- ⑥ NUREG-1150 (NUREG/CR-4550 vol.3), Surry プラント
- ⑦ NUREG-1150 (NUREG/CR-4550 vol.5), Sequoyah プラント
- ⑧ NUREG-1150 (NUREG/CR-3300, NUREG/CR-4550 vol.7), Zion プラント
- ⑨ IAEA-TECDOC-719

以上の 9 つの文献による調査結果及び本評価で対象とする起回事象との対応を第 3.1.3.1.1.2.2 表に示す。

ロ 伊方プロジェクトの分析

第 3.1.3.1.1.2.1 表及び第 3.1.3.1.1.2.2 表に示す起回事象の多くは、加圧水型軽水炉に共通される一般的な起回事象である。伊方プロジェクトでは、対象機器ごとに故障モードを特定し、当該故障が発生した場合の影響をボトムアップ方式で抽出する故障モード影響解析 (FMEA : Failure Mode and Effect Analysis) を実施し、

プラント固有の起因事象を選定している。評価対象プラントにおける設備構成等は、伊方3号機と同等であることから、第3.1.3.1.1.2.3表に示す伊方プロジェクトにおいて評価対象とした起因事象について検討する。

ハ 評価対象プラントの予兆事象の調査

評価対象プラントにおいて、実際に起こった起因事象ではないが、プラントが置かれている環境条件等の評価対象プラント特有の要因によって潜在的に発生しえる起因事象（予兆事象）を分析・同定するため、原子力安全推進協会（JANSI）が管理している原子力施設情報公開ライブラリーNUCIAで公開されているトラブル情報を使用し、予兆事象に該当する情報を収集した。評価対象プラント及び高浜3号機の予兆事象の調査結果を第3.1.3.1.1.2.4表に示す。本調査結果より、新たに追加すべき起因事象がないことが確認された。

(b) 従属性を有する起因事象の同定

緩和設備のアンアベイラビリティに影響を及ぼす起因事象として、サポート系故障や起因事象従属性を有する事象を同定する。起因事象従属性は、従属性の一つの形態で、機器や構築物に対する苛酷な環境条件等により緩和設備のアンアベイラビリティに影響し、かつプラントの過渡事象を発生させる可能性をもたらすものであり、事故シーケンスの分析及びシステム信頼性解析の段階で配慮が必要となる。具体的には、以下の起因事象を同定した。

- ・ 外部電源喪失事象と非常用所内電源系との従属性
- ・ 制御用空気系の部分喪失／全喪失と制御用空気系を必要とする緩和系との従属性
- ・ 原子炉補機冷却水系の部分喪失／全喪失と原子炉補機冷却水系を必要とする緩和系との従属性
- ・ 原子炉補機冷却海水系の部分喪失／全喪失と原子炉補

機冷却海水系を必要とする緩和系との従属性

- ・安全系高圧／低圧交流母線の部分喪失／全喪失と交流電源を必要とする緩和系との従属性
- ・安全系直流母線の部分喪失／全喪失と直流電源を必要とする緩和系との従属性
- ・1次冷却材ポンプ封水注入機能が喪失する事象又はサーマルバリア冷却機能が喪失する喪失する事象と1次冷却材ポンプ封水LOCAとの従属性

b. 対象外とする起回事象

発生の可能性が極めて低いか、又は発生を仮定してもその影響が限定される場合には、同定した起回事象を評価対象外とする。

(a) 除外判定基準の例

レベル1 P R A 学会標準に記載の起回事象のスクリーニング基準の例を以下に示す。

- a) 起回事象発生頻度が 10^{-7} / 炉年未満の事象。ただし、インターフェイスシステムLOCA、格納容器バイパス及び原子炉圧力容器破損は除く。
- b) 起回事象発生頻度が 10^{-6} / 炉年未満で、少なくとも独立した2系統以上の緩和設備が機能喪失しない限り炉心損傷に至らない事象。
- c) 事象が発生してもプラント停止までには十分に時間があり、その間に当該事象が確認され事象の収束を図ることができる可能性の高い事象。

(b) 除外した起回事象

(a)の起回事象のスクリーニング基準の例を参照し、以下に示す起回事象については、発生する可能性や影響を考慮し評価対象外と判断した。

イ 1次冷却材ポンプ封水リーク

1次冷却材ポンプ1台当たりのリーク量は $4.8\text{m}^3/\text{h}$ で

ある。極小LOCAは充てん注入で賄える程度のリーク量を想定した起因事象であり、このリーク量は、極小LOCAの漏えい量として想定する充てんポンプ1台当たりの設計流量（約45m³/h）と比較して十分に小さい。従って、当該事象は極小LOCAよりも漏えい規模が小さく、事象進展は緩やかであることから、原子炉トリップまでに十分な時間余裕がある。その間に、当該事象の発生を検知することが可能であり、プラント停止操作に期待することができることから、当該事象の発生によって炉心損傷に至る可能性は小さいと判断できるため、評価対象の起因事象から除外する。

ロ 安全系計装用母線の部分喪失

計測制御用電源系は電気盤又は計器に電源を供給している。当該母線より上流の電源系は、補機や弁の機能のサポート系としてモデル化していることから、このような上流の母線の故障による影響は安全系高圧（又は、低圧）交流母線の喪失、安全系直流母線の喪失で評価される。また、計装用電源盤や計装用分電盤は多重性を有している。起因事象発生頻度は10⁻⁶/炉年未満であり、2系統以上の緩和設備（2次系冷却、フィードアンドブリード）が機能喪失しない限り炉心損傷に至らない事象であるため、評価対象の起因事象から除外する。

ハ 安全系計装用母線の全喪失

起因事象発生頻度が10⁻⁷/炉年未満であるため、評価対象の起因事象から除外する。

ニ 中央制御室空調系の喪失及び安全補機開閉器室空調系の部分喪失／全喪失

空調喪失が発生してもプラント停止までには十分に時間があり、その間に当該事象が確認され事象の収束を図ることができるため、評価対象の起因事象から除外する。

ホ 空調用冷水系の部分喪失／全喪失

空調用冷水系は中央制御室空調系、安全補機開閉器室空調系、安全補機室空調系のサポート系である。空調喪失が発生してもプラント停止までには十分に時間があり、その間に当該事象が確認され事象の収束を図ることができるため、評価対象の起因事象から除外する。

除外基準を適用した結果について第 3.1.3.1.1.2.5 表に示す。

c. 起因事象のグループ化

炉心損傷頻度の評価を効率的に実施するために起因事象のグループ化を行う。

(a) 事象の類似性による起因事象のグループ化

同定した起因事象については、事故シーケンスの定義と定量化を容易にするため、体系的なプロセスを用いてグループ化を行う。グループ化はレベル 1 P R A 学会標準に基づき、以下の項目のいずれかが確認できる事象に対してのみ行う。

- ・ 事故の進展及び時間余裕、プラントの応答、レベル 2 P R A との関係、成功基準、事故の進展に影響する緩和設備、並びに緩和操作の観点から類似している事象。
- ・ グループ内の全ての事象が、事故の進展に与える影響の最も大きな事象に包絡される事象。事故シーケンスの定量化に関する詳細な評価を行う場合は、事故の進展に与える影響が同程度の事象のみとする。

同定した起因事象は一般に、1 次冷却材喪失事故（L O C A）、蒸気発生器伝熱管破損、インターフェイスシステム L O C A、過渡事象、手動停止及びサポート系故障といった特殊な起因事象のカテゴリーに分類でき、このカテゴリーの中で各起因事象に分類される。ここで挙げる起因事象カテゴリーの他に、リスク評価上重要となる事象として A

TWS (Anticipated Transient Without Scram)がある。なお、ATWSは、起因事象発生後の原子炉トリップに失敗することで発生するシナリオであり、厳密には起因事象ではないが、本評価においては、起因事象の1つとして扱う。

イ LOCA

LOCAは、1次冷却材流出によりプラントパラメータが変動し、原子炉圧力低信号等が発信して原子炉トリップに至る事象である。LOCAの分類では、1次冷却材インベントリ喪失に至る配管破損の他に、1次冷却材ポンプ封水喪失や加圧器逃がし弁／安全弁開固着の機器故障による1次冷却材インベントリ喪失が含まれる。また、LOCAは、十分な炉心冷却を行なうのに必要な緩和設備の種類及び組合せを考慮して分類を詳細化することが一般的である。

- ① 大破断LOCA：1次冷却材配管の両端破断のように、事象初期に急激な1次系の減圧を生ずるもので、蓄圧注入系と低圧注入系により炉心冷却が可能となる。
- ② 中破断LOCA：大破断LOCAと比較して破断口が小さく、1次系の減圧が比較的緩やかなもので、蓄圧注入系と高圧注入系により炉心の冷却が可能となる。
- ③ 小破断LOCA：中破断LOCAより更に破断口の小さなもの、加圧器気相部における配管破断、あるいは1次冷却材ポンプ封水部分から1次冷却材が過剰に流出するもので、高圧注入系で1次冷却材の補填が可能であるが、破断流による1次系からのエネルギー放出が小さいので、崩壊熱の除去には2次系による冷却を必要とする。
- ④ 加圧器逃がし弁／安全弁LOCA：加圧器逃がし弁や加圧器安全弁からの1次冷却材が過剰に流出するもので、小破断LOCAと同様、高圧注入系で1次冷却

材の補填が可能であるが、破断流による1次系からのエネルギー放出が小さいので、崩壊熱の除去には2次系による冷却を必要とする。

⑤ 極小LOCA：充てん注入で補填できる程度のリーク量を想定する。事象発生による減圧はほとんどなく、ECCSによる炉心冷却には、1次系の減圧が必要である。緩和設備の多様性を考慮して小破断LOCAに比べて影響が小さいと判断できる場合には起因事象として分類しない場合もある。

⑥ 原子炉容器破損（極度のLOCA）：大破断LOCAよりも大規模の破断に相当し、蓄圧注入や低圧注入等の安全注入系の成否によらず1次冷却材が喪失し、炉心損傷に至る事象である。プラント運転中に加圧熱衝撃が発生した場合には、当該事象に至る可能性がある。

ロ 蒸気発生器伝熱管破損

蒸気発生器伝熱管破損は、蒸気発生器の伝熱管が破損し、2次冷却系を介して1次冷却材が格納容器外に放出される事象であり、燃料から放出された放射性物質が環境へ放出される可能性がある。本起因事象は設置変更許可申請書添付書類十と同様、伝熱管1本の完全両端破断を考える。

ハ インターフェイスシステムLOCA

インターフェイスシステムLOCAは、原子炉冷却材圧力バウンダリと、それと直結した格納容器外の低圧系との隔離に失敗した場合に、原子炉冷却系の圧力が低圧系に付加されるために発生する事象であり、燃料から放出された放射性物質が格納容器をバイパスして環境へ放出される可能性がある。

ニ 過渡事象

過渡事象は、事象発生によりプラントパラメータが変

動し、原子炉トリップ信号が発信して原子炉トリップに至る事象である。原子炉冷却材圧力バウンダリは破断していないが、機器の故障及び人的過誤によりプラントが停止する事象が含まれる。PWRにおいては、設置変更許可申請書における想定事象のうち運転時の異常な過渡変化及び事故を、PRAを実施する上での起因事象グループとして分類している。過渡事象カテゴリーとして分類した起因事象は以下のとおり。

- ① 主給水管破断（完全両端破断）：本起因事象は主給水管が破断し、蒸気発生器の2次側に液相を保つだけの十分な給水ができない程の大規模な主給水管が破断する現象を考える。主給水管で破断が生じた場合、蒸気発生器による冷却能力が低下し1次冷却材の温度、圧力の上昇を引き起こすことから、主蒸気管破断とは独立した評価を行う。
- ② 主蒸気隔離弁上流の主蒸気管破断（完全両端破断）：本起因事象は、蒸気発生器とタービン間の主蒸気管で破断が生じ、蒸気の流出を生じる現象のうち、主蒸気隔離弁の上流で破断する現象を考える。主蒸気隔離弁の上流で破断が生じた場合、破断したループを健全ループから隔離する必要がある、隔離後も破断ループの蒸気発生器による冷却には期待できないことから、主蒸気隔離弁下流の主蒸気管破断とは独立した評価を行う。
- ③ 主蒸気隔離弁下流の主蒸気管破断（完全両端破断）：本起因事象は、蒸気発生器とタービン間の主蒸気管で破断が生じ、蒸気の流出を生じる現象のうち、主蒸気隔離弁の下流で破断する現象を考える。主蒸気隔離弁の下流で破断が生じた場合、主蒸気隔離弁の閉止に成功したループの蒸気発生器による冷却に期待できるこ

とから、主蒸気隔離弁上流の主蒸気管破断とは独立した評価を行う。

- ④ 外部電源喪失：本起因事象は、送電系統や所内電気設備の故障等により所内常用電源の全部が喪失し、運転状態が乱されるような現象として考える。所内交流電源が喪失すると、1次冷却材ポンプ、復水ポンプ等がトリップし、1次冷却材流量や主給水流量の喪失が起こる。安全上は、外部電源の喪失により、所内非常用電源（ディーゼル発電機）や空冷式非常用発電装置のみにより交流電源が供給される状態となるため、安全上の補機の作動が要求されるような状態が重なると、他の起因事象と比較して厳しい状況になるため独立した評価を行う。
- ⑤ 主給水流量喪失：本起因事象は、主給水ポンプ又は復水ポンプの故障、電源喪失若しくは主給水制御系の誤動作によって主給水が完全に停止して、蒸気発生器2次側保有水量が減少し、熱除去能力の低下により、1次冷却材温度及び圧力が上昇するような現象を考える。主給水系による蒸気発生器への給水に期待できないことから、過渡事象や負荷の喪失とは独立した評価を行う。
- ⑥ 過渡事象：本起因事象は、原子炉トリップ後に加圧器逃がし弁や加圧器安全弁の作動を引き起こす1次系圧力上昇を伴わない事象を考える。
- ⑦ 負荷の喪失：本起因事象は、タービンの故障や、主蒸気止め弁、蒸気加減弁、主蒸気隔離弁の誤閉止によって、タービンへの蒸気流量が急減し、蒸気発生器による熱除去能力の低下により、1次冷却材温度及び圧力が上昇するような現象を考える。原子炉トリップ後に加圧器逃がし弁／安全弁LOCAが発生する可能性

があることから、過渡事象とは独立した評価を行う。

ホ 手動停止

手動停止は、安全機能が影響を受ける故障等により原子炉を停止させる場合（ここでは計画外停止という。）と、そうでない場合（ここでは通常停止という。）に分類することで、それぞれの安全機能における信頼度の相違を考慮することがある。

- ・通常停止：定期検査等の計画された手動停止及び故障等による停止であって、安全機能（給水系やECS等）に影響がない手動停止を意味する。定期検査等の手動停止を含めない方法もある。
- ・計画外停止：安全機能を有する緩和設備に何らかの不具合、故障が生じ、当該設備が待機除外になった状態での手動停止を意味する。

本評価においては、計画外停止のみを対象とし、通常停止は起因事象に含めないものとする。

ヘ 特殊な起因事象

特殊な起因事象として、次のようなサポート系故障のように、従属性を有する起因事象についても、評価対象プラントの設計を勘案して検討する。

- ① 制御用空気系の全喪失：制御用空気系の全喪失が発生した場合、これらの系統で圧縮空気が供給されている設備に期待できないことから、当該事象を制御用空気系の全喪失として評価する。本起因事象としては以下のものとする。

- ・制御用空気系のAヘッド、Bヘッド及びABヘッドへの圧縮空気供給機能喪失

- ② 制御用空気系の部分喪失：制御用空気系の1ヘッドへの圧縮空気供給機能喪失を対象とする。当該事象が発生した場合、供給機能が喪失したヘッドで圧縮空気

が供給されている設備には期待できないことから、当該事象を制御用空気系の部分喪失として評価する。本起因事象としては以下を含むものとする。

- ・制御用空気系の A ヘッドへの圧縮空気供給機能喪失
- ・制御用空気系の B ヘッドへの圧縮空気供給機能喪失
- ・制御用空気系の A 及び B ヘッドへの圧縮空気供給機能喪失

③ 原子炉補機冷却水系の全喪失：原子炉補機冷却水系の全喪失が発生した場合、これらの系統で冷却されている設備に期待できないことから、当該事象を原子炉補機冷却水系の全喪失として評価する。本起因事象としては以下を含むものとする。

- ・原子炉補機冷却水系の A ヘッド及び B ヘッドへの冷却水供給機能喪失

④ 原子炉補機冷却水系の部分喪失（A 又は B ヘッド喪失）：原子炉補機冷却水系の A 又は B ヘッドへの給水機能喪失を対象とする。当該事象が発生した場合、A 又は B ヘッドで冷却されている設備には期待できないことから、当該事象を原子炉補機冷却水系の部分喪失として評価する。本起因事象としては以下を含むものとする。

- ・原子炉補機冷却水系の A 又は B ヘッドへの冷却水供給機能喪失

⑤ 原子炉補機冷却水系の部分喪失（C ヘッド喪失）：原子炉補機冷却水系の C ヘッドへの給水機能喪失を対象とする。当該事象が発生した場合、原子炉補機冷却水系の信頼性が低下すること、及び 1 次冷却材ポンプのサーマルバリア冷却機能が喪失し、1 次冷却材ポンプ

封水 L O C A に至る可能性が高くなることから、当該事象を原子炉補機冷却水系の部分喪失（C ヘッド喪失）として評価する。本起因事象としては以下を含むものとする。

- ・原子炉補機冷却水系の C ヘッドの冷却水供給機能喪失

⑥ 原子炉補機冷却海水系の全喪失：原子炉補機冷却海水系の全喪失が発生した場合、これらの系統で冷却されている設備に期待できないことから、当該事象を原子炉補機冷却海水系の全喪失として評価する。本起因事象としては以下を含むものとする。

- ・原子炉補機冷却海水系の A ヘッド及び B ヘッドへの冷却水供給機能喪失
- ・原子炉補機冷却水系の部分喪失と原子炉補機冷却海水系の部分喪失の重ね合わせ

⑦ 原子炉補機冷却海水系の部分喪失：原子炉補機冷却海水系の 1 ヘッドへの給水機能喪失を対象とする。当該事象が発生した場合、給水機能が喪失したヘッドで冷却されている設備には期待できないことから、当該事象を原子炉補機冷却海水系の部分喪失として評価する。本起因事象としては以下を含むものとする。

- ・原子炉補機冷却海水系の A ヘッドへの冷却水供給機能喪失
- ・原子炉補機冷却海水系の B ヘッドへの冷却水供給機能喪失

⑧ 安全系高圧交流母線の全喪失：安全系高圧交流母線の全喪失を対象とする。当該事象が発生した場合、機能喪失した高圧交流母線から給電されている設備には期待できないことから、当該事象を安全系高圧交流母線の全喪失として評価する。本起因事象としては以下

を含むものとする。

・ A 及び B 非常用高圧母線の喪失

⑨ 安全系高圧交流母線の部分喪失：安全系高圧交流母線の 1 系列喪失を対象とする。当該事象が発生した場合、機能喪失した高圧交流母線から給電されている設備には期待できないことから、当該事象を安全系高圧交流母線の部分喪失として評価する。本起因事象としては以下を含むものとする。

・ A 又は B 非常用高圧母線の喪失

⑩ 安全系低圧交流母線の全喪失：安全系低圧交流母線の全喪失を対象とする。当該事象が発生した場合、機能喪失した低圧交流母線から給電されている設備には期待できないことから、当該事象を安全系低圧交流母線の全喪失として評価する。本起因事象としては以下を含むものとする。

・ 非常用低圧母線の全喪失

⑪ 安全系低圧交流母線の部分喪失：安全系低圧交流母線の 1 系列喪失を対象とする。当該事象が発生した場合、機能喪失した低圧交流母線から給電されている設備には期待できないことから、当該事象を安全系低圧交流母線の部分喪失として評価する。本起因事象としては以下を含むものとする。

・ 非常用低圧母線の 1 系列喪失

⑫ 安全系直流母線の全喪失：安全系直流母線の全喪失を対象とする。当該事象が発生した場合、機能喪失した直流母線から給電されている設備には期待できないことから、当該事象を安全系直流母線の全喪失として評価する。本起因事象としては以下を含むものとする。

・ A 及び B 非常用直流母線の喪失

⑬ 安全系直流母線の部分喪失：安全系直流母線の 1 系

列喪失を対象とする。当該事象が発生した場合、機能喪失した直流母線から給電されている設備には期待できないことから、当該事象を安全系直流母線の部分喪失として評価する。本起因事象としては以下を含むものとする。

- ・ A 又は B 非常用直流母線の喪失

(b) 起因事象のグループ化の禁止

「(a)へ 特殊な起因事象」に示すような起因事象従属性を有する事象は、他の起因事象とは事象シナリオの展開や必要とされる緩和機能が異なることから、他の起因事象とは同一のグループとはしない。また、原子炉容器破損、格納容器内での放射性物質の閉じ込め機能が期待できない起因事象であるインターフェイスシステム L O C A 及び蒸気発生器伝熱管破損については、独立した起因事象として評価する。

(c) グループの代表事象の選定

レベル 1 P R A 学会標準では、成功基準の設定や事故シナリオの分析を行うために、発生頻度の大きさ及び起因事象が事故の進展にもたらす影響の程度を考えて、グループ化した起因事象の中から代表事象を選定することが要求されているが、今回の評価では、起因事象が事故の進展にもたらす影響の程度の観点から代表事象を選定する。

イ インターフェイスシステム L O C A

インターフェイスシステム L O C A では余熱除去ポンプ吸込側ラインからの漏えいを代表事象として想定する。

ロ 手動停止

手動停止は、停止時冷却に移行する以前に復水器等を含む主給水系のトラブルが生じて、安全系による緩和手段が要求される事象を考慮しておく必要があることから、起因事象として取り上げることとする。手動停止の扱いに

については、以下とする。

- ・手動停止では「計画外停止」を想定する。
- ・計画外停止要因には、「常用系」又は「安全系」の故障が想定され、本評価では主給水系を除いた「常用系」の故障を想定する。
- ・主給水系の故障による影響は、起因事象「主給水流量喪失」として評価する。

安全系については、待機除外の基事象の中でその確率を考慮するものとする。なお、サポート系の故障を起因とした手動停止については、手動停止には含めず、従属性を有する起因事象として評価する。

ハ ATWS

ATWSは原子炉トリップが必要な起因事象発生後に原子炉トリップに失敗する事象である。ATWSは2次冷却系からの除熱機能が喪失する事象が厳しく、蒸気発生器2次側保有水が減少することにより補助給水が必要となる主給水流量喪失、負荷の喪失及び外部電源喪失を対象とする。主給水流量喪失のように、起因事象発生時にはタービントリップによる主蒸気の遮断が達成されていない事象と、負荷の喪失や外部電源喪失のように起因事象発生時に既に主蒸気が遮断されている事象では事象進展が異なることから、これらは異なる起因事象として評価する。以上より、ATWSについては、事象シナリオの影響を含めて以下の2つのシナリオを評価する。

- ・起因事象発生時にタービントリップが必要な事象＋原子炉トリップ失敗（ATWS1）
- ・起因事象発生後にタービントリップが不要な事象＋原子炉トリップ失敗（ATWS2）

なお、主給水流量喪失、負荷の喪失及び外部電源喪失以外の事象については、起因事象発生頻度がこれらの事

象と同程度、又はこれら以下の値であり、事象進展の観点でも緩やかになることから、海外の先行P R Aを参考に、評価結果に有意な影響がないと判断し、評価対象から除く。

また、サポート系起因事象（例：制御用空気系の全喪失、原子炉補機冷却海水系の全喪失、安全系高圧交流母線の全喪失）については、起因事象発生頻度はフォールトツリーを用いて評価しているため、起因事象の発生要因と後段の緩和手段との従属性を適切に考慮することが可能となっている。従って、代表事象という概念は存在しない。

(d) 選定した起因事象

以上の起因事象の同定及びグループ化の検討結果に基づき、本プラントで評価対象とする起因事象は以下の 31 事象とする。

1. 原子炉容器破損
2. 大破断 L O C A
3. 中破断 L O C A
4. 小破断 L O C A
5. 加圧器逃がし弁／安全弁 L O C A
6. 極小 L O C A
7. インターフェイスシステム L O C A
8. 主給水流量喪失
9. 負荷の喪失
10. 過渡事象
11. 主給水管破断
12. 主蒸気管破断（主蒸気隔離弁上流）
13. 主蒸気管破断（主蒸気隔離弁下流）
14. 蒸気発生器伝熱管破損
15. 外部電源喪失

16. 制御用空気系の部分喪失
17. 制御用空気系の全喪失
18. 原子炉補機冷却水系の部分喪失（A又はBヘッダ喪失）
19. 原子炉補機冷却水系の部分喪失（Cヘッダ喪失）
20. 原子炉補機冷却水系の全喪失
21. 原子炉補機冷却海水系の部分喪失
22. 原子炉補機冷却海水系の全喪失
23. 安全系高圧交流母線の部分喪失
24. 安全系高圧交流母線の全喪失
25. 安全系低圧交流母線の部分喪失
26. 安全系低圧交流母線の全喪失
27. 安全系直流母線の部分喪失
28. 安全系直流母線の全喪失
29. 手動停止
30. A T W S 1（タービントリップが必要な事象）
31. A T W S 2（タービントリップが不要な事象）

d. 起因事象発生頻度の評価

(a) 起因事象発生頻度推定に用いる評価手法

各起因事象の発生頻度推定において、本評価で用いる評価手法は以下に従う。

a) 国内PWRプラントの運転経験から起因事象の発生件数及び運転期間を収集し、適切な事象発生の確率モデルを選定し、ベイズ統計による推定手法を用いて起因事象発生頻度の確率分布及び平均値を推定する。ベイズ推定には評価対象プラントの特性に適合する一般パラメータを事前知識として用いてもよい。

b) フォールトツリー等論理モデルによる方法を用いて起因事象発生頻度を推定する。

なお、発生件数や運転期間等の運転経験に基づいて発生

頻度を推定する際には、次の基本的な考え方に基づいて実施する。

1) 事前分布の設定

事前分布の設定については参考資料に示す。

2) ベイズ更新の実施

国内で発生実績のある起回事象は国内 PWR プラントの 1976 年からの運転実績を用い、国内で発生実績のない起回事象は国内 PWR プラントの運転開始からの運転実績を用いてベイズ更新を実施する。

(b) 起回事象発生頻度の推定

最新の国内及び米国 PWR プラントの運転実績の調査結果に基づいて、起回事象あるいはグループ化した起回事象の発生頻度を評価した。各起回事象の発生頻度の評価結果を第 3.1.3.1.1.2.6 表に示す。各起回事象の発生頻度の評価結果の詳細については参考資料に示す。

(2) 成功基準の設定

既往の PRA や熱水力解析結果を反映し、炉心損傷を防止するために必要な緩和設備又は緩和操作の組合せや、緩和設備や緩和操作がその機能を達成するために必要な条件を定めた。

a. 炉心損傷判定条件

(a) 一般的な炉心損傷判定条件

事故時に、炉心冷却に必要な安全機能が不十分であることによつて、炉心の一部の燃料被覆管表面温度が 1200°C を超えると評価される状態。

(b) LOCA 時格納容器除熱シナリオの判定条件

原子炉格納容器が破損し、再循環サンプル水の温度が 100°C 以上と評価される状態。

(c) Non-LOCA 時の 2 次冷却系からの除熱シナリオ

・ 2 次冷却系からの除熱機能が確保されず、崩壊熱を有効に除去することができずに炉心露出に至ると評価さ

れる状態。

- ・ 負荷の喪失及びA T W S 事象においては、原子炉冷却材圧力バウンダリにかかる圧力が限界圧力（本評価では最高使用圧力の 1.2 倍を適用）を上回ること。

b. 起因事象ごとの成功基準の一覧表

(a) 安全機能の同定

ここでは、安全機能を同定した上で、安全機能に必要なとされる緩和設備又は緩和操作を抽出し、各起因事象についてそれらの必要な組合せを同定する。

イ 炉心損傷を防止するために必要な安全機能の同定

原子力発電所の安全機能としては、「止める」、「冷やす」、「閉じ込める」が基本であり、これを踏まえて、以下で、起因事象を概略分類した上で、P R Aにおける安全機能を同定する。

・「止める」について

A T W S は原子炉停止に失敗した事象であることから、「原子炉停止」が必要な安全機能の一つとなる。また、大破断 L O C A、中破断 L O C A、原子炉容器破損については、炉心部での冷却材密度の低下（ボイド発生）が短期間で生じるため、「原子炉停止」に期待していない。

なお、手動停止は、原子炉トリップを伴わず、運転員の手動による原子炉停止が行われる事象を想定したものであり、プラントの手動停止を想定した起因事象については、原子炉保護系の動作には期待していない。

・「冷やす」について

全起因事象において、「崩壊熱除去」が必要である。また、以下の事象については「1次冷却系保有水の確保」が必要である。

- ・ 格納容器内に1次冷却材が放出する起因事象（大

破断 L O C A、中破断 L O C A、小破断 L O C A、
加圧器逃がし弁／安全弁 L O C A、極小 L O C A)

- ・ 起因事象発生後に従属的に 1 次冷却材が放出するシナリオ（1 次冷却材ポンプ封水 L O C A、加圧器逃がし弁／安全弁 L O C A）
- ・ フィードアンドブリードシナリオ
- ・ 格納容器バイパス（インターフェイスシステム L O C A、蒸気発生器伝熱管破損）

また、格納容器バイパス以外については、注入段階と再循環段階を考えるとともに、再循環段階では「格納容器内雰囲気冷却（格納容器外への除熱）」も格納容器先行破損に伴う炉心損傷を防止するために必要である。なお、極小 L O C A において、充てんポンプ及び高圧注入ポンプによる注入に成功した場合、「格納容器内雰囲気冷却（格納容器外への除熱）」は不要である。

「1 次冷却系保有水の確保」のためには、バイパス L O C A シナリオでは、漏えい箇所の隔離が必要である。また、「1 次冷却系保有水の確保」が必要な全シナリオにおいて、「1 次冷却系への注水」が必要である。1 次冷却材系統への注水を低圧注入系で行う場合には、大破断 L O C A を除き、2 次系強制冷却による 1 次系の減圧を行う必要がある。

- ・ 「閉じ込める」について

炉心損傷を防止することによって、放射性物質の大規模放出は防止することができる。格納容器先行破損に伴う炉心損傷を防止するためには、格納容器の健全性を確保することが必要であるが、これに必要な安全機能は上述の「冷やす」において同定した。

以上で同定した安全機能は次のように整理できる。

- 1) 原子炉停止
 - 2) 1次冷却系保有水の確保（注入時／再循環時）
 - 3) 崩壊熱除去（注入時／再循環時）
 - 4) 格納容器内雰囲気冷却／格納容器外への除熱
- ロ 安全機能に必要とされる緩和設備又は緩和操作の抽出
- 安全機能のうち「閉じ込める」については、「冷やす」に関する機能によって包絡されるため、以下では、「止める」、「冷やす」を実現するための緩和設備又は緩和操作を抽出する。各起因事象が発生した場合には、これらの設備や操作を組合せて、「止める」、「冷やす」を実現する必要がある。
- ・「止める」ための緩和設備又は緩和操作
 - 1) 原子炉停止
 - ① 自動原子炉トリップ
 - ② 緊急ほう酸注入
 - ・「冷やす」ための緩和設備又は緩和操作
 - 2) 1次冷却系保有水の確保
 - ① 高圧注入
 - ② 蓄圧注入
 - ③ 低圧注入
 - ④ 充てん注入
 - ⑤ 恒設代替低圧注水ポンプによる炉心への注入
 - ⑥ 代替再循環
 - 3) 崩壊熱除去
 - ① 2次系からの冷却
 - ② フィードアンドブリード操作
 - ③ 余熱除去冷却器による冷却
 - ④ 格納容器スプレイ冷却器による冷却
 - ⑤ 格納容器再循環ユニットを用いた格納容器内自然対流冷却

ハ 安全機能に対する成功基準の設定

起因事象毎に主にフロントラインシステムに着目した必要な安全機能の組合せによる成功シーケンスを明示し、フロントラインシステムの必要台数等の根拠を示す。全起因事象別の成功シーケンス及び成功基準を整理したものを第 3.1.3.1.1.2.7 表～第 3.1.3.1.1.2.37 表に示す。なお、第 3.1.3.1.1.2.7 表～第 3.1.3.1.1.2.37 表は参考資料に示す。

c. 使命時間

緩和設備が要求される安全機能を果たすために必要な運転継続期間である使命時間については、各緩和設備の「安定したプラント停止状態をもたらす時間又は必要な安全機能を果たすことができる時間」及び「手段の多様性の確保に必要な時間」を検討した上で設定した。

(a) 内部事象出力運転時レベル 1 P R A

レベル 2 P R A において考慮すべき使命時間が 7 日間であり、レベル 1 P R A とも共有する以下の長期的緩和設備は、評価する使命時間を 7 日間とする。

- ・ 格納容器内自然対流冷却（原子炉補機冷却水通水時）
- ・ 格納容器内自然対流冷却（海水通水時）
- ・ 中央制御室空調系

また、以下の緩和設備は、評価する使命時間を 72 時間とする。

- ・ 特重電源設備
- ・ 代替炉心注水（恒設代替低圧注水ポンプ）

それ以外の設備は考慮すべき使命時間が 24 時間以内であるため、24 時間で評価する。

(b) 内部事象出力運転時レベル 2 P R A

考慮すべき使命時間が 7 日間である以下の長期的緩和設備は、評価する使命時間を 7 日間とする。

- ・ 格納容器内自然対流冷却（原子炉補機冷却水通水時）

- ・格納容器内自然対流冷却（海水通水時）
- ・中央制御室空調系
- ・アニュラス空気浄化設備
- ・格納容器隔離
- ・フィルタベント

また、以下の緩和設備は使命時間を 72 時間とする。

- ・緊急時制御室換気空調設備
- ・特重電源設備

さらに、以下の緩和設備は使命時間を 48 時間とする。

- ・特重代替格納容器スプレイ
- ・代替格納容器スプレイ（恒設代替低圧注水ポンプ）

それ以外の設備は考慮すべき使命時間が 24 時間以内であるため、24 時間で評価する。

d. 熱水力解析等の解析結果及び解析コードの妥当性

成功基準の設定には、設置許可申請時に妥当性が確認された解析コードを使用し、成功基準の設定に必要な解析条件の変更を行って実施した。なお、解析条件は、設置許可申請時と同様に、現実的な条件を基本としつつ、保守的な条件も考慮した。

(3) 事故シーケンスの分析

事故シーケンスとは、炉心損傷等に至るまでの、起因事象の発生及び各種安全機能喪失の組合せのことである。事故シーケンスの分析の目的は、選定した起因事象に対して、炉心損傷を防止するために必要な安全機能及び安全機能を達成するために必要な緩和設備や緩和操作を検討して、炉心損傷に至る事故シーケンスを網羅的に展開することである。

本分析では、事故シーケンスを網羅的に展開するために体系的な分析と定量化が可能である手法として、イベントツリー法（小イベントツリー／大フォールトツリー手法）を用いる。

a. イベントツリー

(a) ヘディングの設定

安全機能及び成功基準の同定に基づいてイベントツリーのヘディングを設定した。ここでは、事故シーケンスの論理展開を明確かつ簡潔に提示するため、事象の進展や機能上の相互関係を考慮して、できる限り事象の進展に従いヘディングの順番を決めている。

(b) 事故シーケンスの展開

ヘディングにおける分岐の有無を、関連するすべての緩和設備の状態を考慮して決定し、事故シーケンスを網羅的に展開した。

(c) 事故シーケンスの最終状態の分類

展開した事故シーケンスの最終状態を炉心損傷状態又は成功状態のいずれかに分類し、炉心損傷に至る事故シーケンスについては、「事故シーケンスグループ」に分類した。

各起因事象のイベントツリーを第 3.1.3.1.1.2.2 図～第 3.1.3.1.1.2.32 図に示す。なお、第 3.1.3.1.1.2.2 図～第 3.1.3.1.1.2.32 図は参考資料に示す。

事故シーケンスグループの分類は、「実用発電用原子炉及びその附属施設の位置、構造及び設備の基準に関する規則の解釈」に従い、次のとおりに実施する。なお、事故シーケンスグループは最初に失敗した緩和手段に基づき設定する。例えば、主給水流量喪失時に補助給水に失敗する事故シーケンスは全てグループ 1 「2 次冷却系からの除熱機能喪失」に分類する。

- ・グループ 1 : 2 次冷却系からの除熱機能喪失

起因事象発生時に補助給水機能が喪失する事故シーケンスや、破断した主蒸気管の隔離に失敗する事故シーケンス等、PWR の特徴である蒸気発生器を使用した除熱に失敗する事故シーケンス。

- ・グループ 2 : 全交流動力電源喪失

外部電源が喪失して、サポート系である非常用所内交流電源が喪失する事故シーケンス。

- ・グループ 3：原子炉補機冷却機能喪失

起因事象の発生と同時に E C C S 等の緩和機能のサポート系である原子炉補機冷却水系や原子炉補機冷却海水系が喪失する事故シーケンス。

- ・グループ 4：原子炉格納容器の除熱機能喪失

L O C A 事象の発生後に、格納容器スプレイ注入、又は格納容器スプレイ再循環に失敗する事故シーケンス。

- ・グループ 5：原子炉停止機能喪失

原子炉トリップが必要な事象が発生した後に、原子炉トリップに失敗する事故シーケンス。

- ・グループ 6：E C C S 注水機能喪失

L O C A 事象が発生し、蓄圧注入、高圧注入（極小 L O C A では、充てん注入及び高圧注入）、又は低圧注入による E C C S 注水に失敗する事故シーケンス。

- ・グループ 7：E C C S 再循環機能喪失

L O C A 事象の発生時において短期の 1 次系保有水の回復に成功した後、低圧再循環又は高圧再循環による E C C S 再循環に失敗する事故シーケンス。

- ・グループ 8：格納容器バイパス

インターフェイスシステム L O C A や蒸気発生器伝熱管破損後に破損側蒸気発生器の隔離に失敗する事故シーケンス。

b. プラント損傷状態の分類

(a) 事故シーケンスの分類要素

内部事象出力時レベル 2 P R A とのインターフェイスを考慮し、炉心損傷に至る事故シーケンスについて、熱水力挙動の類似性及び事故の緩和操作の類似性に基づき「プラント損傷状態（P D S）」に分類する。熱水力挙動の類似性

として、事故進展の相違から独立に考慮すべき事故のタイプ及び1次系圧力、並びに炉心損傷時期により分類する。緩和操作の類似性として、溶融炉心の冷却手段・除熱手段を表す格納容器内事故進展により分類する。

この分類によりレベル1 P R Aより得られる膨大な数の事故シーケンスの各々について格納容器イベントツリーを展開せずにグループ別に現実的な評価が可能である。

分類方法の詳細を以下に示す。

イ 事故のタイプと1次系圧力

事故進展の相違から独立に考慮すべき事故のタイプ（L O C A（1次冷却材ポンプ封水L O C Aを含む）、過渡事象、格納容器先行破損、格納容器バイパス）及び原子炉容器破損前の1次系圧力状態（高圧状態、中圧状態あるいは低圧状態）により分類する。1次系圧力状態を考慮する理由は原子炉容器破損時の格納容器圧力上昇や、溶融炉心の飛散とその冷却性に影響を与えるためである。事故タイプと1次系圧力による分類記号を第3.1.3.1.1.2.38表に示す。

ロ 炉心損傷時期

炉心損傷時期が事故発生後早期か、後期かで分類する。この時期は炉心損傷時に放出される放射性物質の量に影響するとともに、炉心損傷後の原子炉容器破損の時期、又は格納容器圧力や温度の上昇による格納容器機能喪失の時期に影響を与え、緩和操作のための時間余裕に影響を与える。炉心損傷時期の分類記号を第3.1.3.1.1.2.39表に示す。

ハ 格納容器内事故進展

格納容器内事故進展では格納容器機能喪失時期及び溶融炉心の冷却手段を考慮して分類する。格納容器機能喪失時期に関しては、炉心損傷後に格納容器機能喪失が生

じる場合と格納容器機能喪失後に炉心損傷が生じる場合で分類する。後者は、安全注入再循環は機能するが除熱ができず格納容器機能喪失が炉心損傷に先行するため、放射性物質放出挙動が前者と大きく異なり、独立に評価する必要がある。熔融炉心の冷却手段に関しては、非常用炉心冷却設備系や格納容器スプレイ系が使用可能かにより分類する。これらのシステムが使用可能である場合、熔融炉心が冷却される可能性が高い。なお、レベル 2 PRA 学会標準では格納容器除熱手段である格納容器再循環ユニットによる格納容器内自然対流冷却の有無により PDS を分類しているが、本評価では格納容器内自然対流冷却を格納容器イベントツリー上でモデル化するため、PDS には分類しない。格納容器内事故進展の分類記号を第 3.1.3.1.1.2.40 表に示す。

これら 3 種類の属性を用いて、当該プラントの PDS を表記する。PDS の定義を第 3.1.3.1.1.2.41 表に示す。

(4) システム信頼性の評価

事故シーケンスの発生頻度を推定するには、展開したイベントツリーの各分岐に対して成功・失敗確率を決める必要がある。この各分岐点における緩和システムの成功・失敗確率を決めるために、システム信頼性解析にはフォールトツリー法を用いる。本項目では、前項で抽出されたイベントツリーのヘディングに対応するフロントライン系と、それを適切に運転するために必要となるサポート系について、フォールトツリーを構築し定量化を実施した。

a. 評価対象としたシステムとその説明

評価対象としたシステムの一覧を以下に示す。それぞれのシステムごとに概要、機能、系統図、必要とするサポート系、試験及びシステム信頼性評価上の主要な仮定を整理した。

1. 電源系

2. 原子炉停止系
3. 信号系
4. 制御回路
5. 制御用空気系
6. 換気空調系
7. 原子炉補機冷却海水系
8. 原子炉補機冷却水系
9. 燃料取替用水系
10. 高压注入系（注入時）
11. 高压注入系（再循環時）
12. 蓄圧注入系
13. 低压注入系（注入時）
14. 低压注入系（再循環時）
15. 格納容器スプレイ系（注入時）
16. 格納容器スプレイ系（再循環時）
17. 補助給水系／主蒸気圧力制御系
18. 破損 S G 隔離
19. 主蒸気隔離
20. 1 次冷却材ポンプ封水 L O C A
21. 加圧器逃がし弁／安全弁 L O C A
22. 加圧器逃がし弁強制開
23. 代替再循環
24. 2 次系強制冷却
25. 恒設代替低压注水ポンプ
26. 大容量ポンプの確立
27. 格納容器内自然対流冷却（原子炉補機冷却水通水時）
28. 格納容器内自然対流冷却（海水通水時）
29. R H R 隔離
30. 1 次系の減圧
31. 安全注入制御／充てん注入

32. R H R 運転
33. A T W S 緩和設備／C C F 対策設備
34. タービントリップ
35. 原子炉圧力上昇の抑制
36. 緊急ほう酸注入
37. 交流電源の回復
38. 空冷式非常用発電装置／不要直流負荷切離し
39. 主給水系
40. 1 次系と 2 次系の均圧化
41. R C P - S D S
42. 特重施設

評価においては、フロントライン系及びサポート系、並びにサポート系同士の間に従属性を適切にモデル化するため、それぞれのシステム間に対して従属性マトリックスを作成し、それに基づいたモデル化を行う。それぞれのシステム間の従属性マトリックスの例として、低圧注入系（注入時）の従属性マトリックスを第 3.1.3.1.1.2.42 表に示す。また、フロントライン系同士の共用設備の従属性マトリックスを第 3.1.3.1.1.2.43 表に示す。

b. システム信頼性評価

フォールトツリーの作成に当たって、対象範囲を示す概略系統図を作成するとともに、その範囲内にある機器でモデル化すべき故障モードを基事象リストの形で整理した。また、これらの情報に基づき a. で示したシステムについてフォールトツリーを作成し、定量化を実施した。フォールトツリーでは、動的機器及び静的機器の故障に加え、緩和設備の機能を阻害する人的過誤、試験又は保守によって使用不能な状態、機能上、現象上及び操作上の従属性、並びに共通原因故障を基事象としてモデル化している。

フォールトツリーの中で考慮すべき機器故障の対象機器及

びその故障モードの一覧を第 3.1.3.1.1.2.44 表に示す。対象とする機器をフォールトツリーでモデル化する場合、スクリーニングを実施し、展開すべき故障モードの抽出を行っている。

なお、レベル 1 P R A では起因事象の重畳は発生する確率が非常に小さいと考えられることから考慮していないが、起因事象（L O C A 等）とサポート系（電源、冷却水等）機能喪失が重畳した場合の影響は、個別の事故シーケンスの評価結果の一部として考慮している。

c. システム信頼性評価の結果

同じシステムであっても、起因事象によっては、必要となる機器の台数等、成功基準が異なる場合がある。そのような場合は、それぞれに対応したフォールトツリーを作成し、非信頼度を評価している。システム信頼性評価結果として、低圧注入系（注入時）における非信頼度の評価例を第 3.1.3.1.1.2.45 表に示す。

(5) 信頼性パラメータの設定

システム信頼性解析や事故シーケンスの定量化のために必要となる機器故障率、共通原因故障パラメータ及び試験又は保守作業による待機除外確率等を評価するために必要となるパラメータを整備した。

a. 非信頼度を構成する要素と評価式

非信頼度を構成する要素としては、機器故障率データ、共通原因故障パラメータ、及び試験又は保守作業による待機除外データ等があり、それぞれの評価式に基づき非信頼度を評価した。

(a) 状態変更失敗確率

$$Q = Q_d$$

Q_d : デマンド故障確率

(b) 機能維持失敗確率

$$Q = 1 - \exp(-\lambda_r T_m) \cong \lambda_r T_m$$

λ_r : 機能維持失敗の故障率

T_m : 時間パラメータ(*)

(*) 作動要求期間中の故障確率算出には使命時間を使用する。待機期間中の故障確率算出には(健全性確認間隔×1/2)を使用する。

(c) 試験による待機除外確率

P R A に対象としたシステムに対する試験による待機除外のモデル化の要否について検討し、モデル化が必要な場合は試験データを収集し、待機除外確率を算出した。

試験による待機除外確率は「日本原子力学会標準 原子力発電所の確率論的リスク評価用のパラメータ推定に関する実施基準：2015」に記載されているアンアベイラビリティの評価式から算出する。アンアベイラビリティ(q)は(式1)で表される。

$$q = \frac{MDT}{MUT + MDT} \dots \dots \dots (式1)$$

ここで、MUT : 平均供用時間(mean up time)

MDT : 平均供用不能時間(mean down time)

MUT、MDTはそれぞれ試験間隔(T)、試験時間(t)と同義であるため、試験による待機除外確率(q_t)の計算式は以下となる。

$$\begin{aligned} q_t &= \frac{MDT}{MUT + MDT} \\ &= \frac{t}{(T + t)} \\ &= \frac{t}{T \left(1 + \frac{t}{T}\right)} \\ &\cong \frac{t}{T} \quad (\because T \gg t) \dots \dots \dots (式2) \end{aligned}$$

試験による待機除外状態となる系統・機器をリスト化し、その後試験時間（試験の開始から終了までの時間）を調査して試験時間(t)に代入して算出した。

(d) 保修作業による待機除外確率

P R Aで対象としたシステムに対する保修作業による待機除外のモデル化の要否について検討し、モデル化が必要な場合は保安規定に基づく待機除外許容時間と機器故障率データを用いて待機除外確率を算出した。

保修による待機除外確率は、試験による待機除外確率と同様に、「日本原子力学会標準 原子力発電所の確率論的リスク評価用のパラメータ推定に関する実施基準：2015」に記載されているアンアベイラビリティの評価式（前述の(式1)）から算出する。

(式1)において、MUTは時間依存型の故障率(λ)の逆数で表され、また、保修時間と同義のMDT（平均供用不能時間）には保安規定で許容されている復旧までの最長の完了時間（待機除外許容時間：AOT）を保守的に適用すると、保修による待機除外確率(q_m)の計算式は以下となる。

$$\begin{aligned}
 q_m &= \frac{MDT}{MUT + MDT} \\
 &= \frac{AOT}{\left(\frac{1}{\lambda} + AOT\right)} \\
 &= \frac{\lambda \cdot AOT}{(1 + \lambda \cdot AOT)} \\
 &\doteq \lambda \cdot AOT \quad (\because 1 \gg \lambda \cdot AOT) \cdots \cdots \cdots \text{(式3)}
 \end{aligned}$$

(e) その他の非信頼度

ウェスティングハウス社製の耐熱Oリングを使用した場合のRCPシールLOCA発生確率については、下記文献値に基づき非信頼度を0.21と設定した。

【出典】 SAFETY EVALUATION OF TOPICAL

REPORT WCAP-15603, REVISION 1, May 20, 2003.

