

実線・・設備運用又は体制等の相違（設計方針の相違）
 波線・・記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

まとめ資料比較表 [有効性評価 5.4 反応度の誤投入]

柏崎刈羽原子力発電所 6/7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.12版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>5.4 反応度の誤投入</p> <p>5.4.1 事故シーケンスグループの特徴，燃料損傷防止対策</p> <p>(1) 事故シーケンスグループ内の事故シーケンス</p> <p>事故シーケンスグループ「反応度の誤投入」に含まれる事故シーケンスは、「1.2 評価対象の整理及び評価項目の設定」に示すとおり、「反応度の誤投入」である。</p> <p>(2) 事故シーケンスグループの特徴及び燃料損傷防止対策の基本的考え方</p> <p>事故シーケンスグループ「反応度の誤投入」では，原子炉の運転停止中に制御棒の誤引き抜き等によって，燃料に反応度が投入されることを想定する。このため，緩和措置がとられない場合には，原子炉は臨界に達し，急激な反応度投入に伴う出力上昇により燃料損傷に至る。</p> <p>本事故シーケンスグループは，臨界又は臨界近傍の炉心において反応度の誤投入により，原子炉出力が上昇することによって，燃料損傷に至る事故シーケンスグループである。このため，運転停止中の原子炉における燃料損傷防止対策の有効性評価には，<u>安全保護機能及び原子炉停止機能</u>に対する設備に期待することが考えられる。</p> <p>したがって，本事故シーケンスグループでは，異常な反応度の投入に対して制御棒引き抜きの制限及びスクラムによる負の反応度の投入により，未臨界を確保し，燃料損傷の防止を図る。 (添付資料5.4.1)</p> <p>(3) 燃料損傷防止対策</p> <p>事故シーケンスグループ「反応度の誤投入」に対して，燃料が著しい損傷に至ることなく，かつ，十分な冷却を可能とするため，<u>制御棒引抜阻止機能により制御棒の引き抜きを阻止し，出力の異常上昇を未然に防止するとともに，原子炉停止機能により原子炉をスクラムし，未臨界とする。</u>手順の概要を第5.4.1図に示すとともに，重大事故等対策の概要を以下に示す。また，重大事故等対策における設備と操作手順の関係を第5.4.1表に示す。</p>	<p>5.4 反応度の誤投入</p> <p>5.4.1 事故シーケンスグループの特徴，燃料損傷防止対策</p> <p>(1) 事故シーケンスグループ内の事故シーケンス</p> <p>事故シーケンスグループ「反応度の誤投入」に含まれる事故シーケンスは、「1.2 評価対象の整理及び評価項目の設定」に示すとおり、「反応度の誤投入」である。</p> <p>(2) 事故シーケンスグループの特徴及び燃料損傷防止対策の基本的考え方</p> <p>事故シーケンスグループ「反応度の誤投入」では，原子炉の運転停止中に制御棒の誤引き抜き等によって，燃料に反応度が投入されることを想定する。このため，緩和措置がとられない場合には，原子炉は臨界に達し，急激な反応度投入に伴う出力上昇により燃料損傷に至る。</p> <p>本事故シーケンスグループは，臨界又は臨界近傍の炉心において反応度の誤投入により，原子炉出力が上昇することによって，燃料損傷に至る事故シーケンスグループである。このため，運転停止中の原子炉における燃料損傷防止対策の有効性評価には，<u>安全保護機能及び原子炉停止機能</u>に対する設備に期待することが考えられる。</p> <p>したがって，本事故シーケンスグループでは，異常な反応度の投入に対してスクラムによる負の反応度の投入により，未臨界を確保し，燃料損傷の防止を図る。 (添付資料5.4.1)</p> <p>(3) 燃料損傷防止対策</p> <p>事故シーケンスグループ「反応度の誤投入」に対して，燃料が著しい損傷に至ることなく，かつ，十分な冷却を可能とするため，原子炉停止機能により原子炉をスクラムし，未臨界とする。手順の概要を第5.4-1図に示すとともに，重大事故等対策の概要を以下に示す。また，重大事故等対策における設備と操作手順の関係を第5.4-1表に示す。</p>	<p>5.4 反応度の誤投入</p> <p>5.4.1 事故シーケンスグループの特徴，燃料損傷防止対策</p> <p>(1) 事故シーケンスグループ内の事故シーケンス</p> <p>事故シーケンスグループ「反応度の誤投入」に含まれる事故シーケンスは、「1.2 評価対象の整理及び評価項目の設定」に示すとおり、「反応度の誤投入」である。</p> <p>(2) 事故シーケンスグループの特徴及び燃料損傷防止対策の基本的考え方</p> <p>事故シーケンスグループ「反応度の誤投入」では，原子炉の運転停止中に制御棒の誤引き抜き等によって，燃料に反応度が投入されることを想定する。このため，緩和措置がとられない場合には，原子炉は臨界に達し，急激な反応度投入に伴う出力上昇により燃料損傷に至る。</p> <p>本事故シーケンスグループは，臨界又は臨界近傍の炉心において反応度の誤投入により，原子炉出力が上昇することによって，燃料損傷に至る事故シーケンスグループである。このため，運転停止中の原子炉における燃料損傷防止対策の有効性評価には，<u>原子炉保護機能及び原子炉停止機能</u>に対する設備に期待することが考えられる。</p> <p>したがって，本事故シーケンスグループでは，異常な反応度の投入に対してスクラムによる負の反応度の投入により，未臨界を確保し，燃料損傷の防止を図る。 (添付資料5.4.1)</p> <p>(3) 燃料損傷防止対策</p> <p>事故シーケンスグループ「反応度の誤投入」に対して，燃料が著しい損傷に至ることなく，かつ，十分な冷却を可能とするため，原子炉停止機能により原子炉をスクラムし，未臨界とする。手順の概要を第5.4.1-1図に示すとともに，重大事故等対策の概要を以下に示す。また，重大事故等対策における設備と操作手順の関係を第5.4.1-1表に示す。</p>	<p>備考</p> <p>・解析条件の相違</p> <p>【柏崎6/7】</p> <p>島根2号炉，東海第二は制御棒引抜阻止信号と原子炉スクラム信号がほぼ同時に発信し，制御棒引抜阻止による評価結果</p>

柏崎刈羽原子力発電所 6/7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.12版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>本事故シーケンスにおいては、重大事故等対策はすべて自動で作動するため、対応に必要な要員は不要である。</p> <p>なお、スクラム動作後の原子炉の状態確認において、中央制御室の運転員1名で実施可能である。</p> <p>a. 誤操作による反応度誤投入</p> <p>運転停止中に制御棒の誤引き抜き等によって、燃料に反応度が投入される。</p> <p>制御棒の誤引き抜き等による反応度の誤投入を確認するために必要な計装設備は、<u>起動領域モニタ</u>である。</p> <p>b. 反応度誤投入後のスクラム</p> <p>制御棒の誤操作による反応度の投入により、<u>原子炉周期短(原子炉周期 20 秒)による制御棒引抜阻止信号が発生し、制御棒の引き抜きは阻止される。</u>さらに、<u>原子炉周期短(原子炉周期 10 秒)による原子炉スクラム信号が発生し、原子炉はスクラムする。</u>制御棒が全挿入し、原子炉は未臨界状態となる。</p> <p>原子炉のスクラムを確認するために必要な計装設備は、<u>起動領域モニタ</u>である。</p>	<p>本事故シーケンスにおいては、重大事故等対策は<u>全て</u>自動で作動するため、対応に必要な要員は不要である。</p> <p>なお、スクラム動作後の原子炉の状態確認において、中央制御室の<u>当直運転員</u>1名で実施可能である。</p> <p>a. 誤操作による反応度誤投入</p> <p>運転停止中に制御棒の誤引き抜き等によって、燃料に反応度が投入される。</p> <p>制御棒の誤引き抜き等による反応度の誤投入を確認するために必要な計装設備は、<u>起動領域計装</u>である。</p> <p>b. 反応度誤投入後のスクラム</p> <p>制御棒の誤操作による反応度の投入により、<u>原子炉出力ペリオド短(10 秒)による原子炉スクラム信号が発生し、原子炉はスクラムする。</u>制御棒が全挿入し、原子炉は未臨界状態となる。</p> <p>原子炉のスクラムを確認するために必要な計装設備は、<u>起動領域計装</u>である。</p>	<p>本事故シーケンスにおいては、重大事故等対策は<u>すべて</u>自動で作動するため、対応に必要な要員は不要である。</p> <p>なお、スクラム動作後の原子炉の状態確認において、中央制御室の<u>運転員</u>1名で実施可能である。</p> <p>a. 誤操作による反応度誤投入</p> <p>運転停止中に制御棒の誤引き抜き等によって、燃料に反応度が投入される。</p> <p>制御棒の誤引き抜き等による反応度の誤投入を確認するために必要な計装設備は、<u>中性子源領域計装等</u>である。</p> <p>b. 反応度誤投入後のスクラム</p> <p>制御棒の誤操作による反応度の投入により、<u>中間領域計装の中性子束高信号(各レンジフルスケールの95%)が発信し、原子炉はスクラムする。</u>制御棒が全挿入し、原子炉は未臨界状態となる。</p> <p>原子炉のスクラムを確認するために必要な計装設備は、<u>中性子源領域計装等</u>である。</p>	<p>への影響は小さいことから、制御棒引抜阻止に期待しない。</p> <p>・設備設計の相違 【柏崎 6/7, 東海第二】 監視計器の相違。</p> <p>・設備設計の相違 【柏崎 6/7, 東海第二】 島根 2 号炉は、原子炉周期短による制御棒引抜阻止信号及びスクラム信号のインターロックがない(警報のみ)ため、中間領域計装の中性子束高信号(各レンジフルスケールの95%)でスクラムする。</p>
<p>5.4.2 燃料損傷防止対策の有効性評価</p> <p>(1) 有効性評価の方法</p> <p>本事故シーケンスグループを評価する上で選定した重要事故シーケンスは、「1.2 評価対象の整理及び評価項目の設定」に示すとおり、「停止中に実施される試験等により、最大反応度値を有する制御棒1本が全引抜されている状態から、他の1本の制御棒が操作量の制限を超える誤った操作によって引き抜かれ、異常な反応度の投入を認知できずに燃料の損傷に至る事故」である。</p> <p>運転停止中の原子炉においては、不用意な臨界の発生を防止するため、停止余裕(最大反応度値を有する<u>同一水圧制御ユニットに属する1組又は1本の制御棒が引き抜かれても炉心を未臨界に維持できること</u>)を確保できるように燃料を配置するとともに、通常は原子炉モードスイッチを燃料取替位置として、<u>同一水圧制御ユニットに属する1組又は1本を超える制御棒</u></p>	<p>5.4.2 燃料損傷防止対策の有効性評価</p> <p>(1) 有効性評価の方法</p> <p>本事故シーケンスグループを評価する上で選定した重要事故シーケンスは、「1.2 評価対象の整理及び評価項目の設定」に示すとおり、「停止中に実施される検査等により、最大反応度値を有する制御棒1本が全引き抜きされている状態から、他の1本の制御棒が操作量の制限を超える誤った操作によって引き抜かれ、異常な反応度の投入を認知できずに燃料の損傷に至る事故」である。</p> <p>運転停止中の原子炉においては、不用意な臨界の発生を防止するため、停止余裕(最大反応度値を有する1本の制御棒が引き抜かれても炉心を未臨界に維持できること)を確保できるように燃料を配置するとともに、通常は原子炉モード・スイッチを燃料取替位置として、1本を超える制御棒の引き抜きを防止するインターロックを維持した状態で必要な制御棒の操作が</p>	<p>5.4.2 燃料損傷防止対策の有効性評価</p> <p>(1) 有効性評価の方法</p> <p>本事故シーケンスグループを評価するうえで選定した重要事故シーケンスは、「1.2 評価対象の整理及び評価項目の設定」に示すとおり、「停止中に実施される検査等により、最大反応度値を有する制御棒1本が全引き抜きされている状態から、他の1本の制御棒が操作量の制限を超える誤った操作によって引き抜かれ、異常な反応度の投入を認知できずに燃料の損傷に至る事故」である。</p> <p>運転停止中の原子炉においては、不用意な臨界の発生を防止するため、停止余裕(最大反応度値を有する1本の制御棒が引き抜かれても炉心を未臨界に維持できること)を確保できるように燃料を配置するとともに、通常は原子炉モードスイッチを燃料交換位置として、1本を超える制御棒の引き抜きを防止するインターロックを維持した状態で必要な制御棒の操作が</p>	<p>・設備設計の相違 【柏崎 6/7】 ABWRとBWR-5の設備の相違。</p> <p>・設備設計の相違</p>

柏崎刈羽原子力発電所 6/7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.12版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>棒の<u>引き抜き</u>を防止するインターロックを維持した状態で必要な制御棒の操作が実施される。</p> <p>しかしながら、運転停止中の原子炉においても、検査等の実施に伴い原子炉モードスイッチを起動位置として複数の制御棒の<u>引き抜き</u>を実施する場合がある。このような場合、制御棒の<u>引き抜き</u>は原則として<u>ノッチ又はステップ</u>操作とし、中性子束の監視を行いながら実施している。</p> <p>本重要事故シーケンスでは、誤操作によって制御棒の<u>引き抜き</u>が行なわれることにより異常な反応度が投入されるため、炉心における核分裂出力、出力分布変化、反応度フィードバック効果、制御棒反応度効果、燃料棒内温度変化、燃料棒表面熱伝達、<u>沸騰遷移</u>が重要現象となる。</p> <p>よって、この現象を適切に評価することが可能である反応度投入事象解析コード APEX により炉心平均中性子束の過渡応答を求める。</p> <p>また、解析コード及び解析条件の不確かさの影響評価の範囲として、本重要事故シーケンスにおける評価項目となるパラメータに与える影響を評価する。