また、RCP-SDSの作動失敗確率については、参考資料に示す。

b. 機器故障率パラメータの一覧

機器故障率データについては、電力中央研究所で公開されている「国内原子力発電所のPRA用一般機器信頼性パラメータの推定（2004年度～2010年度7ヵ年27基データ）（2021年9月）」を事前分布として、高浜3、4号機の2011年度から2019年度までの運転実績を用いたベイズ更新によって算出した機器故障率を用いる。本評価で利用するプラント固有機器故障率を第3.1.3.1.1.2.46表に示す。

c. 機器復旧の取扱い方法及び機器復旧失敗確率

本評価では、外部電源喪失時にディーゼル発電機からの給電にも失敗し全交流電源喪失に至った場合の外部電源の速やかな復旧に期待している。復旧失敗確率には外部電源復旧確率に係る報告書の値を使用する。

d. 共通原因故障の評価方法と共通原因故障パラメータ

同一又は異なるシステムにおいて、多重性を持たせるために用いられる機器については、型式、機能、環境、運用方法を考慮して、共通原因故障としてモデル化すべき共通原因故障機器群と故障モードを同定する。

共通原因故障の発生要因は、レベル1 PRA学会標準及びNUREG文献（NUREG/CR-5485及びNUREG/CR-4780）を参考とし、共通原因故障の発生要因をPRAのシステムモデルに組み込むために、これらを4つの条件に集約した。以下の4つの条件を同時に満たす独立故障のグループに対して、共通原因故障の適用を検討する。

- 1) 同一系統
- 2) 多様性がなく多重性のみを有する同種機器
- 3) 起因事象発生前の運転状態が同一

4) 同一故障モード

動的機器と静的機器及びそれらの故障モードによって、共通原因故障の可能性は異なると考えられる。したがって、これらを区別して共通原因故障の適用性を検討した。

動的機器については、動的故障モードと静的故障モードに区別して検討するが、動的故障モードとはポンプの起動失敗、弁の開失敗等であり、静的故障モードとはリーク、閉塞等である。動的機器の動的故障モードは、共通原因故障が発生する可能性が比較的高いと推測されることから、上記条件を満たす動的機器の動的故障モードに対しては共通原因故障を考慮する。電動弁の閉塞等の動的機器の静的故障モードはこれに該当しない。

動的機器の静的故障モード及び静的機器の故障については、共通原因故障の可能性は低いと考えられるが、NUREG/CR-5497（レベル1 P R A学会標準推奨データベース）の改訂版である「CCF Parameter Estimations 2015」にリストアップされているもの及びNUC I Aにて共通原因故障が確認されたものに対しては共通原因故障を考慮した。

共通原因故障パラメータについては、「CCF Parameter Estimations 2015」に記載されるM G L (Multiple Greek Letter)パラメータを使用する。M G Lモデルは冗長度が高い系の解析に対応しており、原子力プラントにおいて広く使用実績のある共通原因故障パラメータである。

(6) 人的過誤の評価

起回事象発生前の作業及び発生後の緩和操作を対象として、それらを遂行する過程で起こり得る人的過誤を特定し、その発生確率を求める。このため、人間信頼性解析手法を用いて人的過誤確率を評価する。

a. 起回事象発生前人的過誤

(a) 起回事象発生前作業の同定

システム信頼性解析においてモデル化される機器又はシステムに関して、定期検査要領書、運転手順書等を調査、分析することによって、人間信頼性解析においてモデル化すべき保守及び試験等を同定する。

(b) 起因事象発生前作業における従属性の同定

プラントで実施されている作業の中から、多重性又は多様性を有する機器やシステムに従属的な機能喪失をもたらす可能性のある作業を同定する。

本評価では、以下の理由により、事象発生前における作業は従属性が十分小さいとして、考慮しない。

- ・別システムの作業は、操作内容や操作時期が異なることから、作業間の従属性は完全に無視できるとして、従属性はないものとする。
- ・同一システム内の各トレンの作業は検査時期が異なることから、各トレンの作業間の従属性は無視できるとして、従属性はないものとする。

(c) 同定した作業の除外

試験後や保守後、機器を待機状態又は運転状態に復旧させる作業について、質の高いチェック（作業者とは別の人間による独立なチェック等）によって人的過誤確率が十分に低いと判断できる運転操作については除外した。結果として、事象発生前の人的過誤の対象を手動弁及び手動ダンパに限定し、更にその内のモデル化要否を判断するためスクリーニング基準を設定する。

b. 起因事象発生前人的過誤のモデル化

機器やシステムのアンアベイラビリティに対して、人的過誤事象がどのように影響するかを明確に表すように人的過誤事象をモデル化する。

(a) システム及び事故シーケンスのモデルに対応した人的過誤事象の設定

人的過誤事象は、その作業失敗が機器及びシステムのアンベイラビリティに対してどのように影響しているかを表すようにモデル化する。また、対象作業について、人的過誤による動作不能及び作業完了後の回復操作（復旧）失敗をモデル化する。

(b) 校正エラーのモデル化

待機状態にある緩和設備の起動失敗の要因として、起動信号の校正エラーが考えられる場合には、校正エラーをもたらす人的過誤をモデル化する。

本評価においては、機器故障率データとして採用する電力中央研究所の国内故障率データは設備の校正失敗も機器故障としてカウントされていることから、人的過誤として独立したモデル化は行わないものとする。

c. 起因事象発生前人的過誤の評価

プラント固有又は作業固有の影響因子を分析し、この分析を基に体系的な方法を用いて人的過誤確率を評価する。

(a) 人的過誤確率の評価手法

人的過誤確率の評価は、HRA Calculator を用いた THERP (Technique for Human Error Rate Prediction) 手法により、人的過誤事象の確率を体系的な方法で評価する。

(b) 人的過誤確率の評価

プラント固有の条件に基づいて、人的過誤確率及びその不確実さを評価する。

事象発生前の人的過誤確率を評価する手順は以下のとおり。

a) プラント内で想定され得る事象発生前の人的過誤を同定する基準を用いて選定し、操作内容・対象機器に応じて分類する。

b) 分類された各操作及びその他のエラー、それぞれについて THERP 手法を用いて人的過誤確率を評価する。

本評価では人的過誤の対象を手動弁及び手動ダンパに限定していることから、これらの操作失敗のみを評価する。また、現場での操作性及び作業員の熟練度等から設定した行動形成因子に基づきストレスレベルを決定する。

(c) 運転員や保守員による過誤回復の評価

本評価においては、保守や点検作業後の複数の運転員・保守員による過誤回復を期待した評価を行っている。その際、操作員数や、運転員・保守員の従属性レベル、並びにストレス／スキルファクタを適切に設定する。

d. 起回事象発生後人的過誤

プラントで事故が発生した場合、運転員はそれに対応する手順書に記載されている操作手順に従って、原子炉を安全に停止させるために必要な措置をとる。PRAでは原則、運転手順書に記載されている操作を対象とする。ただし、リスク上重要な機器に対する運転員の回復操作に期待できると判断された場合、当該操作のモデル化も検討する。

なお、要求どおりに作動しているポンプの誤停止や、開状態を維持しなければならない弁を誤って閉めるといった誤操作に関する人的過誤（コミッションエラー）について、THERP手法では、詳細な評価が行えないことから評価の対象外とする。

e. 起回事象発生後人的過誤のモデル化

事故シーケンスの詳細さに応じて、要求される緩和操作が適切に実施されない場合の影響を表現するように人的過誤事象をモデル化する。

(a) 人的過誤事象を特定する条件

機器及びシステムの故障の原因となる起回事象発生後の人的過誤事象について、次の情報を検討して、当該人的過誤事象を特定する条件を定義する。

a) 事故シーケンス特有の時間的な特徴

人的過誤事象ごとに、操作時間やアクセスを含めた時間的な余裕を適切に設定する。

b) 事故シーケンス特有の手順書

人的過誤事象ごとに、緩和操作として同定された操作が記載されている手順書を分析する

c) 監督者又は上位職者からの指示の可能性

上位者等によるバックアップの従属性を適切に設定する。

d) 緩和操作の内容

操作に失敗した場合の緩和系への影響を考慮し、モデルに反映する。

(b) 認知失敗（診断失敗含む）及び操作失敗の定義

起因事象発生後の人的過誤確率評価では、認知失敗（プラントの状況と実施すべき対応策を認識することの失敗、診断失敗を含む。）と操作失敗を分けて定義する。

プラントで事故が発生した場合、緩和操作を行うために事象を特定し、その事象に対応する手順書の該当箇所を判断する（診断）。診断に失敗した場合には、緩和操作に期待できないものとする。

事故後に実際に行われる運転員操作は以下の流れで行われるものと想定する。

- 1) 警報、信号、計測表示等（兆候）により異常を検知し、参照すべき手順書の該当箇所を判断する。
- 2) 手順書において、判断を伴う記載があった場合、計器等を確認する。
- 3) 手順書に基づいて、実際の操作を行う。

このうち、1)及び 2)が認知（診断）行為に、3)が操作行為に分類され、それぞれの人的過誤確率を評価する。

f. 起因事象発生後人的過誤の評価

プラント固有、シナリオ固有の影響因子の分析及び同一事

故シーケンスにおける人的過誤事象間の依存因子の分析を基に人的過誤確率を評価する。

(a) 人的過誤確率の評価手法

人的過誤確率は、HRA Calculator を用いた CBDTM/THERP（認知（診断）過誤確率を CBDTM、操作過誤確率を THERP で算出。）及び HCR/ORE/THERP（認知（診断）過誤確率を HCR/ORE、操作過誤確率を THERP で算出。）により、人的過誤確率を体系的な方法でそれぞれ評価して、人的過誤確率が高く評価される手法を採用する。

(b) 人的過誤確率の評価

プラント固有、シナリオ固有の行動形成因子の影響を分析し、人的過誤確率及びその不確実さを評価する。CBDTM による認知（診断）過誤確率はディシジョンツリーの設定値から算出する。また、HCR/ORE による認知（診断）過誤確率は、安全解析結果及び運転員インタビュー等に基づき設定した時間パラメータから算出する。

(c) 人的過誤確率の評価に当たっての従属性の考慮

タスク（作業又は緩和操作）間の従属性は、システムのアンアベイラビリティ若しくは事故シーケンス又はカットセットの発生頻度に対して大きな影響があることから、同一の事故シーケンスに複数の人的過誤が含まれる場合には、個々の操作が実行される時点におけるプラント及び運転員の状況を踏まえて、人的過誤確率の評価では先行する人的過誤との因果関係の有無を考慮する。

a) トレン間従属性

- ・ 1 系統に対し、2 トレン又はそれ以上のトレン数にわたり同様の認知又は、操作を実施する場合、従属性を考慮し、そのレベルは完全従属とする。

b) 同一シーケンスの人的過誤事象間の従属性

- ・ 同一シーケンスの人的過誤事象間の従属性レベルは、

HRA Calculator の従属性評価用のイベントツリーを用いて算出し、従属性を考慮した人的過誤確率は THERP に基づき算出する。HRA Calculator の従属性評価用のイベントツリーを第 3.1.3.1.1.2.33 図に、また、NUREG/CR-1278（以下「THERP－Handbook」という。）を参照した従属レベル毎の人的過誤確率を第 3.1.3.1.1.2.47 表に示す。なお、第 3.1.3.1.1.2.33 図は参考資料に示す。

g. 回復操作の評価

本評価においては、機器の故障により喪失した系統機能の回復操作には期待する（具体的には待機ポンプの起動操作等を期待する）。これらの操作は、手順書に記載のあるものを対象としており、成立性に問題はない。

(7) 事故シーケンスの定量化

a. 炉心損傷頻度の算出に用いた方法

前記の種々の作業は、事故シーケンスの発生頻度を求める定量化作業に集約される。起因事象や展開したイベントツリー、フォールトツリーの各基事象に対し数値（起因事象発生頻度、機器故障率、人的過誤確率等）を入力して事故シーケンス発生頻度を計算する。事故シーケンスの定量化は解析コードである RiskSpectrum®を使用した。RiskSpectrum®は国内外で使用実績のある計算コードであり、必要な評価精度を有している。

b. 炉心損傷頻度の定量化

(a) 起因事象別炉心損傷頻度

事故シーケンスの定量化を行った結果、全炉心損傷頻度は 8.8×10^{-7} / 炉年となった。起因事象別の炉心損傷頻度を第 3.1.3.1.1.2.48 表に示す。なお、第 3.1.3.1.1.2.48 表及び結果の考察は参考資料に示す。

(b) 事故シーケンスグループ別炉心損傷頻度

事故シーケンスグループ別の炉心損傷頻度を第 3.1.3.1.1.2.49 表に示す。なお、結果の考察は参考資料に示す

(c) P D S 別炉心損傷頻度

P D S 別の炉心損傷頻度を第 3.1.3.1.1.2.50 表に示す。なお、結果の考察は参考資料に示す。

c. 重要度解析

炉心損傷頻度に有意な寄与を持つ機器故障及び人的過誤等を対象に、Fussell-Vesely (F V) 重要度及びリスク増加価値 (R A W) を算出した。F V 重要度と R A W の定義は次のとおりである。

・ F V 重要度

炉心損傷の発生を仮定したときに、当該事象の発生が寄与している割合を示す指標。

$$FV = \frac{F_A(CD)}{F(CD)}$$

$F_A(CD)$: 事象 A の発生が寄与して発生する炉心損傷頻度

$F(CD)$: 炉心損傷頻度

・ R A W

対象とする事象が必ず発生すると仮定した場合に、リスクがどれだけ増加するかを示す指標。

$$RAW = \frac{F(CD|A=1)}{F(CD)}$$

$F(CD|A=1)$: 事象 A の生起確率が 1 の場合の炉心損傷頻度

$F(CD)$: 炉心損傷頻度

(a) F V 重要度評価結果

基事象の F V 重要度評価を第 3.1.3.1.1.2.51 表に示す。なお、第 3.1.3.1.1.2.51 表及び結果の考察は参考資料に示す。

(b) R A W 評価結果

基事象のRAW評価結果を第3.1.3.1.1.2.52表に示す。なお、第3.1.3.1.1.2.52表及び結果の考察は参考資料に示す。

d. 不確実さ解析

(a) 炉心損傷頻度の不確実さ解析の実施

事故シーケンスの定量化を踏まえ、起因事象発生頻度及びフォールトツリーに含まれる機器故障、人的過誤、共通原因故障等の基事象の発生確率を確率変数とみなし、各基事象に対して設定した確率分布を入力として、モンテカルロ手法を用いて炉心損傷頻度の平均値及び不確実さ幅を示すエラーファクタを評価した。また、本評価のエラーファクタは、95%上限値と5%下限値を用いて以下の定義式により求めた。

$$EF = \sqrt{\frac{95\% \text{上限値}}{5\% \text{下限値}}}$$

(b) 不確実さ解析結果

不確実さ解析の結果を第3.1.3.1.1.2.53表及び第3.1.3.1.1.2.34図に示す。

e. 感度解析

以下の3項目について感度解析を実施する。

(a) RCP-SDSを無効にした感度解析

(b) 特重施設を無効にした感度解析

(c) モデル化対象外とした特重施設を有効にした感度解析

(a) RCP-SDSを無効にした感度解析

イ 解析条件

RCP-SDSによるリスク低減効果を把握することを目的として、RCP-SDSを無効とした感度解析を実施し、ベースケースと比較する。

ロ 感度解析結果

感度解析結果について、起因事象別炉心損傷頻度の結果を第3.1.3.1.1.2.54表に示す。なお、第3.1.3.1.1.2.54

表については参考資料に示す。本感度解析の全炉心損傷頻度は 1.4×10^{-6} / 炉年であり、ベースケース (8.8×10^{-7} / 炉年) と比較すると、RCP-SDSの導入により4割程度のリスク低減効果があることを確認できた。なお、感度解析ケースの全炉心損傷頻度への寄与の大きい「原子炉補機冷却水系の全喪失」等に対して、RCP-SDSに期待することによるRCPシールLOCAの発生確率の低減により、炉心損傷頻度が低減することを確認した。

(b) 特重施設を無効にした感度解析

イ 解析条件

特重施設及び3系統目蓄電池によるリスク低減効果を把握することを目的として、以下の設備を無効にした感度解析を実施し、ベースケースと比較する。

- ・ 特重施設
- ・ 3系統目蓄電池

ロ 感度解析結果

感度解析結果を第3.1.3.1.1.2.55表に示す。なお、第3.1.3.1.1.2.55表及び結果の考察は参考資料に示す。

(c) モデル化対象外とした特重施設を有効にした感度解析

イ 解析条件

解析条件の詳細については参考資料に示す。

ロ 解析手法

解析手法の詳細については参考資料に示す。

ハ 感度解析結果

感度解析結果を第3.1.3.1.1.2.56表に示す。なお、第3.1.3.1.1.2.56表及び結果の考察は参考資料に示す。

3.1.3.1.1.3 格納容器機能喪失頻度評価

(1) PDSの分類及び発生頻度の定量化

内部事象レベル 1 P R A（出力運転時）で得られた炉心損傷に至るすべての事故シーケンスについて、事故の進展及び緩和操作の類似性から P D S を定義し、P D S の分類及び発生頻度を評価する。

a. P D S の分類

P D S を分類した一覧を「3.1.3.1.1.2(3)b. プラント損傷状態の分類」に示す。

b. P D S ごとの発生頻度

P D S ごとの発生頻度について「3.1.3.1.1.2(7)b.(c) P D S 別炉心損傷頻度」に示す。

(2) 格納容器機能喪失モードの設定

事故の進展に伴って原子炉格納容器の構造健全性に影響を与える負荷が生じ、その結果、格納容器破損に至る可能性がある。そのため、負荷の分析及び同定並びに負荷に対する格納容器構造健全性評価を行い、かつ、原子炉格納容器内での放射性物質の閉じ込め機能が期待できない事象も考慮し、格納容器機能喪失モードを設定する。

a. 格納容器破損に至る負荷の分析及び同定

(a) 負荷の分析

P W R のシビアアクシデントで考えられている事故進展の概要を第 3.1.3.1.1.3.1 図に示す。なお、第 3.1.3.1.1.3.1 図及び事故進展の考察については参考資料に示す。

第 3.1.3.1.1.3.1 図の P W R のシビアアクシデントで考えられている事故進展から、格納容器の健全性に影響を与える負荷を抽出した結果を第 3.1.3.1.1.3.1 表に示し、これらの負荷を P D S と発生時期で系統的に整理した結果を第 3.1.3.1.1.3.2 表に示す。

(b) 負荷の同定

格納容器の構造健全性に影響を与える次の負荷に対して、負荷の分析で抽出した負荷の種類ごとに各負荷に対する知

見及び負荷がかかる格納容器構造物の部位を整理した結果を第 3.1.3.1.1.3.3 表に示す。

格納容器の構造健全性に影響を与える次の負荷について、実験成果の要点を以下に示す。

イ 静的圧力荷重

(イ) 水蒸気・非凝縮性ガス蓄積による過圧破損

日米共同事業「格納容器信頼性実証試験構造挙動計画」の実証試験に基づく実炉スケール解析評価では、鋼製格納容器では、BWR Mark II の 1/10 縮尺モデルの窒素ガス加圧による実証試験で、常温での漏えい耐力は、機器ハッチフランジ部耐力とほぼ同じ約 6Pd (Pd：格納容器の最高使用圧力) であることを確認し、試験結果をほぼ模擬可能な解析モデルが構築された。PWR 実炉スケールでは、構築された解析モデル化技術を適用した有限要素法解析を実施した結果、最高温度 200°C 時で 2Pd 程度までは十分な耐力があると判断されている。また、プレストレストコンクリート製格納容器 (PCCV) では縮尺モデル試験結果に基づく実炉スケール解析評価によって、200°C でも 2.5Pd 以上の気密漏えい耐力が確認されている。

ロ 熱荷重、局所的な熱荷重

(イ) 格納容器過温破損

原子力発電技術機構 (NUPEC) の重要構造物安全評価試験では、電気配線貫通部で 266~324°C、フランジガasket の場合は 279~349°C で微少漏えいが観測されている。高電圧モジュールの場合には、400°C までに漏えいの発生は観測されていない。米国サンディア国立研究所 (SNL) の試験では圧力 0.92MPa で 371°C でも漏えいが生じていない。

(ロ) 格納容器直接接触

この現象はBWR Mark I 特有の問題として捉えられていたものであり、米国PWRでの格納容器雰囲気直接加熱評価でも溶融炉心分散量は少ないという評価結果が得られていることから、この現象により格納容器機能喪失に至る確率は極めて小さいと考えられている。

(ハ) ベースマット溶融貫通

実験的研究においても不確かさが高く負荷評価は難しいが、実際の溶融燃料を用いたCOTELS B/C-5試験では、粒子状デブリベッドに浸透した冷却水により、溶融炉心・コンクリート相互作用が抑制された。また、溶融炉心・コンクリート相互作用に関する実験及び研究から、クラストが形成されても次のように自重あるいは熱応力によって破碎されることや、コンクリートと溶融炉心の境界のギャップの発生により冷却が促進されると考えられる。

- ・溶融炉心落下時、溶融炉心は完全には粒子化せず、床上を溶融炉心が拡がり、床面との間にケーキが形成される。ジェットの一部が粒子化して溶融炉心上に降下する。クラストが形成されるまでは水－溶融炉心の間において比較的高い熱流束が維持される（MACE実験、CCI実験）。
- ・長期冷却時、溶融炉心上面からクラストが形成されるが、自重あるいは熱応力によって破碎していく（JNES解析研究）ため、時間の経過とともに亀裂の入ったクラストが成長し、溶融炉心全体が固化する。溶融炉心全体が固化した後の挙動においては、溶融炉心固化物の熱伝導が律速となるが、ひび割れによる伝熱面積の増大と内部への水浸入により除熱が促進される。また、コンクリートと溶融炉心の境界にギャップが発生し、水がギ

ャップへ浸入することで冷却が促進される（C O T E L S 実験）。

ハ 動的圧力荷重、局所的動的圧力荷重、ミサイル

(イ) 水素燃焼

水素爆燃については、既往の研究により、ドライ型格納容器に対しては重大な影響を及ぼすことはないと考えられている。水素爆轟については、N U P E C 大規模燃焼試験では、水素濃度 15vol%ドライ条件でも爆轟に至らないことが確認されている。

(ロ) 水蒸気爆発

大規模な水蒸気爆発は起きにくいとされている。N U P E C の UO_2 混合物を用いた水蒸気爆発実験では、水蒸気爆発の発生は確認されていない。イスプラ研究所の K R O T O S 実験、韓国原子力研究所の T R O I 実験では、 UO_2 混合物を用いて水蒸気爆発の発生が確認されたが、外部トリガーにより水蒸気爆発を誘発させている又は実機で想定されるより高過熱度の溶融物を用いており実機の条件と異なる。日本原子力研究所の水蒸気爆発実験では、高雰囲気圧力又は高冷却水温度の場合に水蒸気爆発の発生が抑制されることが確認されている。一方、 UO_2 混合物を用いないが、近年の P U L i M S 試験においては水深が浅いプール水中に溶融物を落下させた場合における水蒸気爆発の発生が確認されている。

(ハ) 格納容器雰囲気直接加熱

格納容器雰囲気直接加熱の起こる確率は極めて小さいとされている。S N L の W C プロジェクトでは、テルミット反応による溶融物を用いた試験が行われ、格納容器の温度上昇、圧力上昇は設計基準内に抑えられたことが確認されている。C O R E X I T 試験では、

実炉溶融物を用いて試験を行いテルミット反応による試験と比較して格納容器の最大圧力上昇が低く加圧効率も低いことが確認されている。

b. 格納容器構造健全性評価

格納容器機能喪失に至る負荷の分析で同定した負荷に対する格納容器の耐性及び健全性の判断基準を設定するために実施した、格納容器の耐性及び判断基準の検討結果を示す。

(a) 格納容器構造物の耐性評価

a. で同定した負荷に対する耐性を後述する判断基準と合わせて第 3.1.3.1.1.3.4 表に整理する。耐性及び判断基準は、格納容器機能喪失に至る支配的な要因を分類した格納容器機能喪失カテゴリごとに整理する。また、格納容器機能喪失カテゴリと格納容器機能喪失モードの対応関係を合わせて整理する。

(b) 判断基準の設定

負荷に対する判断基準を第 3.1.3.1.1.3.4 表に整理する。

c. 格納容器バイパス事象及び格納容器隔離失敗事象の分析

(a) 格納容器バイパス事象の分析

格納容器バイパス事象として以下の 3 つを考慮する必要がある。

イ 蒸気発生器伝熱管破損

蒸気発生器伝熱管破損は小破断 L O C A 相当の破断規模となる。

ロ 温度誘因蒸気発生器伝熱管破損(Temperature Induced-SGTR)

この温度誘因蒸気発生器伝熱管破損は、1 次系が高圧状態で炉心損傷に至る場合に、蒸気発生器伝熱管が長時間、高圧及び高温状態にさらされクリープ破損する現象(T I - S G T R) である。NUREG/CR-6995 では、この破損は以下の挙動と依存関係にあるとしている。温度

誘因蒸気発生器伝熱管破損は、炉心損傷後に1次系が高圧かつ2次系への給水がない事故シーケンスで発生する可能性が考えられる。

(温度誘因蒸気発生器伝熱管破損に影響する他の挙動)

- ・ 1次系圧力状態
- ・ ホットレグ破損・原子炉容器破損
- ・ 2次系への注水
- ・ 2次系圧力状態
- ・ ループシール解除
- ・ 1次冷却材ポンプ封水リーク／LOCAの流量及びタイミング

ハ インターフェイスシステムLOCA

インターフェイスシステムLOCAは小破断から中破断LOCA相当の破断規模となる。

(b) 格納容器隔離失敗

格納容器隔離失敗の判定条件は、重大事故発生時、格納容器隔離に係る設備・機器の損傷又は作動失敗によって格納容器外への漏えい経路が生じる場合をその漏えい規模に依らず格納容器隔離失敗とする。

d. 格納容器機能喪失モードの選定

上記の a.から c.までの検討結果を基に格納容器機能喪失モードを選定した結果を第 3.1.3.1.1.3.5 表に示す。各格納容器機能喪失モードの概要を以下に示す。

(a) 水蒸気爆発 (α モード、 η モード)

高温の熔融炉心と水が接触して生じる水蒸気爆発又は水蒸気スパイクにより原子炉格納容器の健全性が脅かされる事象であり、原子炉容器内での水蒸気爆発 (α モード) と原子炉容器外での水蒸気爆発又は水蒸気スパイク (η モード) に分類する。

(b) 水素燃焼又は爆轟 (γ モード、 γ' モード、 γ'' モード)

ジルコニウム-水反応、溶融炉心・コンクリート相互作用により発生する水素等の可燃性ガスが、大量に原子炉格納容器内に蓄積され燃焼する事象や、さらにガス濃度が高い場合に爆燃又は爆轟が発生し、機械的荷重により原子炉格納容器が破損する事象であり、発生時期により原子炉容器破損以前 (γ モード)、直後 (γ' モード)、長時間経過後 (γ'' モード) に分類する。

(c) 水蒸気・非凝縮性ガス蓄積による過圧破損 (δ モード)

溶融炉心の崩壊熱により発生する水蒸気及び溶融炉心・コンクリート相互作用で発生する非凝縮性ガス (CO_2 等) の蓄積により、原子炉格納容器が過圧破損する事象として分類する。

(d) 水蒸気蓄積による格納容器先行破損 (θ モード)

炉心の崩壊熱により水蒸気の発生が継続し、原子炉格納容器圧力が徐々に上昇し原子炉格納容器が炉心損傷前に過圧破損する事象として分類する。

(e) 格納容器雰囲気直接加熱 (σ モード)

1次系が高圧状態で原子炉容器が破損した場合に、溶融炉心が原子炉格納容器雰囲気中を飛散する過程及びエントレインメント現象で微粒子化し、雰囲気ガスとの直接的な熱伝達等による急激な加熱・加圧により原子炉格納容器の破損に至る事象として分類する。

(f) 格納容器直接接触 (μ モード)

1次系が高圧状態で原子炉容器が破損した場合に、溶融炉心が原子炉格納容器内へ急激に分散し、原子炉格納容器壁に付着して熱的に原子炉格納容器の破損に至る事象として分類する。

(g) ベースマット溶融貫通 (ε モード)

溶融炉心が原子炉下部キャビティへ落下した後、冷却ができない場合に崩壊熱によりコンクリートが侵食される状

況となり、原子炉格納容器のベースマットが貫通する事象として分類する。

(h) 格納容器過温破損 (τ モード)

原子炉格納容器内温度が異常に上昇して過熱している状態で貫通部の熱的に脆弱な部分が過温破損する事象として分類する。

(i) 格納容器隔離失敗 (β モード)

事故時には原子炉格納容器の放射性物質の閉じ込め機能維持のために原子炉格納容器の隔離を行うが、この隔離操作に失敗する事象として分類する。

(j) 格納容器バイパス (g モード、 ν モード)

蒸気発生器伝熱管破損事故 (g モード) 又はインターフェイスシステムLOCA (ν モード) を起因事象として炉心損傷が生じ、原子炉格納容器外へ放射性物質が放出される事象を想定して分類する。炉心損傷後の限定的な条件下で発生する温度誘因蒸気発生器伝熱管破損 (T I - S G T R) も g モードに含める。

(k) 放射性物質管理放出 (ϕ モード)

フィルタベントにより放射性物質管理放出を行う事象として分類する。

(3) 事故シーケンスの分析

P D S ごとに、緩和設備の動作状態及びシビアアクシデント時の物理化学現象の発生状態を分析して、これらの組合せから事故進展を樹形図で分類する格納容器イベントツリーを作成する。

a. 事故シーケンスの特徴分析

(a) シビアアクシデント時の物理化学現象の分析

炉心損傷から格納容器機能喪失に至るまでの事故進展の途上で発生する重要な物理化学現象に対し、各 P D S を考慮し、重要な物理化学現象を抽出し、その発生条件及び発

生後の事故進展を検討した結果を第 3.1.3.1.1.3.6 表に示す。

(b) 事故の緩和手段の分析

事故の緩和及び格納容器機能喪失防止に係る実施可能な緩和手段を分析し、それらの緩和手段の目的、運転手順書に基づく運転操作タイミング及び熱水力・放射能雰囲気条件の下での運転操作可能性を検討した結果を第 3.1.3.1.1.3.7 表に示す。

b. 格納容器イベントツリーの構築

(a) 事故シーケンスの同定

事故シーケンスの特徴分析により、シビアアクシデント時の主要な物理化学現象、事故進展中に実施される緩和手段とその実施タイミングが整理された。これらの物理化学現象と緩和手段を考慮して格納容器イベントツリーを構築する。

第 3.1.3.1.1.3.6 表の物理化学現象と第 3.1.3.1.1.3.7 表の緩和手段との関係を整理した結果を第 3.1.3.1.1.3.8 表にまとめる。また、第 3.1.3.1.1.3.8 表の分析結果から、主要な物理化学現象及び緩和手段を格納容器イベントツリーのヘディングに選定し、定義を明確化した結果を第 3.1.3.1.1.3.9 表に示す。なお、第 3.1.3.1.1.3.9 表の一部を参考資料に示す。選定したヘディングはヘディング間の従属性及び物理化学現象の発生時期や緩和手段の実施時期等を考慮して順序付けした。また、非常用炉心冷却設備及び格納容器スプレイ設備の炉心損傷後の再循環運転に期待しないため、原子炉容器は必ず破損するとし、格納容器イベントツリーのヘディングに原子炉容器破損は選定していない。

選定したヘディングをヘディング間の従属性を考慮して順序付けし、放射性物質の環境への放出を表すヘディングをイベントツリーの終端として格納容器機能喪失モードと

対応付けし作成した格納容器イベントツリーを第 3.1.3.1.1.3.2 図に示す。なお、第 3.1.3.1.1.3.2 図は参考資料に示す。

なお、格納容器イベントツリーは扱いの容易さを考慮して原子炉容器破損前、原子炉容器破損直後及び原子炉容器破損後長期の 3 つの期間で分割して作成した。

c. 従属性のモデル化

(a) 従属性の検討

格納容器イベントツリーで分類されたすべての事故シーケンスを対象として、物理化学現象の発生・拡大防止の可能性、緩和手段の従属性を分析する。

炉心損傷防止のための設備の復旧については原則として考慮しない。ただし、炉心損傷前に外部電源が喪失し、炉心損傷防止の観点での外部電源の回復に失敗しているシナリオに対しては、炉心損傷防止の観点での外部電源の回復に失敗後、格納容器機能喪失防止の観点で事故の緩和操作への被ばくの影響を無視できる時間として、被覆管破損までの外部電源の回復を考慮する。

(b) シビアアクシデント事象及び緩和手段の従属性

第 3.1.3.1.1.3.9 表で定義したヘディングの状態が発生する確率は、他の複数のヘディングの状態へ従属して決定される場合がある。この場合、従属するヘディングは、その複数の従属先のヘディングの状態が確定していなければ、そのヘディングにおける分岐確率を決定できない。また、ヘディングの従属性を明確にしていなければヘディングの順序を決定する事ができない。選定したヘディング間の従属性を整理した結果を第 3.1.3.1.1.3.10 表に示す。なお、第 3.1.3.1.1.3.10 表は参考資料に示す。

d. 格納容器機能喪失モードの割付け

(a) 事故シーケンスの最終状態

「3.1.3.1.1.3(2) 格納容器機能喪失モードの設定」で検討した格納容器機能喪失モードを「3.1.3.1.1.3(3)b. 格納容器イベントツリーの構築」で作成した格納容器イベントツリーに割付け、格納容器の最終状態を設定した。

(b) 格納容器が健全な場合の扱い

格納容器の健全性が維持される事故シーケンスについても、格納容器機能喪失モードを格納容器イベントツリーに割付けた。

(4) 事故進展解析の実施

プラント構成・情報の調査結果及び事故シーケンスを定義する格納容器イベントツリーのヘディングの組合せから、各PDSを代表する事故シーケンスに対して解析条件を設定する。設定した解析条件に基づき、プラントの熱水力挙動及び炉心損傷、原子炉容器破損等の事象の発生時期、シビアアクシデント時の物理化学現象による格納容器負荷を解析することで、格納容器イベントツリーのヘディングの分岐確率の設定に必要なデータを求める。

a. 解析対象事故シーケンスの選定

事故進展解析の対象とする事故シーケンスは、PDSごとに、そのPDSを代表する事故シーケンスを選定する。選定に際しては炉心損傷頻度への寄与が大きくそのPDSを代表し、かつ安全設備及び緩和操作の時間余裕が厳しくなる事故進展の相対的に速い事故シーケンスを考慮する。選定した事故シーケンスを第 3.1.3.1.1.3.11 表に示す。なお、第 3.1.3.1.1.3.11 表は参考資料に示す。本評価では、次節で実施する物理化学現象に係るヘディングの分岐確率を設定する上で、必要となるPDSの事故シーケンスに対して事故進展解析を実施する。なお、本評価においてはPDSが**Cとなる格納容器先行破損シナリオ及びPDSがV、Gである格納容器バイパス事象は、直接格納容器機能喪失に至るため、物

理化学現象に係るヘディングの分岐確率の設定に事故進展解析結果は不要である。

b. 事故シーケンス解析の条件設定

(a) 解析において考慮すべき項目

事故進展解析に使用するM A A P 4では、事故シーケンスに含まれる物理化学現象、機器・系統の動作等を模擬することができる。

(b) 解析条件の設定

プラント構成・特性の調査より、全ての解析に対し共通するプラント構成・特徴に依存した基本解析条件を第3.1.3.1.1.3.12表に示す。また、解析対象の事故シーケンスの事故状態及び設備作動状況に関する解析条件を第3.1.3.1.1.3.13表に示す。なお、第3.1.3.1.1.3.13表は参考資料に示す。

(c) 実機適用可能な手法の使用

事故シーケンス解析には、炉心、1次系、2次系及び格納容器内の挙動を詳細に模擬し、事故発生から格納容器破損以降の放射能放出過程までフルスコープで評価可能なM A A P 4を使用する。M A A P 4は1次系のノーディングは固定であり、格納容器のノーディングはユーザーが自由に設定できる。当該プラントの1次系のノーディング、格納容器のノーディングをそれぞれ第3.1.3.1.1.3.3図、第3.1.3.1.1.3.4図に示す。なお、M A A Pは米国電力研究所(Electric Power Research Institute)によって開発されたコードであり、また米国で多数の実機適用実績を持つ検証されたコードである。

c. 事故進展の解析

選定した事故シーケンスについて、プラントの熱水力挙動を解析することによって、事故シーケンスに特有な事故の進展を明らかにする。1次系及び格納容器内の熱水力挙動の事

象進展を表す主要事象発生時刻を第 3.1.3.1.1.3.14 表に示す。
なお、第 3.1.3.1.1.3.14 表は参考資料に示す。

格納容器イベントツリーの定量化に必要なシビアアクシデント時の水素燃焼、格納容器雰囲気直接加熱、水蒸気爆発及びベースマット熔融貫通等の負荷の確率評価に必要な解析結果の情報を第 3.1.3.1.1.3.15 表に示す。なお、第 3.1.3.1.1.3.15 表は参考資料に示す。また、事故進展解析結果のパラメータが確率評価に与える影響について第 3.1.3.1.1.3.16 表に示す。なお、第 3.1.3.1.1.3.16 表は参考資料に示す。

それぞれの事故シーケンスの解析結果から読み取った特徴的な事故進展を以下に整理する。

① プラント損傷状態 A E D

A E D に分類される事故シーケンスは、大中破断 L O C A が発生し、格納容器への燃料取替用水タンク水の移送がないため、格納容器内が過熱状態で格納容器過圧破損に至る。事故発生後約 9.5 時間で最高使用圧力の 2 倍に達し、このときの原子炉格納容器雰囲気温度は約 170℃、ベースマット侵食深さは約 0.2m である。

分岐確率の定量化に参考となる知見を以下に示す。

- ・水素濃度は、原子炉容器破損前から原子炉容器破損後長期にかけては 4vol%未満で、水素燃焼の可能性は低い。
- ・原子炉下部キャビティに水が流入しないため、水蒸気爆発の可能性は低い。
- ・ベースマット熔融貫通より格納容器過圧破損が先行する可能性が高い。
- ・格納容器過温破損の可能性は低い。
- ・緩和操作を考慮していないが、原子炉容器破損前の 1 次冷却材圧力は 2.0MPa[gage]未満となっており、熔融

炉心が分散放出しない目安値を下回っている。

② プラント損傷状態 A E D + 緩和策

①の事故シーケンスに対し、緩和操作として、恒設代替低圧注水ポンプによる代替格納容器スプレイ、格納容器再循環ユニットによる格納容器内自然対流冷却（海水通水）を実施し、継続的な除熱が行われる。したがって、熔融炉心は冷却され、格納容器圧力は低く維持され、ベースマットの侵食はない。

分岐確率の定量化に参考となる知見を以下に示す。

- ・水素濃度は、原子炉容器破損前から原子炉容器破損後長期にかけては 4vol%未満で、水素燃焼の可能性は低い。
- ・原子炉容器破損時には原子炉下部キャビティに十分な水が流入していないため、水蒸気爆発の可能性は低い。
- ・ベースマット熔融貫通の可能性は低い。
- ・緩和操作に成功しており、格納容器破損の可能性は低い。
- ・原子炉容器破損前の1次冷却材圧力は 2.0MPa[gage]未満となっており、熔融炉心が分散放出しない目安値を下回っている。

③ プラント損傷状態 A E W

A E Wに分類される事故シーケンスは、大中破断 L O C A が発生し、格納容器内への燃料取替用水タンク水の移送はあるが、格納容器スプレイによる継続的な除熱に失敗し、格納容器内が飽和状態で格納容器過圧破損に至る。事故発生後約 7 秒で格納容器スプレイ作動設定値に達し、約 14 時間で最高使用圧力の 2 倍に達する。このときの格納容器雰囲気温度は約 158℃、ベースマット侵食はごくわずかである。

分岐確率の定量化に参考となる知見を以下に示す。

- ・水素濃度は、原子炉容器破損前から原子炉容器破損後長期にかけて 4vol%未満であり、水素燃焼の可能性は低い。
- ・原子炉容器破損時に原子炉下部キャビティに水が多量に溜まっているものの、実機条件では水蒸気爆発の可能性は低い。
- ・ベースマツト溶融貫通の可能性は低い。
- ・格納容器過温破損の可能性は低い。
- ・緩和操作を考慮していないが、原子炉容器破損前の1次冷却材圧力は 2.0MPa[gage]未満となっており、溶融炉心が分散放出しない目安値を下回っている。

④ プラント損傷状態 A E W + 緩和策

③の事故シーケンスに対し、緩和操作として、格納容器再循環ユニットによる格納容器内自然対流冷却（原子炉補機冷却水通水）を実施し、継続的な除熱が行われる。したがって、溶融炉心は冷却され、格納容器圧力は低く維持され、ベースマツトの侵食はない。

分岐確率の定量化に参考となる知見を以下に示す。

- ・水素濃度は、原子炉容器破損前から原子炉容器破損後長期にかけて 4vol%未満であり、水素燃焼の可能性は低い。
- ・原子炉容器破損時に原子炉下部キャビティに水が多量に溜まっているものの、実機条件では水蒸気爆発の可能性は低い。
- ・ベースマツト溶融貫通の可能性は低い。
- ・緩和操作に成功しており、格納容器破損の可能性は低い。
- ・原子炉容器破損前の1次冷却材圧力は 2.0MPa[gage]未満となっており、溶融炉心が分散放出しない目安値を下回っている。

⑤ プラント損傷状態 S E D

S E Dに分類される事故シーケンスは、小破断 L O C A が発生し、格納容器への燃料取替用水タンク水の移送がないため、格納容器内が過熱状態で格納容器過圧破損に至る。事故発生後約 13 時間で最高使用圧力の 2 倍に達し、このときの格納容器雰囲気温度は約 167°C、ベースマツト侵食深さは約 0.2m である。

分岐確率の定量化に参考となる知見を以下に示す。

- ・水素濃度は、原子炉容器破損前から原子炉容器破損後長期にかけて 4 vol %未満であり、水素燃焼の可能性は低い。
- ・原子炉キャビティに水が流入しないため、水蒸気爆発の可能性は低い。
- ・ベースマツト溶融貫通より格納容器過圧破損が先行する可能性が高い。
- ・格納容器過温破損の可能性は低い。
- ・原子炉容器破損前の 1 次冷却材圧力は 2.0MPa[gage]以上となっており、溶融炉心が分散放出しない目安値を上回っている。

⑥ プラント損傷状態 S E D + 緩和策

⑤の事故シーケンスに対し、緩和操作として、加圧器逃がし弁開による 1 次系強制減圧、恒設代替低圧注水ポンプによる代替格納容器スプレイ、格納容器再循環ユニットによる格納容器内自然対流冷却（海水通水）を実施し、継続的な除熱が行われる。したがって、溶融炉心は冷却され、格納容器圧力は低く維持され、ベースマツトの侵食はない。

分岐確率の定量化に参考となる知見を以下に示す。

- ・水素濃度は、原子炉容器破損前から原子炉容器破損直後にかけて 4vol%以上であり、水素燃焼の可能性が考えられる。原子炉容器破損後長期では 4vol%以上とな

るが、水蒸気濃度が 55vol%以上であり、水素燃焼の可能性は低い。

- ・原子炉容器破損時に原子炉下部キャビティに十分な水が流入していないため水蒸気爆発の可能性は低い。
- ・ベースマット溶融貫通の可能性は低い。
- ・緩和操作に成功しており、格納容器破損の可能性は低い。
- ・緩和操作に成功しており、原子炉容器破損前の 1 次系圧力は 2.0MPa[gage]未満となっており、溶融炉心が分散放出しない目安値を下回っている。

⑦ プラント損傷状態 S E W

S E Wに分類される事故シーケンスは、小破断 L O C A が発生し、格納容器への燃料取替用水タンク水の移送はあるが、格納容器スプレイによる継続的な除熱に失敗し、格納容器内が飽和状態で格納容器過圧破損に至る。事故発生後約 1.5 時間で格納容器スプレイ作動設定値に達し、約 17 時間で最高使用圧力の 2 倍に達する。このときの格納容器内雰囲気温度は約 155℃、ベースマットの侵食はない。

分岐確率の定量化に参考となる知見を以下に示す。

- ・水素濃度は、原子炉容器破損前から原子炉容器破損直後にかけて 4vol%以上であり、水素燃焼の可能性が考えられる。原子炉容器破損後長期では 4vol%未満であり、水素燃焼の可能性は低い。
- ・原子炉容器破損時に原子炉下部キャビティに水が多量に溜まっているものの、実機条件では水蒸気爆発の可能性は低い。
- ・ベースマット溶融貫通より格納容器過圧破損が先行する可能性が高い。
- ・格納容器過温破損の可能性は低い。
- ・原子炉容器破損前の 1 次冷却材圧力は 2.0MPa[gage]以

上となっており、溶融炉心が分散放出しない目安値を上回っている。

⑧ プラント損傷状態 S E W + 緩和策

⑦の事故シーケンスに対し、緩和操作として、加圧器逃がし弁開による1次系強制減圧、格納容器スプレイポンプ（手動）による格納容器スプレイ、格納容器再循環ユニットによる格納容器内自然対流冷却（原子炉補機冷却水通水）を実施し、継続的な除熱が行われる。したがって、溶融炉心は冷却され、格納容器圧力は低く維持され、ベースマットの侵食はない。

分岐確率の定量化に参考となる知見を以下に示す。

- ・水素濃度は、原子炉容器破損前で 4vol%以上であり、水素燃焼の可能性が考えられる。原子炉容器破損直後から原子炉容器破損後長期にかけて 4vol%以上となるが、水蒸気濃度が 55vol%以上であり、水素燃焼の可能性は低い。
- ・原子炉容器破損時に原子炉下部キャビティに水が多量に溜まっているものの、実機条件では水蒸気爆発の可能性は低い。
- ・ベースマット溶融貫通の可能性は低い。
- ・緩和操作に成功しており、格納容器破損の可能性は低い。
- ・緩和操作に成功しており、原子炉容器破損前の1次系圧力は 2.0MPa[gage]未満となっており、溶融炉心が分散放出しない目安値を下回っている。

⑨ プラント損傷状態 S L W

S L Wに分類される事故シーケンスは、小破断 L O C A が発生し、格納容器への燃料取替用水タンク水の移送はあるが、格納容器スプレイによる継続的な除熱に失敗し、格納容器内が飽和状態で格納容器過圧破損に至る。事故発生

後約 1.5 時間で格納容器スプレイ作動設定値に達し、約 15 時間で最高使用圧力の 2 倍に達する。このときの格納容器内雰囲気温度は約 160℃、ベースマツト侵食はごくわずかである。

分岐確率の定量化に参考となる知見を以下に示す。

- ・水素濃度は、原子炉容器破損前から原子炉容器破損後長期にかけてで 4vol%未満であり、水素燃焼の可能性は低い。
- ・原子炉容器破損時に原子炉下部キャビティに水が多量に溜まっているものの、実機条件では水蒸気爆発の可能性は低い。
- ・ベースマツト熔融貫通より格納容器過圧破損が先行する可能性が高い。
- ・格納容器過温破損の可能性は低い。
- ・緩和操作を考慮していないが、原子炉容器破損前の 1 次系圧力は 2.0MPa[gage]未満となっており、熔融炉心が分散放出しない目安値を下回っている。

⑩ プラント損傷状態 S L W + 緩和策

⑨の事故シーケンスに対し、緩和操作として、加圧器逃がし弁開による 1 次系強制減圧、格納容器再循環ユニットによる格納容器内自然対流冷却（原子炉補機冷却水通水）を実施し、継続的な除熱が行われる。したがって、熔融炉心は冷却され、格納容器圧力は低く維持され、ベースマツトの侵食はない。

分岐確率の定量化に参考となる知見を以下に示す。

- ・水素濃度は、原子炉容器破損前から原子炉容器破損後長期にかけて 4vol%未満であり、水素燃焼の可能性は低い。
- ・原子炉容器破損時に原子炉下部キャビティに水が多量に溜まっているものの、実機条件では水蒸気爆発の可

能性は低い。

- ・ ベースマット溶融貫通の可能性は低い。
- ・ 緩和操作に成功しており、格納容器破損の可能性は低い。
- ・ 緩和操作に成功しており、原子炉容器破損前の1次冷却材圧力は 2.0MPa[gage]未満となっており、溶融炉心が分散放出しない目安値を下回っている。

⑪ プラント損傷状態 S L I

S L I に分類される事故シーケンスは、小破断 L O C A が発生し、格納容器への燃料取替用水タンク水の移送はあり、格納容器スプレイによる継続的な除熱が行われる。したがって、溶融炉心は冷却され、格納容器圧力は低く維持され、ベースマットの侵食はない。

分岐確率の定量化に参考となる知見を以下に示す。

- ・ 水素濃度は、原子炉容器破損前から原子炉容器破損後長期にかけて 4vol%以上であり、水素燃焼の可能性が考えられる。
- ・ 原子炉容器破損時に原子炉下部キャビティに水が多量に溜まっているものの、実機条件では水蒸気爆発の可能性は低い。
- ・ ベースマット溶融貫通の可能性は低い。
- ・ 格納容器スプレイによる格納容器雰囲気除熱に成功しており、格納容器破損の可能性は低い。ただし、分岐確率の定量化にあたっては格納容器スプレイ再循環には期待しない。
- ・ 緩和操作を考慮していないが、原子炉容器破損前の1次系圧力は 2.0MPa[gage]未満となっており、溶融炉心が分散放出しない目安値を下回っている。

⑫ プラント損傷状態 T E D

T E D に分類される事故シーケンスは、過渡事象が発生

し、格納容器内への燃料取替用水タンク水の移送がないため、格納容器内が過熱状態で格納容器過温破損に至る。事故発生後約 16 時間で最高使用圧力の 2 倍に達し、このときの格納容器雰囲気温度は約 175°C、ベースマツト侵食深さは約 0.2m である。

分岐確率の定量化に参考となる知見を以下に示す。

- ・水素濃度は、原子炉容器破損前では 4vol%以上であるが、水蒸気濃度が高いため水素燃焼の可能性は低い。原子炉容器破損直後から原子炉容器破損後長期にかけて水素濃度は 4vol%未満となり、水素燃焼の可能性は低い。
- ・原子炉下部キャビティに水が流入しないため水蒸気爆発の可能性は低い。
- ・ベースマツト熔融貫通より格納容器過温破損が先行する可能性が高い。
- ・格納容器過温破損の可能性は低い。
- ・原子炉容器破損前の 1 次冷却材圧力は 2.0MPa[gage]以上となっており、熔融炉心が分散放出しない目安値を上回っている。

⑬ プラント損傷状態 TED+緩和策

⑫の事故シーケンスに対し、緩和操作として、加圧器逃がし弁による 1 次系強制減圧、恒設代替低圧注水ポンプによる代替格納容器スプレイ、格納容器再循環ユニットによる格納容器内自然対流冷却（海水通水）を実施し、継続的な除熱が行われる。したがって、熔融炉心は冷却され、格納容器圧力は低く維持され、ベースマツトの侵食はない。

分岐確率の定量化に参考となる知見を以下に示す。

- ・水素濃度は、原子炉容器破損前で 4vol%以上であり、水素燃焼の可能性が考えられる。原子炉容器破損直後から原子炉容器破損後長期にかけては 4vol%以上とな

るが、水蒸気濃度が 55vol%以上であり、水素燃焼の可能性は低い。

- ・原子炉容器破損時に原子炉下部キャビティに十分な水が流入していないため、水蒸気爆発の可能性は低い。
- ・ベースマット熔融貫通の可能性は低い。
- ・緩和操作に成功しており、格納容器破損の可能性は低い。
- ・緩和操作に成功しており、原子炉容器破損前の 1 次系圧力は 2.0MPa[gage]未満となっており、熔融炉心が分散放出しない目安値を下回っている。

⑭ プラント損傷状態 T E W

T E Wに分類される事故シーケンスは、過渡事象が発生し、格納容器内への燃料取替用水タンク水の移送はあるが、格納容器スプレイによる継続的な除熱に失敗し、格納容器内が飽和状態で格納容器過圧破損に至る。事故発生後約 3.0 時間で格納容器スプレイ作動設定圧に達し、約 19 時間で最高使用圧力の 2 倍に到達する。このときの格納容器雰囲気温度は約 170°C、ベースマット侵食はごくわずかである。

分岐確率の定量化に参考となる知見を以下に示す。

- ・水素濃度は、原子炉容器破損前から原子炉容器破損直後にかけて 4vol%以上であり、水素燃焼の可能性が考えられる。原子炉容器破損後長期では水素濃度は 4vol%未満であり、水素燃焼の可能性は低い。
- ・原子炉容器破損時に原子炉下部キャビティに十分な水が流入していないため、水蒸気爆発の可能性は低い。
- ・ベースマット熔融貫通の可能性は低い。
- ・格納容器過温破損の可能性は低い。
- ・原子炉容器破損前の 1 次冷却材圧力は 2.0MPa[gage]以上となっており、熔融炉心が分散放出しない目安値を上回っている。

⑮ プラント損傷状態 T E W+緩和策

⑭の事故シーケンスに対し、緩和操作として、加圧器逃がし弁開による1次系強制減圧、格納容器スプレイポンプ（手動）による格納容器スプレイ、格納容器再循環ユニットによる格納容器内自然対流冷却（原子炉補機冷却水通水）を実施し、継続的な除熱が行われる。したがって、熔融炉心は冷却され、格納容器圧力は低く維持され、ベースマットの侵食はない。

分岐確率の定量化に参考となる知見を以下に示す。

- ・水素濃度は、原子炉容器破損前から原子炉容器破損後長期にかけて 4vol%以上であり、水素燃焼の可能性が考えられる。原子炉容器破損後長期で 4vol%以上となるが、水蒸気濃度が 55vol%以上であり、水素燃焼の可能性は低い。
- ・原子炉容器破損時に原子炉下部キャビティに水が多量に溜まっているものの、実機条件では水蒸気爆発の可能性は低い。
- ・ベースマット熔融貫通の可能性は低い。
- ・緩和操作に成功しており、格納容器破損の可能性は低い。
- ・緩和操作に成功しており、原子炉容器破損前の1次系圧力は 2.0MPa[gage]未満となっており、熔融炉心が分散放出しない目安値を下回っている。

d. シビアアクシデント時の物理化学現象の発生及び負荷の分析

(a) 格納容器負荷の分析

放射性物質閉じ込め機能に影響するシビアアクシデント時の物理化学現象の発生の有無及び発生に伴う格納容器への負荷を分析する。

第 3.1.3.1.1.3.15 表に選定した事故シーケンスごとの格納

容器負荷の解析結果を示す。なお、第 3.1.3.1.1.3.15 表については参考資料に示す。

(b) 格納容器破損に関する検討

格納容器構造健全性の判断基準と事故進展解析結果とを比較し、格納容器破損の有無及びその後の事故進展への影響を分析する。

「3.1.3.1.1.3(4)c. 事故進展の解析」に格納容器破損の有無について記載している。

(5) 格納容器機能喪失頻度の定量化

P D S ごとの炉心損傷頻度、及び設定した分岐確率から、構築した格納容器イベントツリーに基づき、格納容器機能喪失頻度及び放射性物質管理放出頻度を計算する。

a. 格納容器イベントツリーのヘディングの分岐確率の設定

(a) 機器・システム及び操作

機器・システムの故障と故障した機器・システムの回復操作、格納容器機能喪失の防止手段及び放射性物質放出量の緩和操作からなる分岐確率であり、操作に係る機器・システムの故障確率及び人的過誤確率から評価する。レベル 1 P R A と同様に、機器・システムの故障確率はシステム信頼性解析に、人的過誤確率は人間信頼性解析にそれぞれ基づいて設定した。

(b) 物理化学現象

物理化学現象に関わるヘディングについては、シビアアクシデント現象に関する知見や事故進展解析結果を参考に設定した。これらの物理化学現象はまだ十分に解明されておらず、発生可能性を定量的に評価する手法も確立されていないため、現状は専門家の判断といった定性的評価を定量的な数値に置き換えることにより分岐確率を定量化する手法が用いられている。本評価では、NUREG/CR-4700 を参考に、分岐確率を設定した。具体的な評価で使用する分

岐確率のあてはめ方法を第 3.1.3.1.1.3.17 表に示す。なお、第 3.1.3.1.1.3.17 表は参考資料に示す。

また、格納容器イベントツリーの定量化のうち物理化学現象に基づき設定する部分の一部は分解イベントツリー（D E T : Decomposition Event Tree）評価結果を適用して分岐確率を算出した。

(c) 工学的判断

一部ヘディングについては、文献等を根拠とした工学的判断によって分岐確率を設定した。

(d) ヘディングの従属性

従属性があるヘディングについては、ヘディング間の従属性及び炉心損傷防止手段との従属性を考慮して分岐確率を設定している。例えば、前者については、ホットレグクリープ破損と温度誘因蒸気発生器伝熱管破損の従属性が該当し、後者については、事故の緩和手段やサポート系が該当する。

各ヘディングの分岐確率の設定の考え方を第 3.1.3.1.1.3.18 表に、詳細を第 3.1.3.1.1.3.19 表に示す。なお、第 3.1.3.1.1.3.19 表は参考資料に示す。

この考え方に従い各ヘディングの分岐確率を定量化した。

b. 格納容器機能喪失頻度の解析及び分析

P D S ごとに格納容器イベントツリーの定量化を行い、格納容器機能喪失頻度を算出した。P D S 別炉心損傷頻度及び格納容器機能喪失頻度を第 3.1.3.1.1.3.20 表に示す。また、格納容器機能喪失モード別格納容器機能喪失頻度を第 3.1.3.1.1.3.21 表に示す。

管理放出を含まない C F F は 2.8×10^{-7} / 炉年、条件付き格納容器機能喪失確率（C C F P）は 0.32 となった。管理放出を含まない C F F のうち、「蒸気発生器伝熱管破損」の寄与が 32.5%、「格納容器隔離失敗」の寄与が 28.9%、「インターフェ

イスシステム L O C A」の寄与が 26.1%、「水蒸気・非凝縮性ガス蓄積による過圧破損」の寄与が 16.8%であった。これら以外の格納容器機能喪失モードの寄与は 1%以下となっている。

また、炉心損傷事故において、格納容器健全性が維持される頻度は、格納容器健全に至る事故シーケンスの頻度を積算することによって算出し、 4.1×10^{-7} / 炉年である。また、フィルタベントにより放射性物質管理放出を行う頻度は、 1.5×10^{-7} / 炉年である。

格納容器機能喪失頻度の考察については参考資料に示す。

c. 重要度解析

管理放出を含まない C F F に対する F V 重要度、及び R A W を評価し、寄与の大きい因子を分析する。

(a) F V 重要度評価結果

基事象の F V 重要度評価結果を第 3.1.3.1.1.3.22 表に示す。

なお、第 3.1.3.1.1.3.22 表及び結果の考察は参考資料に示す。

(b) R A W 評価結果

基事象の R A W 評価結果を第 3.1.3.1.1.3.23 表に示す。な

お、第 3.1.3.1.1.3.23 表及び結果の考察は参考資料に示す。

(6) 放出カテゴリの分類及び発生頻度の定量化

格納容器イベントツリーによって同定されたすべての事故シーケンスを、環境へ放出される放射性物質の放出挙動が類似した放出カテゴリに分類し、P D S の発生頻度及び格納容器イベントツリーの分岐確率を用いて、放出カテゴリごとの発生頻度を求める。

a. 放出カテゴリの分類

格納容器イベントツリーで同定されたすべての事故シーケンスを、環境へ放出される放射性物質の放出挙動が類似した放出カテゴリに分類する。ここで、環境へ放出される放射性物質の放出挙動が類似するとは、放出時期、それらに関係した移行経路が類似することである。

放出カテゴリを選定した際の考慮事項を第 3.1.3.1.1.3.24 表に示す。また、選定された放出カテゴリと格納容器機能喪失モードを対応させたものを第 3.1.3.1.1.3.25 表に示す。

また、事故シーケンスを放出カテゴリに分類するにあたって、格納容器機能喪失モードと放出カテゴリが必ずしも 1 対 1 で対応しない例外的な漏えい経路について次のような取り扱いとした。

- ・格納容器隔離失敗（ β モード）には格納容器バイパスとなる漏えい経路も存在する。例えば、1次冷却材ポンプ封水戻りラインの隔離失敗の場合は、放射性物質が1次系から1次冷却材ポンプ封水戻りラインを経由し格納容器外に漏えいする漏えい経路が考えられる。この場合は放射性物質が格納容器雰囲気を経由しないことから格納容器バイパスに該当する。しかし、放出カテゴリが隔離失敗（内部事象及び外部事象）（F5）であっても格納容器バイパス（内部事象）（F1）であっても、「3.1.3.1.1.4(1)b.(b) 格納容器機能喪失の放出量評価」に示すとおり $C_s - 137$ の放出量が 100TBq 超になるという結果に違いはない。したがって、リスク指標の $C_s - 137$ の放出量が 100TBq を超えるような事故の発生頻度を評価する上では、格納容器隔離失敗（ β モード）の細分化は不要であるため、格納容器隔離失敗（ β モード）に至る事故シーケンスは放出カテゴリの隔離失敗（内部事象及び外部事象）（F5）に分類した。
- ・格納容器隔離失敗（ β モード）には小規模な漏えい経路を含むため、小規模な格納容器隔離失敗と格納容器除熱機能の喪失が重畳しているような場合には格納容器隔離失敗後に格納容器過圧破損に至ることが考えられる。このように、小規模な格納容器隔離失敗と格納容器破損が重畳することが考えられるが、放出カテゴリが隔

離失敗（内部事象及び外部事象）（F 5）であっても格納容器破損（内部事象）（エナジェティック）又は格納容器破損（内部事象）（その他）であっても、「3.1.3.1.1.4(1)b.(b) 格納容器機能喪失の放出量評価」に示すとおりCs-137の放出量が100TBq超になるという結果に違いはない。したがって、リスク指標のCs-137の放出量が100TBqを超えるような事故の発生頻度を評価する上では、格納容器隔離失敗（βモード）の細分化は不要であるため、格納容器隔離失敗（βモード）に至る事故シーケンスは放出カテゴリの隔離失敗（内部事象及び外部事象）（F 5）に分類した。

b. 放出カテゴリ毎の発生頻度の定量化

放出カテゴリに分類したすべての事故シーケンスの発生頻度を積算し、放出カテゴリごとに発生頻度を算出した。評価結果を第3.1.3.1.1.3.26表に示す。なお、本評価は内部事象出力時レベル2 PRAの評価であり、専ら外部事象に係る放出カテゴリである格納容器バイパス（外部事象）（F 2）及び格納容器破損（外部事象）（F 4）に分類された事故シーケンスはないため、第3.1.3.1.1.3.26表には記載していない。