</p> <p>さらに、解析コード及び解析条件の不確かさのうち、評価項目となるパラメータに与える影響があるものについては、「5.4.3(3) 感度解析」において、それらの不確かさを考慮した影響評価を実施する。</p> <p>(2) 有効性評価の条件</p> <p>本重要事故シーケンスに対する初期条件も含めた主要な解析条件を第 5.4.2 表に示す。また、主要な解析条件について、本</p>	<p>実施される。</p> <p>しかしながら、運転停止中の原子炉においても、検査等の実施に伴い<u>原子炉モード・スイッチ</u>を起動位置として複数の制御棒の<u>引き抜き</u>を実施する場合がある。このような場合、制御棒の<u>引き抜き</u>は原則としてノッチ操作とし、中性子束の監視を行いながら実施している。</p> <p>本重要事故シーケンスでは、誤操作によって制御棒の<u>引き抜き</u>が行なわれることにより異常な反応度が投入されるため、炉心における核分裂出力、出力分布変化、反応度フィードバック効果、制御棒反応度効果、燃料棒内温度変化、燃料棒表面熱伝達及び沸騰遷移が重要現象となる。</p> <p>よって、この現象を適切に評価することが可能である反応度投入事象解析コード APEX 及び単チャンネル熱水力解析コード SCAT (RIA用) により炉心平均中性子束及び燃料エンタルピの過渡応答を求める。</p> <p>また、解析コード及び解析条件の不確かさの影響評価の範囲として、本重要事故シーケンスにおける評価項目となるパラメータに与える影響を評価する。</p> <p>さらに、解析コード及び解析条件の不確かさのうち、評価項目となるパラメータに与える影響があるものについては、「5.4.3(3) 感度解析」において、それらの不確かさを考慮した影響評価を実施する。</p> <p>(2) 有効性評価の条件</p> <p>本重要事故シーケンスに対する初期条件も含めた主要な解析条件を第 5.4-2 表に示す。また、主要な解析条件について、本</p>	<p>棒の操作が実施される。</p> <p>しかしながら、運転停止中の原子炉においても、検査等の実施に伴い<u>原子炉モードスイッチ</u>を起動位置として複数の制御棒の<u>引き抜き</u>を実施する場合がある。このような場合、制御棒の<u>引き抜き</u>は原則としてノッチ操作とし、中性子束の監視を行いながら実施している。</p> <p>本重要事故シーケンスでは、誤操作によって制御棒の<u>引き抜き</u>が行なわれることにより異常な反応度が投入されるため、炉心における核分裂出力、出力分布変化、反応度フィードバック効果、制御棒反応度効果、燃料棒内温度変化、燃料棒表面熱伝達及び沸騰遷移が重要現象となる。</p> <p>よって、この現象を適切に評価することが可能である反応度投入事象解析コード APEX 及び単チャンネル熱水力解析コード SCAT (RIA用) により炉心平均中性子束及び燃料エンタルピの過渡応答を求める。</p> <p>また、解析コード及び解析条件の不確かさの影響評価の範囲として、本重要事故シーケンスにおける評価項目となるパラメータに与える影響を評価する。</p> <p>さらに、解析コード及び解析条件の不確かさのうち、評価項目となるパラメータに与える影響があるものについては、「5.4.3(3) 感度解析」において、それらの不確かさを考慮した影響評価を実施する。</p> <p>(2) 有効性評価の条件</p> <p>本重要事故シーケンスに対する初期条件も含めた主要な解析条件を第 5.4.2-1 表に示す。また、主要な解析条件について、本</p>	<p>【柏崎 6/7】 ABWRとBWR-5の設備の相違。</p> <p>・設備設計の相違</p> <p>【柏崎 6/7】 ABWRとBWR-5の設備の相違。</p> <p>・評価方針の相違</p> <p>【柏崎 6/7】 島根 2号炉、東海第二は投入される反応度が1ドルを超えるためSCAT (RIA用) を用いて燃料エンタルピの評価を実施。</p>

柏崎刈羽原子力発電所 6/7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.12版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>重要事故シーケンス特有の解析条件を以下に示す。</p> <p>a. 初期条件</p> <p>(a) 炉心状態 燃料交換後における余剰反応度の大きな炉心での事象発生を想定して、評価する炉心状態は、平衡炉心のサイクル初期とする。</p> <p>(b) 実効増倍率 事象発生前の炉心の実効増倍率は1.0とする。</p> <p>(c) 原子炉出力, 原子炉圧力, 燃料被覆管表面温度及び原子炉冷却材温度 事象発生前の原子炉出力は定格値の10^{-8}, 原子炉圧力は0.0MPa[gage], 燃料被覆管表面温度及び原子炉冷却材の温度は20℃とする。また, 燃料エンタルピの初期値は8kJ/kgUO₂とする。</p> <p>b. 事故条件</p> <p>(a) 起因事象 起因事象として, 運転停止中の原子炉において, 制御棒1本が全引抜されている状態から, 他の1本の制御棒が操作量の制限を超える誤った操作によって連続的に引き抜かれる事象を想定する。</p> <p>(b) 誤引き抜きされる制御棒 誤引き抜きされる制御棒は, 投入される反応度を厳しく評価するため, 最大反応度値を有する制御棒の斜め隣接の制御棒とする。誤引き抜きされる制御棒1本の反応度値は約1.04%Δkである。引抜制御棒反応度曲線を第5.4.2図に示す。</p>	<p>本重要事故シーケンス特有の解析条件を以下に示す。</p> <p>a. 初期条件</p> <p>(a) 炉心状態 燃料交換後における余剰反応度の大きな炉心での事象発生を想定して、評価する炉心状態は、平衡炉心のサイクル初期とする。</p> <p>(b) 実効増倍率 事象発生前の炉心の実効増倍率は1.0とする。</p> <p>(c) 原子炉出力, 原子炉圧力, 燃料被覆管表面温度及び原子炉冷却材温度 事象発生前の原子炉出力は定格値の10^{-8}, 原子炉圧力は0.0MPa[gage], 燃料被覆管表面温度及び原子炉冷却材温度は20℃とする。また, 燃料エンタルピの初期値は8kJ/kgUO₂とする。</p> <p>b. 事故条件</p> <p>(a) 起因事象 起因事象として, 運転停止中の原子炉において, 制御棒1本が全引き抜きされている状態から, 他の1本の制御棒が操作量の制限を超える誤った操作によって連続的に引き抜かれる事象を想定する。</p> <p>(b) 誤引き抜きされる制御棒 誤引き抜きされる制御棒は, 投入される反応度を厳しく評価するため, 最大反応度値を有する制御棒の対角隣接の制御棒とする。誤引き抜きされる制御棒1本の反応度値は約1.71%Δkである。引抜制御棒反応度曲線を第5.4-2図に示す。</p>	<p>て、本重要事故シーケンス特有の解析条件を以下に示す。</p> <p>a. 初期条件</p> <p>(a) 炉心状態 燃料交換後における余剰反応度の大きな炉心での事象発生を想定して、評価する炉心状態は、平衡炉心のサイクル初期とする。</p> <p>(b) 実効増倍率 事象発生前の炉心の実効増倍率は1.0とする。