放出カテゴリのうち格納容器健全の発生頻度が最も大きく、 4.1×10^{-7} /炉年であった。次に格納容器バイパス（F 1）の発生頻度が大きく、 1.7×10^{-7} /炉年であった。これは、格納容器機能喪失モード別の発生頻度が大きい「蒸気発生器伝熱管破損」（gモード）が格納容器バイパス（F 1）に含まれているためである。また、放射性物質管理放出（F 7）は 1.5×10^{-7} /炉年であった。

(7) 不確実さ解析及び感度解析

a. 不確実さ解析

炉心損傷頻度評価と同様に、PDS別格納容器機能喪失頻度及び格納容器機能喪失モード別格納容器機能喪失頻度、並

びに放出カテゴリ毎の発生頻度の平均値及び不確実さ幅（エラーファクタ）を評価した。

(a) 格納容器機能喪失頻度の不確実さの評価

PDS別格納容器機能喪失頻度の不確実さ解析結果を第3.1.3.1.1.3.27表及び第3.1.3.1.1.3.5図に、格納容器機能喪失モード別格納容器機能喪失頻度の不確実さ解析結果を第3.1.3.1.1.3.28表及び第3.1.3.1.1.3.6図に示す。

全格納容器機能喪失頻度のエラーファクタは3.7となった。

(b) 放出カテゴリの発生頻度の不確実さの評価

放出カテゴリの発生頻度の不確実さ解析結果を第3.1.3.1.1.3.29表及び第3.1.3.1.1.3.7図に示す。

b. 感度解析

以下の2項目について感度解析を実施する。

(a) RCP-SDSを無効にした感度解析

(b) 特重施設を無効にした感度解析

(a) RCP-SDSを無効にした感度解析

イ 解析条件

RCP-SDSによるリスク低減効果を把握することを目的として、RCP-SDSを無効とした感度解析を実施し、ベースケースと比較する。

ロ 感度解析結果

感度解析結果を第3.1.3.1.1.3.30表に示す。本感度解析の全格納容器機能喪失頻度は 3.6×10^{-7} /炉年であり、ベースケース(2.8×10^{-7} /炉年)と比較すると、RCP-SDSの導入により約2割のリスク低減効果があることを確認できた。

(b) 特重施設を無効にした感度解析

イ 解析条件

特重施設及び3系統目蓄電池によるリスク低減効果を把握することを目的として、以下の設備を無効にした感

度解析を実施し、ベースケースと比較する。

- ・特重施設
- ・3系統目蓄電池

ロ 感度解析結果

感度解析結果を第 3.1.3.1.1.3.31 表に示す。なお、結果の考察については参考資料に示す。

3.1.3.1.1.4 ソースターム評価

(1) 放出カテゴリのソースターム評価

放出カテゴリごとに解析の対象とする代表的な事故シーケンスを選定し、格納容器健全の放出カテゴリ及び管理放出についてはソースターム解析、格納容器機能喪失の放出カテゴリについては定性的な評価を実施した。なお、本評価においては、安全性向上評価のリスク指標である「事故時のCs-137の放出量が100TBqを超えるような事故の発生頻度」に着目した。

a. 評価対象事故シーケンスの選定

放射性物質の放出に至る放出カテゴリに対して、主に予想される放出量に基づいて、ソースターム評価の対象とする代表的な事故シーケンスを選定した。「3.1.3.1.1.3(6) 放出カテゴリの分類及び発生頻度の定量化」で整理した放射性物質の放出に至る放出カテゴリに対して選定した代表的な事故シーケンスについては参考資料に示す。

b. ソースタームの評価

格納容器健全の放出カテゴリ及び管理放出については代表的な事故シーケンスに沿ってソースタームを解析し、格納容器機能喪失の放出カテゴリについては代表的な事故シーケンスの放出量を定性的に評価した。

(a) 格納容器健全の放出量評価

格納容器健全のソースターム解析には、シビアアクシデント解析コードであるMAAPコードを用いた。MAAP

コードでは、炉心溶融に伴う燃料からの核分裂生成物（F P）の放出及びF Pの状態変化・輸送等がモデル化されており、燃料及び溶融炉心からの放射性物質の放出（原子炉容器内での燃料からの放射性物質放出量の時間変化、溶融炉心・コンクリート相互作用における放射性物質放出量の時間変化等）、原子炉冷却系内の挙動（原子炉冷却系内の放射性物質の浮遊量、構造物表面への沈着量の時間変化等）、格納容器内の挙動（格納容器内の放射性物質の浮遊量、構造物表面への沈着量の時間変化等）を考慮した解析を行い、格納容器外への放射性物質の放出割合（炉心内蓄積量比）を事象進展に応じて評価することが可能である。

格納容器健全の評価では、核分裂生成物等を第3.1.3.1.1.4.1表に示す12のグループに分けて格納容器外への放射性物質の放出割合を求め、格納容器外への放射性物質の放出割合に別途アニュラス空気浄化設備の効果を考慮して環境への放射性物質の放出量を求めた。なお、アニュラス空気浄化設備が起動して、アニュラス部内の負圧が達成するまでの間は、アニュラス空気浄化設備のフィルタによる低減効果に期待できないため、評価では、原子炉格納容器からアニュラス部内に放出された放射性物質は、アニュラス部内に保持され、アニュラス空気浄化設備の設計流量と同じ流量で大気中に放出されるとする。

C s - 1 3 7 放出量の評価においては、12のグループのうち、グループ2（C s I）及びグループ6（C s O H）の解析結果を使用した。

解析の対象とする事故シーケンスとしては、A E Dのうち炉心損傷が早く、事故進展中の原子炉格納容器圧力が高く推移することから、環境に放出される放射性物質が多くなり、かつ「3.1.3.3 被ばく評価」において厳しい条件となるように、高浜3，4号炉の設置変更許可申請書添付書類

十「7.2.1.1 格納容器過圧破損」と同じ「大破断LOCA時に低圧注入機能、高圧注入機能及び格納容器スプレイ注入機能が喪失する事故」を選定した。このため、MAAP解析によって得られる本事故シーケンスの事故進展については設置変更許可申請書添付書類十「7.2.1.1 格納容器過圧破損」と同じである。第 3.1.3.1.1.4.2 表に示す放出放射エネルギー評価条件及び第 3.1.3.1.1.4.3 表に示す炉心内蓄積量を用いてそれぞれの核種について大気中への放射性物質の放出量を評価した結果を第 3.1.3.1.1.4.4 表及び第 3.1.3.1.1.4.1 図に示す。第 3.1.3.1.1.4.4 表のCs類の放出量のうちCs-137の放出量は事故発生後7日時点で約2.9TBqとなり、100TBqを下回ることを確認した。Cs類の核種の放出量の内訳については、第 3.1.3.1.1.4.5 表に示す。なお、第 3.1.3.1.1.4.3 表及び第 3.1.3.1.1.4.4 表では、「3.1.3.3 被ばく評価」においてMACCS2コードの入力としてソースターム情報を使用するため、当該解析コードの入力仕様に合わせて12核種グループから9核種グループに縮約した値を示している。

(b) 格納容器機能喪失の放出量評価

格納容器機能喪失の各放出カテゴリに対して選定した代表的な事故シーケンスのソースタームを既往の知見により定性的に評価した結果、いずれの放出カテゴリにおいても100TBqを超過することを確認した。

(c) 管理放出の放出量評価

管理放出の放出量評価の詳細については参考資料に示す。

Cs-137の放出量は事故発生後7日時点で約0.66TBq（設計漏えい：約 6.5×10^{11} Bq、フィルタベント：約 4.9×10^9 Bq）となり、100TBqを下回ることを確認した。

c. 放出カテゴリごとのソースタームと発生頻度

全ての放出カテゴリに対して、ソースタームと発生頻度を

評価することにより、Cs-137放出量が100TBqを超える事故シーケンスの発生頻度を求めた。放出カテゴリの発生頻度とソースタームとを対応させて結果を整理したものを第3.1.3.1.1.4.9表に示す。事故時のCs-137の放出量が100TBqを超えるような事故の発生頻度は 2.8×10^{-7} （/炉年）となった。

(2) 不確実さ解析及び感度解析

安全性向上評価における不確実さ解析及び感度解析の実施目的は、各放出カテゴリにおける不確実さの要因及び重要な解析条件を特定し、不確実さや感度も踏まえてCs-137放出量が100TBqを超えるか否かを確認することである。格納容器健全及び管理放出以外の放出カテゴリについては、既往の知見により定性的に評価した結果、いずれの放出カテゴリにおいても100TBqを超過することを確認していることから、不確実さ解析及び感度解析では格納容器健全の放出カテゴリを対象とする（管理放出の放出カテゴリを対象とした解析については、第4回届出以降に実施予定）。

a. 不確実さ解析

F P放出が集中する事象初期の物理挙動に影響し、環境へのF P放出挙動に対する影響が大きい以下の5つの不確実さ因子に着目し、(1)で示した格納容器健全の放出カテゴリの代表的な事故シーケンスを対象としたCs-137放出量への影響について検討した。

- i. 核分裂生成物の炉心から格納容器内雰囲気（気相部）への放出
- ii. スプレイ及び原子炉格納容器内壁面等への沈着による気相部からの除去
- iii. 沈着及び液相からの核分裂生成物の再放出
- iv. 原子炉格納容器からの核分裂生成物の漏えい
- v. 1次冷却系内及び原子炉格納容器内の熱的挙動

以上の不確実さ因子を考慮し、 $Cs-137$ 放出量に影響を与えるMAAPコードのパラメータの確率分布として、モンテカルロ手法によりデータセットを作成し、解析を実施した。その他の入力条件は(1)で用いた条件と同じである。また、MAAPコードによる解析結果を用いて、 $Cs-137$ 放出量の平均値及び不確実さ幅（最大値及び最小値）を評価した。

不確実さ解析の結果、得られた $Cs-137$ 放出量を第3.1.3.1.1.4.2 図及び第3.1.3.1.1.4.3 図に示す。 $Cs-137$ 放出量評価結果の最大値は約3.1TBq、最小値は約1.8TBqであり、格納容器健全における $Cs-137$ 放出量は不確実さを考慮しても100TBqを下回ることを確認した。

不確実さ解析を実施した結果、基本ケースの解析結果が不確実さ幅の上限近傍に位置すること及び放出量が最大となるケースでも100TBqまでに十分な余裕があることが確認できた。このような傾向はループ数の相違等の影響を考慮しても、 $Cs-137$ 放出量が100TBqを超過するか否かという観点においては、PWRプラント間で大きく変わるものではないと考えられる。

b. 感度解析

$Cs-137$ 放出率は、炉心損傷後に増加し、アニュラス空気浄化設備のフィルタ効率を見込むことができるアニュラス負圧達成後に急激に減少する。したがって、設置変更許可申請書添付書類十「7. 重大事故に至るおそれがある事故及び重大事故に対する対策の有効性評価」にて実施した $Cs-137$ 放出量評価に係る感度解析のうち炉心損傷からアニュラス負圧達成までの時間が最も長くなるアニュラス空気浄化設備の起動が20分遅れた場合を対象として感度解析を実施した。その結果を第3.1.3.1.1.4.4 図に示す。 $Cs-137$ 放出量は約3.9TBqであり、仮にアニュラス空気浄化設備の起動が20分遅れた場合を考慮しても、 $Cs-137$ 放出量が100TBq

を下回ることを確認した。

第 3.1.3.1.1.1.1 表 高浜 4 号機 P R A 実施のために収集した情報及び主な情報源 レベル 1 P R A (1 / 5)

P R A の作業	収集すべき情報		主な情報源
1. プラントの構成・特性の調査	P R A 実施にあたり必要とされる基本的な情報	a) 設計情報	1) 原子炉設置許可申請書 2) 工事計画認可申請書 3) 系統図集 (1 次系、2 次系、他) 4) 単線結線図 5) 展開接続図 (EWD) 6) ファンクショナルダイヤグラム 7) 計装ブロック図 8) プラント機器配置図 <ul style="list-style-type: none"> ・ 機器配置図 ・ 電気盤配置図 9) 系統設計仕様書 <ul style="list-style-type: none"> ・ 系統説明書 ・ 容量根拠書 10) 機器設計仕様書
		b) 運転管理情報	1) 保安規定 2) 運転手順書 <ul style="list-style-type: none"> ・ 運転操作所則 ・ 運転操作所則 (定検操作関係) ・ 事故時操作所則 (第 1 部、第 2 部、第 3 部) ・ 警報時操作所則 (中央制御室) ・ 警報時操作所則 (現地盤) ・ SA 所達 ・ 特定重大事故等対処施設による SA 対応操作 3) 定期検査要領書 <ul style="list-style-type: none"> ・ 運転定期点検所則 4) 試験・保守点検手順書 <ul style="list-style-type: none"> ・ 業務所則

第 3.1.3.1.1.1.1 表 高浜 4 号機 P R A 実施のために収集した情報及び主な情報源 レベル 1 P R A (2 / 5)

P R A の作業	収集すべき情報	主な情報源
2. 起因事象の選定	原子炉冷却材の流出，外部電源喪失などに関する事例	1) 上記 1 の情報源 2) 国内 PWR プラント運転実績 <ul style="list-style-type: none"> ・ 原子力施設運転管理年報 ・ NRA ホームページ ・ NUCIA ホームページ 3) 米国 PWR プラント運転実績 <ul style="list-style-type: none"> ・ NUREG-0020, “Licensed Operating Reactors – Status Summary Report”. ・ NUREG-1187, “Performance Indicator for Operating Commercial Nuclear Power Reactors”. ・ NRC ホームページ 4) 起因事象に関する文献 <ul style="list-style-type: none"> ・ WASH-1400, “Reactor Safety Study: An Assessment of Accident Risks in US Commercial Nuclear Power Plants”. ・ NUREG-1150, “Severe Accident Risks: An Assessment for Five U.S. Nuclear Power Plants”. ・ NUREG-1829, “Estimating Loss-of-Coolant Accident (LOCA) Frequencies Through the Elicitation Process”. ・ NUREG/CR-3300, “Review and Evaluation of the Zion Probabilistic Safety Study”. ・ NUREG/CR-4550, “Analysis of Core Damage Frequency From Internal Events: Methodology Guidelines”. ・ NUREG/CR-5750, “Rates of Initiating Events at U.S. Nuclear Power Plants”. ・ NUREG/CR-6928, “industry-Average Performance for Components and Initiating Events at U.S. Commercial Nuclear Power Plants”. ・ SPAR Initiating Event Data and Results 2015, Parameter Estimation Update ・ IAEA-TECDOC-719, “Defining initiating events for purposes of probabilistic safety assessment”.

第 3.1.3.1.1.1.1 表 高浜 4 号機 P R A 実施のために収集した情報及び主な情報源 レベル 1 P R A (3 / 5)

P R A の作業	収集すべき情報	主な情報源
2. 起 因 事 象 の 選 定 (続 ぎ)	原子炉冷却材の流出，外部電源喪失などに関する事例（続き）	5) 出力運転以外の状態で発生した起 因 事 象 に 関 する 文 献 <ul style="list-style-type: none"> ・ 「リスク情報活用に向けた停止時 PRA モデルの高度化に関する研究」 2007 年度受託作業報告書 ・ NSAC-84, "Zion Nuclear Plant Residual Heat Removal PRA" ・ NUREG/CR-5015, "Improved Reliability of Residual Heat Removal Capability in PWRs as Related to Resolution of Generic Issue 99" ・ IPSN, "A Probabilistic Safety Assessment of the Standard French 900 MWe Pressurized Water Reactor" ・ EDF, "A Probabilistic Safety Assessment of Reactor Unit 3 in the Paluel Nuclear Power Centre (1300 MWe)" ・ NUREG/CR-6144, "Evaluation of Potential Severe Accidents During Low Power and Shutdown Operations at Surry, Unit 1" ・ EPRI1003113, "An Analysis of Loss of Decay Heat Removal Trends and Initiating Event Frequencies (1989 - 2000)" ・ EPRI1021176, "An Analysis of Loss of Decay Heat Removal and Loss of Inventory Event Trends (1990-2009)" 6) 伊方プロジェクトに関する報告書

第 3.1.3.1.1.1.1 表 高浜 4 号機 P R A 実施のために収集した情報及び主な情報源 レベル 1 P R A (4 / 5)

P R A の作業	収集すべき情報	主な情報源
3. 成功基準の設定	<ul style="list-style-type: none"> ・安全系などのシステム使用条件 ・システムの現実的な性能 ・運転員による緩和操作 	<ol style="list-style-type: none"> 1) 上記 1 の情報源 2) 先行 P R A 報告書及びそれに関連する報告書 3) 成功基準に関する文献 <ul style="list-style-type: none"> ・ SAFETY EVALUATION OF TOPICAL REPORT WCAP-15603, REVISION 1, May 20, 2003. ・ "Development of General Criteria for Screening Loss of Room Cooling in PRA Modeling", Young G Jo and Taeyong Sung, ANS PSA 2013 International Topical Meeting on Probabilistic Safety Assessment and Analysis, Columbia, SC, September 22-26, 2013. ・ EPRI 1021067, "Plant Support Engineering: Nuclear Power Plant Equipment Qualification Reference Manual, Revision 1".
4. 事故シーケンスの分析		
5. システム信頼性解析	対象プラントに即した機器故障モード、運転形態など	<ol style="list-style-type: none"> 1) 上記 1、3、4 および下記 6、7 の情報源 2) 健全性確認間隔の調査結果 3) 外部電源復旧確率に係る報告書 <ul style="list-style-type: none"> ・ 国内原子力発電所の外部電源の信頼性評価 (2014 年 3 月、原子力技術研究所) 4) RCP シャットダウンシールの失敗確率 <ul style="list-style-type: none"> ・ PWROG-14001-P RI "PRA Model for the Generation III Westinghouse Shutdown Seal"

第 3.1.3.1.1.1.1 表 高浜 4 号機 P R A 実施のために収集した情報及び主な情報源 レベル 1 P R A (5 / 5)

P R A の作業	収集すべき情報	主な情報源
6. 人間信頼性解析	<ul style="list-style-type: none"> ・ 運転員による緩和操作等 ・ 各種操作、作業等に係る体制 	<ol style="list-style-type: none"> 1) 上記 1、3、4 の情報源 2) 人間信頼性解析に関する報告書 <ul style="list-style-type: none"> ・ NUREG/CR-1278, “Handbook of Human Reliability Analysis with Emphasis on Nuclear Power Plant Applications” ・ EPRI 3002003150, “A Process for HRA Dependency Analysis and Considerations on Use of Minimum Value for Joint Human Error Probabilities” ・ EPRI TR-100259, “An Approach to the analysis of Operator Actions in Probabilistic Risk Assessment” ・ The EPRI HRA Calculator® Software Manual 3) 起因事象発生前人的過誤に関わる調査結果 4) 人間信頼性解析に関わるプラント職員等への聞き取り調査
7. パラメータの作成 1) 機器故障 2) アンアベイラビリティ	対象プラントに即したデータ及びパラメータ	<ol style="list-style-type: none"> 1) 上記 1 の情報源 2) 国内機器故障率データ <ul style="list-style-type: none"> ・ 確率論的リスク評価 (PRA) のためのデータ収集実施ガイド (2018 年 10 月) (財) 電力中央研究所 ・ プラント固有機器故障率 3) 試験による待機除外の調査結果 4) 共通原因故障データ <ul style="list-style-type: none"> ・ NUREG CCF Parameter Estimations 2015 ・ NUREG/CR-5497, “Common cause failure parameter estimations”.

第 3.1.3.1.1.1.2 表 高浜 4 号機 P R A 実施のために収集した情報及び主な情報源 レベル 2 P R A (1 / 5)

レベル 2 P R A の実施項目	情報	主な情報源 (高浜 4 号機 レベル 2 P R A)
(1)	プラント構成・特性の調査	設計情報 1) 原子炉設置許可申請書 2) 工事計画認可申請書 3) 燃料体設計認可申請書 4) 系統図集 (1 次系、2 次系、他) 5) 単線結線図 6) 展開接続図 (E W D) 7) ファンクショナルダイアグラム 8) 計装ブロック図 9) プラント機器配置図 ・ 機器配置図 ・ 電気盤配置図 10) 系統設計仕様書 ・ 系統説明書 ・ 容量根拠書 11) 機器設計仕様書 12) ポンプ成績表 13) 技術連絡書
	運転管理情報	1) 保安規定 2) 運転手順書 ・ 運転操作所則 ・ 運転操作所則 (定検時操作関係) ・ 事故時操作所則 (第 1 部、第 2 部、第 3 部) ・ 警報時操作所則 (中央制御室) ・ 警報時操作所則 (現地盤) ・ S A 所達 ・ 特定重大事故等対処施設による S A 対応操作 3) 定期検査要領書 ・ 運転定期点検所則 4) 試験・保守点検手順書 ・ 業務所則
	その他	1) 審査会合資料の調査 ^{注 1} 2) 設計技術者との議論 ^{注 1}

注 1: 事故の緩和操作の作業環境維持のための被ばく防止設備の成功基準の設定等に係る情報源として参照

第 3.1.3.1.1.1.2 表 高浜 4 号機 P R A 実施のために収集した情報及び主な情報源 レベル 2 P R A (2 / 5)

レベル 2 P R A の実施項目		情報	主な情報源 (高浜 4 号機 レベル 2 P R A)
(2)	プラント損傷状態の分類及び発生頻度の定量化	レベル 1 P R A 結果	内部事象出力時レベル 1 P R A 結果
(3)	格納容器機能喪失モードの設定	格納容器 構造健全性	1) 先行 P R A 報告書 ・ PSR 報告書 ・ 原子炉設置許可申請書 2) 文献 ・ 重要構造物安全評価 (原子炉格納容器信頼性実証事業) に関する総括報告書、(財)原子力発電技術機構、平成 15 年 3 月 ・ 原子力発電所の出力運転状態を対象とした確率論的リスク評価に関する実施基準：2016 (レベル 2PRA 編) (AESJ-SC-P009:2016) ・ NUREG/CR-6025 "The Probability of Mark-I Containment Failure by Melt-Attack of the Liner" ・ NUREG/CR-6075 "The Probability of Containment Failure by Direct Containment heating in Zion" ・ NUREG/CR-6109 "The Probability of Containment Failure by Direct Containment Heating in Surry" ・ NUREG/CR-6427 "Assessment of the DCH Issue for Plants with Ice Condenser Containments" ・ NUREG/CR-6995 "SCDAP/RELAP5 Thermal-Hydraulic Evaluations of the Potential for Containment Bypass During Extended Station Blackout Severe Accident Sequences in a Westinghouse Four-Loop PWR"
		格納容器への負荷	
(4)	事故シーケンスの分析	プラント 熱水力挙動	1) 先行 P R A 報告書 ・ PSR 報告書 ・ 原子炉設置許可申請書 2) 文献 ・ 次世代型軽水炉の原子炉格納容器設計におけるシビアアクシデントの考慮に関するガイドライン、(財)原子力安全研究協会、1999 年 4 月 3) 実施項目(1)の「プラント構成・特性の調査」の結果 4) 実施項目(3)の「格納容器機能喪失モードの設定」の結果
		緩和手段	
(5)	事故進展解析	プラント 熱水力挙動	1) 先行 P R A 報告書 ・ 原子炉設置許可申請書 2) 文献 ・ PWR の安全解析用崩壊熱について (MHI-NES-1010 改 4)、2013 年 7 月 3) 実施項目(2)の「プラント損傷状態の分類及び発生頻度の定量化」の結果 4) 実施項目(4)の「事故シーケンスの分析」の結果
		緩和手段	

第 3.1.3.1.1.1.2 表 高浜 4 号機 P R A 実施のために収集した情報及び主な情報源 レベル 2 P R A (3 / 5)

レベル 2 P R A の実施項目必要な情報		情報	主な情報源 (高浜 4 号機 レベル 2 P R A)
(6)	格納容器機能喪失頻度の定量化	物理化学現象に関する分岐確率	1) 先行 P R A 報告書 2) 文献 ・ NUREG/CR-4700 "Containment Event Analysis for Postulated Severe Accidents" ・ NUREG/CR-4551 "Evaluation of Severe Accident Risks" ・ NUREG/CR-6995 "SCDAP/RELAP5 Thermal-Hydraulic Evaluations of the Potential for Containment Bypass During Extended Station Blackout Severe Accident Sequences in a Westinghouse Four-Loop PWR" ・ EPRI 1006593 "Steam Generator Tube Integrity Risk Assessment: Volume 1: General Methodology, Revision 1 to TR-107623-V1" ・ NUREG-1150 "Severe Accident Risks: An Assessment for Five U.S. Nuclear Power Plants" ・ NUREG-1116 "A Review of the Current Understanding of the Potential for Containment Failure From In-Vessel Steam Explosions" ・ NUREG-1524 "A Reassessment of the Potential for an Alpha-Mode Containment Failure and a Review of the Current Understanding of Broader Fuel-Coolant Interaction Issues" ・ 原子力発電所の出力運転状態を対象とした確率論的リスク評価に関する実施基準：2016 (レベル 2PRA 編) (AESJ-SC-P009:2016) ・ NUREG/CR-6075 "The Probability of Containment Failure by Direct Containment Heating in Zion" ・ NUREG/CR-6109 "The Probability of Containment Failure by Direct Containment Heating in Surry" ・ NUREG/CR-6338 "Resolution of the Direct Containment Heating Issue for All Westinghouse Plants With Large Dry Containments or Subatmospheric Containments" 3) 実施項目(2)の「プラント損傷状態の分類及び発生頻度の定量化」の結果 4) 実施項目(3)の「格納容器機能喪失モードの設定」の結果 5) 実施項目(4)の「事故シーケンスの分析」の結果 6) 実施項目(5)の「事故進展解析」の結果
		緩和手段に関する分岐確率	

第 3.1.3.1.1.1.2 表 高浜 4 号機 P R A 実施のために収集した情報及び主な情報源 レベル 2 P R A (4 / 5)

レベル 2 P R A の実施項目		情報	主な情報源 (高浜 4 号機 レベル 2 P R A)
(6)	格納容器機能喪失頻度の定量化 (続き)	システム信頼性解析	1) 実施項目(1)の情報源 2) 実施項目(4)の「事故シーケンスの分析」の結果 3) 人間信頼性解析、パラメータの作成の結果 4) 健全性確認間隔の調査結果 5) 外部電源復旧確率に係る報告書 ・レベル 1 P R A と同様である。
		人間信頼性解析	1) 実施項目(1)の情報源 2) 実施項目(4)の「事故シーケンスの分析」の結果 3) 人間信頼性解析に関する報告書 ・レベル 1 P R A と同様である。 4) 起回事象発生前人的過誤に関わる調査結果 5) 起回事象発生後人的過誤に関わる調査結果
		パラメータの作成	1) 国内機器故障率データ ・レベル 1 P R A と同様である。 2) 試験による待機除外の調査結果 3) 共通原因故障データ ・レベル 1 P R A と同様である。 4) 実施項目(1)の情報源
(7)	放出カテゴリの分類及び発生頻度の定量化	プラント損傷状態	1) 文献 ・平成 15 年度 レベル 2 P S A 手法の整備(PWR)、原子力安全基盤機構 (JNES/SAE04-040) ・平成 17 年度 レベル 2 地震 P S A 手法の整備 (4 ループ PWR)、原子力安全基盤機構 (JNES/SAE05-096) ・平成 18 年度 レベル 2 地震 P S A 手法の整備 (4 ループ PWR)、原子力安全基盤機構 (JNES/SAE06-087) ・平成 19 年度 地震時レベル 2 P S A 手法の整備 (4 ループ及び 2 ループ PWR)、原子力安全基盤機構 (JNES/SAE07-055) 2) 実施項目(4)の「事故シーケンスの分析」の結果 3) 実施項目(6)の「格納容器機能喪失頻度の定量化」の結果
		格納容器機能喪失モード	
		放射性物質移行経路	

第 3.1.3.1.1.1.2 表 高浜 4 号機 P R A 実施のために収集した情報及び主な情報源 レベル 2 P R A (5 / 5)

レベル 2 P R A の実施項目		情報	主な情報源 (高浜 4 号機 レベル 2 P R A)
(8)	ソースターム解析	放出カテゴリを代表するソースターム	1) 文献 ・平成 15 年度 レベル 2PSA 手法の整備(PWR)、原子力安全基盤機構 (JNES/SAE04-040) ・平成 17 年度 レベル 2 地震 PSA 手法の整備 (4 ループ PWR)、原子力安全基盤機構 (JNES/SAE05-096) ・平成 18 年度 レベル 2 地震 PSA 手法の整備 (4 ループ PWR)、原子力安全基盤機構 (JNES/SAE06-087) ・平成 19 年度 地震時レベル 2PSA 手法の整備 (4 ループ及び 2 ループ PWR)、原子力安全基盤機構 (JNES/SAE07-055) 2) 実施項目 (7) の「放出カテゴリの分類及び発生頻度の定量化」の結果

第 3.1.3.1.1.1.3 表 有効性評価において期待した対策（1 / 2）

事故シーケンスグループ又は格納容器機能喪失モード	対策
2次冷却系からの除熱機能喪失	<ul style="list-style-type: none"> ・ フィードアンドブリード
全交流動力電源喪失	<ul style="list-style-type: none"> ・ 2次系強制冷却 ・ 空冷式非常用発電装置 ・ 恒設代替低圧注水ポンプによる代替炉心注水 ・ 大容量ポンプの確立による高圧再循環及び格納容器内自然対流冷却 ・ 2次系水源補給
原子炉補機冷却機能喪失	同上
原子炉格納容器の除熱機能喪失	<ul style="list-style-type: none"> ・ 格納容器内自然対流冷却
原子炉停止機能喪失	<ul style="list-style-type: none"> ・ A T W S 緩和設備 ・ 緊急ほう酸注入
E C C S 注水機能喪失	<ul style="list-style-type: none"> ・ 2次系強制冷却 ・ 低圧注入
E C C S 再循環機能喪失	<ul style="list-style-type: none"> ・ 代替再循環（格納容器スプレイポンプ）
格納容器バイパス	<ul style="list-style-type: none"> ・ クールダウンアンドリサーキュレーション

第 3.1.3.1.1.1.3 表 有効性評価において期待した対策（2 / 2）

事故シーケンスグループ又は格納容器機能喪失モード	対策
<ul style="list-style-type: none"> ・ 雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧破損） ・ 原子炉圧力容器外の 溶融燃料—冷却材相互作用 ・ 溶融炉心・コンクリート相互作用 	<ul style="list-style-type: none"> ・ 恒設代替低圧注水ポンプによる格納容器内注水 ・ 可搬式代替低圧注水ポンプによる格納容器内蓄熱 ・ 格納容器再循環ユニットへの 海水通水による格納容器内自然対流冷却 ・ 空冷式非常用発電装置による交流電源の復旧 ・ アニュラス空気浄化系（窒素ポンベ）による 被ばく防止 ・ 中央制御室非常用循環系による被ばく防止
<ul style="list-style-type: none"> ・ 雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過温破損） ・ 高圧溶融物放出／格納容器雰囲気 直接加熱 	<ul style="list-style-type: none"> ・ 加圧器逃がし弁（窒素ポンベ）による 1次系強制減圧 ・ 恒設代替低圧注水ポンプによる格納容器内注水 ・ 可搬式代替低圧注水ポンプによる格納容器内蓄熱 ・ 格納容器再循環ユニットへの海水通水 による格納容器内自然対流冷却 ・ 空冷式非常用発電装置による交流電源の復旧 ・ アニュラス空気浄化系（窒素ポンベ）による 被ばく防止 ・ 中央制御室非常用循環系による被ばく防止
<p>水素燃焼</p>	<ul style="list-style-type: none"> ・ 静的触媒式水素再結合装置による水素濃度低減 （有効性評価では期待していないが、原子炉格納 容器内水素燃焼装置による水素濃度低減も考慮す る）

第 3.1.3.1.1.1.4 表 有効性評価において期待していない重大事故等対処設備
又は多様性拡張設備等の対策

重大事故等対処設備又は多様性拡張設備等の対策
代替給水（主給水回復）
電源系の復旧（外部電源の復旧）
代替制御用空気補給（所内用空気系）
加圧器逃がし弁（制御用空気系使用）による 1次系強制減圧
格納容器スプレイポンプ（中央手動起動）による 格納容器内注水（RWST 水源）
格納容器再循環ユニットへの原子炉補機冷却水 通水による格納容器内自然対流冷却

第 3.1.3.1.1.1.6 表 高浜 4 号機 燃料及び溶融炉心の移動経路

	原子炉容器破損時 放出先	移動経路	移動先区画
重力による移動	原子炉下部キャビティ	最下区画のため移動 なし	なし
1 次系圧力による 分散放出	原子炉下部キャビティ	シールテーブル	下部一般部

第 3.1.3.1.1.1.7 表 放射性物質の移行経路

移行経路		概要
①	格納容器の健全性が維持されている場合	炉心溶融が生じたとしても、溶融炉心から放出された核分裂生成物の大部分は格納容器内に閉じ込められる。格納容器内の圧力の上昇に伴い、格納容器気相部に浮遊している一部の核分裂生成物が格納容器から格納容器外（アニュラス又はアニュラス外）へ漏えいする。アニュラス空気浄化設備が起動している場合、アニュラス空気浄化設備のよう素及び粒子フィルタによって、アニュラスに漏えいした核分裂生成物のうちよう素及び粒子状物質の大部分が除去される。よって、放射性物質の移行経路としては、格納容器からアニュラス外へ直接放出され環境へ放出される経路又は格納容器からアニュラスへ放出され排気筒経由で環境へ放出される経路となる。
②	格納容器の機能喪失が生じた場合（下記③、④以外）	格納容器（機器搬入口等の格納容器本体に直接据え付けられている機器を含む）の損傷又は格納容器隔離失敗が生じており、格納容器気相部に浮遊している核分裂生成物の大部分が機能喪失を生じた箇所から環境へ放出される。
③	蒸気発生器伝熱管破損＋炉心損傷が生じた場合	溶融炉心から放出された核分裂生成物が破損した蒸気発生器伝熱管を経由して2次冷却系に移行し、主蒸気安全弁、主蒸気逃がし弁経由で環境に放出される。また、溶融炉心から放出されたガスによって1次冷却系がクリープ破損によって破断した場合は溶融炉心から放出された核分裂生成物が格納容器内部へも移行する。格納容器の損傷が生じる場合は上記②の経路も含まれる。
④	インターフェイスシステム LOCA＋炉心損傷が生じた場合	溶融炉心から放出された核分裂生成物が余熱除去系統の破損部及び出口逃がし弁を経由して安全補機室に移行し、安全補機室経由で環境に放出される。また、入口逃がし弁から加圧器逃がしタンク経由で放出された核分裂生成物を含む蒸気によって格納容器内部へも移行する。格納容器の損傷が生じる場合は上記②の経路も含まれる。
⑤	フィルタベントにより管理放出する場合	参考資料に示す。

第 3.1.3.1.1.1.8 表 炉心内蓄積量 (1 / 4)

核種グループ	核種	炉心内蓄積量(Bq)
Xe 類	Kr-83m	約 3.0E+17
	Kr-85m	約 8.5E+17
	Kr-85	約 2.9E+16
	Kr-87	約 1.2E+18
	Kr-88	約 1.7E+18
	Kr-89	約 2.1E+18
	Kr-90	約 2.2E+18
	Xe-131m	約 2.6E+16
	Xe-133m	約 1.7E+17
	Xe-133	約 5.5E+18
	Xe-135m	約 1.2E+18
	Xe-135	約 2.1E+18
	Xe-137	約 4.9E+18
	Xe-138	約 4.6E+18
	Xe-139	約 3.3E+18
I 類	Br-83	約 3.0E+17
	Br-84m	約 1.9E+16
	Br-84	約 5.4E+17
	Br-85	約 8.5E+17
	Br-86	約 8.9E+17
	Br-87	約 9.8E+17
	I-129	約 8.4E+10
	I-131	約 2.7E+18
	I-132	約 3.9E+18
	I-133	約 5.5E+18
	I-134m	約 5.7E+17
	I-134	約 6.0E+18
	I-135	約 5.2E+18
	I-136m	約 1.7E+18
	I-136	約 1.8E+18

第 3.1.3.1.1.1.8 表 炉心内蓄積量 (2 / 4)

核種グループ	核種	炉心内蓄積量(Bq)
Cs 類	Rb-86	約 6.7E+15
	Rb-88	約 1.7E+18
	Rb-89	約 2.3E+18
	Rb-90	約 2.1E+18
	Cs-134	約 3.8E+17
	Cs-136	約 1.5E+17
	Cs-137	約 2.7E+17
	Cs-138	約 5.0E+18
Te 類	Sn-128	約 4.0E+17
	Sb-127	約 2.5E+17
	Sb-128m	約 4.3E+17
	Sb-129	約 8.8E+17
	Sb-131	約 2.1E+18
	Te-127m	約 2.0E+16
	Te-127	約 2.3E+17
	Te-129m	約 9.0E+16
	Te-129	約 8.6E+17
	Te-131m	約 6.7E+17
	Te-131	約 2.2E+18
	Te-132	約 3.8E+18
	Te-133m	約 2.6E+18
	Te-134	約 4.7E+18
Ba 類 (MACCS 2 では Sr 類と Ba 類に分割)	Sr-89	約 2.4E+18
	Sr-90	約 1.7E+17
	Sr-91	約 3.0E+18
	Sr-92	約 3.2E+18
	Ba-139	約 4.8E+18
	Ba-140	約 4.8E+18

第 3.1.3.1.1.1.8 表 炉心内蓄積量 (3 / 4)

核種グループ	核種	炉心内蓄積量(Bq)
Ru 類	Co-58	約 2.2E+16
	Co-60	約 5.4E+15
	Mo-99	約 4.9E+18
	Mo-101	約 4.6E+18
	Tc-99m	約 4.3E+18
	Tc-101	約 4.6E+18
	Ru-103	約 4.4E+18
	Ru-105	約 3.1E+18
	Ru-106	約 1.6E+18
	Rh-103m	約 4.3E+18
	Rh-105	約 2.9E+18
	Rh-106	約 1.7E+18
Ce 類	Ce-141	約 4.3E+18
	Ce-143	約 4.0E+18
	Ce-144	約 3.1E+18
	Ce-146	約 2.2E+18
	Np-239	約 5.1E+19
	Pu-238	約 2.7E+16
	Pu-239	約 2.3E+15
	Pu-240	約 4.2E+15
Pu-241	約 1.0E+18	

第 3.1.3.1.1.1.8 表 炉心内蓄積量 (4 / 4)

核種グループ	核種	炉心内蓄積量(Bq)
La 類	Y-90	約 1.8E+17
	Y-91m	約 1.7E+18
	Y-91	約 3.1E+18
	Y-92	約 3.3E+18
	Y-93	約 3.8E+18
	Y-94	約 4.0E+18
	Zr-95	約 4.5E+18
	Zr-97	約 4.6E+18
	Nb-95	約 4.5E+18
	Nb-97	約 4.7E+18
	La-140	約 4.9E+18
	La-141	約 4.4E+18
	La-142	約 4.2E+18
	Pr-143	約 3.9E+18
	Pr-144	約 3.1E+18
	Pr-146	約 2.2E+18
	Pr-147	約 1.7E+18
	Nd-147	約 1.7E+18
	Nd-149	約 1.0E+18
	Nd-151	約 5.4E+17
	Pm-147	約 4.5E+17
	Pm-149	約 1.3E+18
	Pm-151	約 5.4E+17
	Sm-151	約 1.6E+15
	Sm-153	約 9.8E+17
	Am-241	約 4.0E+15
Cm-242	約 6.2E+17	
Cm-244	約 2.8E+16	

第 3.1.3.1.1.2.1 表 重要事故シーケンス選定のための P R A で対象
とした起回事象

No	起回事象
1	大破断 L O C A
2	中破断 L O C A
3	小破断 L O C A
4	インターフェイスシステム L O C A
5	主給水流量喪失
6	外部電源喪失
7	A T W S
8	2 次冷却系の破断
9	蒸気発生器伝熱管破損
10	過渡事象
11	原子炉補機冷却機能喪失
12	手動停止

第 3.1.3.1.1.2.2 表 海外の P R A で検討されている起回事象の調査結果 (1 / 5)

分類	文献①	文献②	文献③	文献④	文献⑤	文献⑥	文献⑦	文献⑧	文献⑨	備考	
LOCA	・ 大破断 LOCA	・ 大破断 LOCA	・ 大破断 LOCA	・ 大破断 LOCA	・ 大破断 LOCA	・ 大破断 LOCA	・ 大破断 LOCA	・ 大破断 LOCA	・ 大破断 LOCA		
	・ 中破断 LOCA	・ 中破断 LOCA	・ 中破断 LOCA	・ 中破断 LOCA	・ 中破断 LOCA	・ 中破断 LOCA	・ 中破断 LOCA	・ 中破断 LOCA	・ 中破断 LOCA		
	・ 小破断 LOCA	・ 小破断 LOCA	・ 小破断 LOCA	・ 小破断 LOCA	・ 小破断 LOCA	・ 小破断 LOCA	・ 小破断 LOCA	・ 小破断 LOCA	・ 小破断 LOCA		
	・ 加圧器逃がし弁 ／安全弁 LOCA	・ 加圧器逃がし弁 ／安全弁 LOCA	・ 加圧器逃がし弁 ／安全弁 LOCA	—	—	—	—	—	・ 加圧器逃がし弁 ／安全弁 LOCA	—	
	・ 極小 LOCA	・ 極小 LOCA	・ 極小 LOCA	—	・ 極小 LOCA	・ 極小 LOCA	・ 極小 LOCA	—	—		
	・ 1 次冷却材ポン プ封水 LOCA	—	・ 1 次冷却材ポン プ封水 LOCA	—	—	—	・ 1 次冷却材ポン プ封水 LOCA	・ 1 次冷却材ポン プ封水 LOCA	—		
	—	—	・ 原子炉容器破損	・ 原子炉容器破損	—	—	—	—	・ 原子炉容器破損		
蒸気発生 器伝熱管 破損	・ 蒸気発生器伝熱 管破損	・ 蒸気発生器伝熱 管破損	・ 蒸気発生器伝熱 管破損	—	・ 蒸気発生器伝熱 管破損	・ 蒸気発生器伝熱 管破損	・ 蒸気発生器伝熱 管破損	・ 蒸気発生器伝熱 管破損	・ 蒸気発生器伝熱 管破損		
インター フェイス システム LOCA	—	—	・ インターフェイ スシステム LO CA	・ インターフェイ スシステム LO CA	・ インターフェイ スシステム LO CA	・ インターフェイ スシステム LO CA	・ インターフェイ スシステム LO CA	・ インターフェイ スシステム LO CA	・ インターフェイ スシステム LO CA		

第 3.1.3.1.1.2.2 表 海外の P R A で検討されている起回事象の調査結果 (2 / 5)

分類	文献①	文献②	文献③	文献④	文献⑤	文献⑥	文献⑦	文献⑧	文献⑨	備考	
過渡事象	<ul style="list-style-type: none"> 主給水管破断 主蒸気管破断 (格納容器内) 主蒸気管破断 (格納容器外) 	—	<ul style="list-style-type: none"> 主給水管破断 主蒸気管破断 (格納容器内) 主蒸気管破断 (格納容器外) 	<ul style="list-style-type: none"> 過渡事象 	—	<ul style="list-style-type: none"> 高エネルギー配管の破断 	—	<ul style="list-style-type: none"> 主蒸気管破断 (格納容器内) 主蒸気管破断 (格納容器外) 	<ul style="list-style-type: none"> 主給水管破断 主蒸気管破断 (格納容器内) 主蒸気管破断 (格納容器外) 		
	<ul style="list-style-type: none"> 制御用空気喪失 	<ul style="list-style-type: none"> 制御用空気喪失 	<ul style="list-style-type: none"> 制御用空気喪失 		<ul style="list-style-type: none"> 制御用空気喪失 	<ul style="list-style-type: none"> 主給水流量喪失 	<ul style="list-style-type: none"> 主給水流量喪失 	<ul style="list-style-type: none"> 主給水流量喪失 	—	<ul style="list-style-type: none"> 制御用空気喪失 	
	<ul style="list-style-type: none"> 主給水流量喪失 	<ul style="list-style-type: none"> 主給水流量喪失 	<ul style="list-style-type: none"> 主給水流量喪失 			—	—	—	<ul style="list-style-type: none"> 主蒸気隔離弁の誤閉止 	<ul style="list-style-type: none"> 主蒸気隔離弁の誤閉止 復水器の真空機能喪失 	
	<ul style="list-style-type: none"> 復水器機能喪失 	<ul style="list-style-type: none"> 復水器機能喪失 	<ul style="list-style-type: none"> 復水器機能喪失 			—	—	—	<ul style="list-style-type: none"> 1次冷却材の流量喪失 炉心出力の異常 タービントリップ ECCSの誤起動 原子炉トリップ 	<ul style="list-style-type: none"> タービントリップ ECCSの誤起動 原子炉トリップ 主給水流量の増加 主給水流量の部分喪失 加圧器圧力低信号の誤発信 	<p>主給水系による蒸気発生器への給水が可能な事象を過渡事象、不可な事象を主給水流量喪失に分類。</p>
	<ul style="list-style-type: none"> 過渡事象 	<ul style="list-style-type: none"> 過渡事象 	<ul style="list-style-type: none"> 過渡事象 			<ul style="list-style-type: none"> 過渡事象 (初期に主給水が健全) 	<ul style="list-style-type: none"> 過渡事象 (初期に主給水が健全) 	<ul style="list-style-type: none"> 過渡事象 (初期に主給水が健全) 			
	<ul style="list-style-type: none"> 外部電源喪失 	<ul style="list-style-type: none"> 外部電源喪失 	<ul style="list-style-type: none"> 外部電源喪失 		<ul style="list-style-type: none"> 外部電源喪失 	<ul style="list-style-type: none"> 外部電源喪失 	<ul style="list-style-type: none"> 外部電源喪失 	<ul style="list-style-type: none"> 外部電源喪失 	<ul style="list-style-type: none"> 外部電源喪失 	<ul style="list-style-type: none"> 外部電源喪失 	<ul style="list-style-type: none"> 外部電源喪失

第 3.1.3.1.1.2.2 表 海外の P R A で検討されている起因事象の調査結果 (3 / 5)

分類	文献①	文献②	文献③	文献④	文献⑤	文献⑥	文献⑦	文献⑧	文献⑨	備考	
特殊な 起因事象	<ul style="list-style-type: none"> ・ 高圧交流母線の喪失 ・ 低圧交流母線の喪失 	<ul style="list-style-type: none"> ・ 交流母線の喪失 	<ul style="list-style-type: none"> ・ 高圧交流母線の喪失 ・ 低圧交流母線の喪失 	<ul style="list-style-type: none"> ・ 過渡事象 	<ul style="list-style-type: none"> ・ 交流母線の喪失 	<ul style="list-style-type: none"> ・ 低圧交流母線の喪失 	<ul style="list-style-type: none"> ・ 交流母線の喪失 	—	—		
	—	—	—		—	<ul style="list-style-type: none"> ・ 計装用母線の喪失 	—	<ul style="list-style-type: none"> ・ 計装用母線の喪失 	<ul style="list-style-type: none"> ・ 計装用母線の喪失 		
	<ul style="list-style-type: none"> ・ 直流母線の喪失 	<ul style="list-style-type: none"> ・ 直流母線の喪失 	<ul style="list-style-type: none"> ・ 直流母線の喪失 		<ul style="list-style-type: none"> ・ 直流母線の喪失 	<ul style="list-style-type: none"> ・ 直流母線の喪失 	<ul style="list-style-type: none"> ・ 直流母線の喪失 	<ul style="list-style-type: none"> ・ 直流母線の喪失 		<ul style="list-style-type: none"> ・ 直流母線の喪失 	
	<ul style="list-style-type: none"> ・ 原子炉補機冷却海水系の全喪失 	<ul style="list-style-type: none"> ・ 原子炉補機冷却海水系の全喪失 ・ 原子炉補機冷却水系の全喪失 	<ul style="list-style-type: none"> ・ 原子炉補機冷却海水系の全喪失 ・ 原子炉補機冷却水系の全喪失 		<ul style="list-style-type: none"> ・ 原子炉補機冷却海水系の全喪失 ・ 原子炉補機冷却水系の全喪失 	<ul style="list-style-type: none"> ・ 原子炉補機冷却海水系の全喪失 	<ul style="list-style-type: none"> ・ 原子炉補機冷却海水系の全喪失 ・ 原子炉補機冷却水系の全喪失 	<ul style="list-style-type: none"> ・ 原子炉補機冷却水系の全喪失 	<ul style="list-style-type: none"> ・ 原子炉補機冷却海水系の全喪失 ・ 原子炉補機冷却水系の全喪失 	<ul style="list-style-type: none"> ・ 原子炉補機冷却海水系の全喪失 ・ 原子炉補機冷却水系の全喪失 	
	<ul style="list-style-type: none"> ・ 原子炉補機冷却海水系の部分喪失 	<ul style="list-style-type: none"> ・ 原子炉補機冷却海水系の部分喪失 ・ 原子炉補機冷却水系の部分喪失 	<ul style="list-style-type: none"> ・ 原子炉補機冷却海水系の部分喪失 ・ 原子炉補機冷却水系の部分喪失 		<ul style="list-style-type: none"> ・ 原子炉補機冷却海水系の部分喪失 ・ 原子炉補機冷却水系の部分喪失 	—	—	—	—	—	

第 3.1.3.1.1.2.2 表 海外の P R A で検討されている起回事象の調査結果（4 / 5）

分類	文献①	文献②	文献③	文献④	文献⑤	文献⑥	文献⑦	文献⑧	文献⑨	備考
プラント 固有の 起回事象	—	—	—	—	・ 空調喪失	—	—	—	—	
	—	—	—	—	—	・ Low intake canal level	—	—	—	海水を最終ヒートシンクとしているプラントにおいては稀有事象であり、当該事象の影響は原子炉補機冷却海水系の全喪失に包絡
	—	—	—	—	—	・ 充てんポンプの冷却機能喪失	—	—	—	1次冷却材ポンプ封水リークに包絡
	—	—	—	—	—	—	—	・ 抽出流量の増加 / 充てん流量の減少	—	小破断 L O C A に包絡
	—	—	—	—	—	—	—	・ 抽出流量の減少 / 充てん流量の増加	—	過渡事象に包絡
	—	—	—	—	—	—	—	・ 加圧熱衝撃	—	原子炉容器破損に包絡
	—	—	—	—	—	—	—	・ 格納容器スプレイの誤作動	—	過渡事象に包絡
	—	—	—	—	—	—	—	・ 格納容器の誤隔離	—	過渡事象に包絡
	—	—	—	—	—	—	—	・ 低温停止中の起回事象	—	内的事象出力時 P R A の対象外
	—	—	—	—	—	—	—	・ 1次冷却材ポンプ及び他の内部ミサイル	—	内的事象出力時 P R A の対象外
—	—	—	—	—	—	—	—	・ 加圧器からの漏えい	—	小破断 L O C A に包絡

第 3.1.3.1.1.2.2 表 海外の P R A で検討されている起因事象の調査結果 (5 / 5)

分類	文献①	文献②	文献③	文献④	文献⑤	文献⑥	文献⑦	文献⑧	文献⑨	備考
その他	・ 火災 ・ 溢水	—	—	—	—	—	—	—	・ 火災 ・ 内部溢水	内の事象出力時 P R A の対象外
備考					EPRI 2230 で挙げ られている 41 の過 渡事象も検討して いる				EPRI 2230 で挙げ られている 41 の過 渡事象も検討して いる	

- 出典：① NUREG/CR-5750
 ② NUREG/CR-6928
 ③ SPAR Initiating Event Data and Results 2015 Parameter Estimation Update
 ④ WASH-1400
 ⑤ NUREG-1150
 ⑥ NUREG-1150 (NUREG/CR-4550 vol.3)
 ⑦ NUREG-1150 (NUREG/CR-4550 vol.5)
 ⑧ NUREG-1150 (NUREG/CR-3300, NUREG/CR-4550 vol.7)
 ⑨ IAEA-TECDOC-719

第 3.1.3.1.1.2.3 表 伊方プロジェクトにおいて選定された起因事象（1 / 2）

No	選定された起因事象
1	原子炉容器破損
2	大破断 L O C A
3	中破断 L O C A
4	小破断 L O C A
5	極小 L O C A
6	加圧器逃がし弁 / 安全弁 L O C A
7	インターフェイスシステム L O C A（余熱除去系）
8	インターフェイスシステム L O C A（充てん / 抽出のアンバランス）
9	インターフェイスシステム L O C A （余熱除去系と充てん / 抽出のアンバランス以外）
10	1次冷却材ポンプ封水リーク
11	主給水流量喪失
12	負荷の喪失
13	主蒸気隔離弁の誤閉止（1 又は 2 弁）
14	主蒸気隔離弁の誤閉止（全弁）
15	過渡事象 1（加圧器逃がし弁の作動無）
16	過渡事象 2（加圧器逃がし弁の作動有）
17	主給水管破断
18	主蒸気管破断（主蒸気隔離弁上流）
19	主蒸気管破断（主蒸気隔離弁下流）
20	蒸気発生器伝熱管破損
21	外部電源喪失
22	制御用空気系の部分喪失
23	制御用空気系の全喪失
24	原子炉補機冷却水系の部分喪失（A 又は B ヘッダ喪失）
25	原子炉補機冷却水系の部分喪失（C ヘッダ喪失）
26	原子炉補機冷却水系の全喪失
27	原子炉補機冷却海水系の部分喪失
28	原子炉補機冷却海水系の全喪失
29	安全系高圧交流母線の部分喪失
30	安全系高圧交流母線の全喪失

第 3.1.3.1.1.2.3 表 伊方プロジェクトにおいて選定された起回事象（2 / 2）

No	選定された起回事象
31	安全系低圧交流母線の部分喪失
32	安全系低圧交流母線の全喪失
33	安全系直流母線の部分喪失
34	安全系直流母線の全喪失
35	安全系計装用母線の部分喪失
36	安全系計装用母線の全喪失
37	中央制御室空調系の喪失
38	安全補機開閉器室空調系の部分喪失
39	安全補機開閉器室空調系の全喪失
40	空調用冷水系の部分喪失
41	空調用冷水系の全喪失
42	手動停止
43	A T W S 1（タービントリップが必要な事象）
44	A T W S 2（タービントリップが不要な事象）

第 3.1.3.1.1.2.4 表 高浜 4 号機及び高浜 3 号機の予兆事象の調査結果 (1 / 2)

発生年月日	発電所名	概要	想定されうる起回事象	備考
1984/5/10	高浜 3 号機	復水ポンプストレーナ出口ブロー弁の締め付け不足による復水器の真空度低下	復水器機能喪失	
1984/05/31	高浜 3 号機	第 1 蒸気加減弁弁座の損傷	過度事象	
1984/08/13	高浜 3 号機	EH ガバナ用サーボ弁の不調による第 1 蒸気加減弁の全閉	復水器機能喪失	
1985/1/20	高浜 4 号機	負荷急減信号の誤発信によって湿分分離器ドレンポンプ及び第 1 段湿分分離加熱器ドレンポンプの自動停止に至り、出力低下	復水器機能喪失	
1985/4/2	高浜 4 号機	蒸気加減弁弁座かしめ部の損傷	過渡事象	
1985/11/26	高浜 3 号機	燃料集合体漏えいの発生	計画外停止	
1988/8/2	高浜 3 号機	燃料集合体漏えいの発生	計画外停止	
1988/12/6	高浜 3 号機	制御回路カード不良によって出力領域中性子束急減トリップ信号に至り、原子炉が自動停止	過渡事象	過渡事象の発生件数に含めている
1988/12/8	高浜 4 号機	燃料集合体漏えいの発生	計画外停止	
1989/11/29	高浜 3 号機	蒸気発生器伝熱管の損傷	蒸気発生器伝熱管破損	

第 3.1.3.1.1.2.4 表 高浜 4 号機及び高浜 3 号機の予兆事象の調査結果 (2 / 2)

発生年月日	発電所名	概要	想定されうる起因事象	備考
1989/12/14	高浜 3 号機	1 次冷却材ポンプ変流翼取付ボルトの損傷	過渡事象 (1 次冷却材流量の喪失)	
1990/3/13	高浜 4 号機	蒸気発生器伝熱管の損傷	蒸気発生器伝熱管破損	
1990/3/29	高浜 4 号機	1 次冷却材ポンプ変流翼取付ボルトの損傷	過渡事象 (1 次冷却材流量の喪失)	
1991/3/28	高浜 3 号機	蒸気発生器伝熱管の損傷	蒸気発生器伝熱管破損	
1999/5/27	高浜 4 号機	蒸気発生器伝熱管の損傷	蒸気発生器伝熱管破損	
2000/3/16	高浜 3 号機	蒸気発生器伝熱管の損傷	蒸気発生器伝熱管破損	
2000/10/2	高浜 4 号機	蒸気発生器伝熱管の損傷	蒸気発生器伝熱管破損	
2001/7/6	高浜 3 号機	蒸気発生器伝熱管の損傷	蒸気発生器伝熱管破損	
2002/1/30	高浜 4 号機	蒸気発生器伝熱管の損傷	蒸気発生器伝熱管破損	
2004/1/22	高浜 4 号機	蒸気発生器伝熱管の損傷	蒸気発生器伝熱管破損	
2006/8/18	高浜 3 号機	負荷降下における主給水制御弁から主給水バイパス弁への切替時に、主給水バイパス流量制御弁の開失敗が発生したため、B-蒸気発生器水位異常低に至り、原子炉が自動停止	過渡事象	過渡事象の発生件数に含めている
2008/9/22	高浜 4 号機	蒸気発生器伝熱管の損傷	蒸気発生器伝熱管破損	

※NUCIA に報告されているトラブル情報のうち、人身災害に係るもので、プラントへの外乱が発生していないトラブル情報は除く

第 3.1.3.1.1.2.5 表 選定された起因事象候補と除外基準の適用結果 (1 / 3)

No	選定された起因事象候補	重要事故シ ケンス 選定用 P R A	海外文献※1	伊方 プロジェクト	高浜 4 号機 安全性向上評価 内的出力時 P R A	適用される 除外基準※ 2	高浜 4 号機安全性向上評価内的出力時 P R A で除外した根拠
1	原子炉容器破損	×	○ (c,d)	○	○	—	—
2	大破断 L O C A	○	○ (a, b, c, d)	○	○	—	—
3	中破断 L O C A	○	○ (a, b, c, d)	○	○	—	—
4	小破断 L O C A	○	○ (a, b, c, d)	○	○	—	—
5	加圧器逃がし弁 / 安全弁 L O C A		○ (a, b, c, d)	○	○	—	—
6	極小 L O C A	×	○ (a, b, c, d)	○	○	—	—
7	インターフェイスシステム L O C A (余熱除去系)	○	○ (a, b, c, d)	○	○	—	発生頻度及び緩和系への影響の観点から、余熱除去系からのインターフェイスシステム L O C A で代表させる。
8	インターフェイスシステム L O C A (充てん / 抽出のアンバランス)		○ (a, b, c, d)	○			
9	インターフェイスシステム L O C A (余熱除去系と充てん / 抽出のアンバランス以外)		○ (a, b, c, d)	○			
10	1 次冷却材ポンプ封水リーク	×	×	○	×	C	1 次冷却材ポンプ 1 台当たりのリーク量は 4.8m ³ /h である。極小 L O C A は充てん注入で賄える程度のリーク量を想定した起因事象であり、このリーク量は、極小 L O C A の漏えい量として想定する充てんポンプ 1 台当たりの設計流量 (約 45m ³ /h) と比較して十分に小さい。従って、当該事象は極小 L O C A よりも漏えい規模が小さく、事象進展は緩やかであることから、原子炉トリップまでに十分な時間余裕がある。その間に、当該事象の発生を検知することが可能であり、プラント停止操作に期待することができることから、当該事象の発生によって炉心損傷に至る可能性は小さいと判断できるため、評価対象の起因事象から除外する。
11	主給水流量喪失	○	○ (a, b, c, d)	○	○	—	—
12	負荷の喪失	○	○ (a, b, c, d)	○	○	—	—
13	主蒸気隔離弁の誤閉止 (1 又は 2)		○ (a, d)	○	○	—	—
14	主蒸気隔離弁の誤閉止 (全弁)		○ (a, d)	○	○	—	—
15	過渡事象 1 (加圧器逃がし弁の作動無)		○ (a, b, c, d)	○	○	—	—
16	過渡事象 2 (加圧器逃がし弁の作動有)		○	○	○	—	—
17	主給水管破断	○	○ (a, c, d)	○	○	—	—
18	主蒸気管破断 (主蒸気隔離弁上流)		○ (a, c, d)	○	○	—	—
19	主蒸気管破断 (主蒸気隔離弁下流)		○ (a, c, d)	○	○	—	—

第 3.1.3.1.1.2.5 表 選定された起因事象候補と除外基準の適用結果 (2 / 3)

No	選定された起因事象候補	重要事故シ- ケンス 選定用 P R A	海外文献※1	伊方 プロジェクト	高浜 4 号機 安全性向上評価 内的出力時 P R A	適用される 除外基準※ 2	高浜 4 号機安全性向上評価内的出力時 P R A で除外した根拠	
20	蒸気発生器伝熱管破損	○	○ (a, b, c, d)	○	○	—	—	
21	外部電源喪失	○	○ (a, b, c, d)	○	○	—	—	
22	制御用空気系の部分喪失	×	○ (a, b, c, d)	○	○	—	—	
23	制御用空気系の全喪失			○	○	—	—	
24	原子炉補機冷却水系の部分喪失 (A 又は B ヘッド)	○	○ (b, c)	○	○	—	—	
25	原子炉補機冷却水系の部分喪失 (C ヘッド)			○	○	—	—	
26	原子炉補機冷却水系の全喪失			○ (a, b, c, d)	○	○	—	—
27	原子炉補機冷却海水系の部分喪失			○ (b, c)	○	○	—	—
28	原子炉補機冷却海水系の全喪失		○ (a, b, c, d)	○	○	—	—	
29	安全系高圧交流母線の部分喪失	×	○ (a, b, c, d)	○	○	—	—	
30	安全系高圧交流母線の全喪失	×	×	○	○	—	—	
31	安全系低圧交流母線の部分喪失	×	○ (a, b, c, d)	○	○	—	—	
32	安全系低圧交流母線の全喪失	×	×	○	○	—	—	
33	安全系直流母線の部分喪失	×	○ (a, b, c, d)	○	○	—	—	
34	安全系直流母線の全喪失	×	×	○	○	—	—	
35	安全系計装用母線の部分喪失	×	×	○	×	B	計測制御用電源系は電気盤又は計器に電源を供給している。当該母線より上流の電源系は、補機や弁の機能のサポート系としてモデル化していることから、このような上流の母線の故障による影響は安全系高圧 (又は、低圧) 交流母線の喪失、安全系直流母線の喪失で評価される。また、計装用電源盤や計装用分電盤は多重性を有している。起因事象発生頻度は 10^{-6} / 炉年未満であり、2 系統以上の緩和設備 (2 次系冷却、フィードアンドブリード) が機能喪失しない限り炉心損傷に至らない事象であるため、評価対象の起因事象から除外する。	
36	安全系計装用母線の全喪失	×	×	○	×	A	起因事象発生頻度が 10^{-7} / 炉年未満であるため、評価対象の起因事象から除外する。	
37	中央制御室空調系の喪失	×	×	○	×	C	空調喪失が発生してもプラント停止までには十分に時間があり、その間に当該事象が確認され事象の収束を図ることができるため、評価対象の起因事象から除外する。	
38	安全補機開閉器室空調系の部分喪失	×	×	○	×	C		
39	安全補機開閉器室空調系の全喪失	×	×	○	×	C		

第 3.1.3.1.1.2.5 表 選定された起因事象候補と除外基準の適用結果 (3 / 3)

No	選定された起因事象候補	重要事故シーケ ンス 選定用 P R A	海外文献※ 1	伊方 プロジェクト	高浜 4 号機 安全性向上評価 内的出力時 P R A	適用される 除外基準※ 2	高浜 4 号機安全性向上評価内的出力時 P R A で除外した根拠
40	空調用冷水系の部分喪失	×	×	○	×	C	空調用冷水系は中央制御室空調系、安全補機開閉器室空調系、安全補機室空調系のサポート系である。空調喪失が発生してもプラント停止までには十分に時間があり、その間に当該事象が確認され事象の収束を図ることができるため、評価対象の起因事象から除外する。
41	空調用冷水系の全喪失	×	×	○	×	C	
42	手動停止	○	×	○	○	—	—
43	A T W S 1 (タービントリップが必要な事象)	○	×	○	○	—	—
44	A T W S 2 (タービントリップが不要な事象)		×	○	○	—	—

※1 海外文献については、以下のとおり。

- a. NUREG/CR-5750
- b. NUREG/CR-6928
- c. NRC SPAR Initiating Event Data and Results 2015
- d. IAEA-TECDOC-719

※2 除外基準については、以下のとおり。

- A) 起因事象発生頻度が 10^{-7} / 炉年未満の事象。ただし、インターフェイスシステム L O C A、格納容器バイパス及び原子炉圧力容器破損は除く。
- B) 起因事象発生頻度が 10^{-6} / 炉年未満で、少なくとも独立した 2 系統以上の緩和設備が機能喪失しない限り炉心損傷に至らない事象。
- C) 事象が発生してもプラント停止までには十分に時間があり、その間に当該事象が確認され事象の収束を図ることができる可能性の高い事象。

第 3.1.3.1.1.2.6 表 起因事象発生頻度（2020 年 3 月 31 日迄）（1 / 2）

起因事象	発生頻度 (/ 炉年)
原子炉容器破損	8.3E-08
大破断 LOCA	5.8E-06
中破断 LOCA	1.1E-04
小破断 LOCA	2.4E-04
加圧器逃がし弁 / 安全弁 LOCA	1.1E-07
極小 LOCA	2.9E-03
インターフェイスシステム LOCA	1.0E-06
主給水流量喪失	1.1E-02
負荷の喪失	2.9E-02
過渡事象	6.6E-02
外部電源喪失	8.0E-03
制御用空気系の部分喪失	8.4E-05
制御用空気系の全喪失	6.0E-04
主給水管破断	6.6E-04
主蒸気管破断（主蒸気隔離弁上流）	2.4E-04
主蒸気管破断（主蒸気隔離弁下流）	2.1E-03
蒸気発生器伝熱管破損	3.4E-03

第 3.1.3.1.1.2.6 表 起因事象発生頻度 (2020 年 3 月 31 日迄) (2 / 2)

起因事象	発生頻度 (/炉年)
原子炉補機冷却水系の部分喪失 (A,B ヘッダ喪失)	7.6E-05
原子炉補機冷却水系の部分喪失 (C ヘッダ喪失)	2.9E-03
原子炉補機冷却海水系の部分喪失	3.3E-07
原子炉補機冷却水系の全喪失	2.3E-06
原子炉補機冷却海水系の全喪失	7.2E-08
安全系高圧交流母線の部分喪失	6.0E-04
安全系高圧交流母線の全喪失	2.4E-10
安全系低圧交流母線の部分喪失	6.6E-03
安全系低圧交流母線の全喪失	2.0E-08
安全系直流電源の部分喪失	3.9E-03
安全系直流電源の全喪失	1.1E-08
手動停止	2.1E-01
ATWS1 (タービントリップが必要な事象)	1.3E-08
ATWS2 (タービントリップが不要な事象)	1.1E-08

第 3.1.3.1.1.2.38 表 事故タイプと 1 次系圧力の分類記号

分類記号	説明
A	1 次系の破断口径が大きく、1 次系の減圧が速いため低圧状態で炉心損傷に至る事故シーケンスである。 起回事象としては大中破断 L O C A で代表されるが、事象の類似性及び 1 次系から格納容器への流出の観点から、A T W S から従属的に L O C A に至った事故シーケンス及び原子炉容器破損が起回事象である事故シーケンスも含む。(低圧)
S	1 次系の破断口径が小さく、1 次系の減圧が遅く、中圧状態で炉心損傷に至る事故シーケンスである。 起回事象としては小破断 L O C A で代表されるが、事象の類似性及び 1 次系から格納容器への流出の観点から、過渡事象が起回事象であるが従属的に L O C A (1 次冷却材ポンプ封水 L O C A 及び加圧器逃がし弁/安全弁 L O C A) に至った事故シーケンスも含む。(中圧)
T	過渡事象が起回事象となる事故シーケンスである。なお、従属的に L O C A に至った事故シーケンスは S の「事故のタイプ」に指定する。 (高圧)
G	放射性物質の移行経路が格納容器をバイパスし、2 次系から環境中に放射性物質が直接放出される蒸気発生器伝熱管破損 (S G T R) シーケンスである。(中圧)
V	放射性物質の移行経路が格納容器をバイパスし、補助建屋から環境中に放射性物質が直接放出されるインターフェイスシステム L O C A シーケンスである。(低圧)

第 3.1.3.1.1.2.39 表 炉心損傷時期の分類記号

分類記号	説明
E	事故発生から短時間で早期に炉心損傷に至る。
L	事故発生から長時間で後期に炉心損傷に至る。

第 3.1.3.1.1.2.40 表 格納容器内事故進展の分類記号

分類記号	説明
D	燃料取替用水タンク水が非常用炉心冷却設備及び格納容器スプレイ系により格納容器内に持ち込まれないため、熔融炉心の冷却が達成されない可能性がある。炉心損傷後に格納容器機能喪失に至る可能性がある。格納容器スプレイ系の再循環運転が使用不可能で格納容器除熱が行われない状態。
W	燃料取替用水タンク水が非常用炉心冷却設備及び／又は格納容器スプレイ系により格納容器内に持ち込まれるため、熔融炉心の冷却が達成される可能性がある。炉心損傷後に格納容器機能喪失に至る可能性がある。格納容器スプレイ系の再循環運転が使用不可能で格納容器除熱が行われない状態。
I	燃料取替用水タンク水が非常用炉心冷却設備及び／又は格納容器スプレイ系により格納容器内に持ち込まれるため、熔融炉心の冷却が達成される可能性がある。炉心損傷後に格納容器機能喪失に至る可能性がある。格納容器スプレイ系の再循環運転が使用可能で格納容器除熱が行われる状態。
C	燃料取替用水タンク水が非常用炉心冷却設備により格納容器内に持ち込まれるため、熔融炉心の冷却が達成される可能性がある。格納容器機能喪失後に炉心損傷に至る可能性がある。格納容器スプレイ系の再循環運転が使用不可能で格納容器除熱が行われない状態。

第 3.1.3.1.1.2.41 表 プラント損傷状態の定義

No	プラント 損傷状態	事故のタイプ	1次系 圧力	炉心 損傷 時期	格納容器内事故進展		
					燃料取替用 水ピット水 の格納容器 への移送	格納容器 機能喪失 時期	格納容器内 熱除去手段
1	A E D	大中破断 L O C A	低圧	早期	×	炉心損傷後	×
2	A E W	大中破断 L O C A	低圧	早期	○	炉心損傷後	×
3	A E I	大中破断 L O C A	低圧	早期	○	炉心損傷後	○
4	A L C	大中破断 L O C A	低圧	後期	○	炉心損傷前	×
5	S E D	小破断 L O C A	中圧	早期	×	炉心損傷後	×
6	S E W	小破断 L O C A	中圧	早期	○	炉心損傷後	×
7	S E I	小破断 L O C A	中圧	早期	○	炉心損傷後	○
8	S L W	小破断 L O C A	中圧	後期	○	炉心損傷後	×
9	S L I	小破断 L O C A	中圧	後期	○	炉心損傷後	○
10	S L C	小破断 L O C A	中圧	後期	○	炉心損傷前	×
11	T E D	Transient	高圧	早期	×	炉心損傷後	×
12	T E W	Transient	高圧	早期	○	炉心損傷後	×
13	T E I	Transient	高圧	早期	○	炉心損傷後	○
14	V	インターフェイス システム L O C A	低圧			—	
15	G	S G T R	中圧			—	

第 3.1.3.1.1.2.42 表 システム間の従属性マトリックス（低圧注入系（注入時））

機器					原子補機冷却系	空調系				電源系										信号系														
機器番号	機器名	機器タイプ	作動要求前の状態	作動要求後の状態	供給母管A	供給母管B	中間建屋空調系	安全補機開閉器室空調系	ディーゼル発電機室換気系	空調用冷水系	余熱除去ポンプ室空調系	6・6kV母線A	6・6kV母線B	パワーセンタ440V母線A	パワーセンタ440V母線B	原子炉コントロールセンタA1	原子炉コントロールセンタA2	原子炉コントロールセンタB1	原子炉コントロールセンタB2	125V直流電源A	125V直流電源B	125V直流電源N	安全注入信号A	安全注入信号B	格納容器スプレイ信号A	格納容器スプレイ信号B	B0シーケンス信号A	B0シーケンス信号B	UV信号A	UV信号B	再循環自動切換信号A	再循環自動切換信号B	ATWS緩和設備／CCF対策設備	
FCV-601	電動弁_601	電動弁（純水）	Close	Open												○																		
RC3P U-01A	A 余熱除去ポンプ	電動ポンプ（通常待機、純水）	Standby	Run	○						×	○								○			○											
FCV-611	電動弁_611	電動弁（純水）	Close	Open														○																
RC3P U-01B	B 余熱除去ポンプ	電動ポンプ（通常待機、純水）	Standby	Run		○					×	○								○			○											

記号の意味 ○：サポート系の故障により、該当機器の事故時要求機能に影響する場合

第 3.1.3.1.1.2.43 表 フロントライン系同士の共用設備の従属性マトリックス

システム間の共用機器 システム・運転モード	燃料 取替 用 水 タンク	低温 側 注 入 ラ イ ン 逆 止 弁 203A 〜 203C	格納 容 器 再 循 環 サ ン プ A / B
充てん／高圧注入系（注入時）	○	○	
低圧注入系（注入時）	○	○	
格納容器スプレイ注入系（注入時）	○		
充てん／高圧注入系（再循環時）		○	
低圧注入系（再循環時）		○	○
格納容器スプレイ注入系（再循環時）			○
代替再循環		○	○
恒設代替低圧注水ポンプ	○	○	
RHR 運転		○	

○：上側の共用機器の故障により、左記のシステムが影響を受ける場合。

第 3.1.3.1.1.2.44 表 機器タイプ及び故障モード (1 / 8)

機器タイプ	故障モード
電動ポンプ(通常運転、純水)	起動失敗
	継続運転失敗
電動ポンプ(通常待機、純水)	起動失敗
	継続運転失敗
冷凍機	起動失敗
	継続運転失敗
空気圧縮機	起動失敗
	継続運転失敗
電動ポンプ(通常運転、海水)	起動失敗
	継続運転失敗
電動ポンプ(通常待機、海水)	起動失敗
	継続運転失敗
タービン駆動ポンプ	起動失敗
	継続運転失敗
可搬式消防ポンプ	起動失敗
	継続運転失敗
大容量ポンプ	起動失敗
	継続運転失敗
取水ポンプ	起動失敗
	継続運転失敗
送水車	起動失敗
	継続運転失敗
内燃式エンジンポンプ	起動失敗
	継続運転失敗
非常用ディーゼル発電機	起動失敗
	継続運転失敗
空冷式非常用発電装置	起動失敗
	継続運転失敗
ガスタービン発電機(車載)	起動失敗
	継続運転失敗
非常用ガスタービン発電機	起動失敗
	継続運転失敗

第 3.1.3.1.1.2.44 表 機器タイプ及び故障モード (2 / 8)

機器タイプ	故障モード
ディーゼル発電機(車載)	起動失敗
	継続運転失敗
ファン/ブローア	起動失敗
	継続運転失敗
電動弁(純水)	開失敗
	閉失敗
	閉塞
	内部リーク
	誤開又は誤閉
	外部リーク
電動弁(海水)	開失敗
	閉失敗
	閉塞
	内部リーク
	誤開又は誤閉
	外部リーク
空気作動弁	開失敗
	閉失敗
	閉塞
	内部リーク
	誤開又は誤閉
	外部リーク
油圧作動弁	開失敗
	閉失敗
	閉塞
	内部リーク
	誤開又は誤閉
	外部リーク
逆止弁	開失敗
	閉失敗
	内部リーク
	外部リーク

第 3.1.3.1.1.2.44 表 機器タイプ及び故障モード (3 / 8)

機器タイプ	故障モード
手動弁	開失敗
	閉失敗
	閉塞
	内部リーク
	外部リーク
機器搬入口	蓋内部リーク
	貫通部破損
	閉失敗
エアロック	貫通部破損
	内側／外側扉内部リーク
安全弁	開失敗
	閉(吹止まり)失敗
	内部リーク
	誤開
	外部リーク
電磁弁	開失敗
	閉失敗
	閉塞
	内部リーク
	誤開又は誤閉
	外部リーク
配管(3インチ未満)	閉塞
	リーク
スプレイリング	閉塞
	リーク
配管(3インチ以上)	閉塞
	リーク
格納容器貫通部	貫通部破損
流体熱交換器	伝熱管閉塞
	伝熱管破損
	外部リーク

第 3.1.3.1.1.2.44 表 機器タイプ及び故障モード (4 / 8)

機器タイプ	故障モード
空気熱交換器(流体式)	伝熱管閉塞
	伝熱管破損
	外部リーク
オリフィス	閉塞
	内部破損
	外部リーク
ストレーナ(純水等)	閉塞
	内部破損
	外部リーク
フィルタ(純水等)	閉塞
	内部破損
	外部リーク
フィルタ(空気)	閉塞
	内部破損
	外部リーク
ストレーナ(海水)	閉塞
	内部破損
	外部リーク
フィルタ(海水)	閉塞
	内部破損
	外部リーク
サンプスクリーン(PWR)	閉塞
手動ダンパ	開失敗
	閉失敗
	閉塞
	内部リーク
	外部リーク
逆止ダンパ	開失敗
	閉失敗
	内部リーク
	外部リーク

第 3.1.3.1.1.2.44 表 機器タイプ及び故障モード (5 / 8)

機器タイプ	故障モード
空気作動ダンパ	開失敗
	閉失敗
	閉塞
	内部リーク
	誤開又は誤閉
	外部リーク
防火ダンパ	開失敗
	閉失敗
	閉塞
	内部リーク
	誤開又は誤閉
	外部リーク
防火兼手動ダンパ	開失敗
	閉失敗
	閉塞
	内部リーク
	誤開又は誤閉
	外部リーク
ガス圧ダンパ	開失敗
	閉失敗
	閉塞
	内部リーク
	誤開又は誤閉
	外部リーク
ダクト開放機構	開失敗
	閉失敗
	閉塞
	内部リーク
	誤開又は誤閉
	外部リーク

第 3.1.3.1.1.2.44 表 機器タイプ及び故障モード (6 / 8)

機器タイプ	故障モード
タンク	閉塞
	破損
窒素／空気ポンペ	閉塞
	外部リーク
制御棒駆動装置	挿入失敗
リレー	不動作
	誤動作
遅延リレー	不動作
	誤動作
遮断器	開放失敗
	投入失敗
	制御回路の作動失敗
	誤閉
	誤開
ドロップバイパス開閉器	開放失敗
	投入失敗
	誤閉
	誤開
NFB (ノーヒューズブレーカー)	開放失敗
	投入失敗
	誤閉
	誤開
断路器	開失敗
	閉失敗
	誤閉
	誤開
圧力スイッチ	不動作
	誤動作
リミットスイッチ	不動作
	誤動作
手動スイッチ	不動作
	誤動作

第 3.1.3.1.1.2.44 表 機器タイプ及び故障モード (7 / 8)

機器タイプ	故障モード
流量スイッチ	不動作
	誤動作
水位スイッチ	不動作
	誤動作
温度スイッチ	不動作
	誤動作
充電器	機能喪失
蓄電池	機能喪失
変圧器	機能喪失
母線	機能喪失
インバータ	機能喪失
ヒューズ	誤断線
配線／電線	短絡
	地絡
	断線
MGセット(R P S , C R D M)	機能喪失
演算器	不動作
	高出力／低出力
カード (半導体ロジック回路)	不動作
	誤動作
バイステーブル	不動作
	誤動作
DCコントローラ	不動作
	誤動作
警報設定器	不動作
	誤動作
流量トランスミッタ	不動作
	高出力／低出力
圧力トランスミッタ	不動作
	高出力／低出力
水位トランスミッタ	不動作
	高出力／低出力

第 3.1.3.1.1.2.44 表 機器タイプ及び故障モード (8 / 8)

機器タイプ	故障モード
温度検出器	不動作
	高出力/低出力
放射線検出器	不動作
	高出力/低出力
コントローラ	不動作
	高出力/低出力
ヒーター	機能喪失
イグナイタ (P W R)	機能喪失
アナライザ	機能喪失

第 3.1.3.1.1.2.45 表 非信頼度評価結果（低圧注入系（注入時））

起因事象	内容（成功基準）	非信頼度
中破断 L O C A 小破断 L O C A 極小 L O C A	高圧注入系（注入時）による注入に失敗している時、2 次系強制冷却による 1 次系の減温/減圧を実施し、2 台の余熱除去ポンプのうち 1 台のポンプで、R W S T のほう酸水を健全な低温側配管 2 ループのうち 1 ループに注入可能なこと	1.8E-04

第 3.1.3.1.1.2.46 表 プラント固有機器故障率 (1 / 4)

P R A機種 (機器タイプ)	故障モード	プラント固有機器故障率	
電動ポンプ (通常運転、純水)	起動失敗	1.30E-04	/d
	継続運転失敗	1.40E-07	/h
冷凍機	起動失敗	1.40E-02	/d
	継続運転失敗	4.80E-06	/h
空気圧縮機	起動失敗	5.20E-04	/d
	継続運転失敗	8.50E-06	/h
電動ポンプ (通常運転、海水)	起動失敗	3.80E-04	/d
	継続運転失敗	1.10E-07	/h
タービン駆動ポンプ	起動失敗	7.00E-04	/d
	継続運転失敗	5.70E-04	/h
非常用ディーゼル発電機	起動失敗	1.60E-03	/d
	継続運転失敗	1.10E-03	/h
ファン/ブローア	起動失敗	1.50E-05	/d
	継続運転失敗	3.40E-07	/h
電動弁 (純水)	開失敗	5.30E-05	/d
	閉失敗	4.50E-05	/d
	誤開又は誤閉	3.20E-09	/h
	外部リーク	4.80E-09	/h
	内部リーク	7.20E-08	/h
電動弁 (海水)	開失敗	1.20E-05	/d
	閉失敗	6.80E-06	/d
	誤開又は誤閉	2.70E-08	/h
空気作動弁	開失敗	1.40E-04	/d
	閉失敗	5.60E-05	/d
	外部リーク	2.30E-08	/h
	内部リーク	1.10E-07	/h
油圧作動弁	開失敗	9.00E-05	/d
	閉失敗	3.00E-05	/d
	誤開又は誤閉	7.80E-08	/h
	内部リーク	9.70E-08	/h
逆止弁	開失敗	3.40E-06	/d
	閉失敗	3.80E-05	/d
	内部リーク	5.20E-08	/h

第 3.1.3.1.1.2.46 表 プラント固有機器故障率 (2 / 4)

P R A機種 (機器タイプ)	故障モード	プラント固有機器故障率	
手動弁	開失敗	1.20E-04	/d
	閉失敗	1.70E-04	/d
	外部リーク	1.20E-09	/h
	内部リーク	4.30E-08	/h
安全弁	誤開	1.20E-08	/h
	開失敗	2.80E-04	/d
	閉(吹止まり)失敗	2.80E-04	/d
	外部リーク	1.50E-08	/h
	内部リーク	6.50E-08	/h
配管 (3 インチ以上)	リーク	6.80E-10	/h
配管 (3 インチ未満)	リーク	1.50E-09	/h
熱交換器	伝熱管破損	7.50E-08	/h
	外部リーク	1.60E-08	/h
	伝熱管閉塞	1.10E-08	/h
オリフィス	外部リーク	5.70E-09	/h
	内部破損	1.20E-08	/h
	閉塞	2.00E-08	/h
ストレーナ/フィルタ (純水)	外部リーク	2.60E-08	/h
	内部破損	1.70E-08	/h
	閉塞	1.70E-08	/h
ストレーナ/フィルタ (海水)	内部破損	3.60E-08	/h
	閉塞	1.10E-07	/h
ダンパ	開失敗	8.50E-05	/d
	閉失敗	3.10E-04	/d
	誤開又は誤閉	5.20E-09	/h
	外部リーク	2.50E-08	/h
	内部リーク	2.30E-08	/h
タンク	破損	3.80E-08	/h
リレー	不動作	3.90E-09	/h
	誤動作	3.90E-09	/h
遅延リレー	不動作	3.10E-08	/h
	誤動作	1.00E-08	/h

第 3.1.3.1.1.2.46 表 プラント固有機器故障率 (3 / 4)

PRA機種 (機器タイプ)	故障モード	プラント固有機器故障率	
遮断器	開放失敗	2.80E-05	/d
	投入失敗	1.60E-05	/d
	誤開又は誤閉	1.90E-08	/h
リミットスイッチ	不動作	5.80E-08	/h
	誤動作	3.50E-08	/h
手動スイッチ	不動作	2.00E-08	/h
	誤動作	6.80E-09	/h
温度スイッチ	不動作	3.60E-08	/h
	誤動作	3.60E-08	/h
充電器	機能喪失	3.00E-07	/h
蓄電池	機能喪失	9.60E-08	/h
変圧器	機能喪失	2.10E-07	/h
母線	機能喪失	3.40E-08	/h
配線/電線	短絡	2.50E-08	/h
	地絡	2.50E-08	/h
	断線	2.50E-08	/h
カード (半導体ロジック回路)	不動作	1.30E-08	/h
	誤動作	1.30E-08	/h
流量トランスミッタ	不動作	5.50E-08	/h
	高出力/低出力	2.70E-07	/h
水位トランスミッタ	不動作	1.10E-07	/h
	高出力/低出力	4.60E-08	/h
温度検出器	不動作	1.60E-08	/h
	高出力/低出力	8.20E-08	/h
電動ポンプ (通常待機、純水)	起動失敗	7.00E-05	/d
	継続運転失敗	3.70E-05	/h
電磁弁	開失敗	5.90E-06	/d
	閉失敗	5.90E-06	/d
	誤開又は誤閉	1.10E-07	/h
	外部リーク	3.00E-07	/h
	内部リーク	2.40E-07	/h
空気作動弁	誤開又は誤閉	1.80E-08	/h
逆止弁	外部リーク	4.90E-09	/h

第 3.1.3.1.1.2.46 表 プラント固有機器故障率（4 / 4）

P R A機種（機器タイプ）	故障モード	プラント固有機器故障率	
窒素/空気ポンプ	外部リーク	6.20E-07	/h
警報設定器	不動作	9.50E-09	/h
	誤動作	9.50E-09	/h
格納容器	リーク	1.00E-06	/h
圧力トランスミッタ	不動作	1.10E-08	/h
	高出力/低出力	5.60E-08	/h
サンプルスクリーン（PWR）	閉塞	3.60E-07	/h
インバータ	機能喪失	4.80E-07	/h
タービン駆動ポンプ	起動失敗	1.20E-06	/h
非常用ディーゼル発電機	起動失敗	3.40E-06	/h
ファン/ブロア	起動失敗	1.60E-08	/h
遮断器	作動失敗	1.90E-08	/h
電動ポンプ（通常運転、海水）	起動失敗	4.30E-07	/h
電動ポンプ（通常待機、純水）	起動失敗	1.30E-07	/h

第 3.1.3.1.1.2.47 表 従属レベル毎の人的過誤確率

従属レベル		人的過誤確率
LD	低従属	5.0E-02
MD	中従属	1.5E-01
HD	高従属	5.0E-01
CD	完全従属	1.0

第 3.1.3.1.1.2.49 表 事故シーケンスグループ別炉心損傷頻度

事故シーケンスグループ	炉心損傷頻度 (/炉年)
2次冷却系からの除熱機能喪失	1.8E-07 (20.5%)
全交流動力電源喪失	1.4E-07 (16.2%)
原子炉補機冷却機能喪失	5.6E-08 (6.4%)
原子炉格納容器の除熱機能喪失	8.0E-09 (0.9%)
原子炉停止機能喪失	1.2E-08 (1.4%)
E C C S 注水機能喪失	3.1E-07 (35.3%)
E C C S 再循環機能喪失	3.4E-08 (3.9%)
格納容器バイパス	1.6E-07 (18.2%)
合計	8.8E-07

第 3.1.3.1.1.2.50 表 プラント損傷状態別炉心損傷頻度

プラント損傷状態	炉心損傷頻度 (/炉年)
A E D	5.8E-10 (<0.1%)
A E W	7.6E-09 (0.9%)
A E I	1.5E-07 (16.8%)
A L C	1.5E-11 (<0.1%)
S E D	8.6E-08 (9.8%)
S E W	6.7E-09 (0.8%)
S E I	7.6E-08 (8.6%)
S L W	5.6E-08 (6.4%)
S L I	1.9E-08 (2.1%)
S L C	2.8E-09 (0.3%)
T E D	1.7E-07 (19.8%)
T E W	3.9E-08 (4.4%)
T E I	1.1E-07 (12.4%)
V	7.3E-08 (8.3%)
G	9.1E-08 (10.3%)
合計	8.8E-07

第 3.1.3.1.1.2.53 表 不確実さ解析結果

事故シーケンスグループ	炉心損傷頻度（／炉年）					エラー ファクタ
	5%下限 値	中央値	平均値	95%上 限值	点推定 値	
2次冷却系からの除熱機能喪失	2.1E-08	9.2E-08	1.6E-07	5.1E-07	1.8E-07	4.9
全交流動力電源喪失	2.1E-09	1.8E-08	4.8E-08	1.8E-07	1.4E-07	9.3
原子炉補機冷却機能喪失	6.2E-09	2.9E-08	5.6E-08	1.6E-07	5.6E-08	5.1
原子炉格納容器の除熱機能喪失	1.5E-10	2.1E-09	7.9E-09	2.7E-08	8.0E-09	13.4
原子炉停止機能喪失	2.6E-11	9.3E-10	9.5E-09	3.9E-08	1.2E-08	38.7
E C C S 注水機能喪失	3.1E-08	1.6E-07	2.8E-07	8.7E-07	3.1E-07	5.3
E C C S 再循環機能喪失	1.0E-09	1.3E-08	3.2E-08	1.2E-07	3.4E-08	11.0
格納容器バイパス	2.0E-08	8.9E-08	1.6E-07	5.1E-07	1.6E-07	5.0
全炉心損傷頻度	2.2E-07	5.8E-07	7.4E-07	1.8E-06	8.8E-07	2.9

第 3.1.3.1.1.3.1 表 格納容器の健全性に影響を与える負荷の種類抽出

機能喪失状態	機能喪失形態	記号	機能喪失形態の解説
格納容器破損	水蒸気・非凝縮性ガス蓄積による過圧破損	δ	水蒸気・非凝縮性ガス蓄積によって準静的加圧で格納容器が破損
	水蒸気蓄積による格納容器先行破損	θ	水蒸気蓄積によって準静的加圧で格納容器が炉心損傷前に破損
	ベースマツト溶融貫通	ε	溶融炉心・コンクリート相互作用でベースマツトが溶融貫通
	格納容器過温破損	τ	格納容器貫通部が過温で破損
	原子炉容器内水蒸気爆発	α	原子炉容器内の水蒸気爆発によって格納容器が破損
	原子炉容器外水蒸気爆発	η	格納容器内での水蒸気爆発又は水蒸気スパイクによって格納容器が破損
	水素燃焼 (原子炉容器破損前)	γ	水素燃焼又は水素爆轟（原子炉容器破損前）によって格納容器が破損
	水素燃焼 (原子炉容器破損直後)	γ'	水素燃焼又は水素爆轟（原子炉容器破損直後）によって格納容器が破損
	水素燃焼 (原子炉容器破損後長期)	γ''	水素燃焼又は水素爆轟（原子炉容器破損後長期）によって格納容器が破損
	格納容器雰囲気直接加熱	σ	格納容器雰囲気直接加熱によって格納容器が破損
	格納容器直接接触	μ	格納容器構造物へ溶融炉心が直接接触して格納容器が破損

第 3.1.3.1.1.3.2 表 プラント損傷状態と負荷の対応

プラント損傷状態	炉心損傷まで	原子炉容器破損まで	原子炉容器破損直後	原子炉容器破損以降
大中破断LOCA (A) 小破断LOCA (S) 過渡事象 (T)	水蒸気蓄積による格納容器 先行破損 (θ) (A/S のみ可能性あり)	水素燃焼 (γ) 原子炉容器内水蒸気爆発 (α)	水素燃焼 (γ') 原子炉容器外水蒸気爆発 (η) 格納容器直接接触 (μ) (S/T のみ可能性あり) 格納容器雰囲気直接加熱 (σ) (S/T のみ可能性あり)	水素燃焼 (γ'') 水蒸気・非凝縮性ガス蓄積による過圧破損 (δ) 格納容器過温破損 (τ) ベースマツト溶融貫通 (ε)

第 3.1.3.1.1.3.3 表 負荷の同定

負荷／部位	負荷に対する知見	備考
静的圧力荷重	<p>水蒸気・非凝縮性ガス蓄積による過圧破損 (格納容器壁全体/格納容器に設置されている開口部(機器搬入口、エアロック)、格納容器貫通部(配管貫通部、電気配線貫通部)、格納容器隔離弁)</p>	<p>目米共同事業「格納容器信頼性実証試験構造挙動計画」</p>
動的圧力荷重、局所的動的圧力荷重	<p>水素燃焼(爆燃)：(格納容器壁全体/格納容器に設置されている開口部(機器搬入口、エアロック)、格納容器貫通部(配管貫通部、電気配線貫通部)、格納容器隔離弁) 爆轟：一般部)</p>	<p>NUPEC 大規模燃焼試験 NUPEC/NRC/BNL 高温燃焼試験</p>
	<p>水蒸気爆発(原子炉容器内：ドーム部、原子炉容器外：原子炉下部キャビティ)</p>	<p>NUPEC の水蒸気爆発実験、イスプラ研究所の KROTOS 実験、韓国原子力研究所の TROI 実験、日本原子力研究所の水蒸気爆発実験、PULiMS 試験</p>
	<p>格納容器雰囲気直接加熱 (格納容器壁全体/格納容器に設置されている開口部(機器搬入口、エアロック)、格納容器貫通部(配管貫通部、電気配線貫通部)、格納容器隔離弁)</p>	<p>米国 SNL の WC プロジェクト / COREXIT 試験</p>
熱荷重、局所的な熱荷重	<p>格納容器過温破損 (格納容器壁全体/格納容器に設置されている開口部(機器搬入口、エアロック)、格納容器貫通部(配管貫通部、電気配線貫通部)、格納容器隔離弁)</p>	<p>NUPEC 試験 SNL の試験</p>
	<p>格納容器直接接触(原子炉下部キャビティ出口近傍格納容器壁)</p>	<p>この現象は BWR Mark I 特有の問題として捉えられていたものであり、米国 PWR での格納容器雰囲気直接加熱評価でも溶融炉心分散量は少ないという評価結果が得られていることから、この現象により格納容器破損に至る確率は極めて小さいと考えられている。</p>
	<p>ベースマット溶融貫通(原子炉下部キャビティ床)</p>	<p>米国 MACE 実験 NUPEC : COTELS 実験 CCI 実験 クラスト強度の JNES 解析研究</p>

第 3.1.3.1.1.3.4 表 当該プラントの負荷に対する判断基準

格納容器機能喪失 カテゴリー	対応する 格納容器 機能喪失モード	判断基準
水蒸気（崩壊熱）による過 圧	δ 、 θ	原子炉格納容器バウンダリにかかる圧力が格納容器の最高使用圧力の 2 倍を上回ること。
コンクリート侵食	ε	溶融炉心によるコンクリート侵食深さがベースマット厚さを上回ること。
貫通部過温	τ	原子炉格納容器バウンダリにかかる温度が 200℃を上回ること。
水蒸気爆発 （水蒸気スパイク）	α 、 η	原子炉容器内水蒸気爆発によってミサイルとなった原子炉容器上蓋のエネルギーが格納容器の破損エネルギーを上回ること。 原子炉容器外水蒸気爆発によって発生した機械的エネルギーが 1 次遮蔽壁スリーブもしくは原子炉下部キャビティ壁の破損エネルギーを上回ること。 水蒸気スパイクによって上昇した格納容器圧力が格納容器の最高使用圧力の 2 倍を上回ること。
格納容器雰囲気直接加熱	σ	格納容器雰囲気直接加熱によって上昇した格納容器圧力が格納容器の最高使用圧力の 2 倍を上回ること。
可燃性ガスの高濃度での燃 焼	γ 、 γ' 、 γ''	可燃性ガスの高濃度での燃焼によって上昇した格納容器圧力が格納容器の最高使用圧力の 2 倍を上回ること、または爆轟が発生し格納容器に動的な荷重がかかり格納容器が破損すること。
格納容器への直接接触	μ	原子炉容器破損時に分散放出した溶融炉心が格納容器本体に付着し、格納容器の鋼板を溶融侵食すること。

第 3.1.3.1.1.3.5 表 格納容器機能喪失モードの選定

項目	放出	格納容器の状態		格納容器機能喪失モード	記号	概要		
格納容器機能喪失モード分類	漏えい	格納容器健全		格納容器健全	ϕ	格納容器が健全に維持されて事故が収束		
	ベント	放射性物質管理放出		放射性物質管理放出	ϕ	フィルタベントによる管理放出		
	早期放出	格納容器バイパス	格納容器バイパス		蒸気発生器伝熱管破損 ^(注1)	g	蒸気発生器伝熱管破損後の炉心損傷を伴う格納容器バイパス	
					温度誘因蒸気発生器伝熱管破損 ^(注1)		炉心損傷後の蒸気発生器伝熱管クリープ破損による格納容器バイパス	
					インターフェイスシステムLOCA	ν	インターフェイスシステムLOCA後の炉心損傷を伴う格納容器バイパス	
		格納容器隔離失敗		格納容器隔離失敗		β	事故後に格納容器の隔離に失敗	
		格納容器破損		早期格納容器破損		原子炉容器内水蒸気爆発	α	原子炉容器内の水蒸気爆発によって格納容器が破損
						水素燃焼（原子炉容器破損前）	γ	水素燃焼又は水素爆轟（原子炉容器破損前）によって格納容器が破損
						水素燃焼（原子炉容器破損直後）	γ'	水素燃焼又は水素爆轟（原子炉容器破損直後）によって格納容器が破損
						原子炉容器外水蒸気爆発	η	格納容器内での水蒸気爆発又は水蒸気スパイクによって格納容器が破損
						格納容器雰囲気直接加熱	σ	格納容器雰囲気直接加熱によって格納容器が破損
		後期放出		後期格納容器破損		格納容器直接接触	μ	格納容器構造物へ溶融炉心が直接接触して格納容器が破損
	水素燃焼（原子炉容器破損後長期）					γ''	水素燃焼又は水素爆轟（原子炉容器破損後長期）によって格納容器が破損	
	ベースマット溶融貫通					ϵ	溶融炉心・コンクリート相互作用でベースマットが溶融貫通	
	格納容器過温破損					τ	格納容器貫通部が過温で破損	
水蒸気・非凝縮性ガス蓄積による過圧破損	δ					水蒸気・非凝縮性ガス蓄積によって準静的加圧で格納容器が破損		
水蒸気蓄積による格納容器先行破損	θ	水蒸気蓄積によって準静的加圧で格納容器が炉心損傷前に破損						

(注1) gモードには「蒸気発生器伝熱管破損」と「温度誘因蒸気発生器伝熱管破損」が含まれるがgモードの名称は「蒸気発生器伝熱管破損」とする。

第 3.1.3.1.1.3.6 表 シビアアクシデント時の物理化学現象の整理

物理化学現象	発生条件	発生後の事故進展
炉心損傷	—	格納容器機能喪失の可能性
蒸気発生器伝熱管破損	・ プラント損傷状態で定義される蒸気発生器伝熱管破損	g モードによる格納容器機能喪失
インターフェイスシステム LOCA	・ プラント損傷状態で定義されるインターフェイスシステム LOCA	v モードによる格納容器機能喪失
格納容器先行破損	・ プラント損傷状態で定義される格納容器先行破損	θ モードによる格納容器機能喪失
配管クリープ破損	・ 1 次系高圧 (ホットレグ、サージライン破損)	1 次系減圧
温度誘因蒸気発生器伝熱管破損	・ 1 次系高圧 (温度誘因蒸気発生器伝熱管破損)	g モードによる格納容器機能喪失
原子炉容器内水蒸気爆発	・ デブリが原子炉容器下部ヘッドへ落下 ・ 1 次系低圧	α モードによる格納容器機能喪失の可能性
水素燃焼	・ 水素濃度 4% 上方、6% 側方、8% 下方伝播 ・ 水蒸気濃度 55% 以下	γ、γ'、γ'' モードによる格納容器機能喪失の可能性
原子炉容器破損	・ 炉心溶融進展が炉心への注水により停止しない	デブリの原子炉容器外への放出
溶融物分散放出	・ 原子炉容器破損時に 1 次系高圧	デブリの原子炉下部キャビティ外への放出
キャビティ内水量	・ 燃料取替用水タンク水が格納容器内に持ち込まれるプラント損傷状態	デブリと原子炉下部キャビティ水の接触
原子炉容器外水蒸気爆発	・ 原子炉容器破損時にデブリが重力落下 ・ デブリ落下質量大	η モードによる格納容器機能喪失の可能性
格納容器雰囲気直接加熱	・ 溶融物分散放出あり	σ モードによる格納容器機能喪失の可能性
格納容器直接接触	・ 溶融物分散放出あり	μ モードによる格納容器機能喪失の可能性
デブリ冷却	・ 原子炉容器破損 ・ 原子炉下部キャビティ内にデブリ落下	デブリ・コンクリート相互作用の継続
格納容器過圧破損	・ 崩壊熱による水蒸気生成 ・ 非凝縮性ガス生成	δ、θ モードによる格納容器機能喪失
格納容器過温破損	・ 原子炉容器破損 ・ 格納容器内への注水なし	τ モードによる格納容器機能喪失
ベースマツト溶融貫通	・ 原子炉容器破損 ・ 原子炉下部キャビティ内のデブリ冷却に失敗	ε モードによる格納容器機能喪失

第 3.1.3.1.1.3.7 表 緩和手段の分析（1 / 2）

主要な緩和手段	関連設備	主要な目的	運転操作タイミング	熱水力・放射能雰囲気条件下での運転操作可能性
格納容器隔離	格納容器隔離弁	放射性物質放出防止	<ul style="list-style-type: none"> 各種信号による自動作動 炉心損傷検知前に実施 	可能
作業環境維持	アニュラス空気浄化系	放射性物質放出緩和	<ul style="list-style-type: none"> 各種信号による自動起動 所内電源及び外部電源喪失判断後実施 	可能
	中央制御室非常用循環系 (外気との隔離に係るバウンダリのみ)		—	なし
1次系強制減圧	加圧器逃がし弁 (制御用空気系使用)	蒸気発生器伝熱管の健全性維持 デブリの分散放出防止	炉心損傷検知後実施	可能
	加圧器逃がし弁 (窒素ポンペ (SA) 使用)			
炉心への注水	非常用炉心冷却設備	未臨界の維持 炉心損傷の進展防止と緩和 原子炉容器破損の防止及び遅延	非常用炉心冷却設備作動信号 (S 信号) による自動起動	可能
格納容器内注水 (原子炉下部キャビティ水張り)	格納容器スプレィポンプ (中央制御室における手動起動)	デブリ冷却 原子炉格納容器圧力上昇抑制	炉心損傷検知後実施	可能
	恒設代替低圧注水ポンプ	放射性物質放出緩和		

第 3.1.3.1.1.3.7 表 緩和手段の分析（2 / 2）

主要な緩和手段	関連設備	主要な目的	運転操作タイミング	熱水力・放射能雰囲気条件下での運転操作可能性
格納容器内自然対流冷却 (原子炉補機冷却水通水)	格納容器再循環ユニット (原子炉補機冷却水通水)	格納容器破損防止	最高使用圧力到達後実施	操作現場が高線量下で操作不可の場合がある。
格納容器内注水 (格納容器内液相部への蓄熱)	恒設代替低圧注水ポンプ	原子炉格納容器圧力上昇抑制	燃料取替用水 枯渇後実施	操作現場が高線量下で操作不可の場合がある。
格納容器内自然対流冷却 (海水通水)	格納容器再循環ユニット (海水通水)	格納容器破損防止	事故後 24 時間後実施	操作現場が高線量下で操作不可の場合がある。
水素濃度制御	原子炉格納容器水素燃焼装置	水素濃度低減（短期）	S 信号による自動起動	なし
	静的触媒式水素再結合装置（PAR）	水素濃度低減（長期）	—（受動的な安全設備）	なし
電源の確保	外部電源の回復	交流電源の復旧	所内電源及び外部電源喪失判断後 実施	操作現場が高線量下で操作不可の場合がある。
	空冷式非常用発電装置			可能

第 3.1.3.1.1.3.8 表 物理化学現象と関連する緩和手段の整理

物理化学現象	関連する緩和手段	備考
炉心損傷	—	—
蒸気発生器伝熱管破損	—	—
インターフェイスシステムLOCA	—	—
格納容器先行破損	格納容器隔離	格納容器隔離に失敗した場合、格納容器先行破損に至らない。
配管クリーブ破損	1次系強制減圧	1次系強制減圧による配管クリーブ破損発生防止。
温度誘因蒸気発生器伝熱管破損	1次系強制減圧	1次系強制減圧による温度誘因蒸気発生器伝熱管破損発生防止。
原子炉容器内水蒸気爆発	1次系強制減圧	配管クリーブ破損又は1次系強制減圧により原子炉容器内水蒸気爆発の発生可能性増大。
水素燃焼	炉心への注水	過熱炉心への注水による水素追加発生。
	原子炉格納容器水素燃焼装置	原子炉格納容器水素燃焼装置による、水素燃焼による格納容器破損の防止。
	静的触媒式水素再結合装置(PAR)	静的触媒式水素再結合装置による、水素燃焼による格納容器破損の防止。
	格納容器内注水(原子炉下部キャビティ水張り) ^(注1)	格納容器内注水(原子炉下部キャビティ水張り)による原子炉下部キャビティ内デブリ冷却による追加水素発生抑制。
格納容器内自然対流冷却(原子炉補機冷却水通水、海水通水) ^(注1)	格納容器内自然対流冷却による格納容器減圧に伴う水素燃焼の発生可能性増大。	
原子炉容器破損	炉心への注水	炉心への注水による原子炉容器破損防止。ただし、本評価では再循環運転に期待しないため原子炉容器破損防止は考慮しない。
溶融物分散放出	1次系強制減圧	1次系強制減圧による溶融物分散放出の発生防止。
原子炉下部キャビティ内水量	炉心への注水	炉心への注水により、原子炉容器破損時の原子炉下部キャビティ水量が増大する可能性がある。
原子炉容器外水蒸気爆発	1次系強制減圧	1次系強制減圧によってデブリが重力落下することで水蒸気爆発の発生可能性増大。
	格納容器内注水(原子炉下部キャビティ水張り)	原子炉下部キャビティに水がたまる場合、原子炉容器外水蒸気爆発の発生可能性増大。
格納容器雰囲気直接加熱	1次系強制減圧	1次系強制減圧によってデブリが重力落下することで格納容器雰囲気直接加熱の発生防止。
	格納容器内注水(原子炉下部キャビティ水張り)	原子炉下部キャビティに水がたまる場合、格納容器雰囲気直接加熱の発生可能性低減。
格納容器直接接触	1次系強制減圧	1次系強制減圧によってデブリが重力落下することで格納容器直接接触の発生防止。
デブリ冷却	1次系強制減圧	1次系強制減圧によってデブリが重力落下し、デブリの冷却失敗可能性増大。
	格納容器内注水(原子炉下部キャビティ水張り)	格納容器内注水(原子炉下部キャビティ水張り)により原子炉下部キャビティ内水量が増大し、デブリ冷却を促進。
格納容器過圧破損	格納容器内注水(原子炉下部キャビティ水張り、格納容器内液相部への蓄熱)	格納容器内注水による格納容器過圧破損防止。
	格納容器内自然対流冷却(原子炉補機冷却水通水、海水通水)	格納容器内自然対流冷却による格納容器過圧破損防止。
格納容器過温破損	格納容器内注水(原子炉下部キャビティ水張り、格納容器内液相部への蓄熱)	格納容器内注水による格納容器過温破損防止。
	格納容器内自然対流冷却(原子炉補機冷却水通水、海水通水)	格納容器内自然対流冷却による格納容器過温破損防止。
ベースマット溶融貫通	1次系強制減圧	1次系強制減圧によってデブリが重力落下し、デブリの冷却ができず、ベースマット溶融貫通の可能性増大。
	格納容器内注水(原子炉下部キャビティ水張り)	格納容器内注水により原子炉下部キャビティ内水量が増大し、デブリ冷却が促進されることで、ベースマット溶融貫通を抑制。