</p> <p>(c) 原子炉出力, 原子炉圧力, 燃料被覆管表面温度及び原子炉冷却材温度 事象発生前の原子炉出力は定格値の10^{-8}, 原子炉圧力は0.0MPa[gage], 燃料被覆管表面温度及び原子炉冷却材温度は20℃とする。また, 燃料エンタルピの初期値は8kJ/kgとする。</p> <p>b. 事故条件</p> <p>(a) 起因事象 起因事象として, 運転停止中の原子炉において, 制御棒1本が全引き抜きされている状態から, 他の1本の制御棒が操作量の制限を超える誤った操作によって連続的に引き抜かれる事象を想定する。</p> <p>(b) 誤引き抜きされる制御棒 誤引き抜きされる制御棒は, 投入される反応度を厳しく評価するため, 最大反応度値を有する制御棒の斜め隣接^{※1}の制御棒とする。誤引き抜きされる制御棒1本の反応度値は約1.75%Δk^{※2}である。引抜制御棒反応度曲線^{※2}を第5.4.2-1図に示す。</p> <p>※1 制御棒密度の偏りが少なくなるよう市松模様の引抜パターンを作成し, 高い制御棒値を生じる引抜パターンとならないようにしている。</p> <p>※2 三次元沸騰水型原子炉模擬計算コード (LOGOS) による解析結果</p>	<p>備考</p> <ul style="list-style-type: none"> 解析条件の相違 【柏崎6/7, 東海第二】炉心設計による相違。 記載方針の相違 【柏崎6/7, 東海第二】島根2号炉は, 制御棒引抜パターンが市松模様になる理由を記載。 記載方針の相違 【柏崎6/7, 東海第二】島根2号炉は, 解析条件の根拠を記載。

柏崎刈羽原子力発電所 6/7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.12版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>なお、通常、制御棒1本が全引き抜きされている状態の未臨界度は深く、また、仮に他の1本の制御棒が操作量の制限を超えた場合でも、臨界近接で引き抜かれる制御棒の反応度値が核的制限値を超えないように管理^{*1}している。これらを踏まえ、本評価においては、誤引き抜きされる制御棒の反応度値が、管理値を超える事象を想定した。</p> <p>※1 臨界近接時における制御棒の最大反応度値は 1.0%Δk 以下となるように管理。また、<u>制御棒値ミニマイザによる停止余裕試験モードでの面隣接制御棒選択時の引抜阻止のインターロック、停止時冷温臨界試験での引抜制御棒値の管理等を実施。</u></p> <p>(c) 外部電源 制御棒の引き抜き操作には、外部電源が必要となる。外部電源が失われた状態では反応度誤投入事象が想定できないことも踏まえ、外部電源は使用できるものとする。</p> <p>c. 重大事故等対策に関連する機器条件 (a) 制御棒の引抜速度 制御棒は、引抜速度の上限値 <u>33mm/s</u> にて連続で引き抜かれ^{*2}、起動領域モニタの原子炉周期短(原子炉周期 20 秒)による制御棒引抜阻止信号で引き抜きを阻止されるものとする。<u>引抜制御棒反応度曲線を第 5.4.2 図に示す。</u></p> <p>なお、<u>制御棒引抜阻止信号の発生を想定する際の起動領域モニタのバイパス状態は、A,B,C グループとも引抜制御棒に最も近い検出器が 1 個ずつバイパス状態にあるとする。</u></p> <p>※2 複数の制御棒を引き抜く試験において、<u>対象制御棒が想定以上に引き抜かれた際も未臨界を維持できる、又は臨界を超えて大きな反応度が投入されないと判断される場合のみ、制御棒の連続引き抜きの実施が可能な手順としている。</u>そのため、ここでは人的過誤等によって連続引き抜き</p>	<p>なお、通常、制御棒1本が全引き抜きされている状態の未臨界度は深く、また、仮に他の1本の制御棒が操作量の制限を超えた場合でも、臨界近接で引き抜かれる制御棒の反応度値が核的制限値を超えないように管理^{*1}している。これらを踏まえ、本評価においては、誤引き抜きされる制御棒の反応度値が、管理値を超える事象を想定した。</p> <p>※1 原子炉起動時及び冷温臨界検査時は、臨界近接時における制御棒の最大反応度値が 1.0%Δk 以下となるように管理。また、制御棒値ミニマイザ又は複数の運転員による制御棒の引き抜き手順の監視を実施。なお、停止余裕検査においても同様の監視を実施。</p> <p>(c) 外部電源 制御棒の引き抜き操作には外部電源が必要となる。外部電源が失われた状態では反応度誤投入事象が想定できないことも踏まえ、外部電源は使用できるものとする。</p> <p>c. 重大事故等対策に関連する機器条件 (a) 制御棒の引抜速度 制御棒は、引抜速度の上限値 <u>9.1cm/s</u> にて連続で引き抜かれるものとする^{*2}。引抜制御棒反応度曲線を第 5.4-2 図に示す。</p> <p>※2 複数の制御棒を引き抜く検査において、<u>対象制御棒が想定以上に引き抜かれた際も未臨界を維持できる、又は臨界を超えて大きな反応度が投入されないと判断される場合のみ、制御棒の連続引き抜きの実施が可能な手順としている。</u>そのため、ここでは人的過誤等によって連続引き抜き</p>	<p>なお、通常、制御棒1本が全引き抜きされている状態の未臨界度は深く、また、仮に他の1本の制御棒が操作量の制限を超えた場合でも、臨界近接で引き抜かれる制御棒の反応度値が核的制限値を超えないように管理^{*3}している。これらを踏まえ、本評価においては、誤引き抜きされる制御棒の反応度値が、管理値を超える事象を想定した。</p> <p>※3 <u>原子炉起動時及び停止時冷温臨界試験は、臨界近接時における制御棒の最大反応度値が 1.0%Δk 以下となるように管理。また、制御棒値ミニマイザ又は複数の運転員による制御棒の引抜手順の監視を実施。なお、原子炉停止余裕検査においても同様の監視を実施。</u></p> <p>(c) 外部電源 制御棒の引抜操作には外部電源が必要となる。外部電源が失われた状態では反応度誤投入事象が想定できないことも踏まえ、外部電源は使用できるものとする。</p> <p>c. 重大事故等対策に関連する機器条件 (a) 制御棒の引抜速度 制御棒は、引抜速度の上限値 <u>9.1 cm/s</u> にて連続で引き抜かれるものとする^{*4}。引抜制御棒反応度曲線を第 5.4.2-1 図に示す。</p> <p>※4 複数の制御棒を引き抜く試験において、<u>対象制御棒の連続引き抜きの実施が可能な手順としている場合を除き、引抜操作はノッチ操作としている。</u>そのため、ここでは人的過誤等によって連続引き抜きされることを想定する。</p>	<p>備考</p> <p>・運用の相違 【柏崎 6/7】 東海第二、島根 2 号炉は、制御棒値ミニマイザ又は複数の運転員の監視により制御棒の引き抜き手順を監視している。</p> <p>・設備設計の相違 【柏崎 6/7】 ABWR と BWR-5 の設備の相違。</p> <p>・解析条件の相違 【柏崎 6/7】 島根 2 号炉、東海第二は制御棒引抜阻止信号と原子炉スクラム信号がほぼ同時に発信し、制御棒引抜阻止による評価結果への影響は小さいことから、制御棒引抜阻止に期待しない。</p>