注 1：当該緩和手段は原子炉容器破損後長期のみ関連する。

第 3.1.3.1.1.3.9 表 ヘディングの選定及び定義

No	ヘディング	記号	ヘディングの定義	
原子炉容器破損前	1	バイパス	BP	格納容器バイパス（蒸気発生器伝熱管破損、インターフェイスシステム L O C A）の場合、失敗とする。
	2	CV 隔離	CI	事故後の格納容器隔離が正常に実施されなかった場合、失敗とする。
	3	先行破損	PF	格納容器先行破損の場合、失敗とする。
	4	1 次系強制減圧	FD	炉心損傷後、加圧器逃がし弁（制御用空気系使用）及び加圧器逃がし弁（窒素ポンペ（SA）使用）による 1 次系強制減圧に失敗した場合、失敗とする。
	5	配管クリープ破損	HCF	配管クリープ破損が発生せず 1 次系が高圧である場合、失敗とする。
	6	TI-SGTR	ITR	温度誘因蒸気発生器伝熱管破損（TI-SGTR）が発生した場合、失敗とする。
	7	炉心への注水	LR	過熱炉心に注水した時の水素生成量増大の観点から、炉心損傷後に高圧注入又は低圧注入が継続していない場合、失敗とする。
	8	炉内水蒸気爆発	ISX	原子炉容器内水蒸気爆発によって格納容器破損が生じた場合、失敗とする。
	9	イグナイタ	IG	原子炉格納容器水素燃焼装置（イグナイタ）の起動に失敗した場合、失敗とする。
	10	水素燃焼	HP1	原子炉容器破損前に、格納容器内において水素燃焼が発生し、格納容器破損に至った場合、失敗とする。
原子炉容器破損直後	11	溶融物分散放出	RPV	原子炉容器破損の時点で 1 次冷却材圧力が 2.0MPa[gage]未満であった場合、失敗（デブリが重力落下する）とする。（注 1）
	12	キャビティ内水量	DC	原子炉容器破損の時点で、原子炉下部キャビティに十分に水がたまっておらずデブリが冠水しない場合、失敗とする
	13	CV 内注水（キャビティ水張り）	CF	格納容器スプレイ（中央制御室における手動起動）による格納容器内注水、恒設代替低圧注水ポンプによる代替格納容器スプレイ（水源補給前）に失敗した場合、失敗とする。
	14	炉外水蒸気爆発	ESX	原子炉容器破損直後に、原子炉容器外水蒸気爆発による格納容器破損が生じた場合、失敗とする。
	15	CV 雰囲気直接加熱	DCH	原子炉容器破損直後に、格納容器雰囲気直接加熱による格納容器破損が生じた場合、失敗とする。
	16	CV 直接接触	MA	原子炉容器破損直後に、格納容器直接接触による格納容器破損が生じた場合、失敗とする。
	17	水素燃焼	HP2	原子炉容器破損直後に、格納容器内において水素燃焼が発生し、格納容器破損に至った場合、失敗とする。
原子炉容器破損後長期	18	CV 内自然対流冷却（CCW 通水）	NCC1	格納容器再循環ユニット（原子炉補機冷却水通水）による格納容器内自然対流冷却により格納容器除熱が行えない場合、失敗とする。
	19	CV 内注水（液相蓄熱）	HSL	恒設代替低圧注水ポンプによる代替格納容器スプレイ（水源補給後）に失敗した場合、失敗とする。
	20	CV 内自然対流冷却（海水通水）	NCC2	格納容器再循環ユニット（海水通水）による格納容器内自然対流冷却により格納容器除熱が行えない場合、失敗とする。
	21	フィルタベント	FVS	参考資料に示す。
	22	デブリ冷却	EVC	デブリ冷却に失敗しデブリ・コンクリート相互作用が継続する場合、失敗とする。
	23	水素燃焼	HP3	原子炉容器破損後長期に、格納容器内において水素燃焼が発生し、格納容器破損に至った場合、失敗とする。
	24	CV 過圧破損	OVP	格納容器圧力が上昇し、格納容器過圧破損に至る場合、失敗とする。
	25	CV 過温破損	OT	原子炉格納容器雰囲気温度が上昇し、格納容器過温破損に至る場合、失敗とする。
	26	ベースマット溶融貫通	BM	デブリ冷却に失敗した場合に、ベースマットが溶融貫通に至る場合、失敗とする。

注 1：2.0MPa[gage]は海外での実験、指標値を参考とした溶融炉心が分散放出しない目安値である。

第 3.1.3.1.1.3.12 表 解析コードの基本解析条件^{注1}

項目	条件	備考
燃料 (UO ₂) 重量 被覆管 (ジルカロイ) 重量 炉心崩壊熱	8.32×10 ⁴ kg 2.00×10 ⁴ kg 炉心平均評価用	日本原子力学会推奨の崩壊熱 曲線 ^{注2}
炉心熱出力 1次冷却材圧力 1次冷却材平均温度 ループ全流量	2,652×1.02 MWt 15.41+0.21MPa[gage] 302.3+2.2 °C 45.7×10 ⁶ kg/h	102%出力運転 設計値+計測誤差 設計値+計測誤差 100%T.D.F.ベース
蒸気発生器伝熱管施栓率	10%	
格納容器区画室分割 格納容器区画全自由体積 格納容器初期圧力 格納容器初期温度 格納容器ヒートシンク温度	5 分割 67400 m ³ 9.8 kPa[gage] 49°C 49°C	最小評価値 最大値 (保安規定値考慮) 通常運転時 CV 内 最高温度 通常運転時 CV 内 最高温度
蓄圧タンク作動基数 蓄圧タンク保持圧力 蓄圧タンク保有水量	3 基 4.04 MPa[gage] 29.0 m ³ /基	最小値 最小値

注 1 : 2015 年度共同委託「安全性向上評価のための PRA における事故進展解析に関する検討 (3 ループプラント出力時)」の解析条件

注 2 : 「PWR の安全解析用崩壊熱について」MHI-NES-1010 改 4 (2013 年 7 月)

第 3.1.3.1.1.3.16 表 事故進展解析結果のパラメータの確率評価への影響

パラメータ		影響するヘディング	確率評価への影響
RV 破損前	1 次系圧力 (MPa[gage])	溶融物分散放出 (RPV)	RV 破損前の 1 次系圧力により、RV 破損直後の溶融物分散放出(RPV)の分岐確率を設定しており、RPV の成功、失敗によって、DCH、格納容器への直接接触による CV 破損の可能性の有無が変わる。
	原子炉下部 キャビティ水量(t)	キャビティ内水量 (DC)	キャビティ内水量の成功、失敗により炉外水蒸気爆発による CV 破損の可能性の有無が変わる。また、原子炉下部キャビティ内の溶融炉心が冷却される効果及び分散する溶融炉心が冷却される効果を想定するためキャビティ内水量の成功、失敗により溶融炉心冷却の成功の可能性及び DCH による CV 破損の確率が変わる。
CV 破損前	CV 雰囲気温度 (°C) CV 圧力(MPa[gage]) ベースマット 侵食深さ(m)	CV 過圧破損 (OVP) CV 過温破損 (OT)	CV 破損直前は「CV 圧力が最高使用圧力の 2 倍に到達又は CV 雰囲気温度が 200°C 到達」としている。CV 破損直前の CV 雰囲気温度及び CV 圧力を参照し、また、CV 破損直前のベースマット侵食深さを参照することで、RV 破損後長期の CV 過圧破損(OVP)、CV 過温破損(OT)の分岐確率を変える。
RV 破損前／ RV 破損直後 (30 分) ／ RV 破損後長期	水素濃度 (%) 水蒸気濃度 (%) 水素濃度 (%) ※Zr-水反応割合 75%	水素燃焼 (HP1、HP2、HP3)	各時期の水素濃度、水蒸気濃度を参照することで、各時期の水素燃焼 (HP1、HP2、HP3)の分岐確率を設定する。炉心への注水(LR)に成功した場合には、炉心への注水による Zr-水反応の促進を想定し Zr-水反応割合 75%の水素濃度を参照して分岐確率を設定する。

第 3.1.3.1.1.3.18 表 各ヘディングの分岐確率の設定の考え方

No	ヘディング	記号	ヘディングの分岐確率の設定の考え方	分類
1	バイパス	BP	プラント損傷状態が格納容器バイパスの場合失敗	レベル 1 PRA 結果
2	CV 隔離	CI	システム信頼性解析により CV 隔離に失敗する確率を算出	システム信頼性解析
3	先行破損	PF	プラント損傷状態が格納容器先行破損の場合失敗	レベル 1 PRA 結果
4	1 次系強制減圧	FD	システム信頼性解析により加圧器逃がし弁（制御用空気系、窒素ポンベ（SA）使用）による 1 次系強制減圧に失敗する確率を算出	システム信頼性解析
5	配管クリープ破損	HCF	NUREG レポートを基に設定	過去の知見（文献） 工学的判断
6	TI-SGTR	ITR	TI-SGTR に至る可能性がある事故シーケンスに対し、NUREG レポートを基に APET 評価により設定	レベル 1 PRA 結果 APET 評価 過去の知見（文献） 工学的判断
7	炉心への注水	LR	炉心損傷に至る事故シーケンスのうち、炉心損傷後も炉心に注水される事故シーケンスの割合から設定	レベル 1 PRA 結果 工学的判断
8	炉内水蒸気爆発	ISX	米国での専門家の評価（NUREG レポート）を基に設定	過去の知見（文献） 工学的判断
9	イグナイタ	IG	システム信頼性解析により原子炉格納容器水素燃焼装置（イグナイタ）の作動に失敗する確率を算出	システム信頼性解析
10	水素燃焼	HP1	事故進展解析結果の水素濃度、水蒸気濃度から水素燃焼及び水素燃焼による格納容器破損の可能性を判定して設定	事故進展解析 過去の知見（文献） 工学的判断
11	溶融物分散放出	RPV	事故進展解析の RV 破損前の 1 次冷却材圧力から溶融物分散放出の可能性を判定して設定	事故進展解析 過去の知見（文献） 工学的判断
12	キャビティ内水量	DC	事故進展解析の RV 破損前のキャビティ内水量から設定	事故進展解析 工学的判断
13	CV 内注水（キャビティ水張り）	CF	システム信頼性解析により CV スプレー（手動起動）、恒設代替低圧注水ポンプによる代替 CV スプレー（水源補給前）に失敗する確率を算出	システム信頼性解析 工学的判断
14	炉外水蒸気爆発	ESX	DET 評価により炉外水蒸気爆発による CV 破損の確率を設定	DET 評価 過去の知見（文献） 工学的判断
15	CV 雰囲気直接加熱	DCH	DET 評価により DCH による CV 破損の確率を設定	DET 評価 過去の知見（文献） 工学的判断
16	CV 直接接触	MA	BWR Mark I 特有の問題を踏まえ、工学的判断で設定	過去の知見（文献） 工学的判断
17	水素燃焼	HP2	事故進展解析結果の水素濃度、水蒸気濃度から水素燃焼及び水素燃焼による格納容器破損の可能性を判定して設定	事故進展解析 過去の知見（文献） 工学的判断
18	CV 内自然対流冷却（CCW 通水）	NCC1	システム信頼性解析により CV 内自然対流冷却（CCW 通水）に失敗する確率を算出	システム信頼性解析 工学的判断
19	CV 内注水（液相蓄熱）	HSL	システム信頼性解析により恒設代替低圧注水ポンプによる代替 CV スプレー（水源補給後）に失敗する確率を算出	システム信頼性解析 工学的判断
20	CV 内自然対流冷却（海水通水）	NCC2	システム信頼性解析により CV 内自然対流冷却（海水通水）に失敗する確率を算出	システム信頼性解析 工学的判断
21	フィルタベント	FVS	参考資料に示す。	システム信頼性解析 工学的判断
22	デブリ冷却	EVC	DET 評価によりデブリ冷却に失敗する確率を設定	DET 評価 過去の知見（文献） 工学的判断
23	水素燃焼	HP3	事故進展解析結果の水素濃度、水蒸気濃度から水素燃焼及び水素燃焼による格納容器破損の可能性を判定して設定	事故進展解析 過去の知見（文献） 工学的判断
24	CV 過圧破損	OVP	事故進展解析結果の熱水力挙動及び格納容器過圧破損の生じやすさに関してデブリ分散、キャビティ冠水の条件を考慮して設定	事故進展解析 工学的判断
25	CV 過温破損	OT	事故進展解析結果の熱水力挙動及び格納容器過温破損の生じやすさに関してデブリ分散、キャビティ冠水の条件を考慮して設定	事故進展解析 工学的判断
26	ベースマット 溶融貫通	BM	事故進展解析結果の熱水力挙動及びデブリ分散、デブリ冷却の条件を考慮して設定	事故進展解析 工学的判断

第 3.1.3.1.1.3.20 表 P D S 別炉心損傷頻度及び格納容器機能喪失頻度

プラント 損傷状態	炉心損傷頻度 (/炉年)	割合	条件付き 格納容器 機能喪失確率	格納容器 機能喪失頻度 (/炉年)	割合
A E D	5.8E-10	<0.1%	0.72	4.1E-10	0.1%
A E W	7.6E-09	0.9%	0.3	2.2E-09	0.8%
A E I	1.5E-07	16.8%	0.01	1.2E-09	0.4%
A L C	1.5E-11	<0.1%	1.00	1.5E-11	<0.1%
S E D	8.6E-08	9.8%	0.67	5.8E-08	20.1%
S E W	6.7E-09	0.8%	0.44	2.9E-09	1.0%
S E I	7.6E-08	8.6%	0.02	1.3E-09	0.4%
S L W	5.6E-08	6.4%	0.05	3.1E-09	1.1%
S L I	1.9E-08	2.1%	0.05	1.0E-09	0.4%
S L C	2.8E-09	0.3%	1.00	2.8E-09	1.0%
T E D	1.7E-07	19.8%	0.23	4.0E-08	13.9%
T E W	3.9E-08	4.4%	0.02	8.0E-10	0.3%
T E I	1.1E-07	12.4%	0.18	1.9E-08	6.8%
V	7.3E-08	8.3%	1.00	7.3E-08	21.9%
G	9.1E-08	10.3%	1.00	9.1E-08	31.7%
合計	8.8E-07	100.0%	0.32	2.8E-07	100.0%

第 3.1.3.1.1.3.21 表 格納容器機能喪失モード別格納容器機能喪失頻度

格納容器機能喪失モード	格納容器 機能喪失頻度 (/炉年)	割合
α (原子炉容器内水蒸気爆発)	1.3E-11	<0.1%
β (格納容器隔離失敗)	8.1E-08	28.9%
γ (水素燃焼 (原子炉容器破損前))	ε	<0.1%
γ' (水素燃焼 (原子炉容器破損直後))	ε	<0.1%
γ'' (水素燃焼 (原子炉容器破損後長期))	ε	<0.1%
δ (水蒸気・非凝縮性ガス蓄積による過圧破損)	4.7E-08	16.8%
ε (ベースマツト熔融貫通)	4.5E-10	0.2%
θ (水蒸気蓄積による格納容器先行破損)	2.9E-09	1.0%
η (原子炉容器外水蒸気爆発)	3.1E-10	0.1%
σ (格納容器雰囲気直接加熱)	ε	<0.1%
ν (インターフェイスシステムLOCA)	7.3E-08	26.1%
g (蒸気発生器伝熱管破損)	9.1E-08	32.5%
τ (格納容器過温破損)	2.5E-11	<0.1%
μ (格納容器直接接触)	ε	<0.1%
合計	2.8E-07	100.0%
ϕ (放射性物質管理放出)	1.5E-07	—

ε : カットオフより小さい値

第 3.1.3.1.1.3.24 表 放出カテゴリ選定の考慮事項

格納容器の状態	外部事象／内部事象 ^{注1}	大規模放出開始の タイミング	No
格納容器バイパス	内部事象	炉心損傷時又は炉心損傷後	①
	外部事象	炉心損傷時	②
格納容器破損	内部事象 (エナジェティック)	炉心損傷後	③-a
	内部事象 (先行破損)	炉心損傷時	③-b
	内部事象 (その他)	炉心損傷後	③-c
	外的	炉心損傷時	④
隔離失敗	内的及び外的	炉心損傷時	⑤
健全 (設計漏えい)	内的及び外的	— (大規模放出なし)	⑥
放射性物質管理放出	内的及び外的	— (大規模放出なし)	⑦

注 1：外部事象を起因とするが、内部事象で発生する格納容器機能喪失に分類可能なシナリオは内的と表記する。

第 3.1.3.1.1.3.25 表 格納容器機能喪失モードと放出カテゴリの対応表

No	放出カテゴリ 記号	格納容器 機能喪失モード
①	F1	$g^{\text{注1}}$ 、 ν
②	F2	$g^{\text{注1}}$
③-a	F3A	α 、 γ 、 γ' 、 γ'' 、 σ 、 μ 、 η
③-b	F3B	θ
③-c	F3C	ε 、 τ 、 δ
④	F4	$\chi^{\text{注2}}$
⑤	F5	β
⑥	F6	ϕ
⑦	F7	ϕ

注 1：No.①の g は蒸気発生器伝熱管破損、温度誘因蒸気発生器伝熱管破損(TI-SGTR)が該当し、No.②の g は地震動による蒸気発生器伝熱管破損（複数本破損）が該当する。

注 2： χ は地震動による原子炉建屋損傷及び原子炉格納容器損傷（座屈以外）に該当する格納容器機能喪失モードである。

第 3.1.3.1.1.3.26 表 放出カテゴリ別発生頻度

格納容器の状態	分類	放出カテゴリ 記号	発生頻度 (/炉年)	割合
格納容器バイパス	—	F1	1.7E-07	19.7%
格納容器破損	エナジェティック	F3A	3.2E-10	<0.1%
	先行破損	F3B	2.9E-09	0.3%
	その他	F3C	4.8E-08	5.6%
隔離失敗	—	F5	8.1E-08	9.4%
健全（設計漏えい）	—	F6	4.1E-07	47.6%
放射性物質管理放出	—	F7	1.5E-07	17.4%
合計*1			8.9E-07	100.0%

* 1 : 全放出カテゴリの合計は各放出カテゴリの発生頻度の単純和である。このため、全炉心損傷頻度とは一致しないことがある。

第 3.1.3.1.1.3.27 表 P D S 別格納容器機能喪失頻度

プラント損傷状態別	格納容器機能喪失頻度 (／炉年)					エラー ファクタ
	5% 下限値	中央値	平均値	95% 上限値	点推定値	
A E D	9.4E-14	1.0E-11	3.1E-10	9.1E-10	4.1E-10	98.4
A E I	1.2E-12	1.9E-10	2.0E-09	7.5E-09	2.2E-09	79.1
A E W	4.7E-12	2.7E-10	1.0E-09	4.2E-09	1.2E-09	29.9
A L C	4.8E-17	1.6E-13	1.1E-11	2.8E-11	1.5E-11	763.8
S E D	2.2E-09	9.1E-09	3.4E-08	7.9E-08	5.8E-08	6.0
S E I	2.5E-12	1.8E-10	2.5E-09	7.9E-09	2.9E-09	56.2
S E W	2.9E-11	3.4E-10	9.9E-10	3.8E-09	1.3E-09	11.4
S L C	7.6E-11	7.9E-10	2.6E-09	8.8E-09	3.1E-09	10.8
S L I	4.2E-12	1.3E-10	7.6E-10	2.7E-09	1.0E-09	25.4
S L W	4.1E-11	5.9E-10	2.9E-09	9.6E-09	2.8E-09	15.3
T E D	2.1E-09	1.0E-08	1.9E-08	5.5E-08	4.0E-08	5.1
T E I	1.6E-11	2.1E-10	6.9E-10	2.6E-09	8.0E-10	12.7
T E W	6.0E-10	5.8E-09	1.6E-08	6.2E-08	1.9E-08	10.2
G	9.1E-09	4.7E-08	7.5E-08	2.4E-07	7.3E-08	5.1
V	1.9E-09	2.4E-08	9.1E-08	3.5E-07	9.1E-08	13.6
合計	4.9E-08	1.5E-07	2.4E-07	6.6E-07	2.8E-07	3.7

第 3.1.3.1.1.3.28 表 格納容器機能喪失モード別格納容器機能喪失頻度

格納容器 機能喪失モード別	格納容器機能喪失頻度 (／炉年)					エラー ファクタ
	5% 下限値	中央値	平均値	95% 上限値	点推定値	
α (原子炉容器内水蒸気 爆発)	2.7E-13	4.0E-12	1.1E-11	4.7E-11	1.3E-11	13.2
β (格納容器隔離失敗)	4.6E-09	1.8E-08	4.7E-08	1.2E-07	8.1E-08	5.1
γ (水素燃焼 (原子炉容 器破損前))	ε	ε	ε	ε	ε	—
γ' (水素燃焼 (原子炉容 器破損直後))	ε	ε	ε	ε	ε	—
γ'' (水素燃焼 (原子炉 容器破損後長期))	ε	ε	ε	ε	ε	—
δ (水蒸気・非凝縮性ガ ス蓄積による過圧破損)	2.8E-09	1.5E-08	3.1E-08	1.1E-07	4.7E-08	6.3
ε (ベースマット熔融貫 通)	2.7E-11	1.4E-10	2.7E-10	8.2E-10	4.5E-10	5.5
θ (水蒸気蓄積による格 納容器先行破損)	4.1E-11	6.0E-10	2.9E-09	1.0E-08	2.9E-09	15.6
η (原子炉容器外水蒸気 爆発)	3.2E-11	1.6E-10	2.6E-10	8.1E-10	3.1E-10	5.0
σ (格納容器雰囲気直接 加熱)	ε	ε	ε	ε	ε	—
ν (インターフェイスシ ステムLOCA)	9.1E-09	4.7E-08	7.5E-08	2.4E-07	7.3E-08	5.1
ξ (蒸気発生器伝熱管破 損)	2.0E-09	2.5E-08	9.2E-08	3.8E-07	9.1E-08	13.8
τ (格納容器過温破損)	9.6E-13	8.1E-12	1.6E-11	6.2E-11	2.5E-11	8.0
μ (格納容器直接接触)	ε	ε	ε	ε	ε	—
合計	4.9E-08	1.5E-07	2.4E-07	6.6E-07	2.8E-07	3.7
φ (放射性物質管理放 出)	2.9E-08	1.0E-07	1.4E-07	3.8E-07	1.5E-07	3.6

第 3.1.3.1.1.3.29 表 放出カテゴリ別発生頻度

放出カテゴリ	発生頻度 (／炉年)					エラー ファクタ
	5% 下限値	中央値	平均値	95% 上限値	点推定値	
F1	2.2E-08	9.2E-08	1.7E-07	5.1E-07	1.7E-07	4.8
F3A	3.4E-11	1.8E-10	2.8E-10	8.6E-10	3.2E-10	5.0
F3B	4.1E-11	6.0E-10	2.9E-09	1.0E-08	2.9E-09	15.6
F3C	2.9E-09	1.5E-08	3.2E-08	1.1E-07	4.8E-08	6.2
F5	4.6E-09	1.8E-08	4.7E-08	1.2E-07	8.1E-08	5.1
F6	5.5E-08	2.4E-07	3.5E-07	1.0E-06	4.1E-07	4.3
F7	2.9E-08	1.0E-07	1.4E-07	3.8E-07	1.5E-07	3.6

第 3.1.3.1.1.3.30 表 RCP-SDS を無効にした感度解析結果

格納容器機能喪失モード	RCP-SDSあり		RCP-SDSなし	
	格納容器 機能喪失頻度 (/炉年)	割合 (%)	格納容器 機能喪失頻度 (/炉年)	割合 (%)
α 原子炉容器内水蒸気爆発	1.3E-11	<0.1%	1.4E-11	<0.1%
β 格納容器隔離失敗	8.1E-08	28.9%	1.0E-07	27.8%
γ 水素燃焼 (原子炉容器破損前)	ε	<0.1%	ε	<0.1%
γ 水素燃焼 (原子炉容器破損直後)	ε	<0.1%	ε	<0.1%
γ' 水素燃焼 (原子炉容器破損後長期)	ε	<0.1%	ε	<0.1%
δ 水蒸気・非凝縮性ガス蓄積による過圧破損	4.7E-08	16.8%	1.0E-07	27.8%
ε ベースマット溶融貫通	4.5E-10	0.2%	7.4E-10	0.2%
θ 水蒸気蓄積による格納容器先行破損	2.9E-09	1.0%	4.1E-09	1.1%
η 原子炉容器外水蒸気爆発	3.1E-10	0.1%	5.3E-10	0.1%
σ 格納容器雰囲気直接加熱	ε	<0.1%	ε	<0.1%
ν インターフェイスシステム LOCA	7.3E-08	26.1%	7.3E-08	20.3%
g 蒸気発生器伝熱管破損	9.1E-08	32.5%	9.1E-08	25.3%
τ 格納容器過温破損	2.5E-11	<0.1%	5.6E-11	<0.1%
μ 格納容器直接接触	ε	<0.1%	ε	<0.1%
合計	2.8E-07	100.0%	3.6E-07	100.0%
ϕ 放射性物質管理放出	1.5E-07	—	2.9E-07	—

ε : カットオフより小さい値

第 3.1.3.1.1.3.31 表 特重施設を無効にした感度解析結果

格納容器機能喪失モード	特重施設あり		特重施設なし	
	格納容器 機能喪失頻度 (／炉年)	割合 (%)	格納容器 機能喪失頻度 (／炉年)	割合 (%)
α 原子炉容器内水蒸気爆発	1.3E-11	<0.1%	1.3E-11	<0.1%
β 格納容器隔離失敗	8.1E-08	28.9%	1.3E-07	23.6%
γ 水素燃焼 (原子炉容器破損前)	ε	<0.1%	ε	<0.1%
γ 水素燃焼 (原子炉容器破損直後)	ε	<0.1%	ε	<0.1%
γ' 水素燃焼 (原子炉容器破損後長期)	ε	<0.1%	ε	<0.1%
δ 水蒸気・非凝縮性ガス蓄積による過圧破損	4.7E-08	16.8%	2.6E-07	47.3%
ε ベースマット溶融貫通	4.5E-10	0.2%	5.5E-10	0.1%
θ 水蒸気蓄積による格納容器先行破損	2.9E-09	1.0%	2.9E-09	0.5%
η 原子炉容器外水蒸気爆発	3.1E-10	0.1%	3.1E-10	0.1%
σ 格納容器雰囲気直接加熱	ε	<0.1%	ε	<0.1%
ν インターフェイスシステム L O C A	7.3E-08	26.1%	7.3E-08	13.3%
g 蒸気発生器伝熱管破損	9.1E-08	32.5%	9.1E-08	16.5%
τ 格納容器過温破損	2.5E-11	<0.1%	2.0E-10	<0.1%
μ 格納容器直接接触	ε	<0.1%	ε	<0.1%
合計	2.8E-07	100.0%	5.5E-07	100.0%
ϕ 放射性物質管理放出	1.5E-07	—	0	—

第 3.1.3.1.1.4.1 表 M A A P コードにおける核種グループの分類

核種グループ	代表核種
1	希ガス
2	CsI
3	TeO ₂
4	SrO
5	MoO ₂
6	CsOH
7	BaO
8	La ₂ O ₃
9	CeO ₂
10	Sb
11	Te ₂
12	UO ₂

第 3.1.3.1.1.4.2 表 放出放射エネルギー評価条件表（格納容器健全）（1 / 3）

項目	評価条件	選定理由
評価事象	大破断LOCA+ECCS注入失敗+格納容器スプレイ注入失敗 (全交流動力電源喪失及び原子炉補機冷却水喪失を考慮)	原子炉格納容器の機能が維持されているシーケンスのうち、炉心損傷が早く、事象進展中の原子炉格納容器圧力が高く推移することから、環境に放出される放射性物質が多くなり、被ばく評価上厳しくなる事象
炉心熱出力	100% (2,652MWt) ×1.02	定格値に定常誤差 (+2%) を考慮した値を設定
原子炉運転時間	最高 30,000 時間 (ウラン燃料) 最高 30,000 時間 (MOX 燃料)	燃料を 1/3 ずつ取り替えていく場合の平衡炉心を考慮し、最高時間を設定
サイクル数 (バッチ数)	3 装荷比率は 3/4 : ウラン燃料 1/4 : MOX 燃料	
炉心内蓄積量	ORIGEN2.1 に基づく	—
原子炉格納容器内への放出割合	MAAP 解析に基づく	—
よう素の形態	粒子状よう素 : 5% 無機よう素 : 91% 有機よう素 : 4%	化学形態を考慮し、R.G.1.195 ^(注1) の再浮遊割合を考慮して設定
原子炉格納容器等への無機よう素の沈着率	9.0×10 ⁻⁴ (1/s)	CSE 実験 ^(注2) に基づき無機よう素の自然沈着率を設定
格納容器等へのエアロゾルの沈着除去速度	MAAP 解析に基づく	—

第 3.1.3.1.1.4.2 表 放出放射エネルギー評価条件表 (格納容器健全) (2 / 3)

項目	評価条件	選定理由
エアロゾルのスプレイによる除去	MAAP 解析に基づく	—
原子炉格納容器からの漏えい率	MAAP 解析に基づく	—
原子炉格納容器からの漏えい割合	アニュラス部：97% アニュラス部外：3%	原子炉格納容器は健全であるため、設計基準事故時と同じ設定
アニュラス部体積	10,360m ³	アニュラス部体積から排気筒や機器搬入口等の体積を除いて保守的に設定
アニュラス部からの放出流量	250m ³ /min	アニュラス空気浄化設備ファン流量の設計値を設定

第 3.1.3.1.1.4.2 表 放出放射エネルギー評価条件表（格納容器健全）（3 / 3）

項目	評価条件	選定理由
アニュラス負圧達成時間	事故発生 + 78 分	選定した事故シーケンスに基づき、全交流動力電源喪失及び原子炉補機冷却水喪失を想定した起動遅れ時間を見込んだ値（起動遅れ時間 60 分 + 起動後負圧達成時 18 分） 起動遅れ時間 60 分は、空冷式非常用発電機による電源回復操作及びポンベによるアニュラス空気浄化設備ダンパへの作動空気供給操作を考慮
事故の評価期間	7 日	少なくとも外部支援がないものとして 7 日間と設定
アニュラス空気浄化設備微粒子フィルタによる除去効率	0～78 分 : 0% 78 分～ : 99%	設計上期待できる値を設定
アニュラス空気浄化設備よう素フィルタによる除去効率	0～78 分 : 0% 78 分～ : 95%	設計上期待できる値を設定

（注 1）米国 Regulatory Guide 1.195 “Methods and Assumptions for Evaluating Radiological Consequences of Design Basis Accidents at Light-Water Nuclear Power Reactors”

（注 2）BNWL-1244, “Removal of Iodine and Particles from Containment Atmospheres by Sprays-Containment Systems Experiment Interim Report”

第 3.1.3.1.1.4.3 表 炉心内蓄積量（被ばく線量評価対象核種）

核種グループ	炉心内蓄積量(Bq)
Xe 類	約 1.1×10^{19}
I 類	約 2.3×10^{19}
Cs 類	約 8.0×10^{17}
Te 類	約 6.8×10^{18}
Sr 類	約 8.8×10^{18}
Ru 類	約 2.1×10^{19}
La 類	約 4.4×10^{19}
Ce 類	約 6.4×10^{19}
Ba 類	約 9.5×10^{18}

第 3.1.3.1.1.4.4 表 大気中への放出放射エネルギー（被ばく線量評価対象核種）

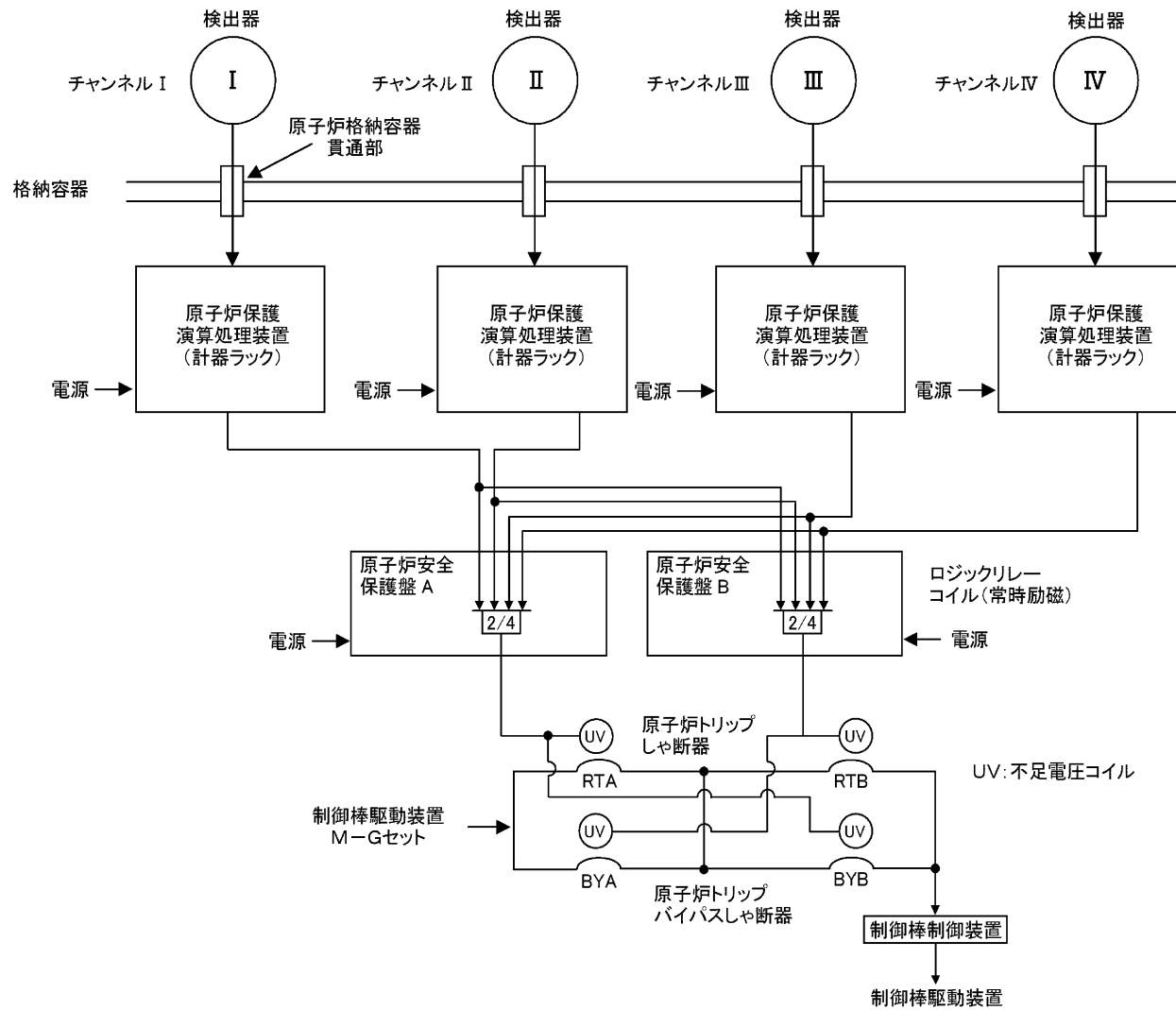
核種グループ	放出放射エネルギー(Bq)
Xe 類	約 4.3×10^{16}
I 類	約 2.5×10^{14}
Cs 類	約 8.5×10^{12}
Te 類	約 4.7×10^{13}
Sr 類	約 2.1×10^{12}
Ru 類	約 1.4×10^{13}
La 類	約 1.8×10^{11}
Ce 類	約 2.0×10^{12}
Ba 類	約 4.1×10^{12}

第 3.1.3.1.1.4.5 表 大気中への放出放射エネルギー（Cs 類内訳）（格納容器健全）

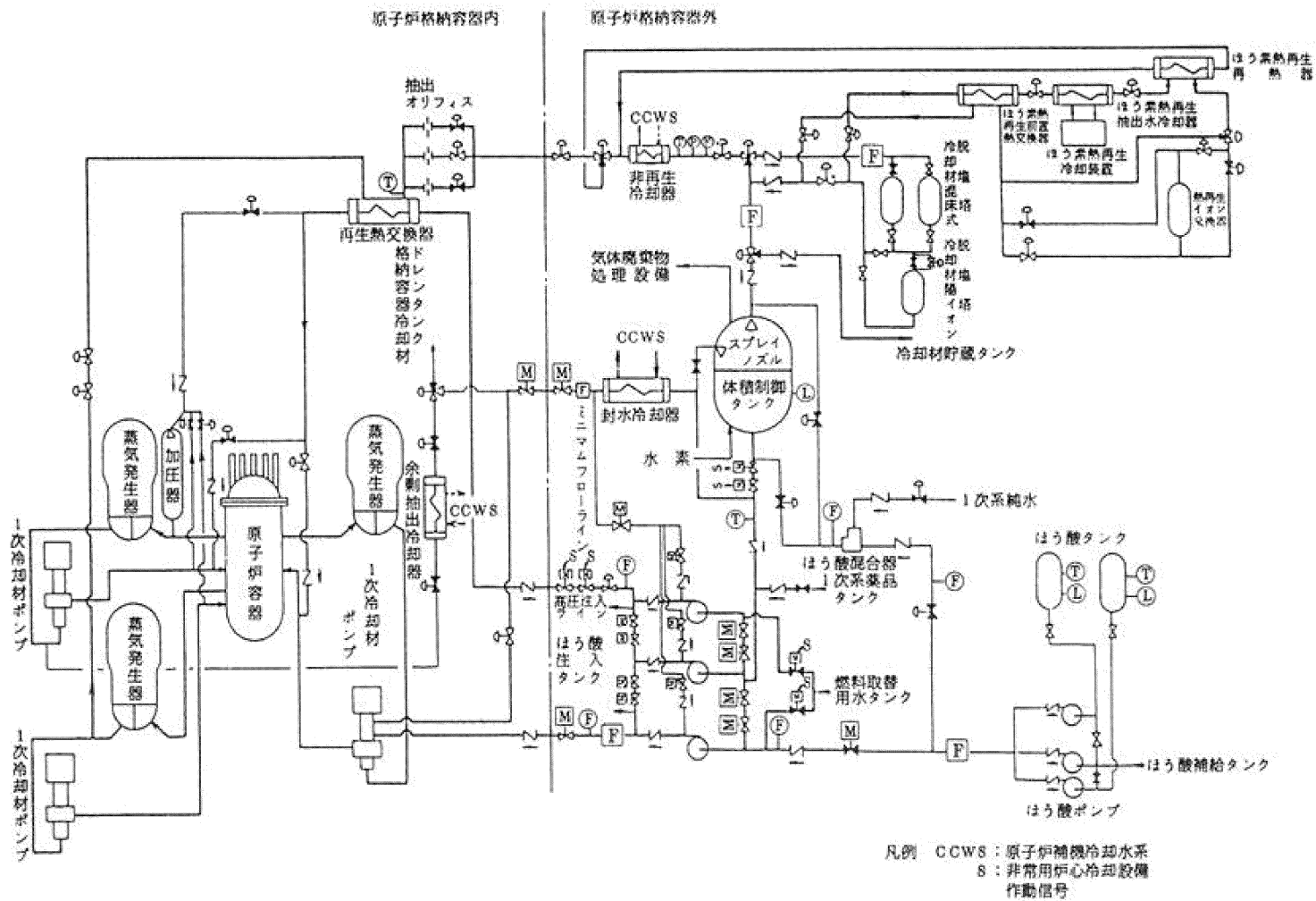
同位体	放出放射エネルギー (Bq)
Rb-86	約 7.0×10^{10}
Cs-134	約 4.0×10^{12}
Cs-136	約 1.6×10^{12}
Cs-137	約 2.8×10^{12}

第 3.1.3.1.1.4.9 表 放出カテゴリごとの Cs-137 放出量評価結果

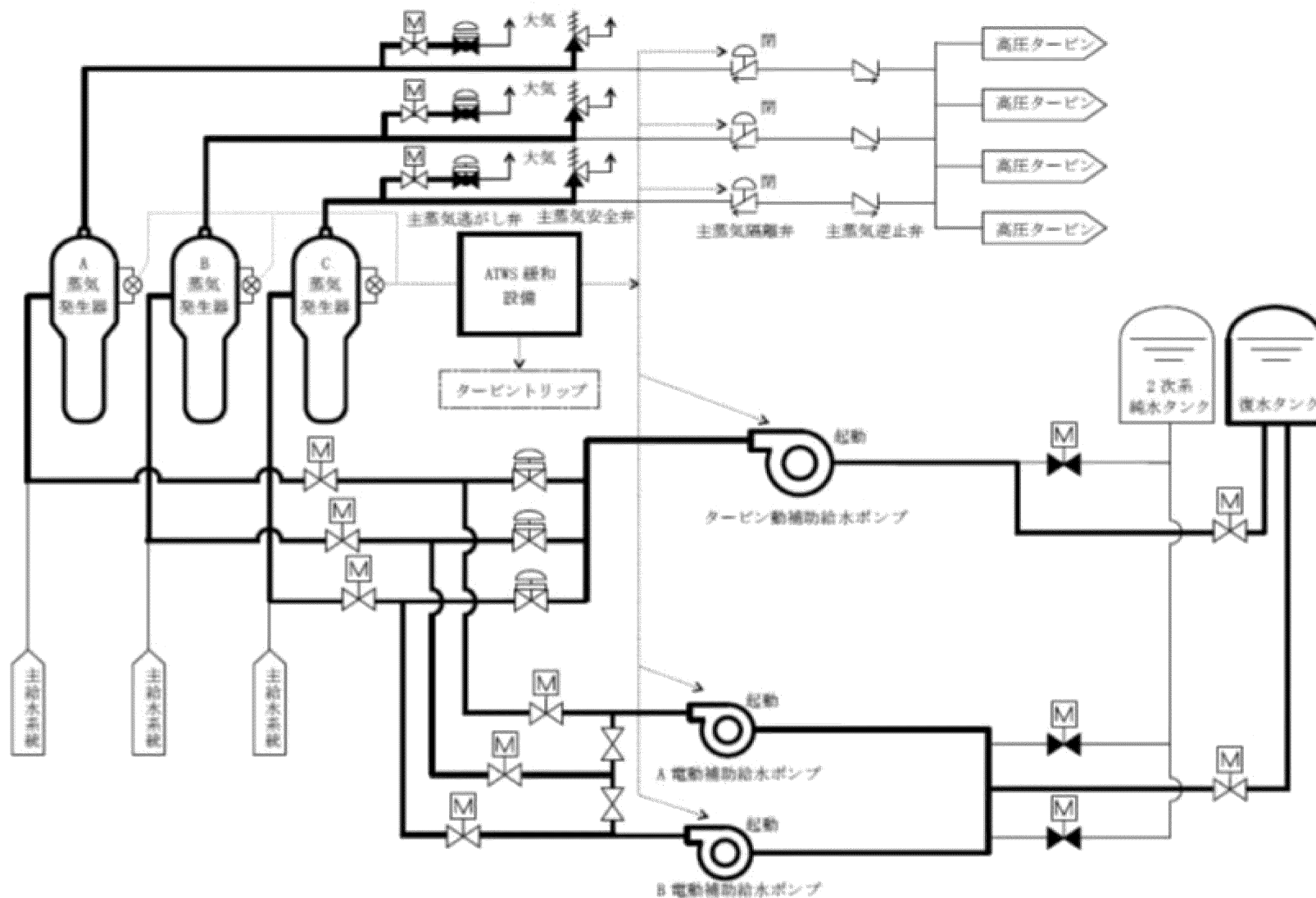
格納容器の状態	分類	放出 カテゴリ 記号	発生頻度 (/炉年)	Cs-137放出量 (TBq)
格納容器バイパス	—	F1	1.7E-07	>100
格納容器破損	エナジェティック	F3A	3.2E-10	>100
	先行破損	F3B	2.9E-09	>100
	その他	F3C	4.8E-08	>100
隔離失敗	—	F5	8.1E-08	>100
健全 (設計漏えい)	—	F6	4.1E-07	約2.9
放射性物質管理放出	—	F7	1.5E-07	約0.66



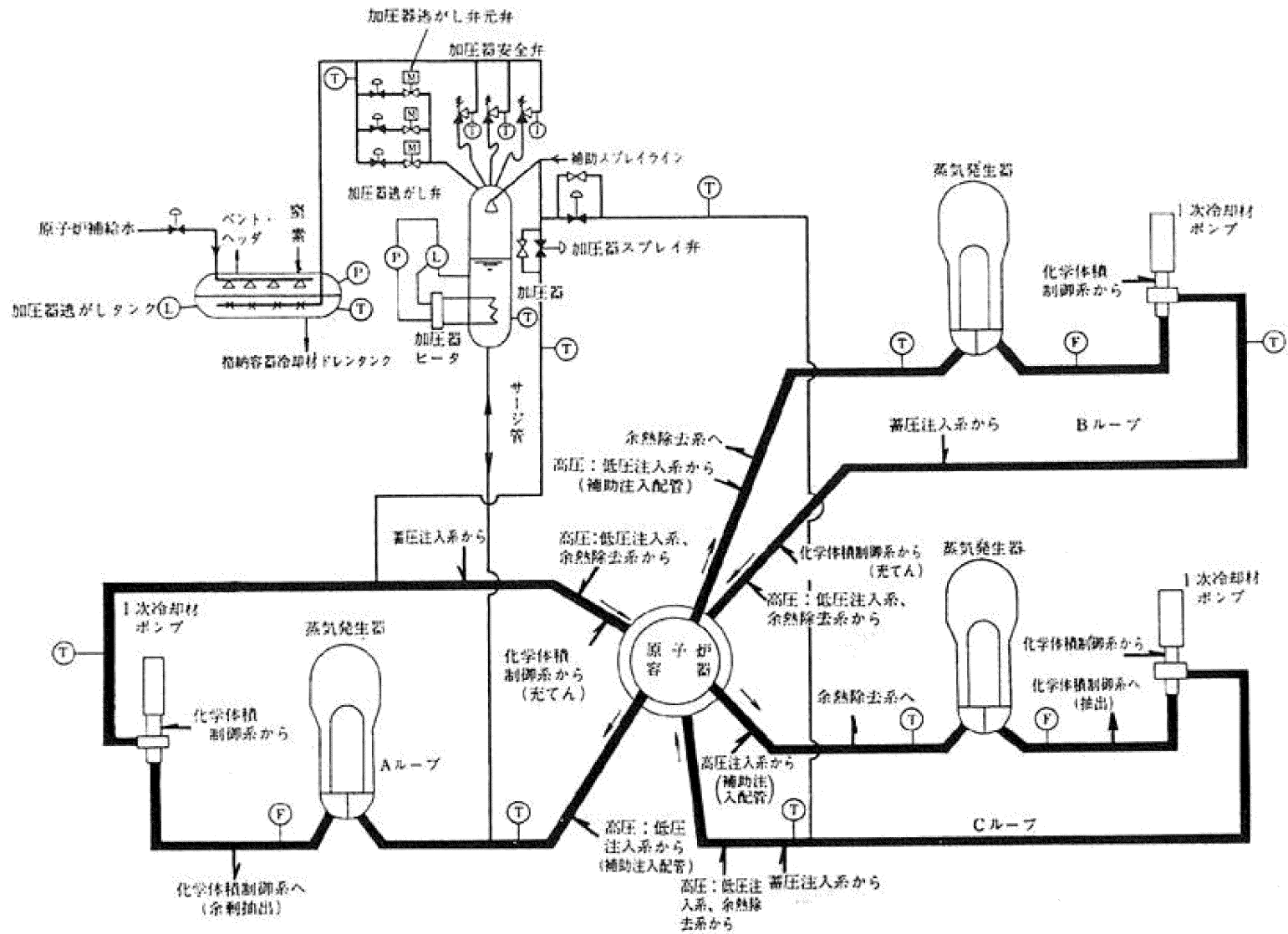
第 3.1.3.1.1.1.1 図 原子炉保護設備概略図



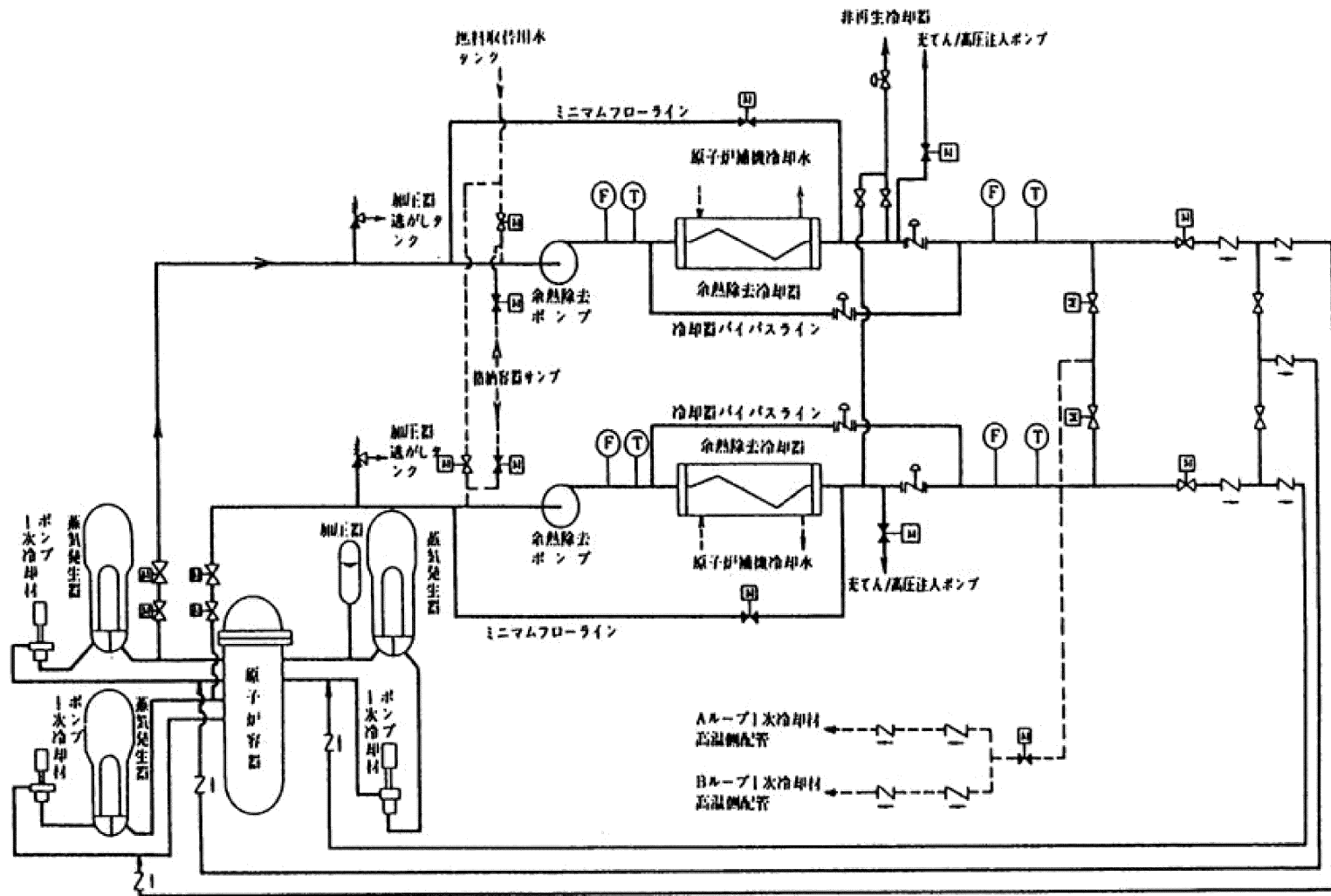
第 3.1.3.1.1.1.2 図 化学体積制御設備概略図



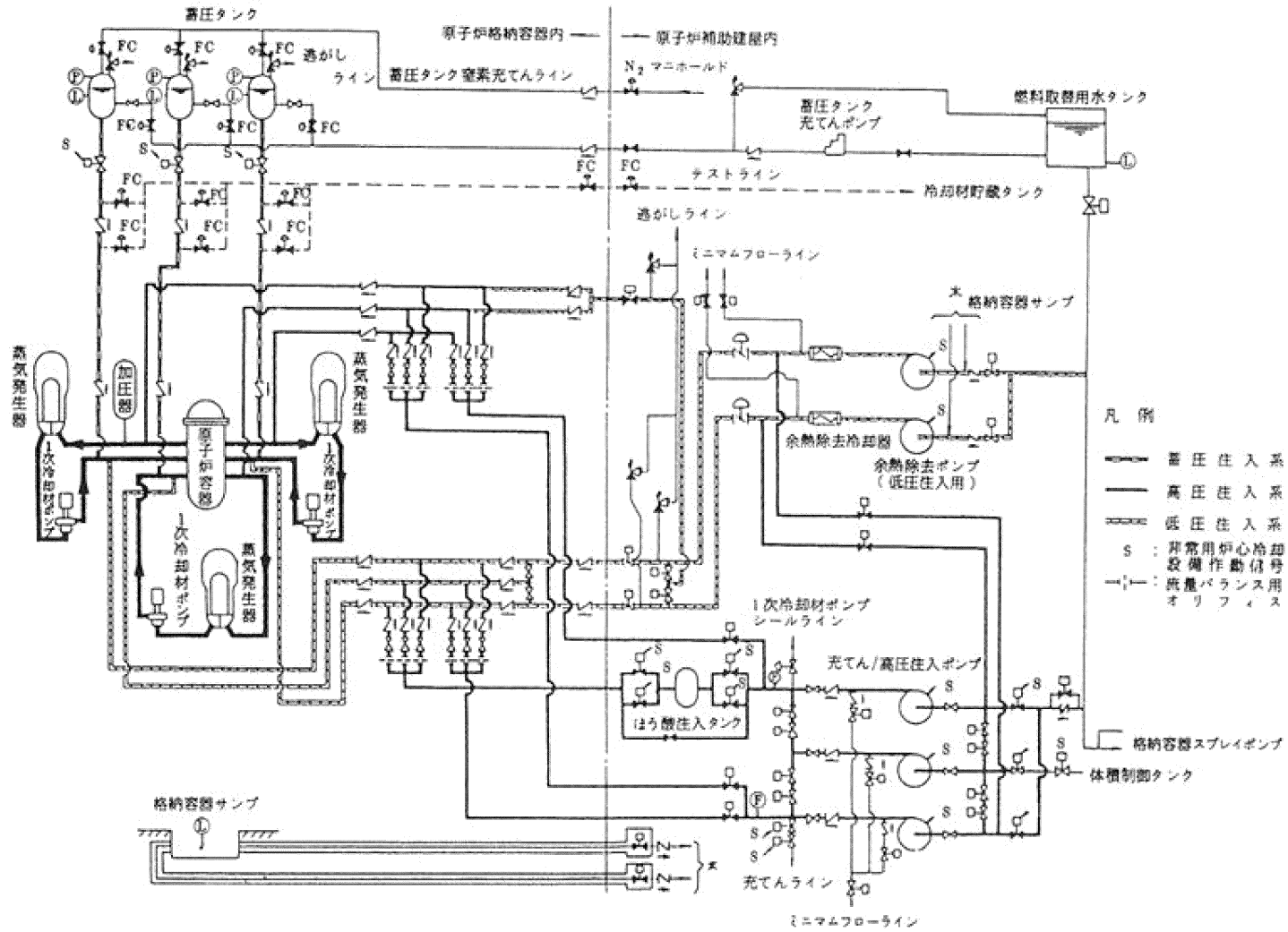
第 3.1.3.1.1.1.3 図 多様化自動作動設備 (A T W S 緩和設備) 概略図



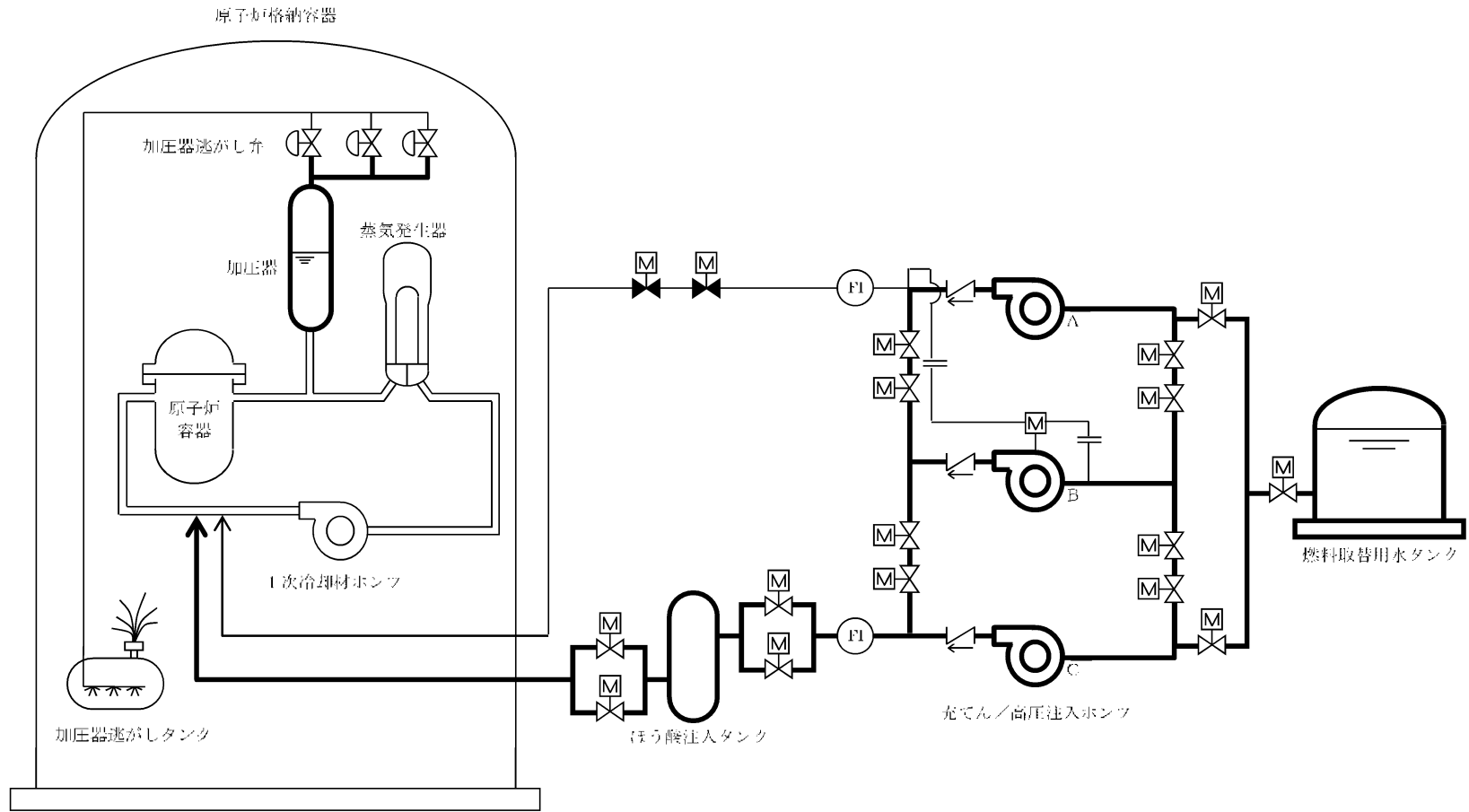
第 3.1.3.1.1.1.4 図 1 次冷却設備概略図



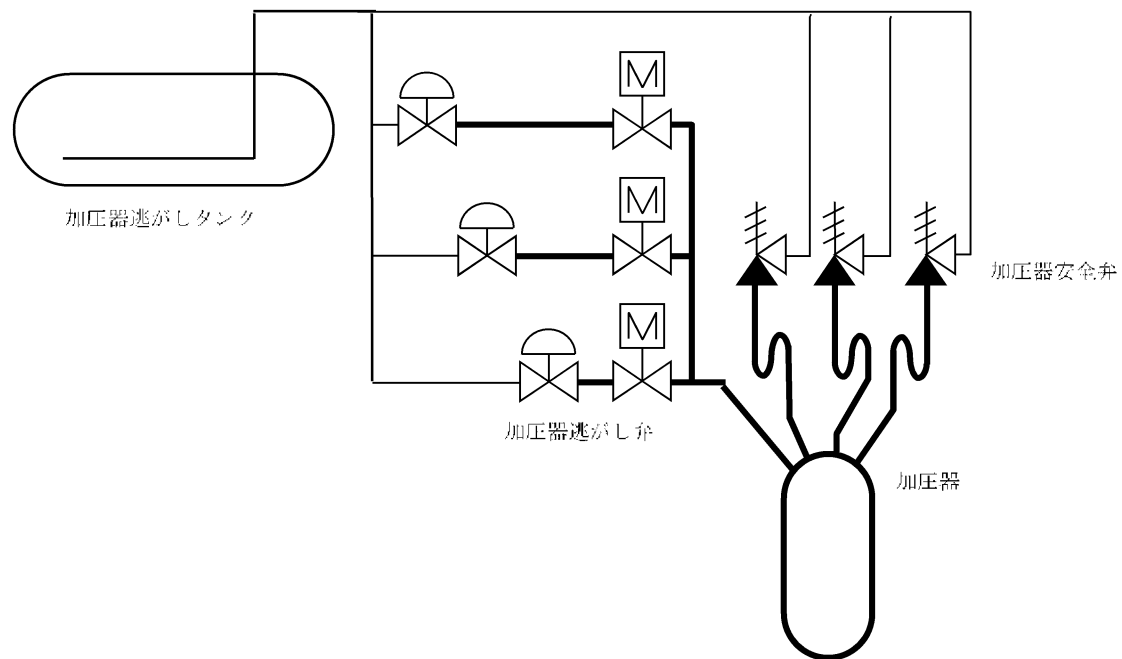
第 3.1.3.1.1.1.5 図 余熱除去設備概略図



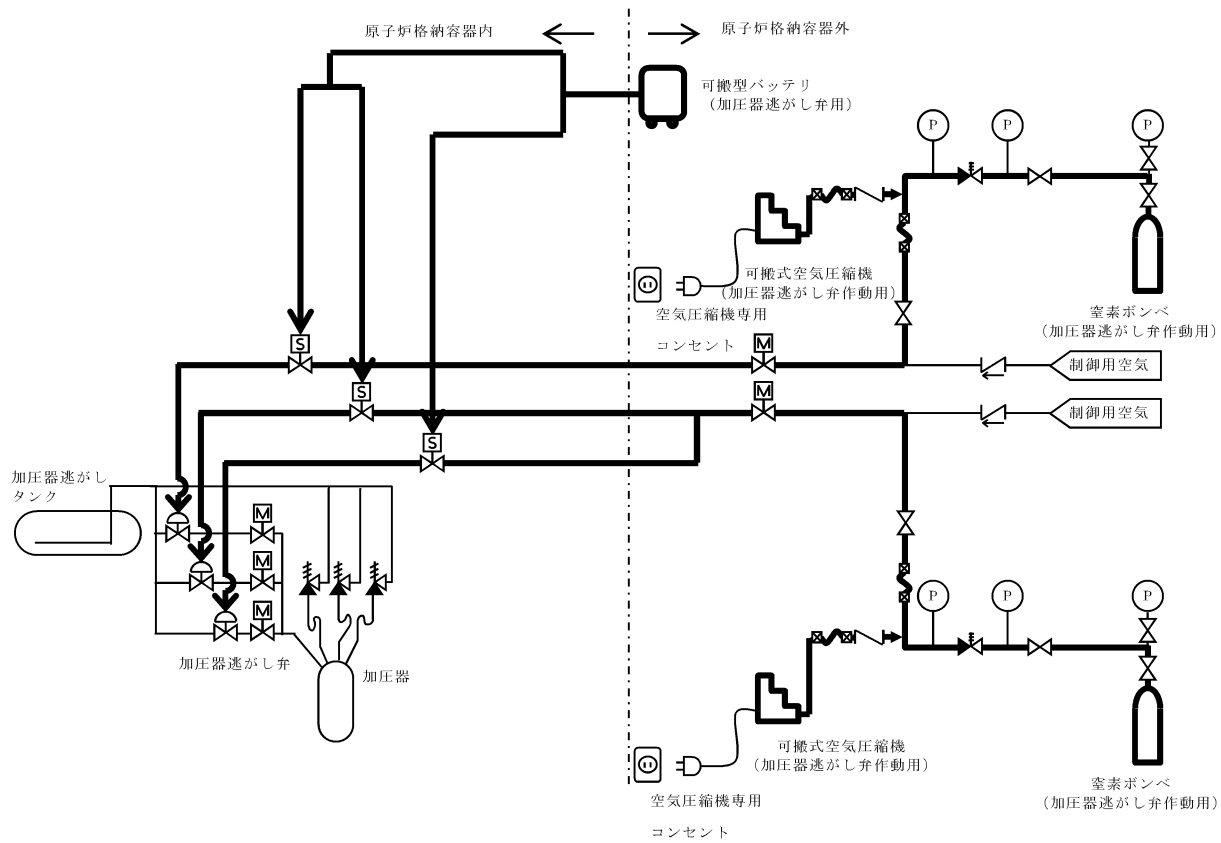
第 3.1.3.1.1.1.6 図 非常用炉心冷却設備概略図



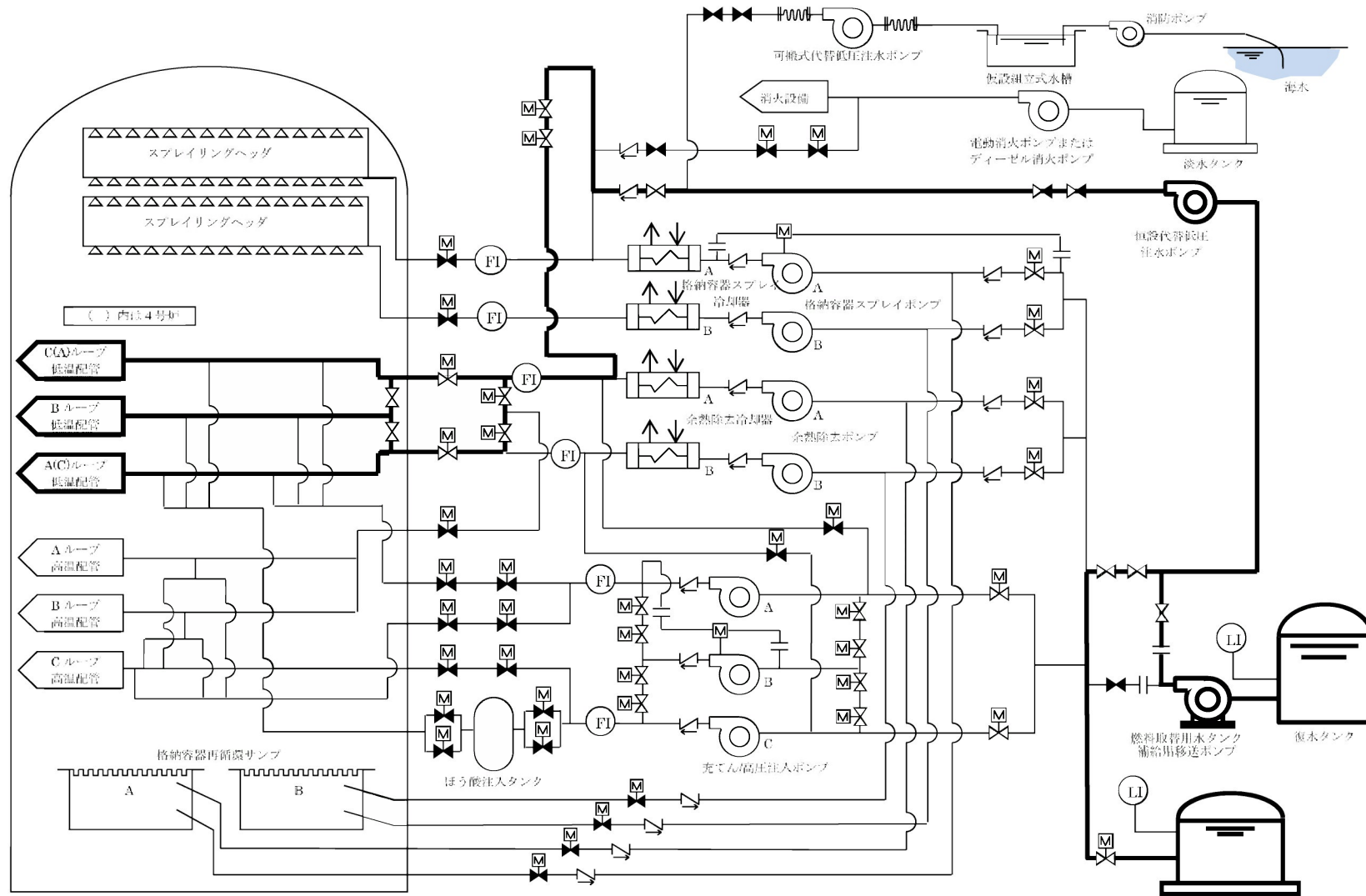
第 3.1.3.1.1.1.7 図 フィードアンドブリード概略図



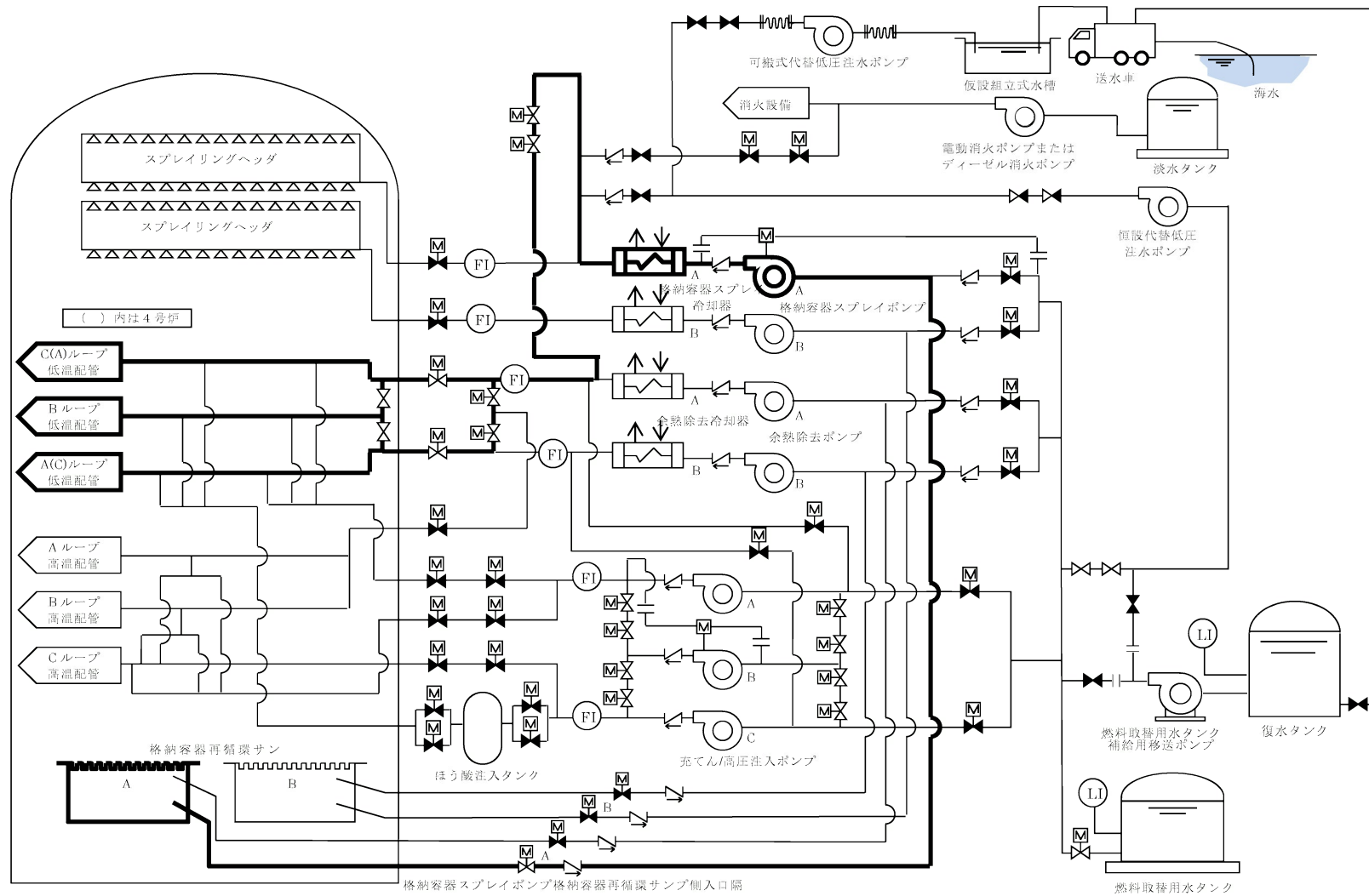
第 3.1.3.1.1.1.8 図 加圧器逃がし弁による 1 次冷却材系統の減圧概略図



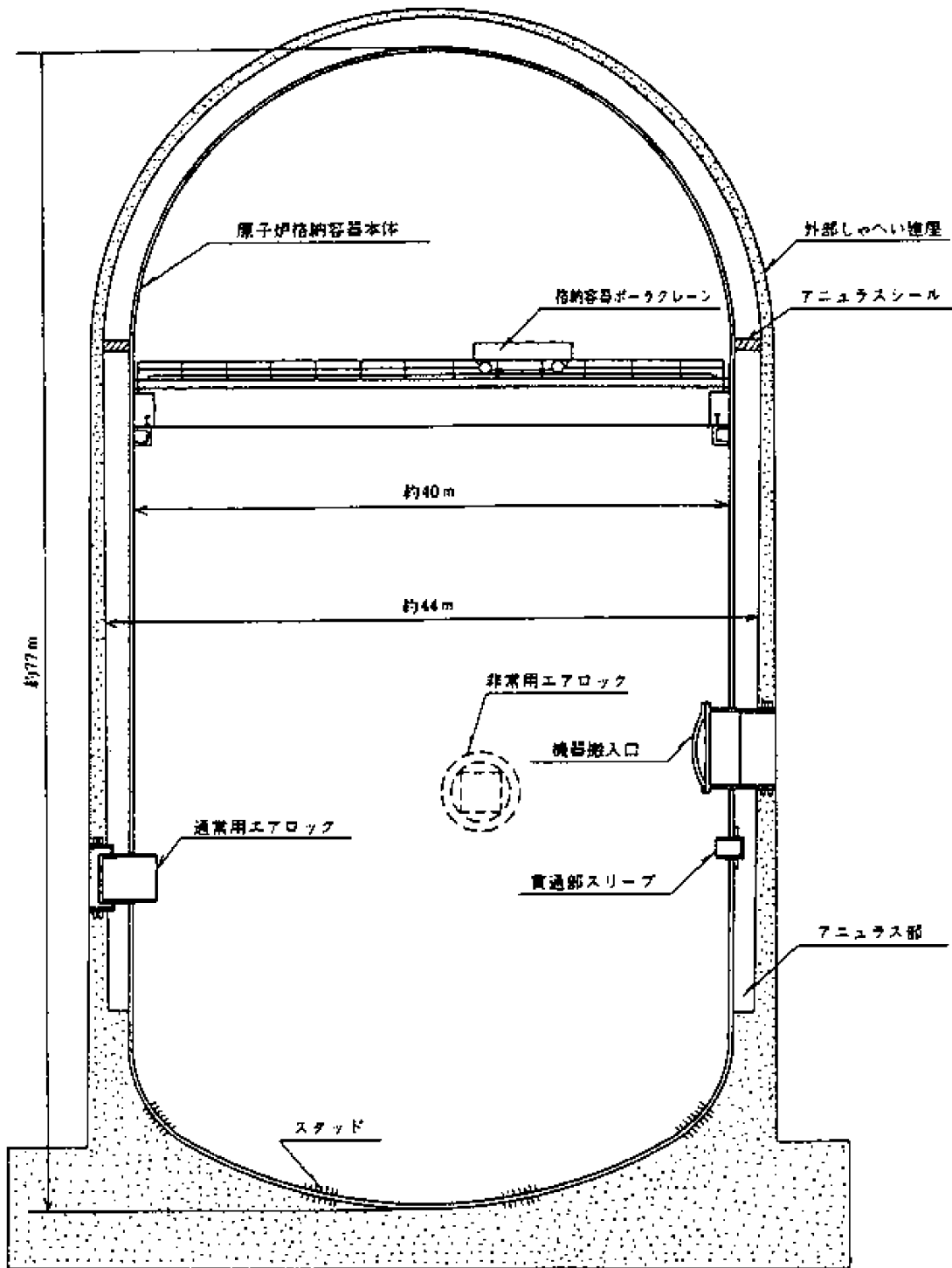
第 3.1.3.1.1.1.9 図 窒素ポンベによる加圧器逃がし弁への駆動用空気の供給概略図



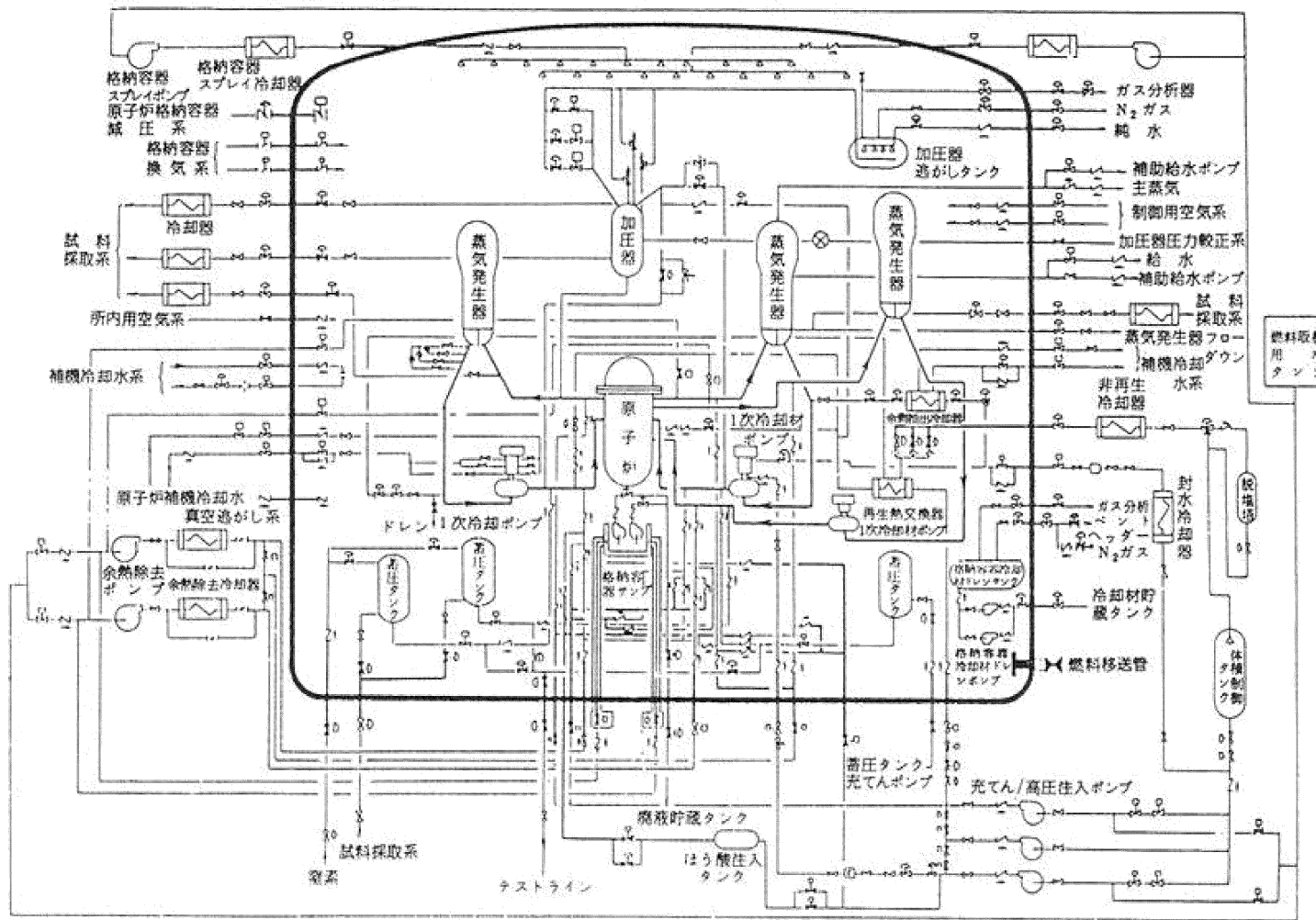
第 3.1.3.1.1.1.10 図 恒設代替注水ポンプによる代替炉心注水概略図



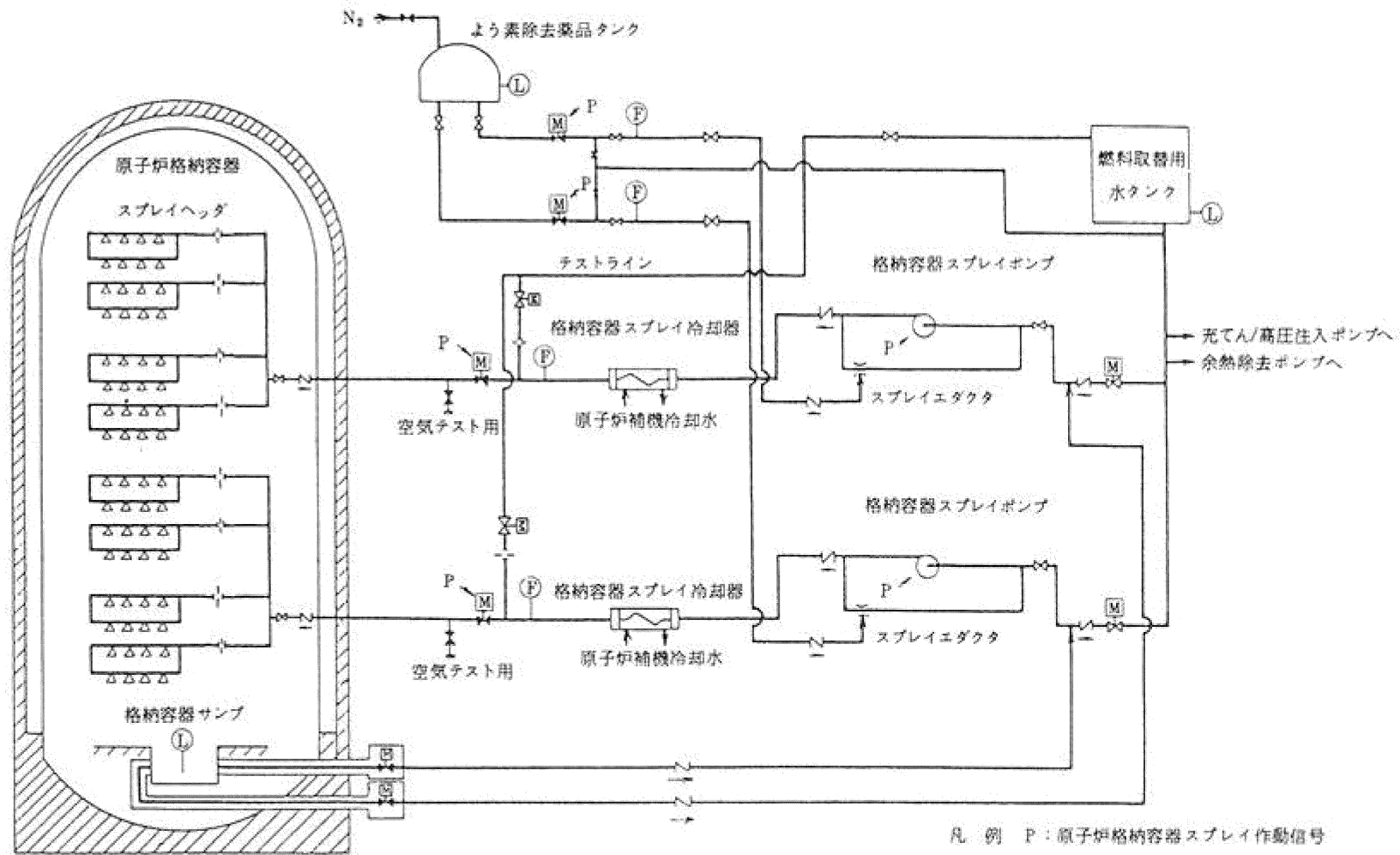
第 3.1.3.1.1.1.11 図 格納容器スプレイポンプによる代替再循環概略図



第 3.1.3.1.1.12 図 原子炉格納容器概略図



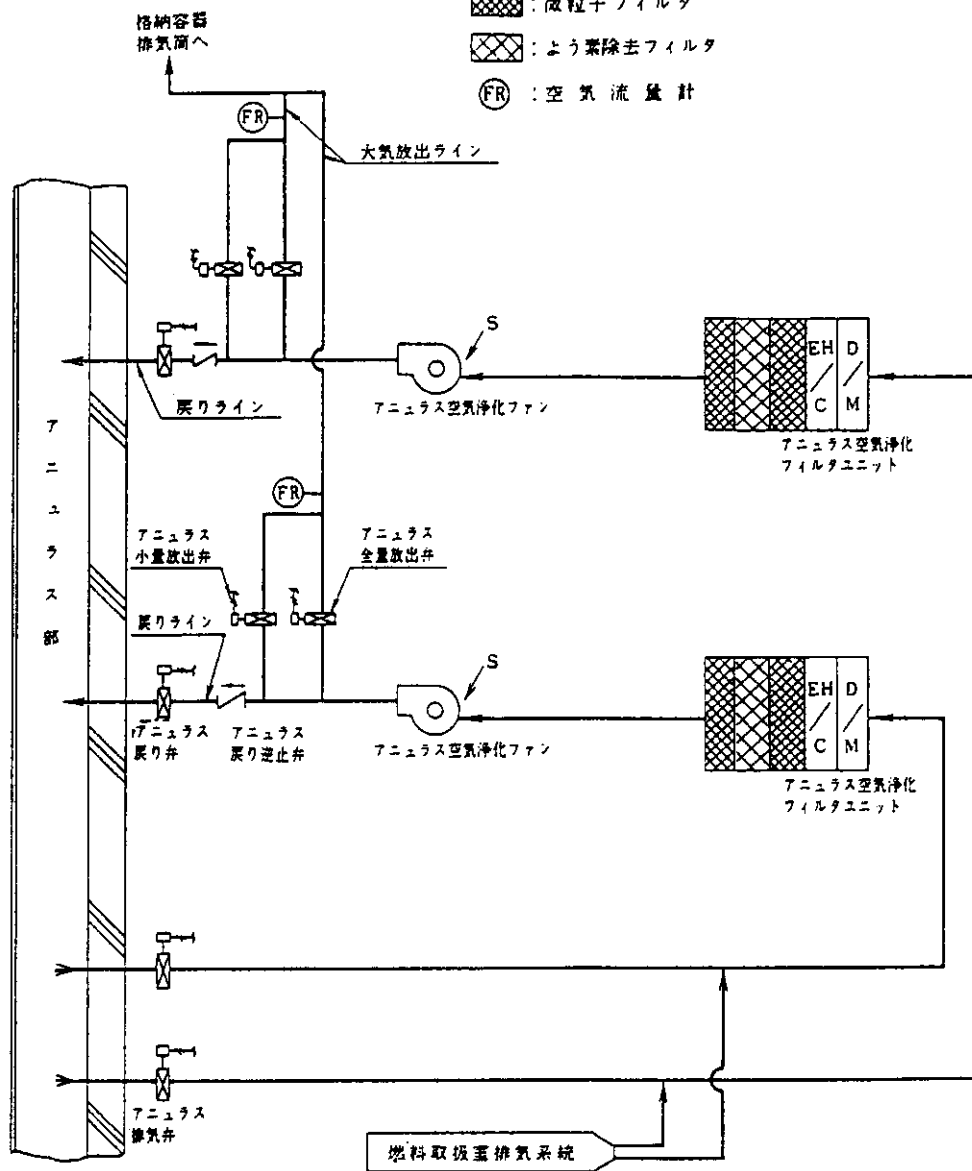
第 3.1.3.1.1.13 図 原子炉格納容器バウンダリ概略図



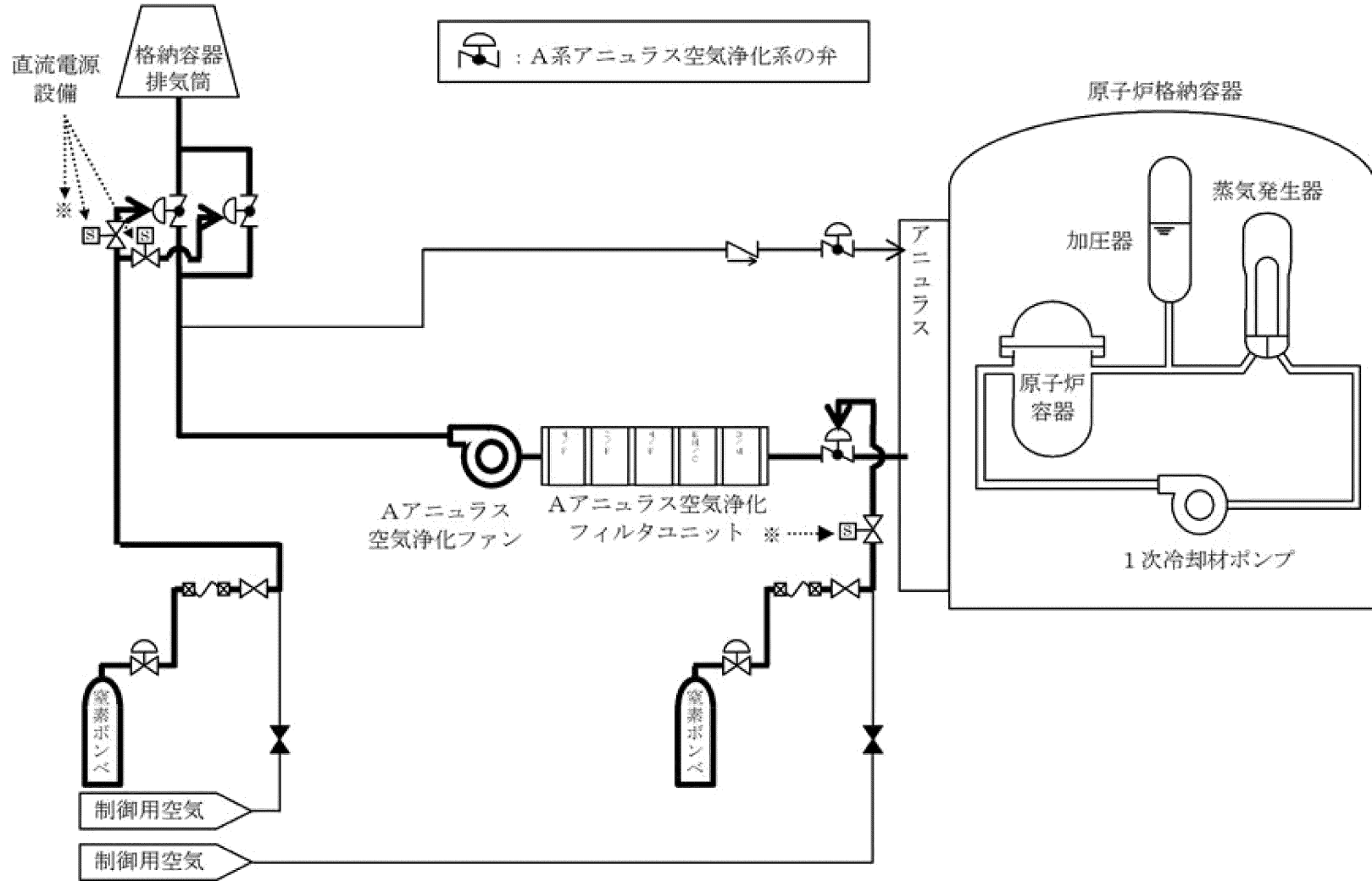
第 3.1.3.1.1.14 図 原子炉格納容器スプレイ設備概略図

凡 例

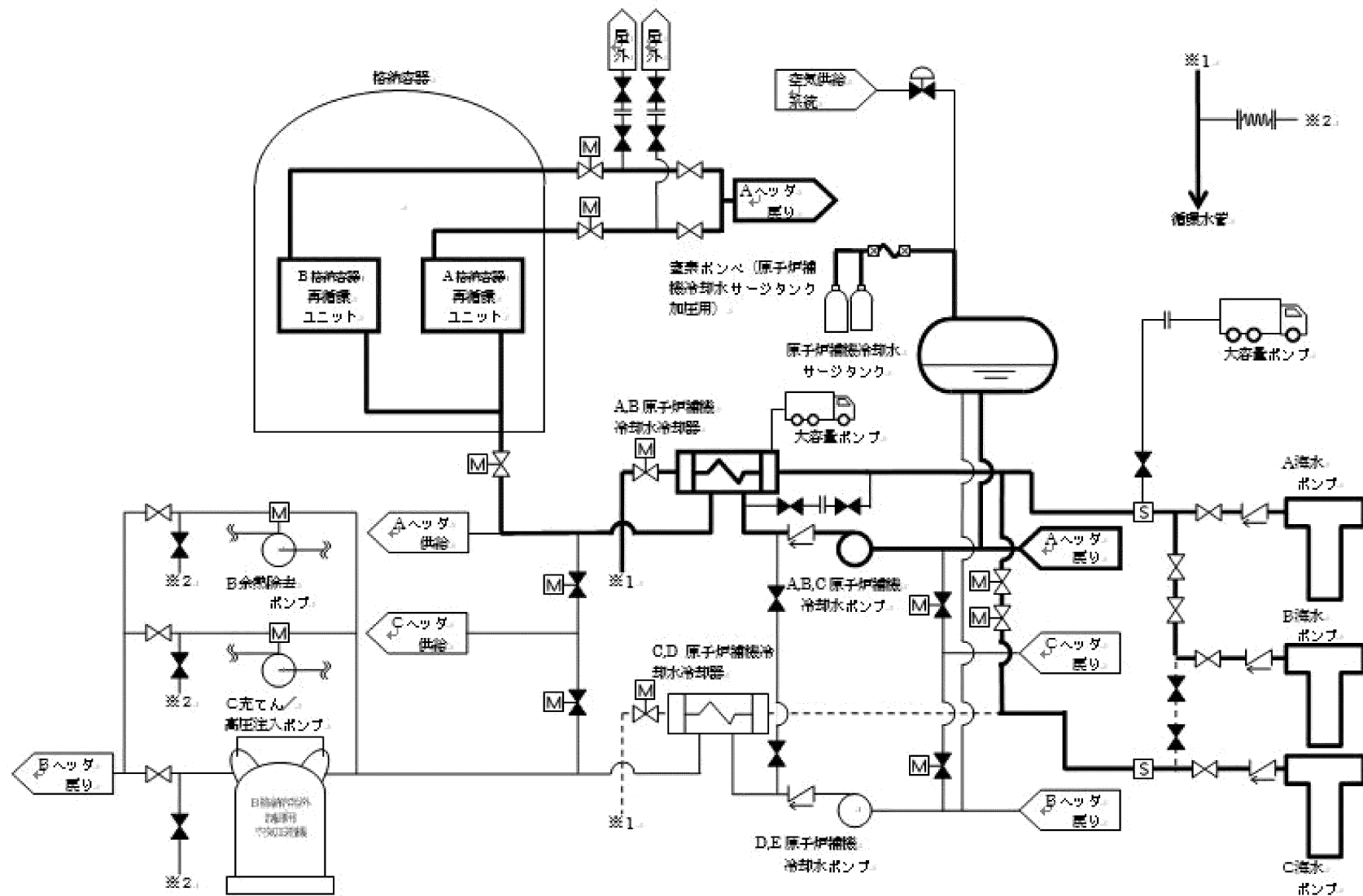
- D/M : 除 湿 フ ィ ル タ S : 非 常 用 炉 心 冷 却 設 備 作 動 信 号
- EH/C : 電 氣 加 熱 コ イ ル
- : 微 粒 子 フ ィ ル タ
- : よ う 素 除 去 フ ィ ル タ
- FR : 空 気 流 量 計



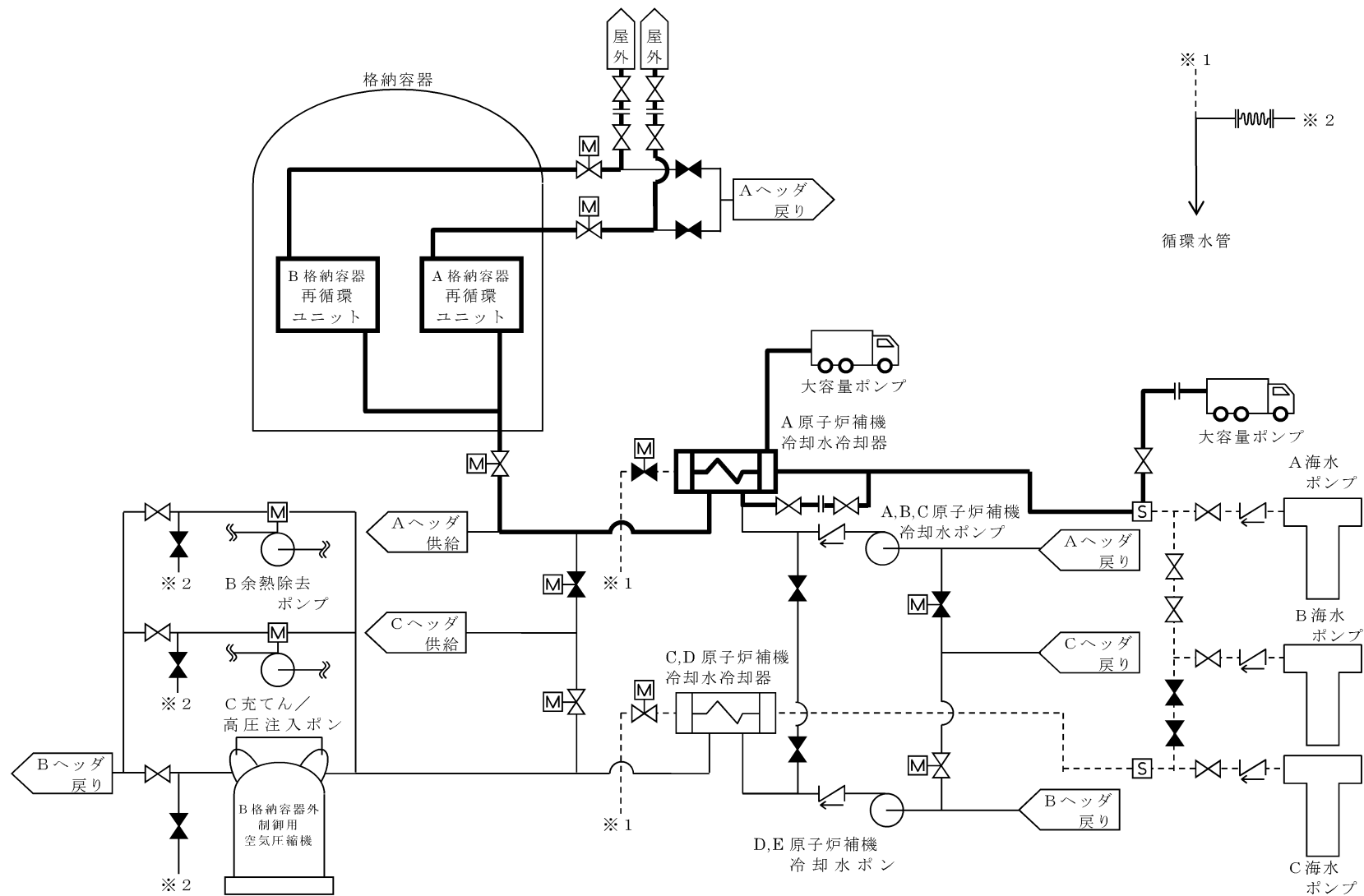
第 3.1.3.1.1.15 図 アニュラス空気浄化設備概略図



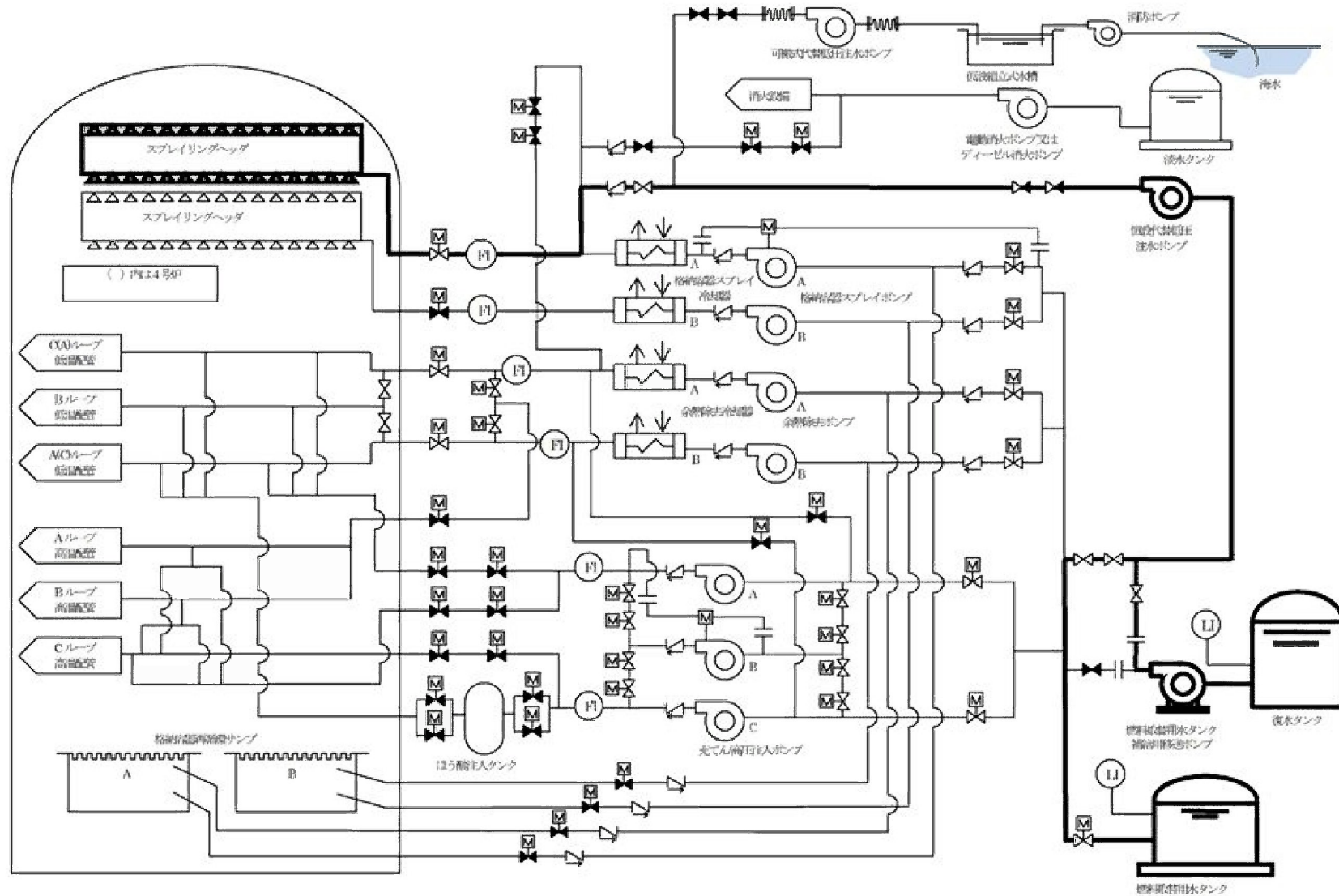
第 3.1.3.1.1.16 図 窒素ポンベによるアニュラス排気系空気作動弁への駆動用空気の供給概略図



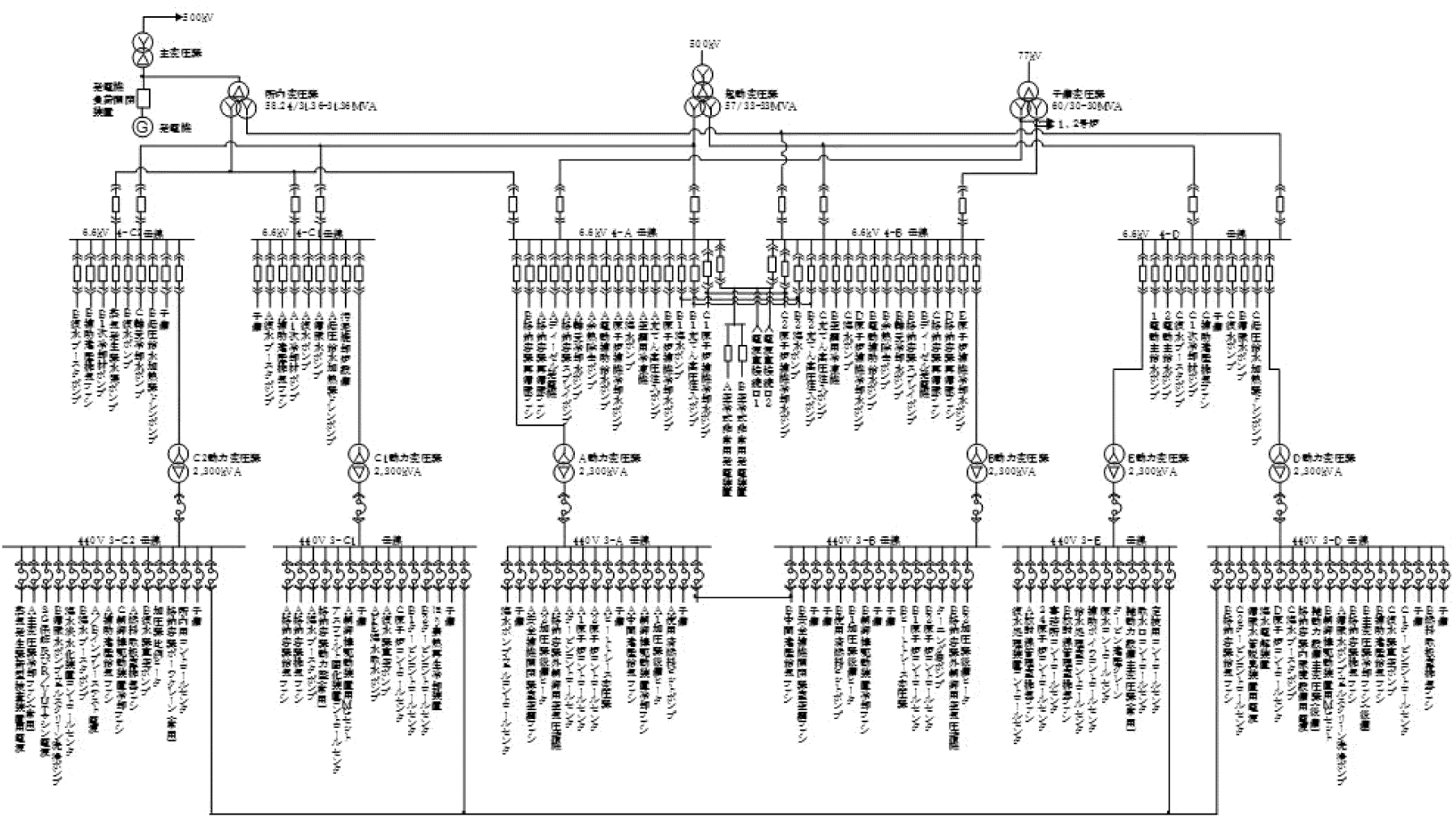
第 3.1.3.1.1.1.17 図 格納容器内自然対流冷却（原子炉補機冷却水通水時）概略図



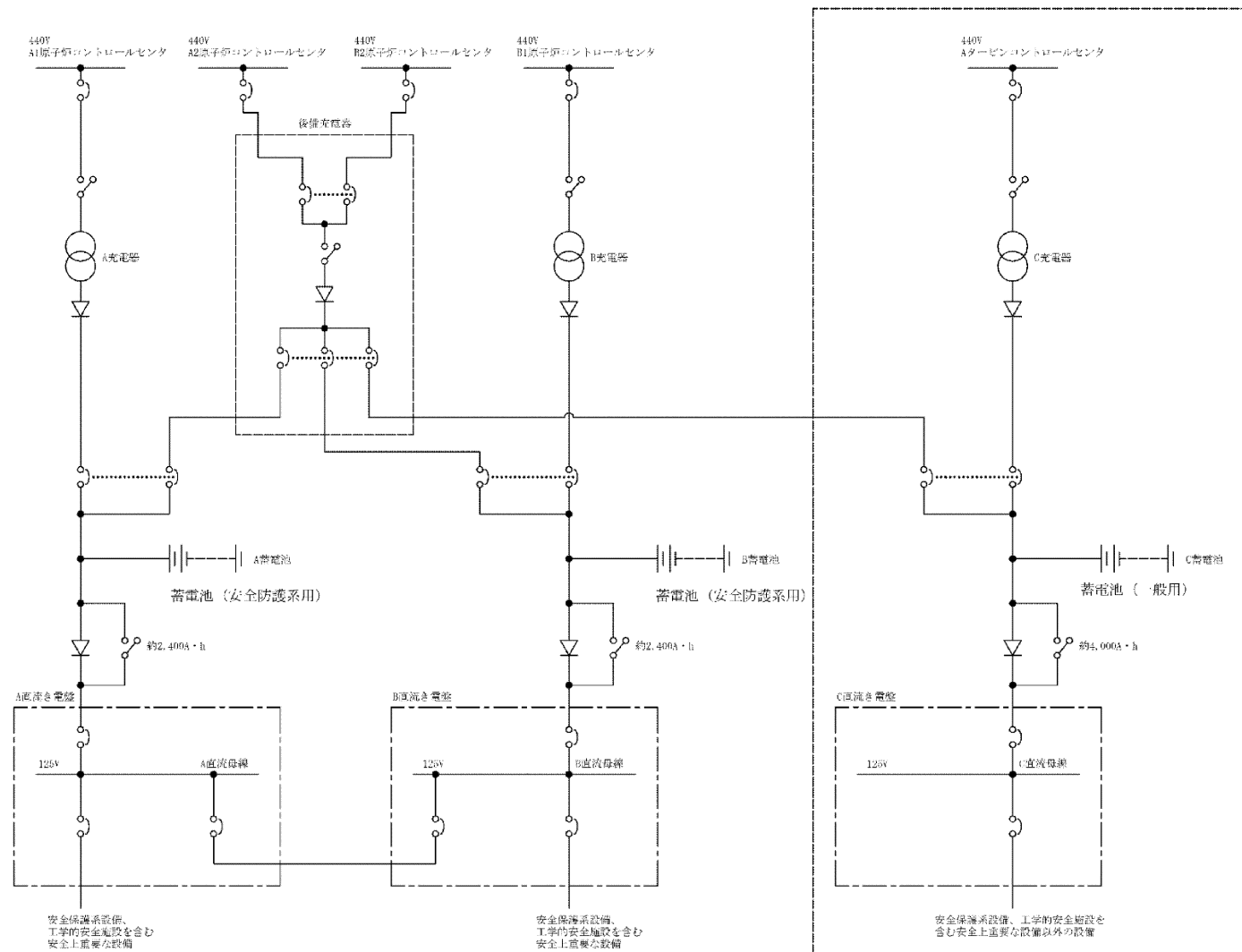
第 3.1.3.1.1.18 図 格納容器内自然対流冷却（海水通水時）概略図



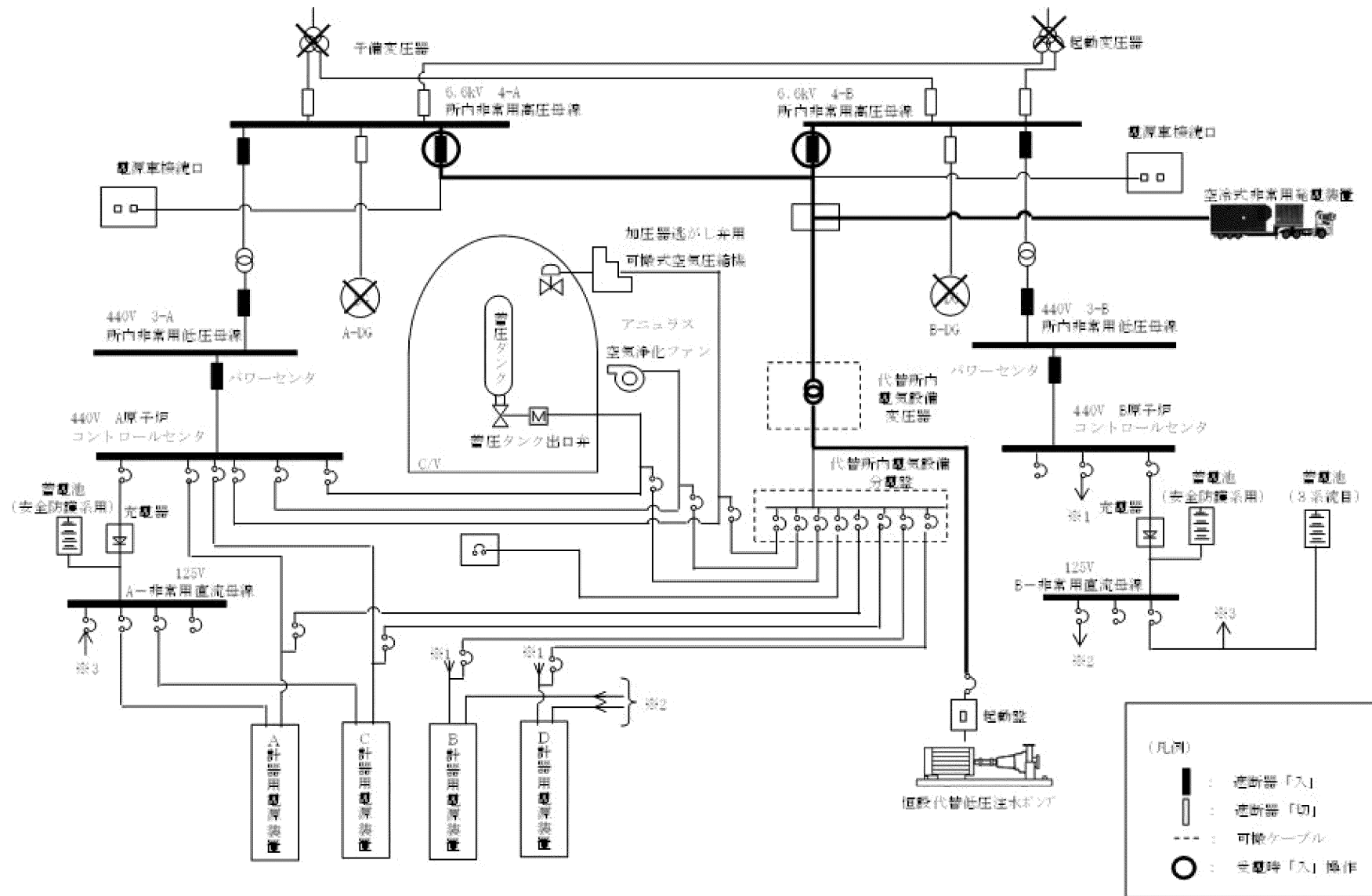
第 3.1.3.1.1.19 図 恒設代替低圧注水ポンプによる代替格納容器スプレイ概略図