柏崎刈羽原子力発電所 6 / 7号炉 (2017. 12. 20 版)	東海第二発電所 (2018. 9. 12 版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>されることを想定する。</p> <p>(b) 原子炉スクラム信号 <u>起動領域モニタの原子炉周期短 (原子炉周期 10 秒) による原子炉スクラム信号は原子炉出力が中間領域に到達することで発生する。スクラム反応度曲線を第 5.4.3 図に示す。なお、原子炉スクラム信号の発生を想定する際の起動領域モニタのバイパス状態は、A, B, C グループとも引抜制御棒に最も近い検出器が 1 個ずつバイパス状態にあるとする。</u></p> <p>d. 重大事故等対策に関連する操作条件 運転員操作に関する条件はない。</p> <p>(3) 有効性評価の結果 本重要事故シーケンスにおける炉心平均中性子束の推移を第 5.4.4 図に示す。</p> <p>a. 事象進展 <u>制御棒の引き抜き開始から約 30 秒後に起動領域モニタの原子炉周期短 (原子炉周期 20 秒) による制御棒引抜阻止信号が発生し、制御棒の引き抜きが阻止される。</u></p>	<p>されることを想定する。</p> <p>(b) 原子炉スクラム信号 <u>起動領域計装の原子炉出力ペリオド短 (10 秒) による原子炉スクラム信号は原子炉出力が中間領域に到達することで発生する。スクラム反応度曲線を第 5.4-3 図に示す。なお、原子炉スクラム信号の発生を想定する際の起動領域計装のバイパス状態は、A, B チャンネルとも引抜制御棒に最も近い検出器が 1 個ずつバイパス状態にあるとする。</u></p> <p>d. 重大事故等対策に関連する操作条件 運転員等操作に関する条件はない。</p> <p>(3) 有効性評価の結果 本重要事故シーケンスにおける燃料エンタルピ及び炉心平均中性子束の推移を第 5.4-4 図に示す。</p> <p>a. 事象進展 <u>制御棒の引き抜き開始から約 10 秒後に起動領域計装の原子炉出力ペリオド短 (10 秒) による原子炉スクラム信号が発生して、原子炉がスクラムする。</u></p>	<p>(b) 原子炉スクラム信号 <u>中間領域計装の中性子束高 (各レンジフルスケールの 95%) 信号で原子炉はスクラムするものとする。スクラム反応度曲線を第 5.4.2-2 図に示す。なお、原子炉スクラム信号の発信を想定する際の中間領域計装のバイパス状態は、A, B チャンネルとも引抜制御棒に最も近い検出器が 1 個ずつバイパス状態にあるとする。</u></p> <p>d. 重大事故等対策に関連する操作条件 <u>運転員等操作に関する条件はない。</u></p> <p>(3) 有効性評価の結果 本重要事故シーケンスにおける燃料エンタルピ及び炉心平均中性子束の推移を第 5.4.2-3 図に示す。</p> <p>a. 事象進展 <u>制御棒の引抜開始から約 10 秒後に中間領域計装の中性子束高スクラム信号 (各レンジフルスケールの 95%) が発信し、原子炉はスクラムする。</u></p>	<p>・設備設計の相違 【柏崎 6/7, 東海第二】 島根 2 号炉は、原子炉周期短による制御棒引抜阻止信号及びスクラム信号のインターロックがない (警報のみ) ため、中間領域計装の中性子束高信号 (各レンジフルスケールの 95%) でスクラムする。</p> <p>・評価方針の相違 【柏崎 6/7】 島根 2 号炉、東海第二は投入される反応度が 1 ドルを超えるため S C A T (R I A 用) を用いて燃料エンタルピの評価を実施。</p> <p>・解析条件の相違 【柏崎 6/7】 島根 2 号炉、東海第二は制御棒引抜阻止信号と原子炉スクラム信号がほぼ同時に発信し、制御棒引抜阻止による評価結果への影響は小さいことから、制御棒引抜阻止に期</p>

柏崎刈羽原子力発電所 6 / 7号炉 (2017. 12. 20 版)	東海第二発電所 (2018. 9. 12 版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>この時、投入される反応度は約 0.55 ドル（投入反応度最大値:0.33%Δk）である。反応度投入事象には至らず、燃料エンタルピー増加に伴う燃料の破損は生じない。</p> <p>また、制御棒の引き抜き開始から約 58 秒後に起動領域モニタの原子炉周期短（原子炉周期 10 秒）による原子炉スクラム信号が発生して、原子炉がスクラムし、原子炉出力は定格値の約 1.0×10^{-4} まで上昇することとまる。</p> <p style="text-align: center;">(添付資料 5.4.2, 5.4.3)</p> <p>b. 評価項目等</p> <p>制御棒の引き抜きによる反応度の投入に伴い一時的に臨界に至るものの、原子炉スクラムにより未臨界は確保される。なお、原子炉水位に有意な変動はないため、有効燃料棒頂部は冠水を</p>	<p>このとき、投入される反応度は約 1.13 ドル（投入反応度最大値：約 0.68%Δk）であるが、原子炉出力は定格値の約 15% まで上昇する。</p> <p>また、燃料エンタルピーは最大で約 85kJ/kgUO_2 であり、「発電用軽水型原子炉施設の反応度投入事象評価指針」に示されている燃料棒の内圧と原子炉冷却材圧力の差に応じた許容設計限界のうち最も厳しいしきい値である 272kJ/kgUO_2 (65cal/gUO_2) を超えることはない。燃料エンタルピーの増分の最大値は約 77kJ/kgUO_2 であり、「発電用軽水型原子炉施設の反応度投入事象における燃焼の進んだ燃料の取扱いについて」に示された燃料ペレット燃焼度 $65,000 \text{Mwd/t}$ 以上の燃料に対するペレット-被覆管機械的相互作用を原因とする破損を生じるしきい値の目安である、ピーク出力部燃料エンタルピーの増分で 167kJ/kgUO_2 (40cal/gUO_2) を用いた場合においても、これを超えることはなく燃料の健全性は維持される。</p> <p>b. 評価項目等</p> <p>制御棒の引き抜きによる反応度の投入に伴い一時的に臨界に至るものの、原子炉スクラムにより未臨界は確保される。なお、原子炉水位に有意な変動はないため、燃料有効長頂部は冠水を</p>	<p>このとき、投入される反応度は約 1.14 ドル（投入反応度最大値：約 0.69%Δk）であるが、原子炉出力は第 5.4.2-3 図に示すとおり、定格出力の約 12.2% まで上昇することとまる。</p> <p>また、燃料エンタルピーは最大で約 50kJ/kg であり、「発電用軽水型原子炉施設の反応度投入事象に関する評価指針」に示されている燃料棒の内圧と原子炉冷却材圧力の差に応じた許容設計限界のうち最も厳しいしきい値である 272kJ/kg (65cal/g) を超えることはない。燃料エンタルピーの増分の最大値は約 42kJ/kg であり、「発電用軽水型原子炉施設の反応度投入事象における燃焼の進んだ燃料の取扱いについて」に示された燃料ペレット燃焼度 $65,000 \text{Mwd/t}$ 以上の燃料に対するペレット-被覆管機械的相互作用を原因とする破損を生じるしきい値の目安である、ピーク出力部燃料エンタルピーの増分で 167kJ/kg (40cal/g) を用いた場合においても、これを超えることはなく燃料の健全性は維持される。</p> <p>b. 