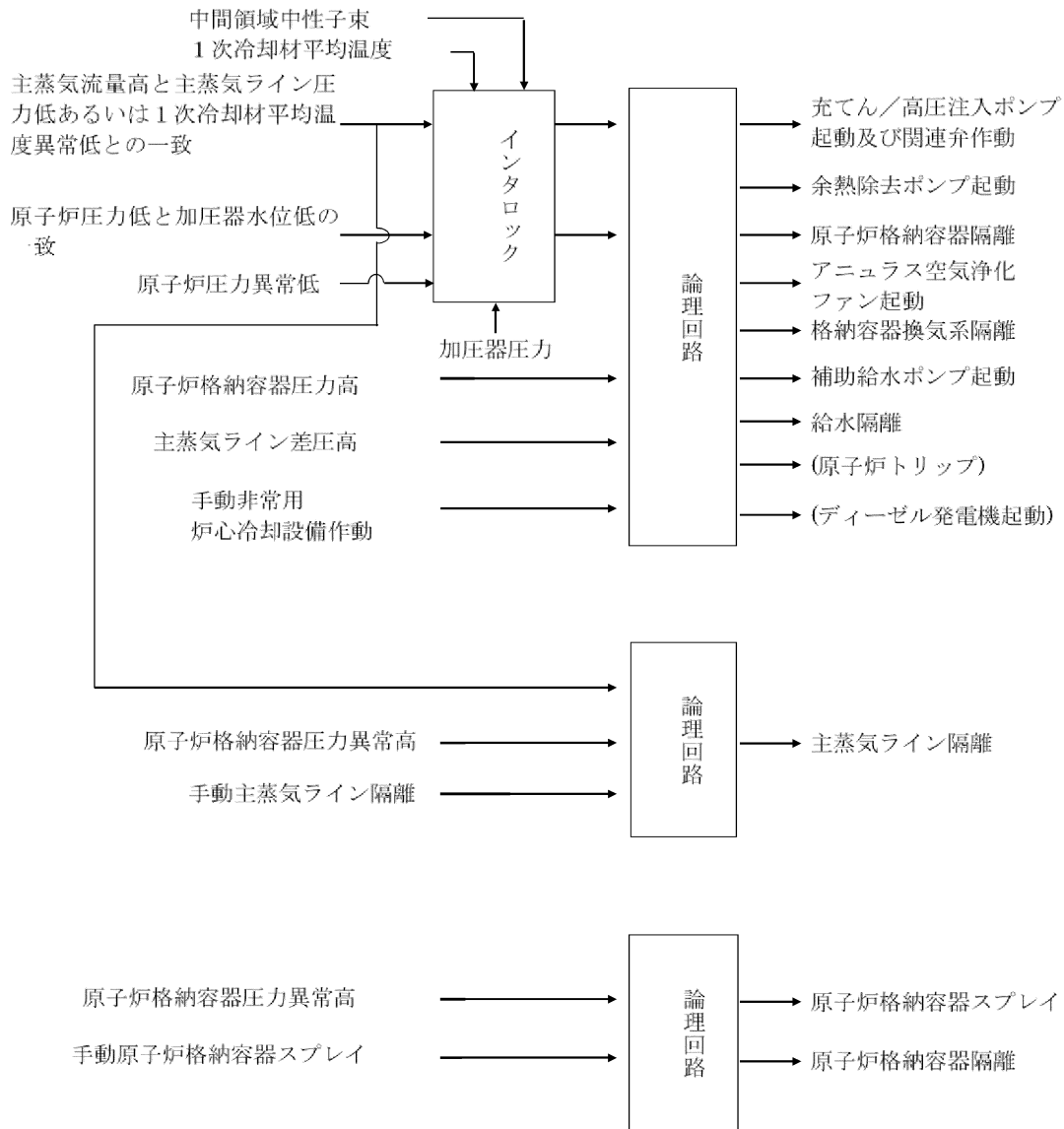
第 3.1.3.1.1.1.20 图 所内单线结线图



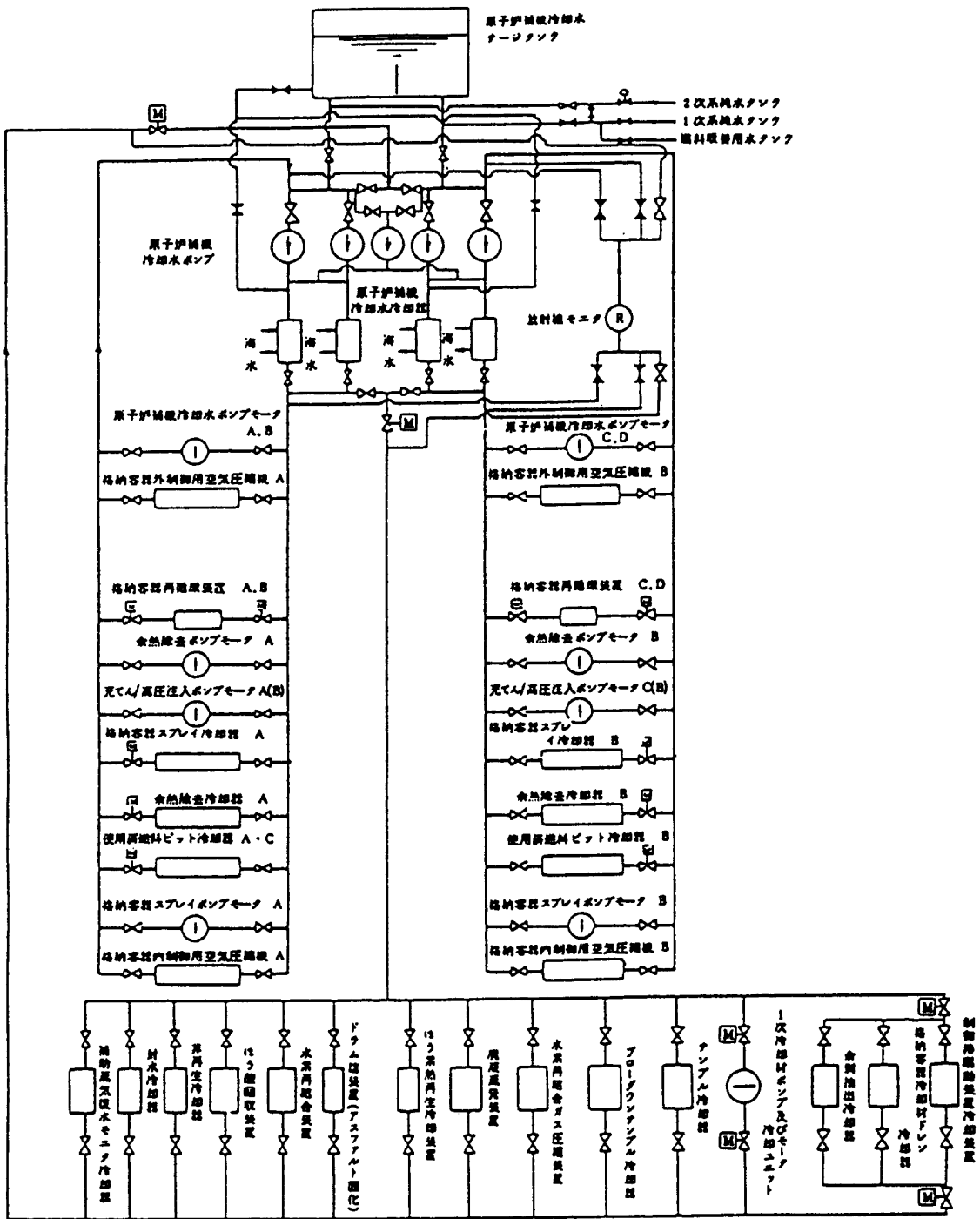
第 3.1.3.1.1.1.21 図 非常用電源設備 (蓄電池) 概略図



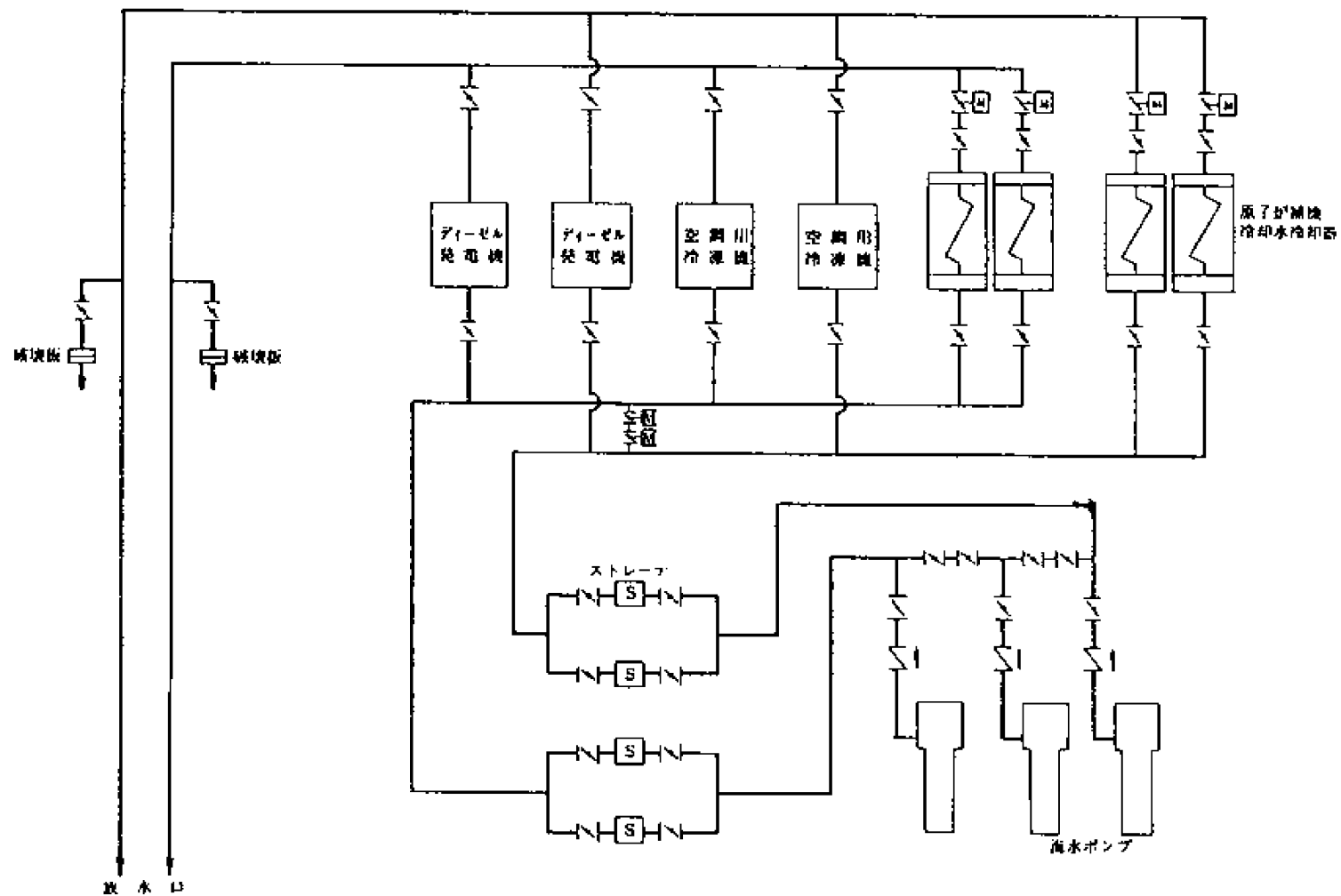
第 3.1.3.1.1.1.22 図 代替電源設備（空冷式非常用発電装置）概略図



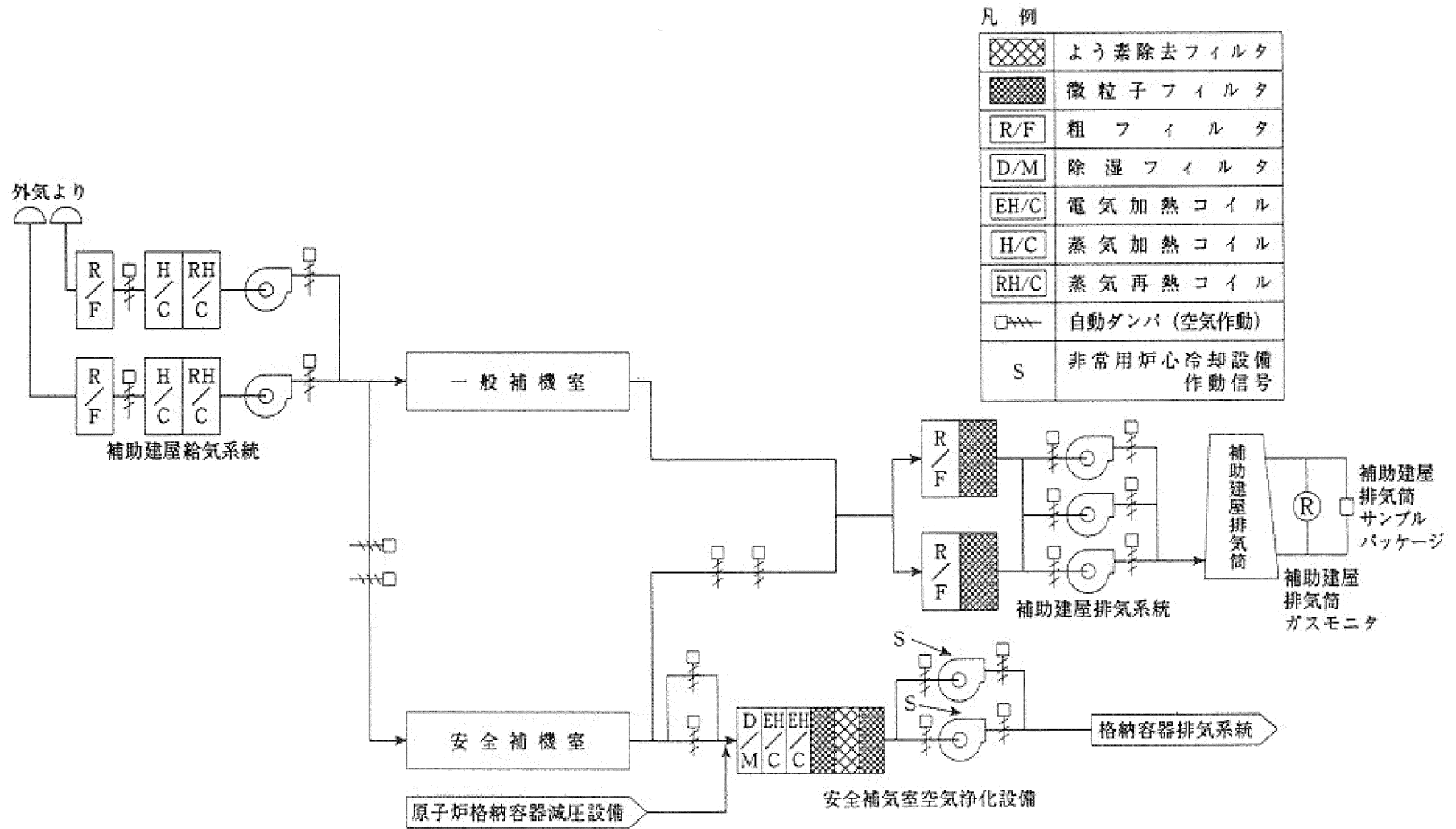
第 3.1.3.1.1.1.23 図 工学的安全施設作動設備概略図



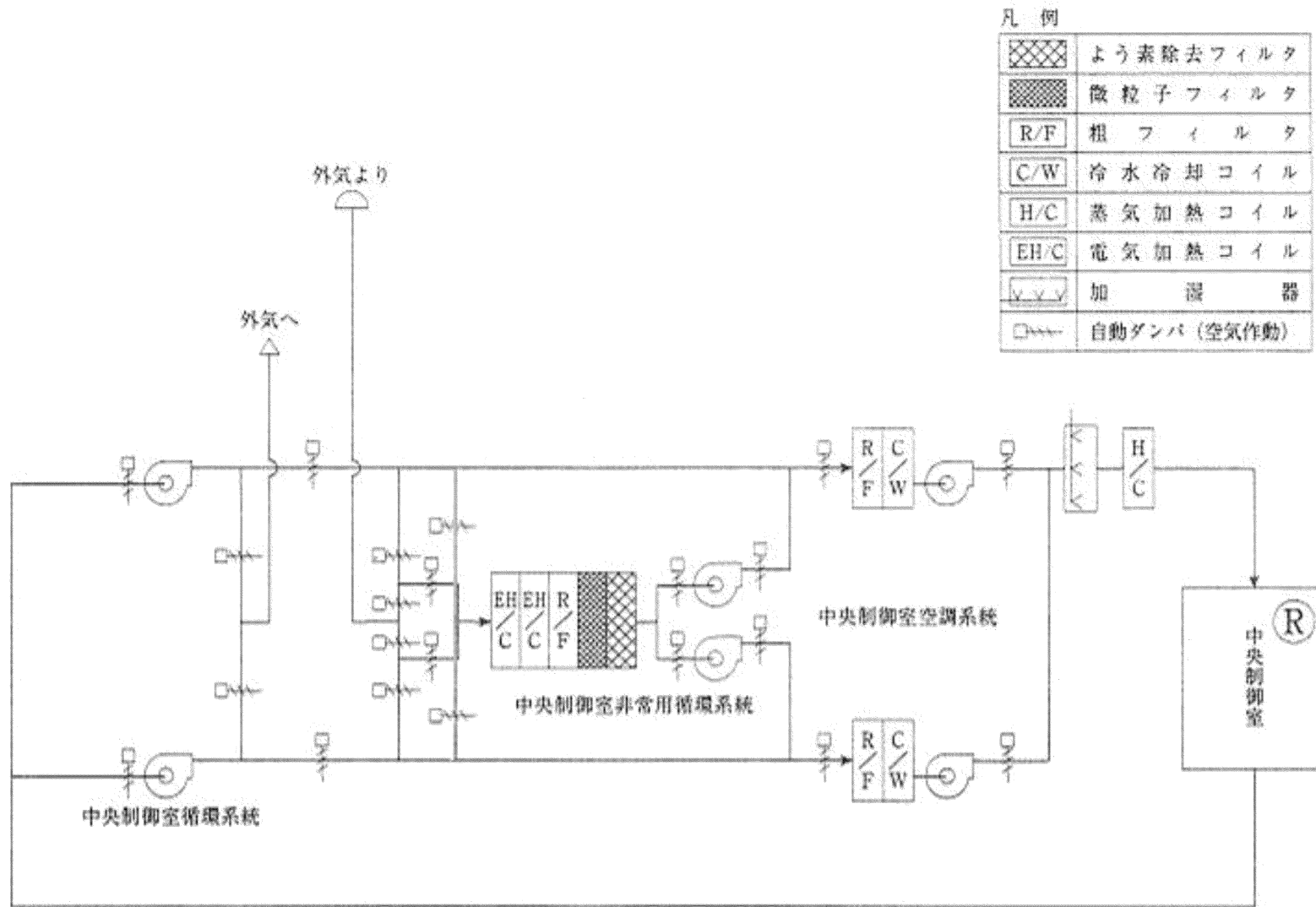
第 3.1.3.1.1.24 図 原子炉補機冷却水設備概略図



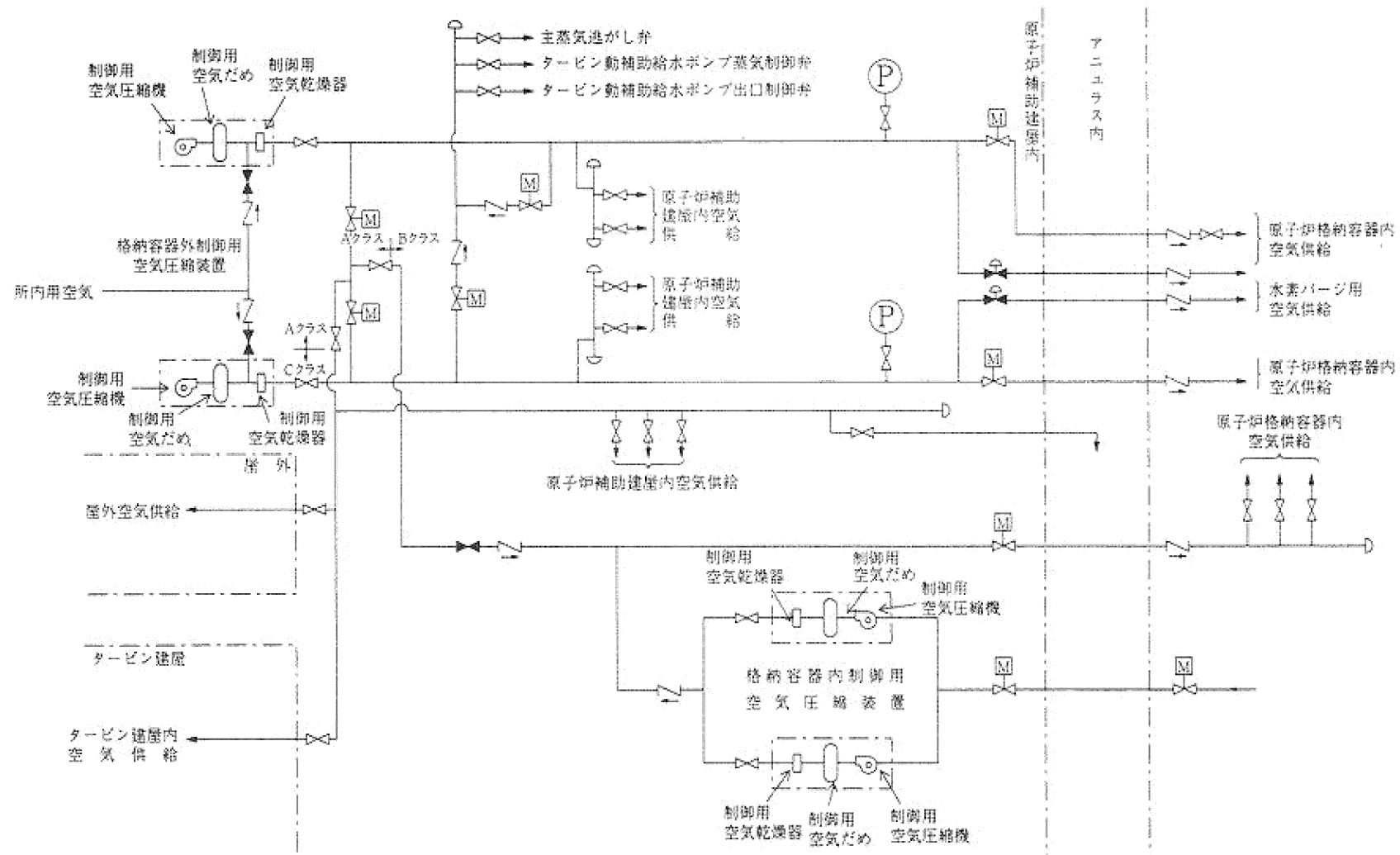
第 3.1.3.1.1.1.25 図 原子炉補機冷却海水設備概略図



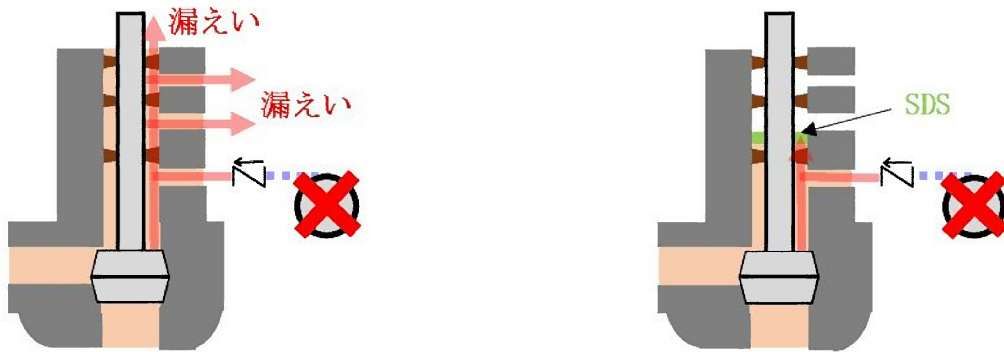
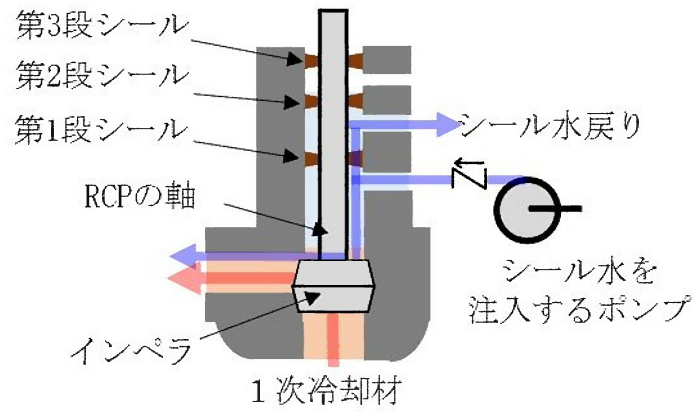
第 3.1.3.1.1.1.26 図 原子炉補助建屋換気空調設備（一般補機室及び安全補機室）概略図



第 3.1.3.1.1.1.27 図 中央制御室換気空調設備概略図



第 3.1.3.1.1.1.28 図 制御用圧縮空気設備概略図



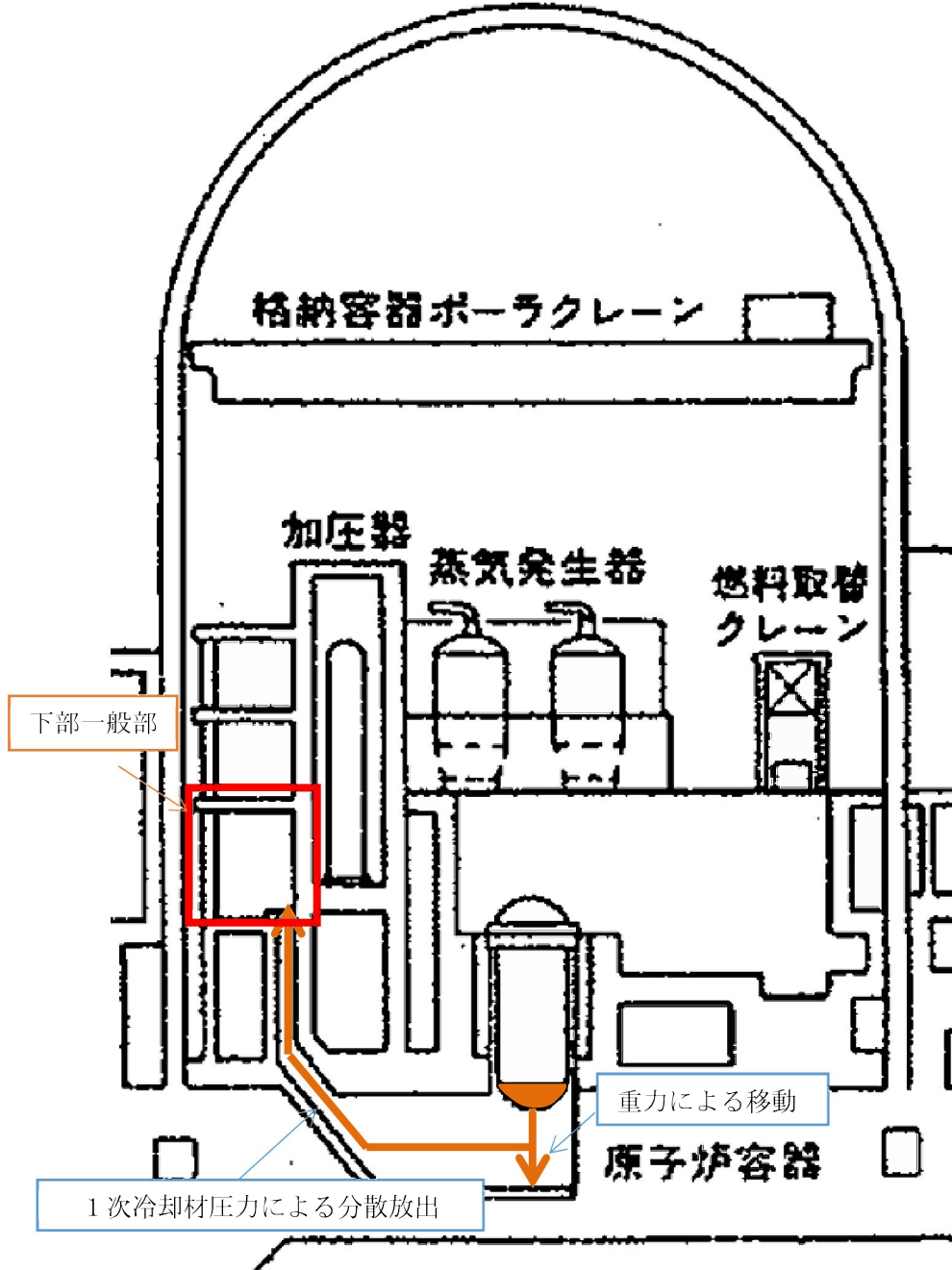
通常運転中の1次冷却材の流れ

SBO時の1次冷却材の流れ (SDSなし)

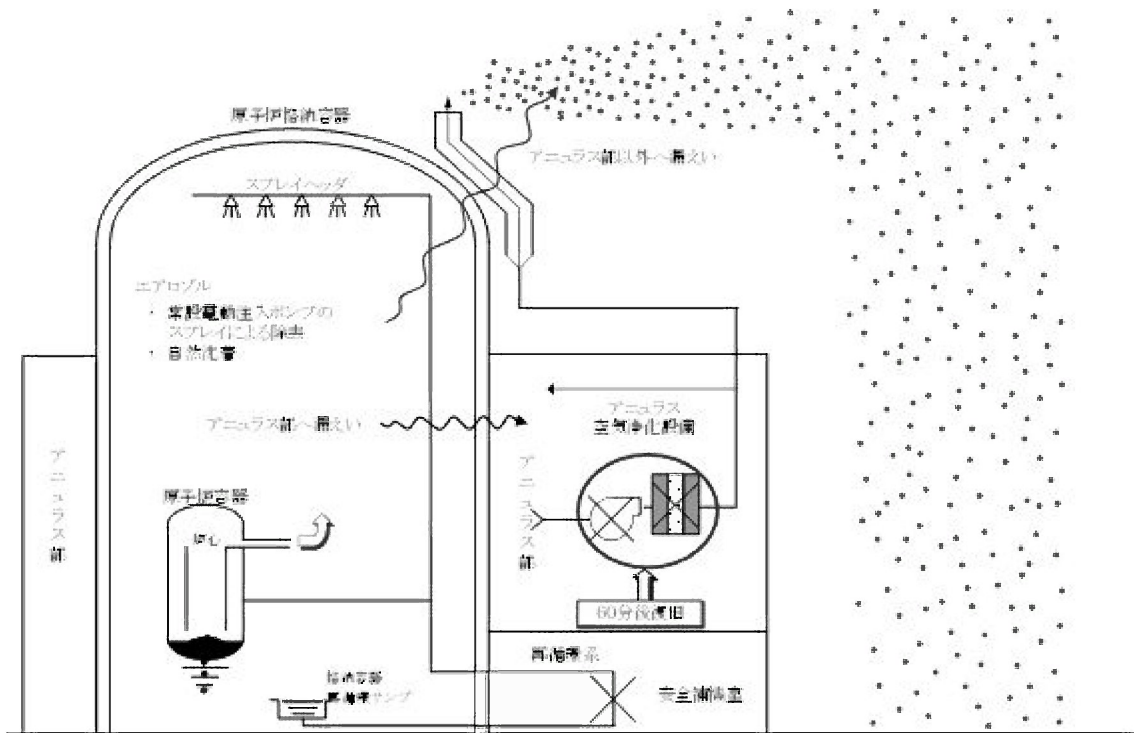
SBO時の1次冷却材の流れ (SDSあり)

第 3.1.3.1.1.1.33 図 RCP - SDS 概要図

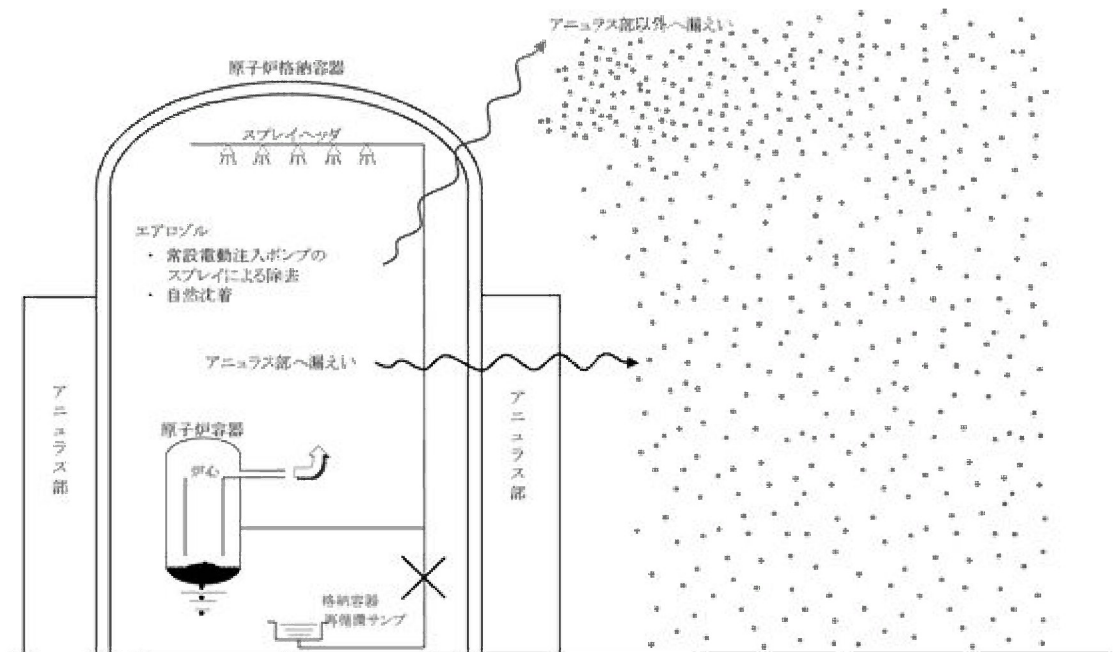
原子炉格納施設



第 3.1.3.1.1.1.34 図 高浜 4 号機 燃料及び溶融炉心の移動経路の概略図

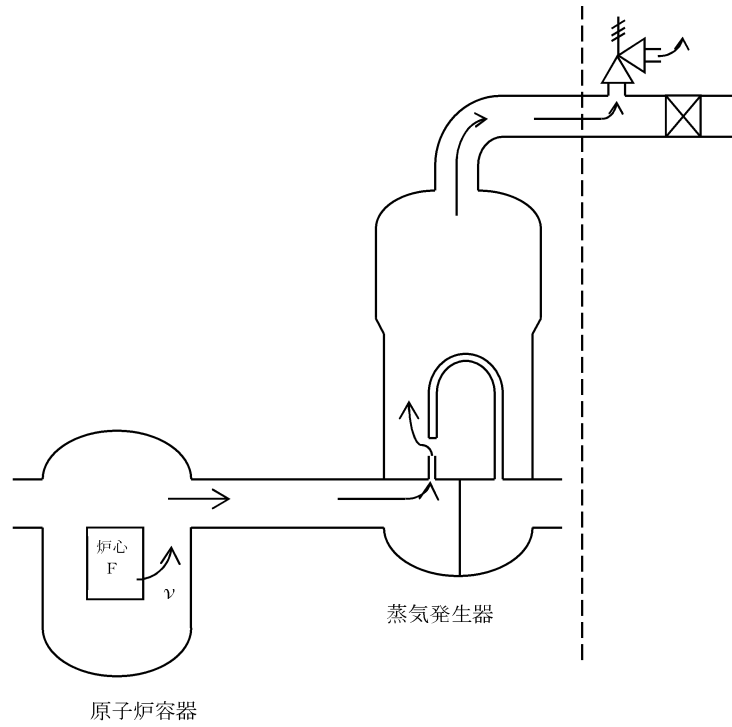


(a) 格納容器健全

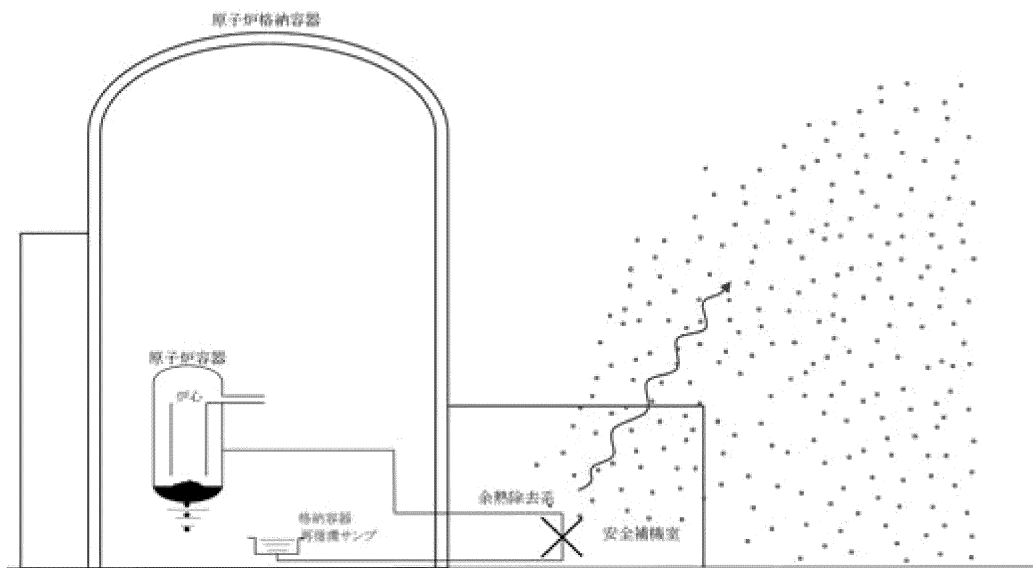


(b) 格納容器の機能喪失が生じた場合（バイパスを除く）

第 3.1.3.1.1.1.35 図 移行経路の概略図（1 / 3）



(c) 蒸気発生器伝熱管破損 (SGTR) + 炉心溶融が生じた場合



(d) インターフェイスシステムLOCA (IS-LOCA) + 炉心溶融が生じた場合

第 3.1.3.1.1.1.35 図 移行経路の概略図 (2 / 3)

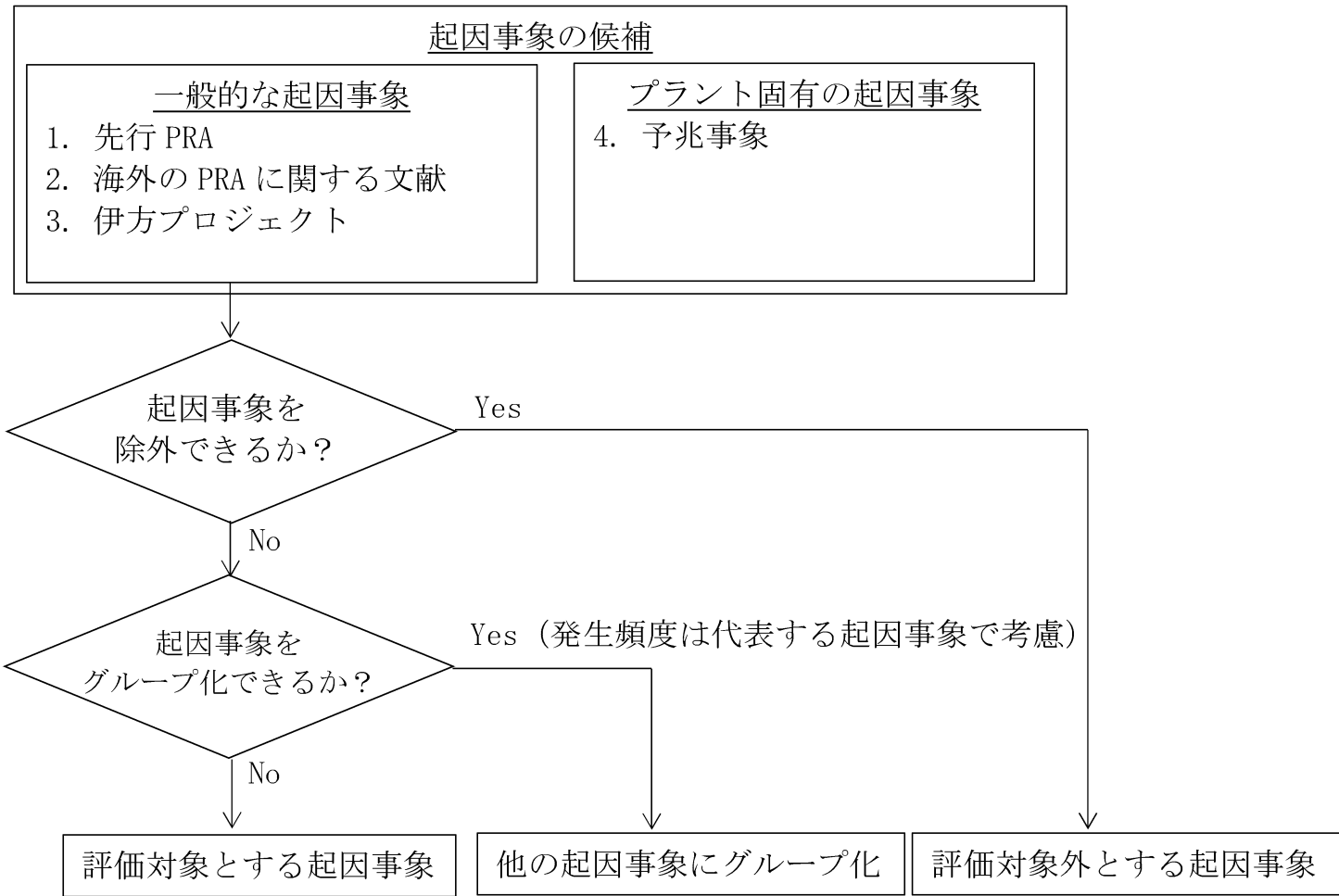
(参考資料に示す)

(e) フィルタベントにより管理放出する場合

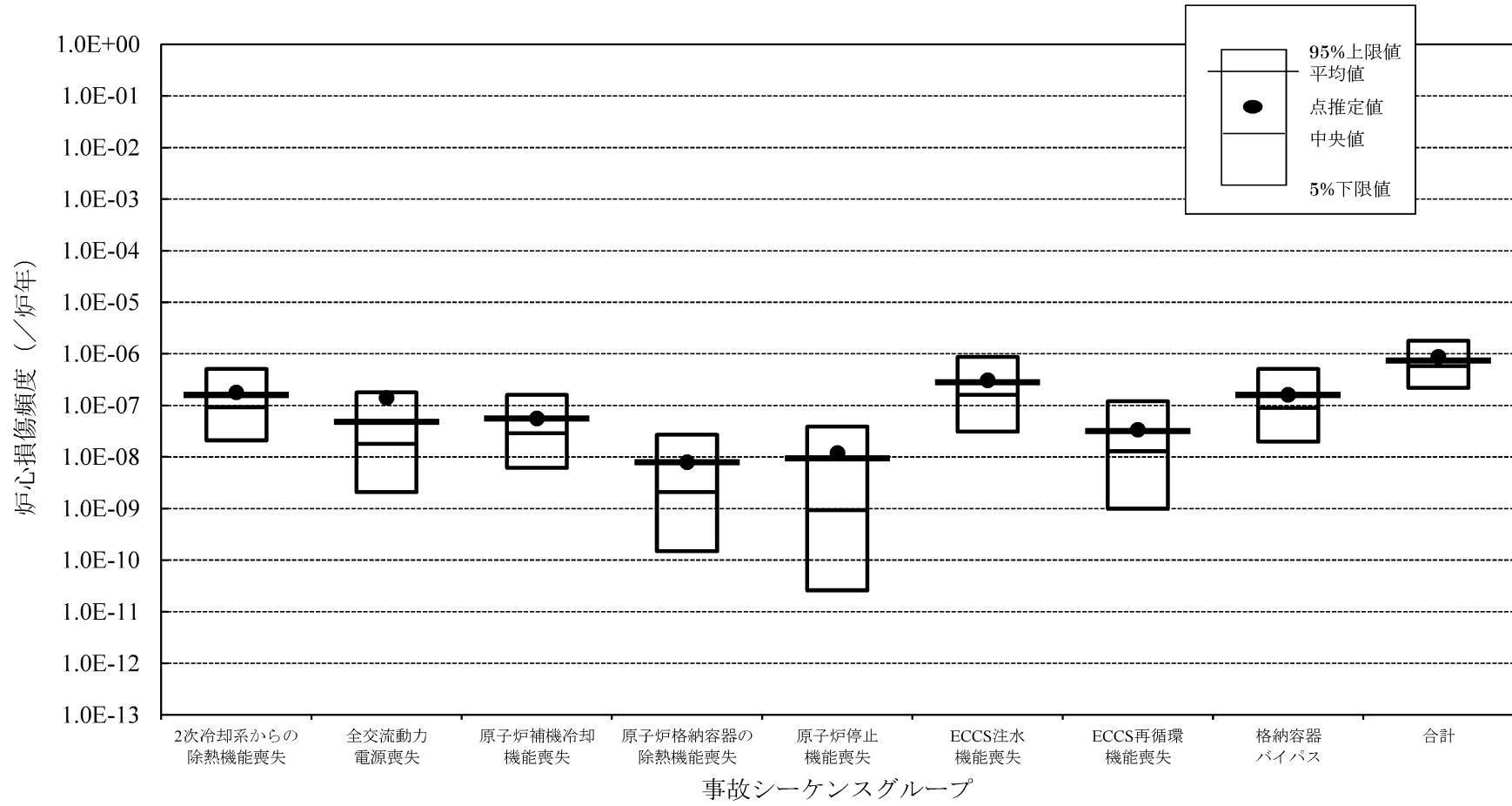
第 3.1.3.1.1.1.35 図 移行経路の概略図 (3 / 3)

起
因
事
象
候
補
の
選
定

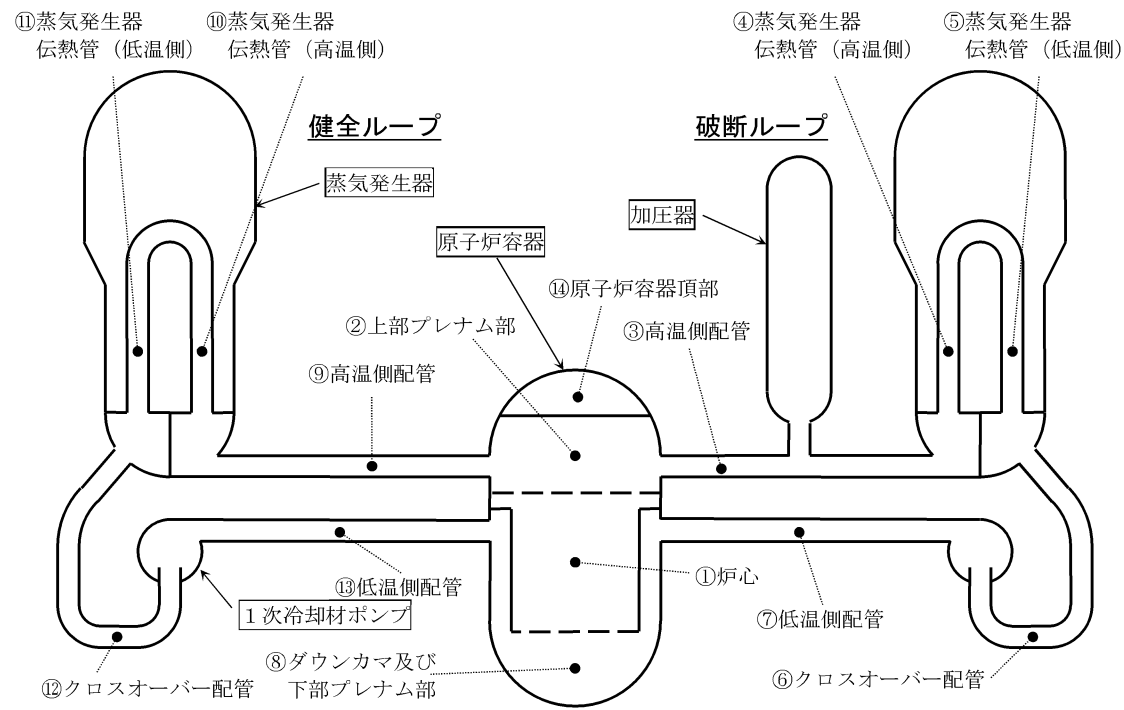
評
価
対
象
と
す
る
起
因
事
象
の
選
定



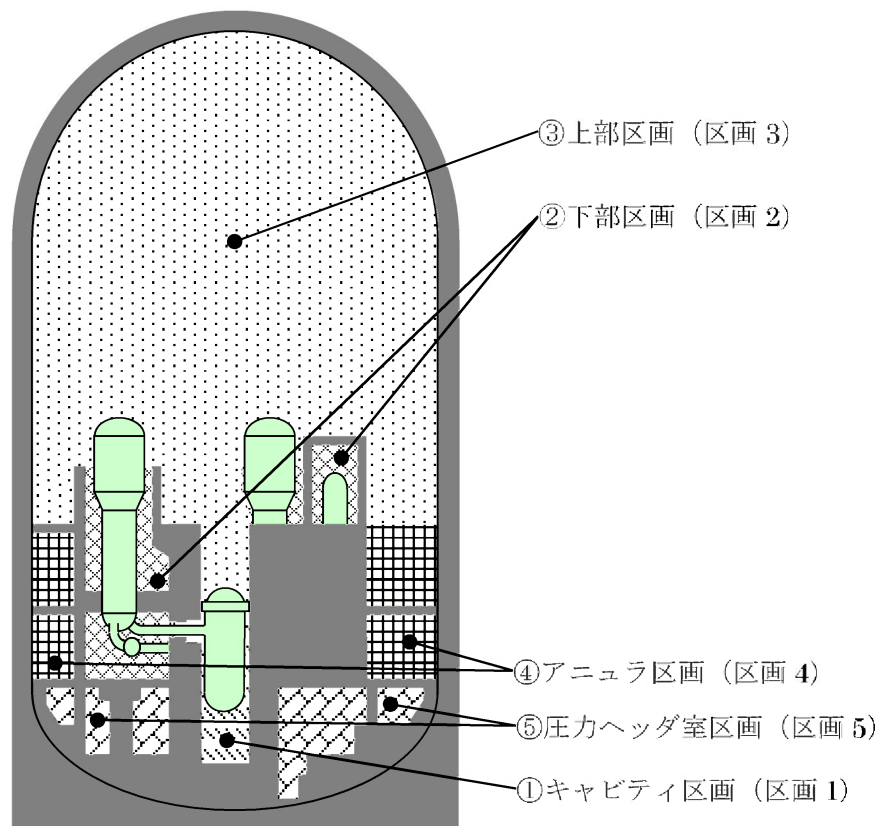
第 3.1.3.1.1.2.1 図 起因事象選定フロー



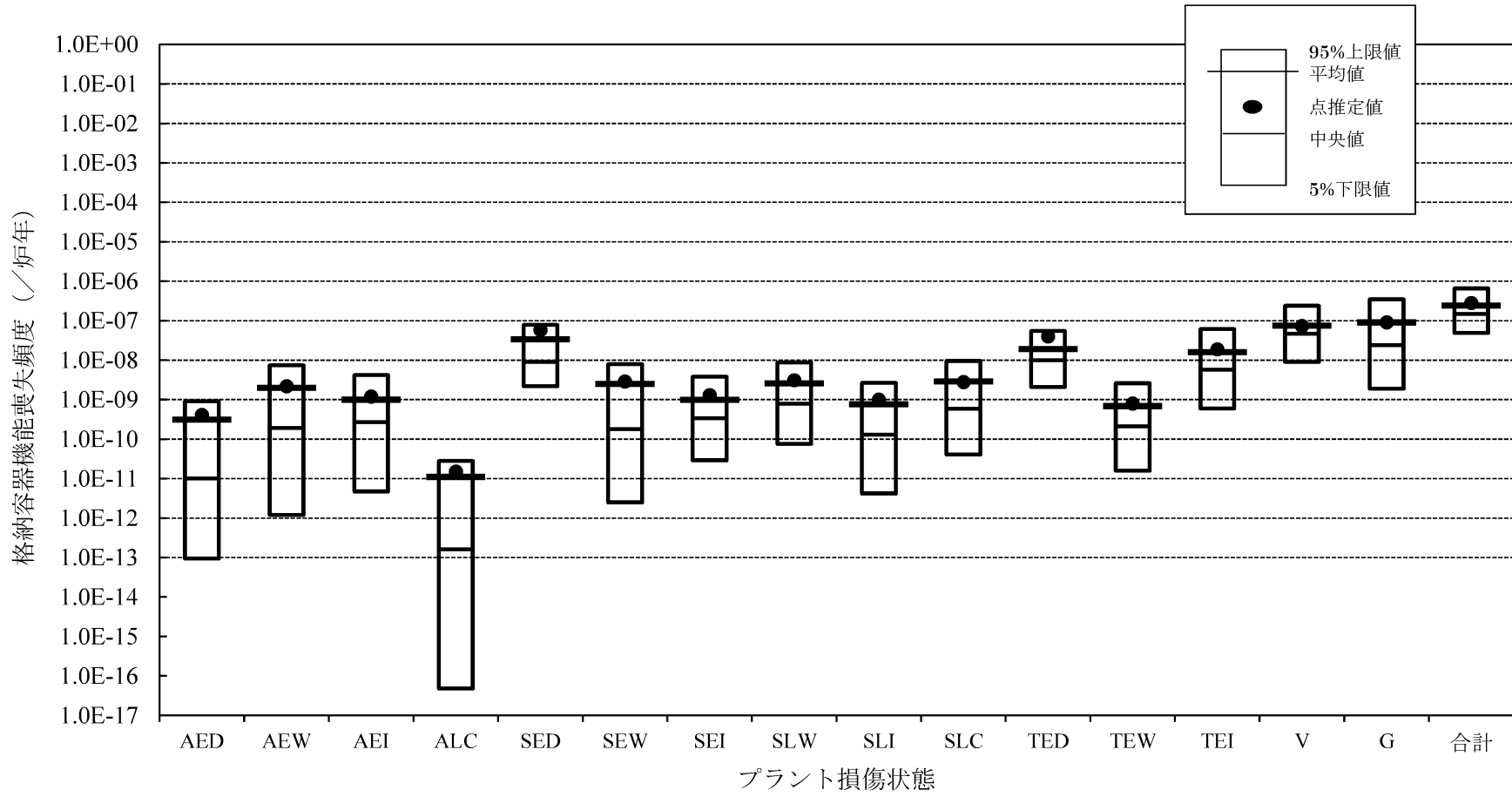
第 3.1.3.1.1.2.34 図 事故シーケンスグループ別炉心損傷頻度の不確実さ解析結果



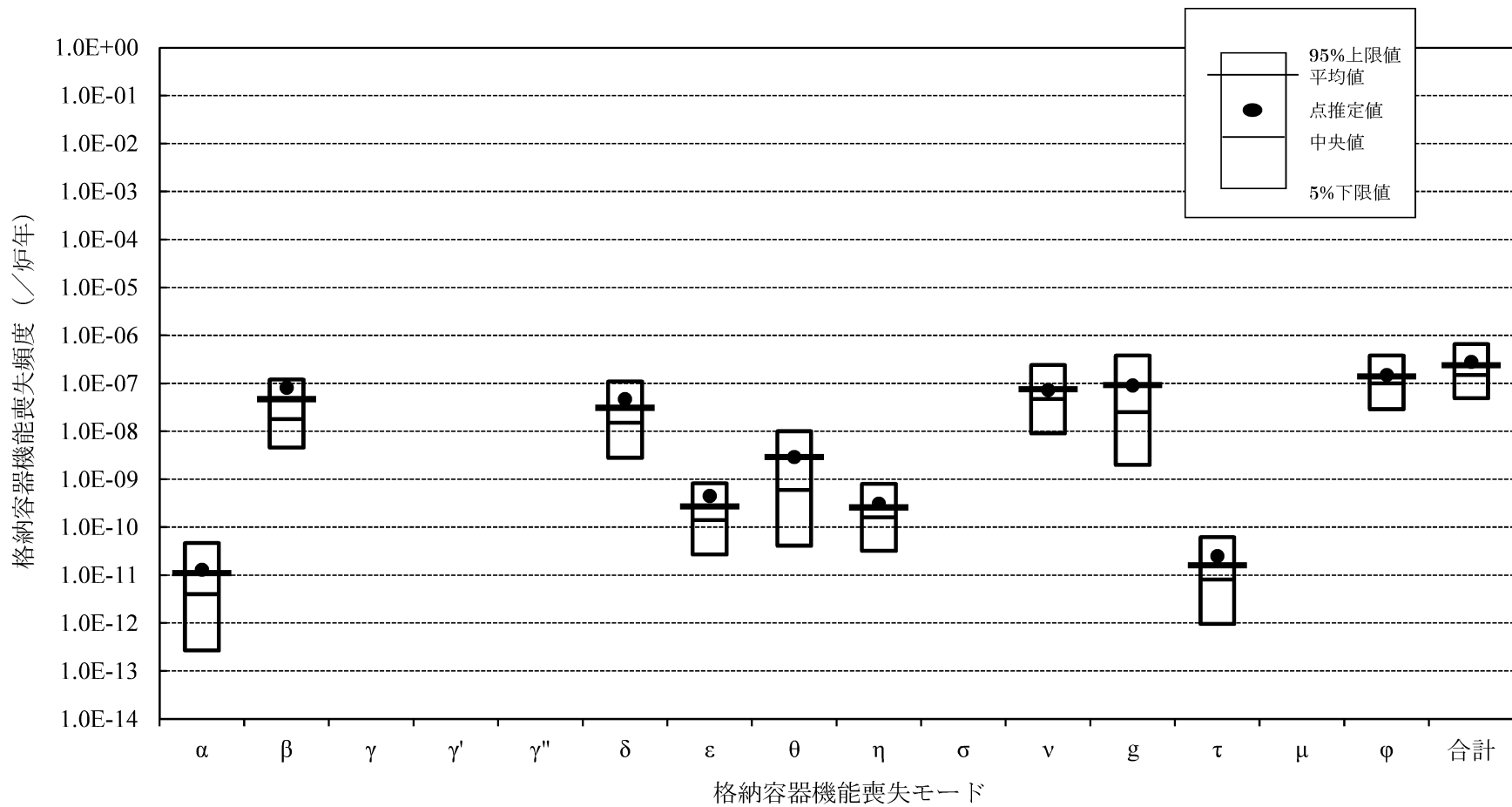
第 3.1.3.1.1.3.3 図 1次系ノーディング



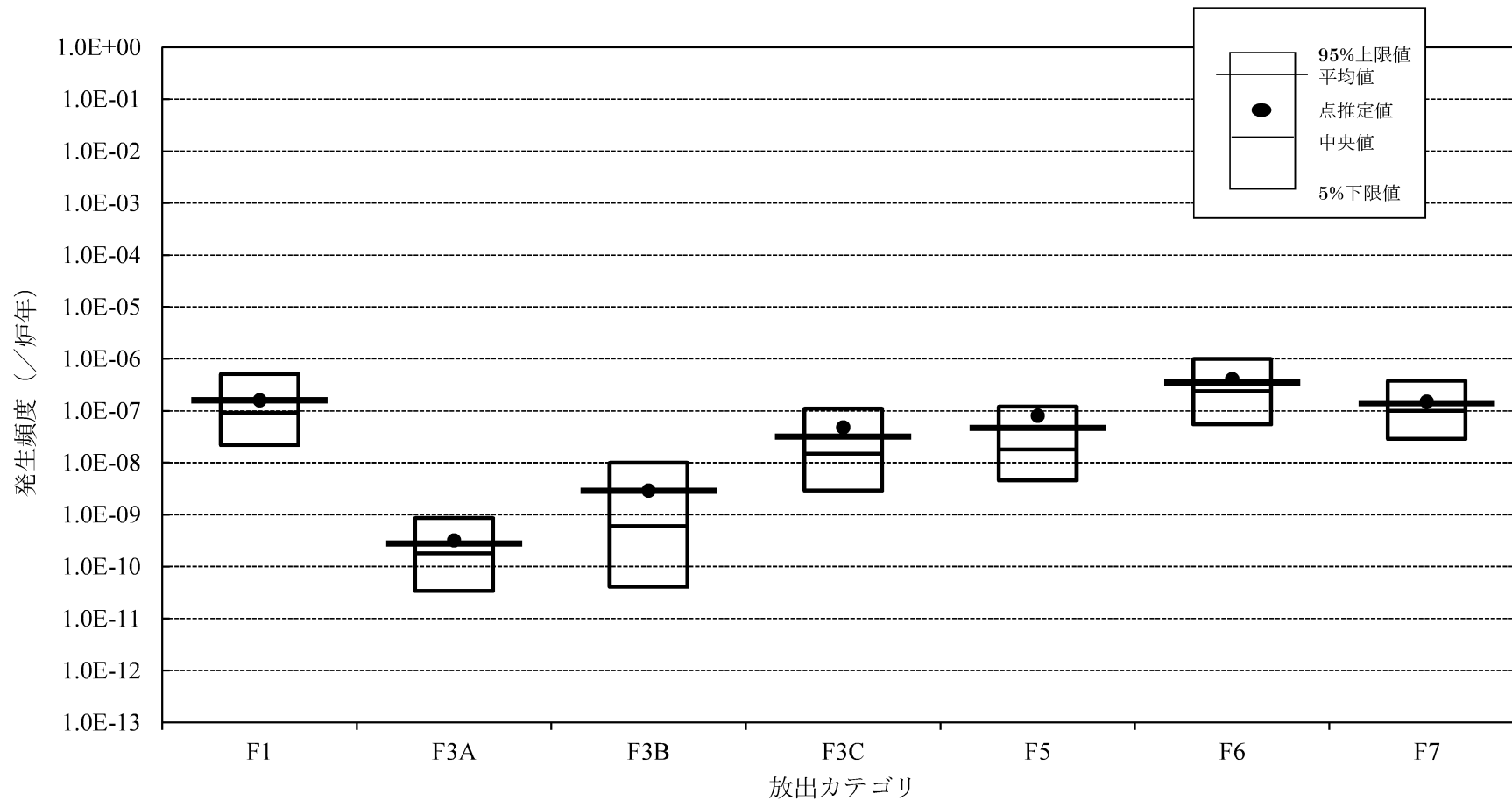
第 3.1.3.1.1.3.4 図 格納容器ノーディング



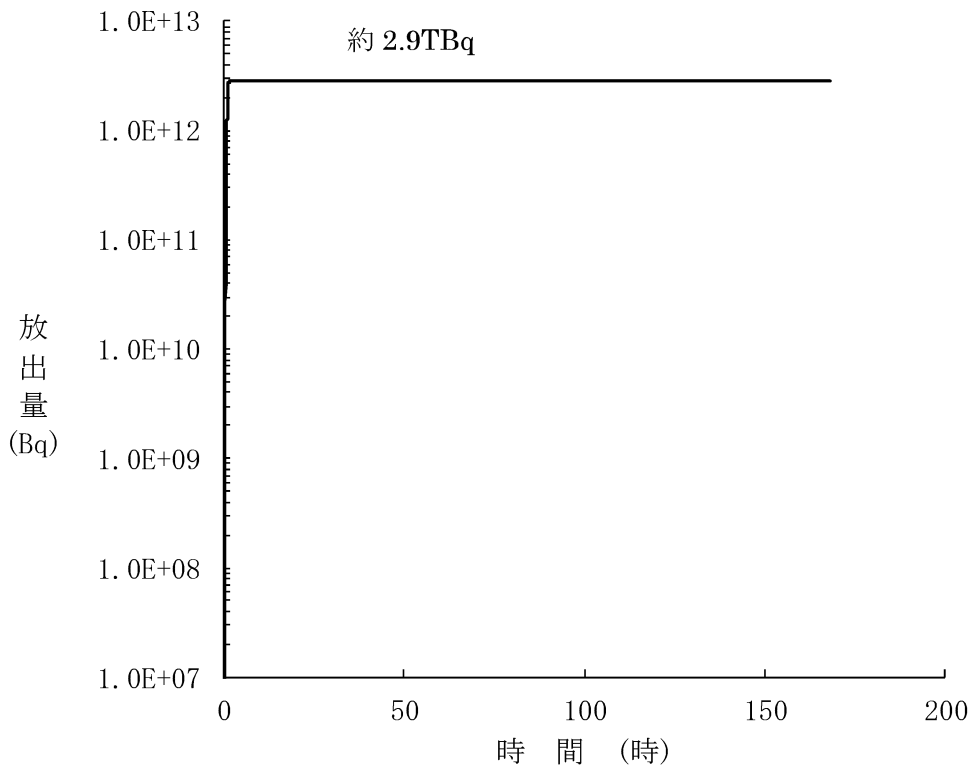
第 3.1.3.1.1.3.5 図 P D S 別格納容器機能喪失頻度の不確実さ解析結果



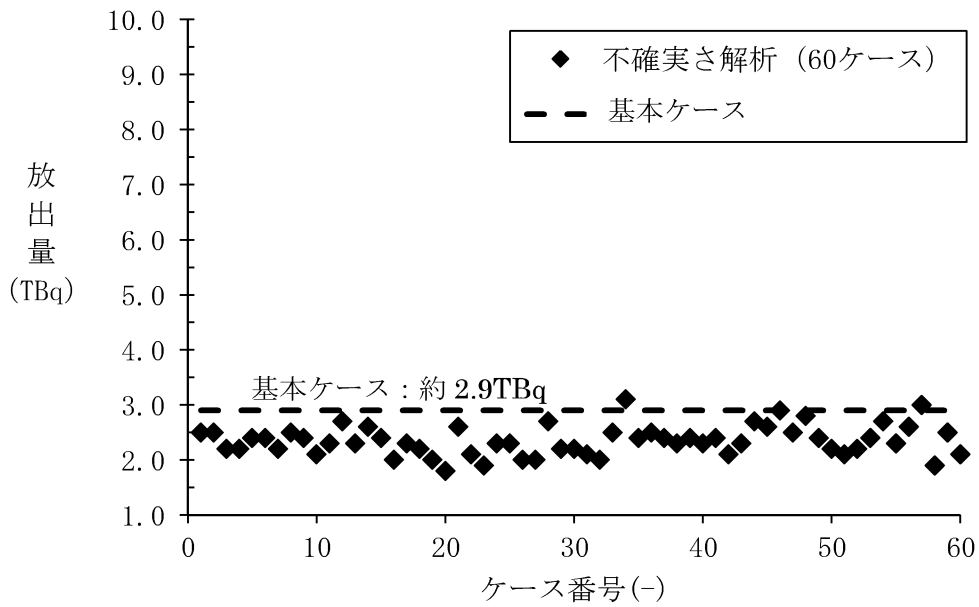
第 3.1.3.1.1.3.6 図 格納容器機能喪失モード別格納容器機能喪失頻度の不確かさ解析結果



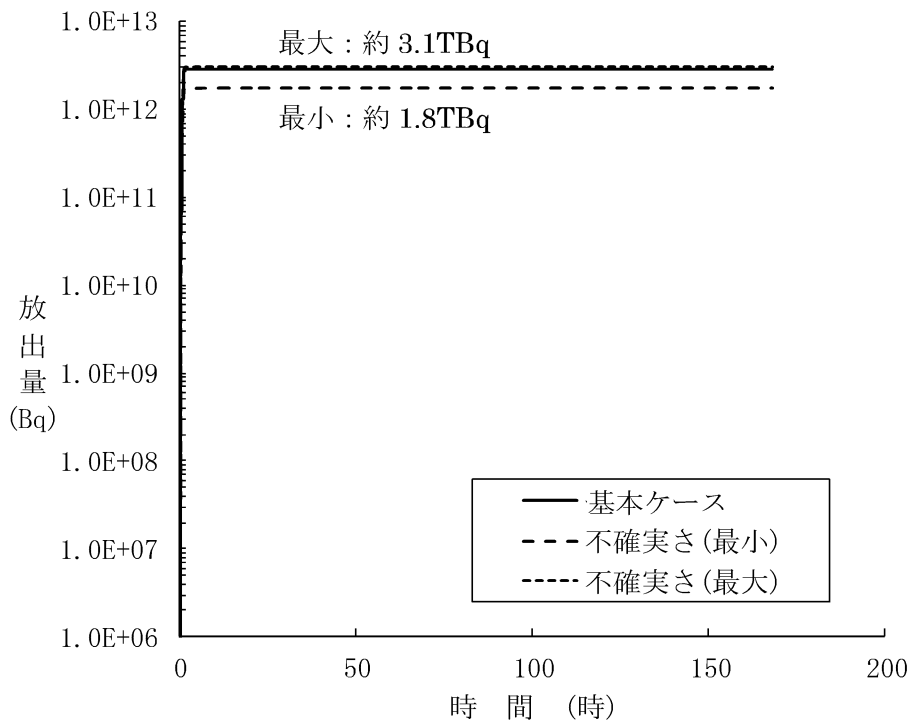
第 3.1.3.1.1.3.7 図 放出カテゴリ別発生頻度の不確実さ解析結果



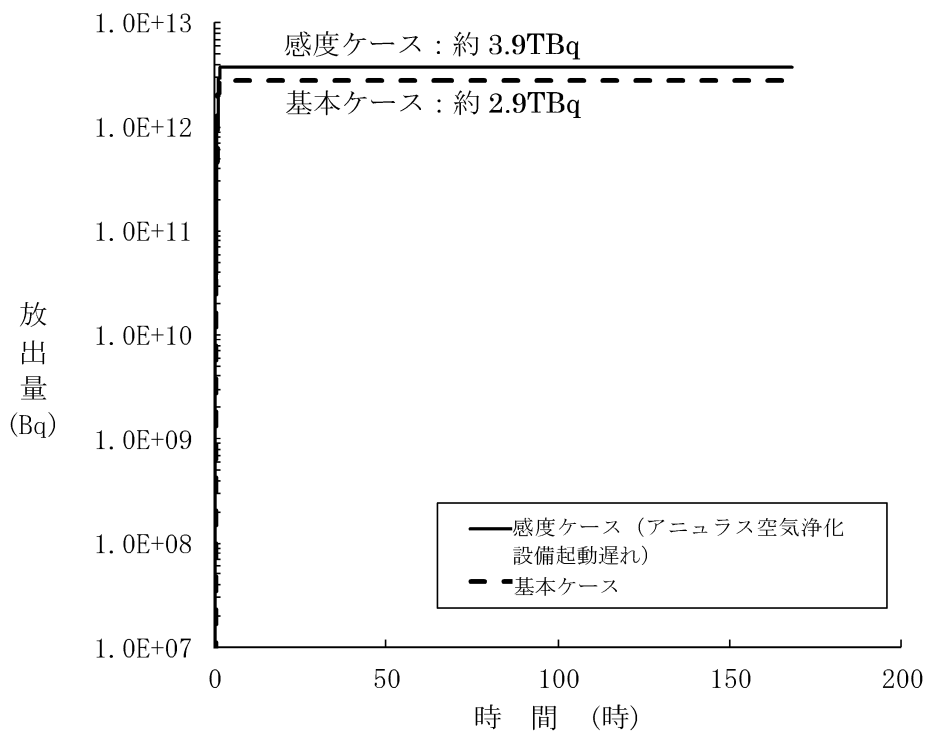
第 3.1.3.1.1.4.1 図 格納容器健全のCs-137放出量評価結果（基本ケース）



第 3.1.3.1.1.4.2 図 格納容器健全のCs-137放出量不確かさ解析結果 (60 ケース)



第 3.1.3.1.1.4.3 図 格納容器健全のCs-137放出量不確かさ評価結果 (最大ケース及び最小ケース)



第 3.1.3.1.1.4.4 図 格納容器健全のCs-137放出量感度解析結果

3.1.3.2 外部事象P R A（レベル1，2）

3.1.3.2.1 地震出力運転時P R A

地震出力運転時P R A（以下「地震P R A」という。）については、本届出書の評価対象期間において、大規模な工事等に該当する特定重大事故等対処施設（以下「特重施設」という。）等が供用を開始したことから、第2回安全性向上評価届出書（2020年8月27日付け関原発第285号）までの地震P R Aの結果が変わることが見込まれる。

本届出書においては、第1回届出における「3.1.3.2.1 地震出力運転時P R A（レベル1，2）」に対して特重施設のうち、代替格納容器注水設備及びフィルタベント設備（以下「フィルタベント等」という。）を概略的に考慮した地震P R Aを、感度解析として実施し、リスク低減効果を確認する。なお特重施設の耐震性については、ツインプラントである高浜3号機の値を代表値として評価を行う。

また、次回以降の届出で特重施設等を踏まえた新たな地震P R Aモデルの作成、詳細評価、並びに追加措置の抽出を実施する。

3.1.3.2.1.1 感度解析

第1回届出における「3.1.3.2.1 地震出力運転時P R A（レベル1，2）」の定量化結果を踏まえ、フィルタベント等によるリスク低減効果を把握することを目的として、フィルタベント等を考慮した場合の格納容器機能喪失頻度（以下「C F F」という。）及び放出カテゴリ毎の発生頻度を評価する。

(1) 解析ケース

本感度解析では、以下の2ケースについて実施した。

- ・感度解析ケース①：設置変更許可申請書添付書類十の特重施設使用想定を踏まえ、特重施設の設計条件であるD B A / S A設備に期待できない状態として、ドライシーケンスのうち、水蒸気・非凝縮性ガス蓄積による過圧破損（ δ モード）及び格納容器過温破損（ τ モード）を対象シーケン

スとする（以下「ドライケース」という）。

- ・感度解析ケース②：ドライケースに加えて、DBA/SA設備によって格納容器内に注水がされているシーケンスからの水蒸気・非凝縮性ガス蓄積による過圧破損（ δ モード）及び格納容器過温破損（ τ モード）についても対象シーケンスとする。

(2) フィルタベント等を考慮したイベントツリー

フィルタベント等を考慮し、第1回届出で作成した格納容器イベントツリーで水蒸気・非凝縮性ガス蓄積による過圧破損（ δ モード）または格納容器過温破損（ τ モード）に至る事故シーケンス終端に対して特重施設イベントツリーを個別に接続する。接続した特重施設イベントツリーについては、第3.1.3.2.1.1図に示す。なお、第3.1.3.2.1.1図については、参考資料に示す。

(3) 格納容器機能喪失頻度

フィルタベント等を考慮しないベースケース、感度解析ケース①及び感度解析ケース②の格納容器機能喪失モード別のCFRを第3.1.3.2.1.1表に示す。フィルタベント等を考慮しないベースケースは第1回の届出の評価結果である。また、感度解析ケース①及び感度解析ケース②において、フィルタベント等は、水蒸気・非凝縮性ガス蓄積による過圧破損（ δ モード）及び格納容器過温破損（ τ モード）についてのみ考慮しているため、その他の格納容器機能喪失モードの発生頻度については、第1回届出の評価結果を記載する。

感度解析ケース①では、管理放出を含まないCFRは 4.0×10^{-8} （/炉年）となった。ドライケースにおいてフィルタベント等に期待することで、ベースケースの全CFR（ 6.6×10^{-8} （/炉年））に対して、管理放出を含まないCFRは約0.60倍となった。CFRが低減した主要な要因として、全交流動力電源喪失時に交流電源の復旧に失敗し恒設代替低圧注水ポンプに

よるキャビティ水張りに失敗するシナリオにおいて、フィルタベント等に期待することで格納容器過圧破損を回避したことがあげられる。

感度解析ケース②では、管理放出を含まないC F Fは 3.1×10^{-8} (／炉年) となった。ドライケースに限らずフィルタベント等に期待することで、ベースケースの全C F F (6.6×10^{-8} (／炉年)) に対して、管理放出を含まないC F Fは約 0.47 倍となった。また、ドライケースの管理放出を含まないC F F (4.0×10^{-8} (／炉年)) と比較して約 20%低減する結果となった。この主要な要因として、ドライケースで回避したシナリオに加えて、S B O / L U H S 発生時に格納容器への注水には成功するものの大容量ポンプの確立に失敗することで格納容器再循環ユニットの冷却ができず格納容器内自然対流冷却に失敗するシナリオにおいて、フィルタベント等に期待することで過圧破損を回避したことがあげられる。

(4) 放出カテゴリ別の発生頻度

フィルタベント等を考慮しないベースケース、感度解析ケース①及び感度解析ケース②の放出カテゴリ別の発生頻度を第 3.1.3.2.1.2 表に示す。フィルタベント等を考慮しないベースケースは第 1 回届出の評価結果である。

感度解析ケース①では、その他の放出カテゴリ(F3C)の発生頻度は 1.2×10^{-8} (／炉年) となった。ベースケースの発生頻度 3.9×10^{-8} (／炉年)) と比較して、約 31%に低減することになった。また、感度解析ケース②では、その他の放出カテゴリ(F3C)の発生頻度は 3.8×10^{-9} (／炉年) となった。ベースケースの発生頻度 3.9×10^{-8} (／炉年)) と比較して、約 9.7%に低減することになった。これは、その他の放出カテゴリ(F3C)に分類される水蒸気・非凝縮性ガス蓄積による過圧破損(δモード)の発生頻度がフィルタベント等を考慮することで低減したためである。

第 3.1.3.2.1.1 表 格納容器機能喪失モード別の格納容器機能喪失頻度

格納容器機能喪失モード	①フィルタベント等なし ベースケース	②感度解析ケース①		③感度解析ケース②	
	CFF (/炉年)	CFF* ¹ (/炉年)	CFF比 (②/①)	CFF* ¹ (/炉年)	CFF比 (③/①)
α (原子炉容器内水蒸気爆発)	ε	(ε)	—	(ε)	—
β (格納容器隔離失敗)	2.2E-08	(2.2E-08)	—	(2.2E-08)	—
γ (水素燃焼 (原子炉容器破損前))	ε	(ε)	—	(ε)	—
γ' (水素燃焼 (原子炉容器破損直後))	ε	(ε)	—	(ε)	—
γ'' (水素燃焼 (原子炉容器破損後長期))	ε	(ε)	—	(ε)	—
δ (水蒸気・非凝縮性ガス蓄積による過圧破損)	3.8E-08	(1.1E-08)	0.29	(2.2E-09)	0.06
ε (ベースマット溶融貫通)	1.5E-09	(1.5E-09)	—	(1.5E-09)	—
θ (水蒸気蓄積による格納容器先行破損)	3.1E-10	(3.1E-10)	—	(3.1E-10)	—
η (原子炉容器外水蒸気爆発)	3.7E-12	(3.7E-12)	—	(3.7E-12)	—
σ (格納容器雰囲気直接加熱)	0.0E+00	(0.0E+00)	—	(0.0E+00)	—
g (蒸気発生器伝熱管破損)	2.0E-09	(2.0E-09)	—	(2.0E-09)	—
τ (格納容器過温破損)	3.2E-11	ε	—	ε	—
μ (格納容器直接接触)	ε	(ε)	—	(ε)	—
χ (炉心損傷に先立つ地震による格納容器先行機能喪失)	3.0E-09	(3.0E-09)	—	(3.0E-09)	—
α~χ の合計*2	6.6E-08	4.0E-08	0.60	3.1E-08	0.47
φ (放射性物質管理放出) *2	—	2.5E-08	—	3.2E-08	—

ε : 1.0E-12 (/炉年) 未満

*1 : δ と τ 以外の格納容器機能喪失モードについては、第 1 回届出書の評価結果を引用する。

*2 : 感度解析ケース①または②の α~χ の合計と φ の和は、カットオフ値の関係でフィルタベント等なしベースケースの合計を下回る。

第 3.1.3.2.1.2 表 放出カテゴリ別発生頻度

格納容器の状態	分類	放出カテゴリ 記号	フィルタベント等なし ベースケース	感度解析ケース①	感度解析ケース②
			発生頻度 (／炉年)	発生頻度* ¹ (／炉年)	発生頻度* ¹ (／炉年)
格納容器 バイパス	内的	F1	2.6E-11	(2.6E-11)	(2.6E-11)
	外的	F2	2.0E-09	(2.0E-09)	(2.0E-09)
格納容器 破損	エナジェティック	F3A	3.7E-12	(3.7E-12)	(3.7E-12)
	先行破損	F3B	3.1E-10	(3.1E-10)	(3.1E-10)
	その他	F3C	3.9E-08	1.2E-08	3.8E-09
	外的	F4	3.0E-09	(3.0E-09)	(3.0E-09)
隔離失敗	—	F5	2.2E-08	(2.2E-08)	(2.2E-08)
健全 (設計漏えい)	—	F6	3.2E-08	(3.2E-08)	(3.2E-08)
放射性物質管理放出	—	F7	—	2.5E-08	3.2E-08

3.1.3.2.2 津波出力運転時 P R A

津波出力運転時 P R A（以下「津波 P R A」という。）については、本届出書の評価対象期間において、大規模な工事等に該当する特定重大事故等対処施設（以下「特重施設」という。）等が供用を開始したことから、第 2 回安全性向上評価届出書（2020 年 8 月 27 日付け関原発第 285 号）までの津波 P R A の結果が変わることが見込まれる。

本届出書においては、第 1 回届出における「3.1.3.2.2 津波出力運転時 P R A（レベル 1，2）」に対して特重施設のうち、代替格納容器注水設備及びフィルタベント設備（以下「フィルタベント等」という。）を概略的に考慮した津波 P R A を、感度解析として実施し、リスク低減効果を確認する。

また、次回以降の届出で特重施設等を踏まえた新たな津波 P R A モデルの作成、詳細評価、並びに追加措置の抽出を実施する。

3.1.3.2.2.1 感度解析

第 1 回届出における「3.1.3.2.2 津波出力運転時 P R A（レベル 1，2）」の定量化結果を踏まえ、フィルタベント等によるリスク低減効果を把握することを目的として、フィルタベント等を考慮した場合の格納容器機能喪失頻度（以下「C F F」という。）及び放出カテゴリ毎の発生頻度を評価する。

(1) 解析ケース

本感度解析では、以下の 2 ケースについて実施した。

- ・感度解析ケース①：設置変更許可申請書添付書類十の特重施設使用想定を踏まえ、特重施設の設計条件である D B A / S A 設備に期待できない状態として、ドライシーケンスのうち、水蒸気・非凝縮性ガス蓄積による過圧破損（ δ モード）及び格納容器過温破損（ τ モード）を対象シーケンスとする（以下「ドライケース」という。）。
- ・感度解析ケース②：ドライケースに加えて、D B A / S A

設備によって格納容器内に注水がされているシーケンスからの水蒸気・非凝縮性ガス蓄積による過圧破損（ δ モード）及び格納容器過温破損（ τ モード）についても対象シーケンスとする。

(2) フィルタベント等を考慮したイベントツリー

フィルタベント等を考慮し、第 1 回届出で作成した格納容器イベントツリーで水蒸気・非凝縮性ガス蓄積による過圧破損（ δ モード）または格納容器過温破損（ τ モード）に至る事故シーケンス終端に対して特重施設イベントツリーを個別に接続する。接続した特重施設イベントツリーについては、第 3.1.3.2.1.1 図に示す。また、フィルタベント等は全て屋内に設置されており、特重建屋の開口部は、1 次系建屋の開口部よりも高い位置であると想定し、津波の影響を受けないと仮定する。

(3) 格納容器機能喪失頻度

フィルタベント等を考慮しないベースケース、感度解析ケース①及び感度解析ケース②の格納容器機能喪失モード別の C F F 及び津波シナリオ区分別 C F F を第 3.1.3.2.2.1 表及び第 3.1.3.2.2.2 表に示す。フィルタベント等を考慮しないベースケースは第 1 回の届出の評価結果である。また、感度解析ケース①及び感度解析ケース②においてフィルタベント等は、水蒸気・非凝縮性ガス蓄積による過圧破損（ δ モード）及び格納容器過温破損（ τ モード）についてのみ考慮しているため、その他の格納容器機能喪失モードの発生頻度については、第 1 回届出の評価結果を記載する。

感度解析ケース①では、管理放出を含まない C F F は 8.8×10^{-8} （/炉年）となった。ドライケースにおいてフィルタベント等に期待することでベースケースの全 C F F（ 1.2×10^{-7} （/炉年））に対して、管理放出を含まない C F F は約 0.75 倍となった。C F F が低減した主要な要因として、以下のシナリオでフィルタベント等に期待することで格納容器過圧破損を回避し

たことがあげられる。

- ・津波シナリオ区分 8 で開口部シールが損傷し 1 次系建屋への浸水が発生するため、原子炉補機冷却機能の全喪失が発生し、恒設代替低圧注水ポンプが損傷するシナリオ
- ・津波シナリオ区分 8 で 1 次系建屋への浸水はないが、海水ポンプが損傷及び屋外の外部電源関連設備が損傷し全交流電源喪失し、緩和操作である空冷式非常用発電装置に失敗するシナリオ

感度解析ケース②では、管理放出を含まない C F F は 3.7×10^{-8} (／炉年) となった。ベースケースの全 C F F (1.2×10^{-7} (／炉年)) と比較すると、ドライケース以外にもフィルタベント等に期待することで、管理放出を含まない C F F は約 0.31 倍となった。これは、感度解析ケース①で低減したシナリオに加えて、津波シナリオ区分 8 で海水ポンプが損傷し、原子炉補機冷却機能の全喪失が発生し、補助給水、蓄圧注入には成功するが、R C P シール L O C A が発生及び大容量ポンプの確立に失敗することにより、格納容器への注水には成功するものの格納容器再循環ユニットによる冷却ができず格納容器内自然対流冷却に失敗するシナリオでフィルタベント等に期待することで格納容器過圧破損を回避したためである。

(4) 放出カテゴリ別の発生頻度

フィルタベント等を考慮しないベースケース、感度解析ケース①及び感度解析ケース②の放出カテゴリ別の発生頻度を第 3.1.3.2.2.3 表に示す。フィルタベント等を考慮しないベースケースは第 1 回届出の評価結果である。

感度解析ケース①では、その他の放出カテゴリ (F3C) の発生頻度は 5.8×10^{-8} (／炉年) となった。ベースケースの発生頻度 8.9×10^{-8} (／炉年) と比較して、約 65% に低減することになった。また、感度解析ケース②では、その他の放出カテゴリ (F3C) の発生頻度は 7.0×10^{-9} (／炉年) となった。ベースケースの発生頻度

8.9×10^{-8} (／炉年) と比較して、約 7.9%に低減することになった。これは、その他の放出カテゴリ(F3C)に分類される水蒸気・非凝縮性ガス蓄積による過圧破損(δモード)の発生頻度がフィルタベント等を考慮することで低減したためである。

第 3.1.3.2.2.1 表 格納容器機能喪失モード別の格納容器機能喪失頻度

格納容器機能喪失モード	①フィルタベント等なし ベースケース	②感度解析ケース①		③感度解析ケース②	
	C F F (/炉年)	C F F *1 (/炉年)	C F F 比 (②/①)	C F F *1 (/炉年)	C F F 比 (③/①)
α (原子炉容器内水蒸気爆発)	2.1E-12	(2.1E-12)	—	(2.1E-12)	—
β (格納容器隔離失敗)	2.5E-08	(2.5E-08)	—	(2.5E-08)	—
γ (水素燃焼 (原子炉容器破損前))	ε	(ε)	—	(ε)	—
γ' (水素燃焼 (原子炉容器破損直後))	ε	(ε)	—	(ε)	—
γ'' (水素燃焼 (原子炉容器破損後長期))	ε	(ε)	—	(ε)	—
δ (水蒸気・非凝縮性ガス蓄積による過圧破損)	8.7E-08	5.8E-08	0.67	7.0E-09	0.08
ε (ベースマット熔融貫通)	1.6E-09	(1.6E-09)	—	(1.6E-09)	—
θ (水蒸気蓄積による格納容器先行破損)	3.0E-09	(3.0E-09)	—	(3.0E-09)	—
η (原子炉容器外水蒸気爆発)	4.7E-11	(4.7E-11)	—	(4.7E-11)	—
σ (格納容器雰囲気直接加熱)	0.0E+00	(0.0E+00)	—	(0.0E+00)	—
g (蒸気発生器伝熱管破損)	3.0E-11	(3.0E-11)	—	(3.0E-11)	—
τ (格納容器過温破損)	1.5E-10	4.5E-12	0.03	3.5E-12	0.02
μ (格納容器直接接触)	ε	(ε)	—	(ε)	—
$\alpha \sim \mu$ の合計*2	1.2E-07	8.8E-08	0.75	3.7E-08	0.31
ϕ (放射性物質管理放出) *2	—	2.9E-08	—	7.8E-08	—

ε : 1.0E-12 (/炉年) 未満

*1: δ と τ 以外の格納容器機能喪失モードについては、第 1 回届出書の評価結果を引用する。

*2: 感度解析ケース①または②の $\alpha \sim \chi$ の合計と ϕ の和は、カットオフ値の関係でフィルタベント等なしベースケースの合計を下回る。

第 3.1.3.2.2.2 表 津波シナリオ区別の格納容器機能喪失頻度

津波シナリオ区分		津波発生頻度 (/年)	①フィルタベント等なし ベースケース			②感度解析ケース①			②感度解析ケース②		
			CFF (/炉年)			CFF* ¹ (/炉年)			CFF* ¹ (/炉年)		
			1次系建屋 浸水有り	1次系建屋 浸水無し	合計	1次系 建屋浸 水有り	1次系 建屋浸 水なし	合計	1次系 建屋浸 水有り	1次系 建屋浸 水なし	合計
1	(2.0m ~ 3.0m)	1.70E-04	N/A	ε	ε	(N/A)	(ε)	(ε)	(N/A)	(ε)	(ε)
2	(3.0m ~ 3.5m)	3.00E-05	N/A	ε	ε	(N/A)	(ε)	(ε)	(N/A)	(ε)	(ε)
3	(3.5m ~ 3.8m)	1.20E-05	ε	ε	ε	(ε)	(ε)	(ε)	(ε)	(ε)	(ε)
4	(3.8m ~ 3.85m)	1.80E-06	ε	ε	ε	(ε)	(ε)	(ε)	(ε)	(ε)	(ε)
5	(3.85m ~ 4.0m)	4.90E-06	ε	1.2E-12	1.2E-12	(ε)	(1.2E-12)	(1.2E-12)	(ε)	(ε)	ε
6	(4.0m ~ 7.5m)	3.30E-05	ε	2.3E-11	2.3E-11	(ε)	(2.3E-11)	(2.3E-11)	(ε)	7.9E-12	7.9E-12
7	(7.5m ~ 8.5m)	9.60E-07	ε	ε	ε	(ε)	(ε)	(ε)	(ε)	(ε)	(ε)
8	(8.5m ~ 10.5m)	1.80E-06	1.0E-08	8.1E-08	9.1E-08	2.2E-09	6.2E-08	6.4E-08	2.3E-09	1.6E-08	1.8E-08
9	(10.5m ~ 15.m)	1.40E-07	9.6E-09	9.3E-09	1.9E-08	(9.6E-09)	(6.7E-09)	1.6E-08	(9.6E-09)	1.6E-09	1.1E-08
10	(15.0m ~)	7.20E-09	7.2E-09	N/A	7.2E-09	(7.2E-09)	(N/A)	(7.2E-09)	(7.2E-09)	(N/A)	(7.2E-09)
合計			2.7E-08	9.0E-08	1.2E-07	1.9E-08	6.9E-08	8.8E-08	1.9E-08	1.8E-08	3.7E-08

ε : 1.0E-12 (/炉年) 未満

*1 : δ と ϵ 以外の格納容器機能喪失モードについては、第 1 回届出書の評価結果を引用する。

第 3.1.3.2.2.3 放出カテゴリ毎の発生頻度

格納容器の状態	分類	放出カテゴリ 記号	フィルタベント等なし ベースケース	感度解析ケース①	感度解析ケース②
			発生頻度 (／炉年)	発生頻度* ¹ (／炉年)	発生頻度* ¹ (／炉年)
格納容器 バイパス	内的	F1	3.0E-11	(3.0E-11)	(3.0E-11)
格納容器 破損	エナジェティック	F3A	4.9E-11	(4.9E-11)	(4.9E-11)
	先行破損	F3B	3.0E-09	(3.0E-09)	(3.0E-09)
	その他	F3C	8.9E-08	5.8E-08	7.0E-09
隔離失敗	—	F5	2.5E-08	(2.5E-08)	(2.5E-08)
健全（設計漏えい）	—	F6	4.3E-08	(4.3E-08)	(4.3E-08)
放射性物質管理放出	—	F7	—	2.9E-08	7.8E-08

*1：δとε以外の格納容器機能喪失モードについては、第1回届出書の評価結果を引用する。

3.1.3.3 被ばく評価

3.1.3.3.1 格納容器健全の場合（炉心損傷後において原子炉格納容器の機能が維持されている場合）

格納容器健全の場合（炉心損傷後において原子炉格納容器の機能が維持されている場合）の被ばく評価については、本届出書の評価対象期間において、大規模な工事等に該当する特定重大事故等対処施設（以下、「特重施設」という。）等が供用を開始しているが、被ばく評価結果に影響を与えるものではないため、第 2 回安全性向上評価届出書（2020 年 8 月 27 日付け関原発第 285 号）の記載内容から変更はない。

3.1.3.3.2 管理放出が行われている場合

炉心損傷後において管理放出が行われている場合について、敷地境界における実効線量評価を実施した。評価に当たっては、一般社団法人日本原子力学会が発行した「原子力発電所の確率論的リスク評価に関する実施基準（レベル 3 P R A 編）：2018（以下「レベル 3 P R A 学会標準」という。）」を参考とした。

(1) ソースタームの設定

ソースタームの設定については参考資料に示す。

(2) 気象情報の収集

気象資料の収集については参考資料に示す。

(3) 気象シーケンスの選定

気象シーケンスの選定については参考資料に示す。

(4) 大気拡散及び沈着の評価

大気拡散及び沈着の評価については参考資料に示す。

(5) 被ばく線量評価

被ばく線量評価の詳細については参考資料に示す。

管理放出が行われている場合の敷地境界における実効線量の結果を第 3.1.3.3.2.6 図に示す。全気象シーケンスの評価結果の平均値のうち最大となる方位の線量は約 50mSv となった。

被ばく経路別の全気象シーケンスの評価結果の平均値を第3.1.3.3.2.7表に示す。

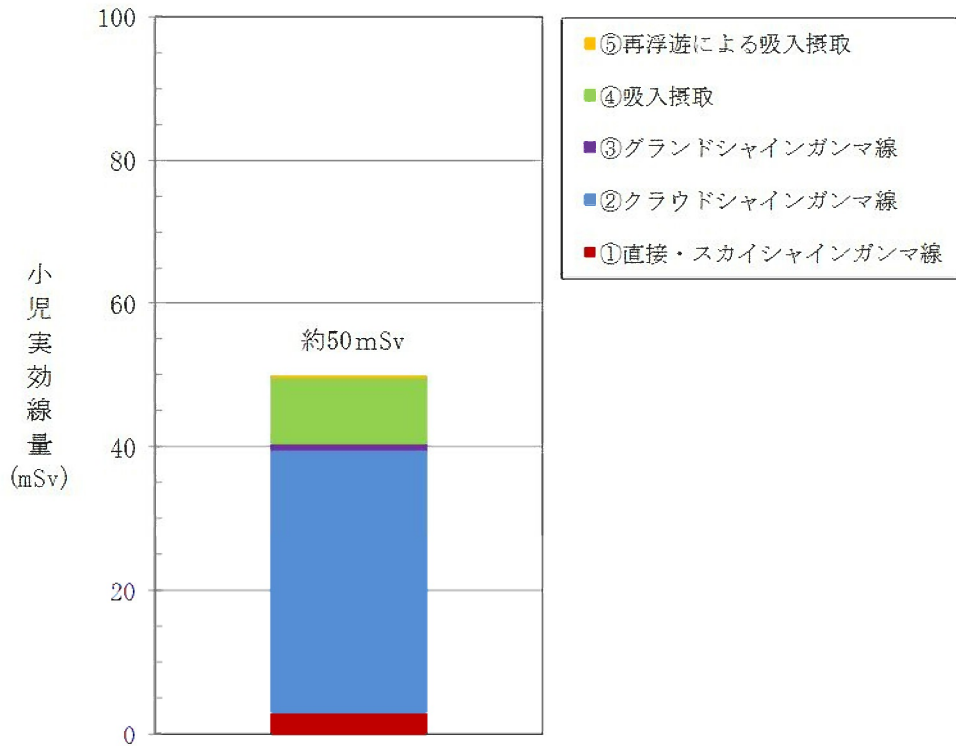
敷地境界における被ばく線量評価では、炉心損傷後、管理放出が行われている場合に防護対策なしで敷地境界に滞在した際の公衆の個人の被ばく線量を求めているが、実際には公衆に対する早期の防護対策が想定される。合計の実効線量に対する希ガス類のクラウドシャインガンマ線による外部被ばくによる寄与が大きく占めることを踏まえると、外部被ばくに対する防護対策（屋内退避、避難）を行うことで公衆の実効線量は低減すると考えられる。

(6) 不確実さ解析及び感度解析

不確実さ解析及び感度解析については参考資料に示す。

第 3.1.3.3.2.7 表 敷地境界における実効線量の評価結果（管理放出）
 （全気象シーケンスの平均値のうち最大となる方位の線量）

被ばく経路	実効線量(mSv)
① 原子炉格納容器内の放射性物質からのガンマ線による被ばく（直接・スカイシャインガンマ線）	約3.0
② 大気中に放出された放射性物質からのガンマ線による被ばく（クラウドシャインガンマ線）	約37
③ 大気中に放出され地表面に沈着した放射性物質からのガンマ線による被ばく（グラウンドシャインガンマ線）	約0.76
④ 大気中に放出された放射性物質の吸入摂取による被ばく（吸入摂取）	約9.2
⑤ 地表面に沈着後に再浮遊した放射性物質の吸入摂取による被ばく（再浮遊による吸入摂取）	約0.10
合 計	約50



第3.1.3.3.2.6図 敷地境界における実効線量の評価結果（管理放出）

3.1.3.4 P R Aにより抽出された追加措置

「3.1.3.1 内部事象 P R A（レベル 1， 2）」及び「3.1.3.2 外部事象 P R A（レベル 1， 2）」に示した P R Aの結果から、現状のプラントの安全性を更に向上させることを目的とし、炉心損傷及び格納容器機能喪失に至る主なシナリオとその要因を分析し、安全性向上のための追加措置を検討する。追加措置の検討に際しては、リスク寄与が大きな事故シーケンスに対する追加措置を優先的に検討するため、現状のプラント状態でのリスク評価値を整理し、事故シーケンスグループごとの C D F 及び全 C D F に対する割合、並びに格納容器機能喪失モードごとの C F F 及び全 C F F に対する割合を分析し、追加措置を検討する。本評価においては外部事象 P R Aは概略評価であり、追加措置の抽出は内部事象 P R Aと外部事象 P R Aの詳細評価結果から総合的に検討することが望ましいと考え次回届出以降に検討することとする。

なお、内部事象 P R Aではリスク上重要な代表的事故シナリオについて、（一社）日本原子力学会の「原子力発電所におけるシビアアクシデントマネジメント整備及び維持向上に関する実施基準：2019」を参考に確認した。その結果、高浜 4 号機第 1 回届出書評価時に格納容器の機能喪失に関して重要度「高」のリスクとして抽出されていた「水蒸気・非凝縮性ガス蓄積による過圧破損」が内部事象において特重施設及び R C P - S D S の効果により重要度「対象外」までリスクが低減することを確認した。

3.1.3.5 P R A改善に向けた取組み方針

安全性向上評価におけるP R Aの目的は、評価結果の分析に基づくプラントの脆弱点の把握と安全性向上対策の立案であることから、より現実的な評価を実施する事が望ましく、その目的に合うP R A評価手法及びP R Aモデルの改善が必要となる。

本届出においては、これまでの海外専門家によるレビュー結果等から得られた成果の反映として、P R Aモデルの高度化（主に起因事象精緻化、人間性信頼性解析最新手法適用、イベントツリー・フォールトツリー精緻化、個別プラント故障率適用）を行うなど、より現実的な評価を目指した取組みを実施しているが、更なる改善に向け、以下の項目を実施する。

- ・国際的な水準に比肩するP R Aモデルの高度化を目指し、継続して海外専門家によるレビュー結果等から得られる成果を反映する。
- ・地震P R Aについては、2018年度にフラジリティ評価やシステム評価の手法についての課題を抽出した。引き続き抽出された課題の解決及び既に課題として明確となっていた炉心損傷に直結するS S Cの損傷時のシナリオの精緻化について、検討を進めている。

P R A評価手法の改善は、電力共通の課題であることから、これらの取組みについては、電力大研究・原子力リスク研究センター（N R R C）の活用により、より効果的な取組みとなるよう進めていく。

3.1.3.6 過去に公表済みのP R A結果と解析条件の相違について

「3.1.3.1 内部事象P R A（レベル1，2）」に示したP R Aの結果に対し、過去に公表しているP R A結果及び解析条件との相違を検証した。

3.1.3.6.1 内部事象レベル1 P R A

高浜発電所4号機については、これまでアクシデントマネジメント（AM）整備後のP S A、定期安全レビュー（以下「P S R」という。）、新規制基準適合性に係る設置変更許可申請及び初回安全性向上評価届出にてP R Aを実施している。初回安全性向上評価届出書では、初回安全性向上評価届出書に示したP R Aの結果に対し、AM整備後、P S R、新規制基準適合性に係る設置変更許可申請のP R A結果及び解析条件との相違を検証している。よって、今回は、「3.1.3.1 内部事象P R A（レベル1，2）」に示したP R Aの結果に対し、初回安全性向上評価届出書に示したP R A結果及び解析条件との相違を検証した。

第3.1.3.6.1表に、これまで公表した高浜発電所4号機の内部事象レベル1 P R A結果を示す。

①初回安全性向上評価届出書と②今回安全性向上評価届出書について、以下の解析条件による炉心損傷頻度（以下「C D F」という。）の相違を感度解析にて分析した。

- ・ P R Aモデル高度化
- ・ 機器故障率
- ・ R C Pシャットダウンシール
- ・ 特定重大事故等対処施設

3.1.3.6.1.1 ①初回安全性向上評価届出書と②今回安全性向上評価届出書の比較

②今回安全性向上評価届出書においては、R C Pシャットダウンシール、特定重大事故等対処施設といった対策を考慮している。

機器故障率データについては、②今回安全性向上評価届出書では、電力中央研究所で公開されている「国内原子力発電所のPRA用一般機器信頼性パラメータの推定（2004年度～2010年度7ヵ年27基データ）（2021年9月）」を事前分布として、高浜3，4号機の2011年度から2019年度までの運転実績を用いたベイズ更新によって算出した機器故障率を使用している。

また、②今回安全性向上評価届出書では、PRAモデルの高度化として、起因事象発生頻度の見直し、イベントツリー及びフォールトツリーの高度化等、起因事象発生箇所及び起因事象発生前の機器運転状態の対称化、Best Estimate条件を適用した成功基準解析による成功基準の設定、最新知見の反映（HRA Calculatorの適用含む）を実施している。

これらの相違による影響を感度解析により分析した結果、①と②の差の要因は、すべての相違点による影響であることを確認した。

解析条件、感度解析結果について、以下に示す。

(1) 解析条件

- ケース1：①に対してPRAモデル高度化を反映する。
- ケース2：①の機器故障率に②の値を適用する。
- ケース3：②で考慮しているRCPシャットダウンシールを①で考慮する。
- ケース4：ケース1とケース2を考慮する。
- ケース5：ケース1とケース3を考慮する。
- ケース6：ケース1、ケース2及びケース3を考慮する。

(2) 感度解析結果

感度解析結果を第3.1.3.6.2表に示す。また、①と②の緩和策の比較を第3.1.3.6.3に示す。

感度解析の結果、①と②のCDFの差の要因のうち、CDFの増加効果があるのは次の2点の相違によるものであることを確認した。

- ・ P R Aモデル高度化

- ・ 機器故障率

また、①と②の C D F の差の要因のうち、 C D F の低減効果があるのは次の 2 点の相違によるものであることを確認した。

- ・ R C P シャットダウンシール

- ・ 特定重大事故等対処施設

第 3.1.3.6.1 表 高浜発電所 4 号機の公表済みの内部事象レベル 1 P R A 結果

項目		初回安全性向上評価届出書 (平成 30 年 1 月)	今回安全性向上評価届出書 (令和 3 年 10 月)
CDF (/炉年)		7.2×10^{-7}	8.8×10^{-7}
解析 条件	P R A モデル 高度化	<ul style="list-style-type: none"> ・人間信頼性解析手法は THERP 使用 ・イベントツリー・フォールトツリー等の高度化未実施 ・機器運転状態は固定 ・起因事象発生頻度評価データ：～2017 年 	<ul style="list-style-type: none"> ・人間信頼性解析手法は HRA Calculator 使用 ・イベントツリー・フォールトツリー等の高度化実施 ・機器運転状態の対称化実施 ・起因事象発生頻度評価データ：～2020 年 ・成功基準 Best Estimate 化一部実施
	機器故障率	国内一般機器故障率 (29 ヶ年データ)	プラント固有機器故障率 (新一般故障率 (7 ヶ年) ベース)
	R C P シャット ダウンシール	なし	あり
	特重施設	なし	あり

第 3.1.3.6.2 表 ①初回安全性向上評価届出書と②今回安全性向上評価届出書の P R A 感度解析結果

評価条件		ベースケース	ケース 1	ケース 2	ケース 3	ケース 4	ケース 5	ケース 6
		—	①に高度化を反映	①の機器故障率を②に合わせる	①で R C P シャットダウンシールを考慮	ケース 1 + ケース 2	ケース 1 + ケース 3	ケース 1 + ケース 2 + ケース 3
①— ②間の相違	P R A モデル高度化	相違あり	同等	相違あり	相違あり	同等	同等	同等
	機器故障率	相違あり	相違あり	同等	相違あり	同等	相違あり	同等
	R C P シャットダウンシール	相違あり	相違あり	相違あり	同等	相違あり	同等	同等
	特重施設	相違あり	相違あり	相違あり	相違あり	相違あり	相違あり	相違あり
C D F (/ 炉年)	①初回安全性向上評価届出書	7.2×10^{-7}	1.1×10^{-6}	1.4×10^{-6}	6.1×10^{-7}	1.5×10^{-6}	7.6×10^{-7}	9.2×10^{-7}
	②今回安全性向上評価届出書	8.8×10^{-7}	同左	同左	同左	同左	同左	同左

第 3.1.3.6.3 表 緩和策の比較
 (①初回安全性向上評価届出書(SA対策あり)と
 ②今回安全性向上評価届出書(SA対策あり))

PRA で考慮している緩和策	①	②
	初回安全性向上評価届出書 (SA対策あり)	今回安全性向上評価届出書 (SA対策あり)
低圧注入	○	○
蓄圧注入	○	○
高圧注入	○	○
格納容器スプレイ注入	○	○
高圧再循環	○	○
低圧再循環	○	○
格納容器スプレイ再循環	○	○
2次系冷却	○	○
原子炉トリップ(自動)	○	○
充てん注入	○	○
非常用所内電源	○	○
主蒸気隔離	○	○
破断 SG 隔離	○	○
フィードアンドブリード	○	○
1次系注水・減圧(SGTR時、破損SG隔離失敗時、均圧化からRHR運転)	○	○
ATWS時のタービントリップ	○	○
原子炉圧力上昇の抑制	○	○
緊急ほう酸注入	○	○
手動原子炉トリップ	×	×
2次系強制冷却による低圧注入、低圧再循環	○	○
代替再循環(タイライン方式)	○	○
格納容器内自然対流冷却(CCW)	○	○
クールダウン&リサーキュレーション	○	○
号機間電源融通	×	×
RHR隔離	○	○
恒設代替低圧注水ポンプ	○	○
空冷式非常用発電装置	○	○
大容量ポンプ	○	○
低圧再循環(海水)	○	○
高圧再循環(海水)	○	○
格納容器内自然対流冷却(海水)	○	○
ATWS緩和設備/CCF対策設備	○	○
2次系水源補給(補助給水への代替水源からの供給)	×	×
水源補給による注入継続	×	×
代替給水(主給水系)	○	○
代替制御用空気供給(所内用空気系)	○	○
タービンバイパス系の活用	×	×
代替補機冷却	×	×
蓄電池(第3系統)	×	○
ガスタービン発電機	×	○
外部電源の復旧	○	○
運転トレン故障時における待機トレンの手動起動(CCW系、海水系、空調系)	○	○
SGTR時の主蒸気逃がし弁再閉止失敗時の元弁の手動閉止	○	○

	: 設計基準事故対処設備
	: 重大事故等対処設備
	: 多様性拡張設備
	: 特定重大事故等対処施設等
	: その他