評価項目等</p> <p>制御棒の引き抜きによる反応度の投入に伴い一時的に臨界に至るものの、原子炉スクラムにより未臨界は確保される。なお、原子炉水位に有意な変動はないため、燃料棒有</p>	<p>待しない。</p> <ul style="list-style-type: none"> 設備設計の相違 <p>【柏崎 6/7, 東海第二】</p> <p>島根 2号炉は、原子炉周期短による制御棒引抜阻止信号及びスクラム信号のインターロックがない（警報のみ）ため、中間領域計装の中性子束高信号（各レンジフルスケールの 95%）でスクラムする。</p> <ul style="list-style-type: none"> 解析結果の相違 <p>【柏崎 6/7, 東海第二】</p> <p>炉心設計による相違</p> <ul style="list-style-type: none"> 解析結果の相違 <p>【東海第二】</p> <p>島根 2号炉は、高速スクラムプラントであり、従来スクラムプラントより、速やかに制御棒が挿入されるため、相対的にエンタルピーの値は小さくなる。</p>

柏崎刈羽原子力発電所 6/7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.12版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>維持しており、放射線の遮蔽は維持される。</p> <p>本評価では、「1.2.4.2 有効性を確認するための評価項目の設定」に示す(1)から(3)の評価項目について、対策の有効性を確認した。</p> <p style="text-align: right;">(添付資料 5.4.4)</p> <p>5.4.3 解析コード及び解析条件の不確かさの影響評価</p> <p>解析コード及び解析条件の不確かさの影響評価の範囲として、運転員等操作時間に与える影響、評価項目となるパラメータに与える影響及び操作時間余裕を評価するものとする。</p> <p>本重要事故シーケンスは、自動作動する安全保護系及び原子炉緊急停止系により、<u>自動的に制御棒の引き抜きを阻止し</u>、原子炉をスクラムすることで、プラントを安定状態に導くことが特徴である。このため、運転員等操作はなく、操作時間が与える影響等は不要である。</p> <p>(1) 解析コードにおける重要現象の不確かさの影響評価</p> <p>本重要事故シーケンスにおいて不確かさの影響評価を行う重要現象とは、「1.7 解析コード及び解析条件の不確かさの影響評価方針」に示すとおりであり、それらの不確かさの影響評価は以下のとおりである。</p> <p>a. 運転員等操作時間に与える影響</p> <p>本重要事故シーケンスは、「5.4.2(2) 有効性評価の条件」に示すとおり、運転員等操作には期待しないことから、運転員等操作時間に与える影響はない。</p> <p>b. 評価項目となるパラメータに与える影響</p> <p>ドップラ反応度フィードバックの不確かさとして、実験により解析コードは7~9%と評価されていることから、これを踏まえ解析を行う必要がある。また、臨界試験との比較により、実効遅発中性子の不確かさは約4%と評価されていることから、これ</p>	<p>維持しており、放射線の遮蔽は維持される。</p> <p>本評価では、「1.2.4.2 有効性を確認するための評価項目の設定」に示す(1)から(3)の評価項目について、対策の有効性を確認した。</p> <p style="text-align: right;">(添付資料 5.4.2)</p> <p>5.4.3 解析コード及び解析条件の不確かさの影響評価</p> <p>解析コード及び解析条件の不確かさの影響評価の範囲として、運転員等操作時間に与える影響、評価項目となるパラメータに与える影響及び操作時間余裕を評価するものとする。</p> <p>本重要事故シーケンスは、安全保護系及び原子炉緊急停止系により、原子炉をスクラムすることで、プラントを安定状態に導くことが特徴である。このため、運転員等操作はなく、操作時間が与える影響等は不要である。</p> <p>(1) 解析コードにおける重要現象の不確かさの影響評価</p> <p>本重要事故シーケンスにおいて不確かさの影響評価を行う重要現象とは、「1.7 解析コード及び解析条件の不確かさの影響評価方針」に示すとおりであり、それらの不確かさの影響評価は以下のとおりである。</p> <p>a. 運転員等操作時間に与える影響</p> <p>本重要事故シーケンスは、「5.4.2(2) 有効性評価の条件」に示すとおり、運転員等操作には期待しないことから、運転員等操作時間に与える影響はない。</p> <p>b. 評価項目となるパラメータに与える影響</p> <p>ドップラ反応度フィードバックの不確かさとして、実験により解析コードは7~9%と評価されていることから、これを踏まえ解析を行う必要がある。また、臨界試験との比較により、実効遅発中性子割合の不確かさは約4%と評価されていることから、これ</p>	<p>効長頂部は冠水を維持しており、放射線の遮蔽は維持される。</p> <p>本評価では、「1.2.4.2 有効性を確認するための評価項目の設定」に示す(1)から(3)の評価項目について、対策の有効性を確認した。</p> <p style="text-align: right;">(添付資料5.4.2)</p> <p>5.4.3 解析コード及び解析条件の不確かさの影響評価</p> <p>解析コード及び解析条件の不確かさの影響評価の範囲として、運転員等操作時間に与える影響、評価項目となるパラメータに与える影響及び操作時間余裕を評価するものとする。</p> <p>本重要事故シーケンスは、自動作動する原子炉保護系により、原子炉をスクラムすることで、プラントを安定状態に導くことが特徴である。このため、運転員等操作はなく、操作時間が与える影響等は不要である。</p> <p>(1) 解析コードにおける重要現象の不確かさの影響評価</p> <p>本重要事故シーケンスにおいて不確かさの影響評価を行う重要現象とは、「1.7 解析コード及び解析条件の不確かさの影響評価方針」に示すとおりであり、それらの不確かさの影響評価は以下のとおりである。</p> <p>a. 運転員等操作時間に与える影響</p> <p>本重要事故シーケンスは、「5.4.2(2) 有効性評価の条件」に示すとおり、運転員等操作には期待しないことから、運転員等操作時間に与える影響はない。</p> <p>b. 評価項目となるパラメータに与える影響</p> <p>ドップラ反応度フィードバックの不確かさとして、実験により解析コードは7~9%と評価されていることから、これを踏まえ解析を行う必要がある。また、臨界試験との比較により、実効遅発中性子割合の不確かさは約4%と評</p>	<p>備考</p> <p>・解析条件の相違 【柏崎 6/7】 島根 2号炉、東海第二は制御棒引抜阻止信号と原子炉スクラム信号がほぼ同時に発信し、制御棒引抜阻止による評価結果への影響は小さいことから、制御棒引抜阻止に期待しない。</p>

柏崎刈羽原子力発電所 6/7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.12版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>を踏まえて解析を行う必要がある。この不確かさを考慮した感度解析を「(3) 感度解析」にて実施する。</p> <p>制御棒反応度の不確かさは約9%と評価されていることから、これを踏まえ解析を行う必要がある。また、臨界試験との比較により、実効遅発中性子の不確かさは約4%と評価されていることから、これを踏まえて解析を行う必要がある。この不確かさを考慮した感度解析を「(3) 感度解析」にて実施する。 (添付資料5.4.5)</p> <p>(2) 解析条件の不確かさの影響評価</p> <p>a. 初期条件, 事故条件及び重大事故等対策に関連する機器条件</p> <p>初期条件, 事故条件及び重大事故等対策に関連する機器条件は、<u>第5.4.2表</u>に示すとおりであり、それらの条件設定を設計値等、最確条件とした場合の影響を確認する。また、解析条件の設定に当たっては、評価項目に対する余裕が小さくなるような設定があることから、その中で事象進展に有意な影響を与えると考えられる項目に関する影響の結果を以下に示す。</p> <p>(a) 運転員等操作時間に与える影響</p> <p>本重要事故シーケンスは、「5.4.2(2) 有効性評価の条件」に示すとおり、運転員等操作には期待しないため、<u>運転員操作時間</u>に与える影響はない。</p> <p>(b) 評価項目となるパラメータに与える影響</p> <p>炉心状態においては装荷炉心ごとに制御棒反応度値やスクラム反応度等の特性が変化するため、投入反応度が大きくなるおそれがある。そのため、評価項目に対する余裕は小さくなるが、「(5) 解析条件の不確かさが評価項目となるパラメータに与える影響評価」にて、投入される反応度について確認している。</p> <p>実効増倍率が0.99の場合は、臨界到達までにかかる時間が追加で必要となり、また投入される反応度も<u>0.07ドル</u>と小さくなることから、評価項目となるパラメータに対する余裕は大きくなる。</p>	<p>これを踏まえて解析を行う必要がある。この不確かさを考慮した感度解析を「(3) 感度解析」にて実施する。</p> <p>制御棒反応度の不確かさは約9%と評価されていることから、これを踏まえ解析を行う必要がある。また、臨界試験との比較により、実効遅発中性子割合の不確かさは約4%と評価されていることから、これを踏まえて解析を行う必要がある。この不確かさを考慮した感度解析を「(3)感度解析」にて実施する。 (添付資料5.4.3)</p> <p>(2) 解析条件の不確かさの影響評価</p> <p>a. 初期条件, 事故条件及び重大事故等対策に関連する機器条件</p> <p>初期条件, 事故条件及び重大事故等対策に関連する機器条件は、<u>第5.4-2表</u>に示すとおりであり、それらの条件設定を設計値等、最確条件とした場合の影響を確認する。また、解析条件の設定に当たっては、評価項目に対する余裕が小さくなるような設定があることから、その中で事象進展に有意な影響を与えると考えられる項目に関する影響の結果を以下に示す。</p> <p>(a) 運転員等操作時間に与える影響</p> <p>本重要事故シーケンスは、「5.4.2(2) 有効性評価の条件」に示すとおり、運転員等操作には期待しないため、<u>運転員等操作時間</u>に与える影響はない。</p> <p>(b) 評価項目となるパラメータに与える影響</p> <p>炉心状態においては装荷炉心ごとに制御棒反応度値やスクラム反応度等の特性が変化するため、投入反応度が大きくなるおそれがある。そのため、評価項目に対する余裕は小さくなるが、「(5) 解析条件の不確かさが評価項目となるパラメータに与える影響評価」にて、投入される反応度について確認している。</p> <p>実効増倍率が0.99の場合は、臨界到達までにかかる時間が追加で必要となり、また投入される反応度も<u>約0.96ドル</u>（燃料エンタルピー最大値：約10kJ/kgUO₂、燃料エンタルピーの増分の最大値：約1kJ/kgUO₂）と小さくなることから、評価項目となるパラメータに対する余裕は大きくなる。</p>	<p>評価されていることから、これを踏まえて解析を行う必要がある。この不確かさを考慮した感度解析を「(3) 感度解析」にて実施する。</p> <p>制御棒反応度の不確かさは約9%と評価されていることから、これを踏まえ解析を行う必要がある。また、臨界試験との比較により、実効遅発中性子割合の不確かさは約4%と評価されていることから、これを踏まえて解析を行う必要がある。この不確かさを考慮した感度解析を「(3) 感度解析」にて実施する。 (添付資料5.4.3)</p> <p>(2) 解析条件の不確かさの影響評価</p> <p>a. 初期条件, 事故条件及び重大事故等対策に関連する機器条件</p> <p>初期条件, 事故条件及び重大事故等対策に関連する機器条件は、<u>第5.4.2-1表</u>に示すとおりであり、それらの条件設定を設計値等、最確条件とした場合の影響を確認する。また、解析条件の設定に当たっては、評価項目に対する余裕が小さくなるような設定があることから、その中で事象進展に有意な影響を与えると考えられる項目に関する影響の結果を以下に示す。</p> <p>(a) 運転員等操作時間に与える影響</p> <p>本重要事故シーケンスは、「5.4.2(2) 有効性評価の条件」に示すとおり、運転員等操作には期待しないため、<u>運転員等操作時間</u>に与える影響はない。</p> <p>(b) 評価項目となるパラメータに与える影響</p> <p>炉心状態においては装荷炉心ごとに制御棒反応度値やスクラム反応度等の特性が変化するため、投入反応度が大きくなるおそれがある。そのため、評価項目に対する余裕は小さくなるが、「(5) 解析条件の不確かさが評価項目となるパラメータに与える影響評価」にて、投入される反応度について確認している。</p> <p>実効増倍率が0.99の場合は、<u>制御棒引抜開始直後は反応度が投入されず、臨界到達までにかかる時間が追加で必要となり、炉心平均中性子束及び燃料エンタルピーが上昇するタイミングが遅くなる。</u>また投入される反応度も<u>約1.00ドル</u>（燃料エンタルピー最大値：約14kJ/kg、燃料エンタルピーの増分の最大値：約6kJ/kg）と小さく<u>1ドル</u></p>	<p>備考</p> <p>・記載方針の相違 【柏崎6/7, 東海第二】 島根2号炉は、実効増倍率が0.99の場合の投入反応度及び燃料エンタルピーの挙動について記載</p>

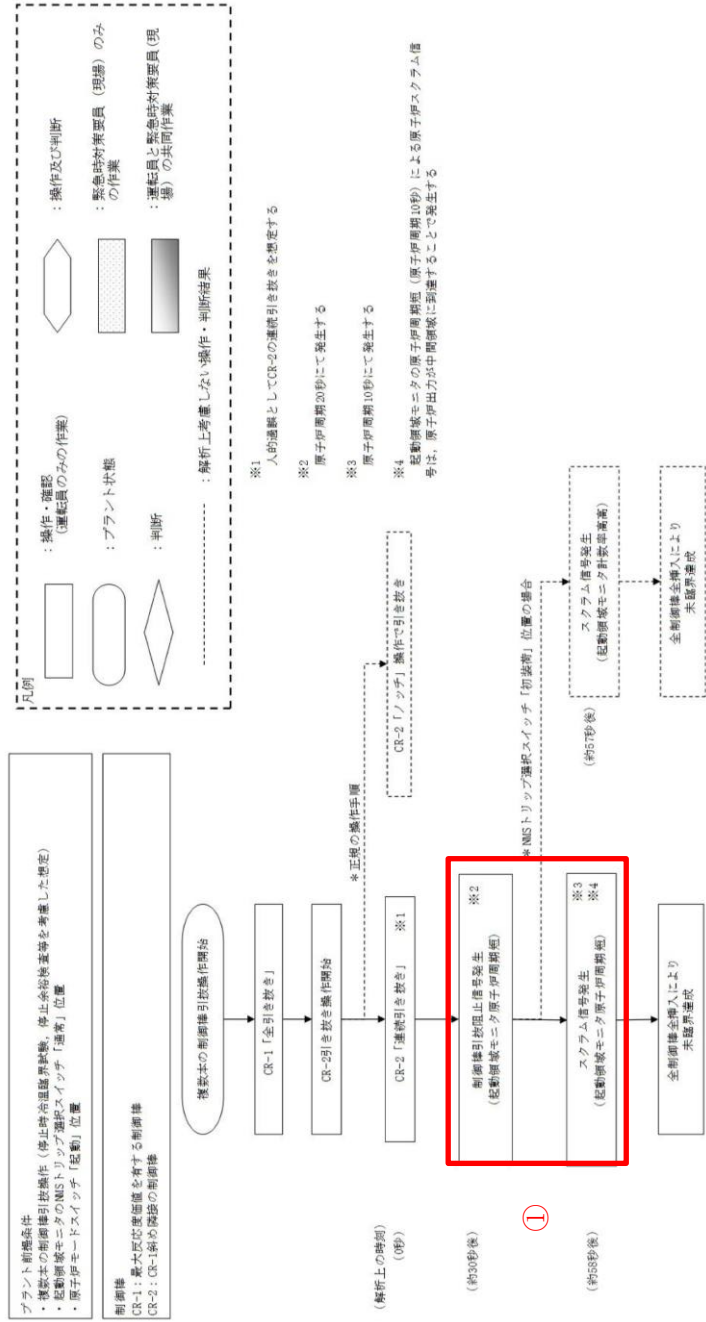
柏崎刈羽原子力発電所 6 / 7号炉 (2017. 12. 20 版)	東海第二発電所 (2018. 9. 12 版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>初期出力は炉心状態ごとに異なり、評価項目となるパラメータに影響を与えるため、その不確かさが与える影響を評価した。初期出力の不確かさにより評価項目に対する余裕が変化するが、「(5) 解析条件の不確かさが評価項目となるパラメータに与える影響評価」において、初期出力の不確かさの影響を確認している。</p> <p>初期燃料温度は炉心状態ごとに異なり、評価項目となるパラメータに影響を与えるため、その不確かさが与える影響を評価した。初期燃料温度の不確かさにより評価項目に対する余裕が変化するが、「(5) 解析条件の不確かさが評価項目となるパラメータに与える影響評価」において、初期燃料温度の不確かさの影響を確認している。</p> <p><u>制御棒引抜阻止及びスクラム信号について原子炉核計装トリップ選択スイッチが初装荷の場合は計数率高信号による制御棒引抜阻止機能及び計数率高高信号によるスクラム機能に期待できる。計数率高高信号によるスクラム機能に期待した場合のスクラムまでの時間は約 57 秒後となることから、評価項目となるパラメータに対する余裕は大きくなる。</u></p>	<p>初期出力は炉心状態ごとに異なり、評価項目となるパラメータに影響を与えるため、その不確かさが与える影響を評価した。初期出力の不確かさにより評価項目に対する余裕が変化するが、「(5) 解析条件の不確かさが評価項目となるパラメータに与える影響評価」において、初期出力の不確かさの影響を確認している。</p> <p>初期燃料温度は炉心状態ごとに異なり、評価項目となるパラメータに影響を与えるため、その不確かさが与える影響を評価した。初期燃料温度の不確かさにより評価項目に対する余裕が変化するが、「(5) 解析条件の不確かさが評価項目となるパラメータに与える影響評価」において、初期燃料温度の不確かさの影響を確認している。</p> <p>制御棒引抜阻止は、本評価において期待していないが、これに期待した場合、<u>原子炉出力ペリオド短信号 (20 秒)</u> が発信すると制御棒引抜が阻止される。ただし、本評価では制御棒の誤引き抜きにより反応度が急激に投入されるため、<u>原子炉出力ペリオド短 (20 秒)</u> による制御棒引抜阻止信号と<u>原子炉出力ペリオド短 (10 秒)</u> による原子炉スクラム信号がほぼ同時に発信することから、制御棒引抜阻止に期待した場合でも評価項目となるパラメータに与える影響は小さい。</p>	<p><u>位置近傍における反応度印加率も緩やかとなることから、燃料エンタルピの上昇率も小さく</u>評価項目となるパラメータに対する余裕は大きくなる。</p> <p>初期出力は炉心状態ごとに異なり、評価項目となるパラメータに影響を与えるため、その不確かさが与える影響を評価した。初期出力の不確かさにより評価項目に対する余裕が変化するが、「(5) 解析条件の不確かさが評価項目となるパラメータに与える影響評価」において、初期出力の不確かさの影響を確認している。</p> <p>初期燃料温度は炉心状態ごとに異なり、評価項目となるパラメータに影響を与えるため、その不確かさが与える影響を評価した。初期燃料温度の不確かさにより評価項目に対する余裕が変化するが、「(5) 解析条件の不確かさが評価項目となるパラメータに与える影響評価」において、初期燃料温度の不確かさの影響を確認している。</p> <p>制御棒引抜阻止は、本評価において期待していないが、これに期待した場合、<u>中間領域計装の中性子束高信号 (各レンジフルスケールの 90%)</u> が発信すると制御棒引き抜きが阻止される。ただし、本評価では制御棒の誤引き抜きにより反応度が急激に投入されるため、<u>中間領域計装の中性子束高信号 (各レンジフルスケールの 90%)</u> による制御棒引抜阻止信号と<u>中性子束高信号 (各レンジフルスケールの 95%)</u> による原子炉スクラム信号がほぼ同時に発信することから、制御棒引抜阻止に期待した場合でも評価項目となるパラメータに与える影響は小さい。</p>	<p>している。</p> <ul style="list-style-type: none"> 解析結果の相違 <p>【柏崎 6/7, 東海第二】 炉心設計による相違。</p> <ul style="list-style-type: none"> 設備設計の相違 <p>【柏崎 6/7】 島根 2号炉, 東海第二は制御棒引抜阻止信号と原子炉スクラム信号がほぼ同時に発信し、制御棒引抜阻止による評価結果への影響は小さいことから、制御棒引抜阻止に期待しない。</p> <ul style="list-style-type: none"> 設備設計の相違 <p>【柏崎 6/7, 東海第二】 島根 2号炉は、原子炉周期短による制御棒引抜阻止信号及びスクラム信号のインターロックがない (警報のみ) ため、中間領域計装の中性子束高信号 (各レンジフルスケールの 95%) でスクラムする。</p>

柏崎刈羽原子力発電所 6 / 7号炉 (2017. 12. 20 版)	東海第二発電所 (2018. 9. 12 版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>b. 操作条件 本重要事故シーケンスは、「5.4.2(2) 有効性評価の条件」に示すとおり、運転員等操作には期待しないため、<u>運転員操作</u>に関する条件はない。 (添付資料 5.4.5)</p> <p>(3) 感度解析 解析コードの不確かさによりドップラ反応度フィードバック効果と制御棒反応度効果は評価項目となるパラメータに影響を与えることから本重要事故シーケンスにおいて感度解析を行う。 <u>ドップラ反応度又はスクラム反応度を±10%とした場合において投入される反応度は 0.55 ドルとベースケースと比べて殆ど差異がない結果である。また引抜制御棒反応度を±10%とした場合において投入される反応度は 0.56 ドル(+10%), 0.53 ドル(-10%), 実効遅発中性子割合を±10%とした場合において投入される反応度は 0.53 ドル(+10%), 0.56 ドル(-10%)となる。</u>以上より、これらの不確かさを考慮しても反応度投入事象には至らず、燃料エンタルピ増加に伴う燃料の破損は生じないことから、評価項目を満足する。 (添付資料 5.4.5)</p> <p>(4) 操作時間余裕の把握 本重要事故シーケンスは、「5.4.2(2) 有効性評価の条件」に</p>	<p>b. 操作条件 本重要事故シーケンスは、「5.4.2(2) 有効性評価の条件」に示すとおり、運転員等操作には期待しないため、運転員等操作に関する条件はない。 (添付資料 5.4.3)</p> <p>(3) 感度解析 解析コードの不確かさによりドップラ反応度フィードバック効果と制御棒反応度効果は評価項目となるパラメータに影響を与えることから本重要事故シーケンスにおいて感度解析を行う。 <u>ドップラ反応度を+10%とした場合において投入される反応度は約 1.13 ドル (燃料エンタルピ最大値: 約 80kJ/kgUO₂, 燃料エンタルピの増分の最大値: 約 72kJ/kgUO₂), -10%とした場合において投入される反応度は約 1.13 ドル (燃料エンタルピ最大値: 約 92kJ/kgUO₂, 燃料エンタルピの増分の最大値: 約 83kJ/kgUO₂), スクラム反応度を+10%とした場合において投入される反応度は約 1.13 ドル (燃料エンタルピ最大値: 約 82kJ/kgUO₂, 燃料エンタルピの増分の最大値: 約 74kJ/kgUO₂), -10%とした場合に投入される反応度は約 1.13 ドル (燃料エンタルピ最大値: 約 89kJ/kgUO₂, 燃料エンタルピの増分の最大値: 約 81kJ/kgUO₂), 引抜制御棒反応度を+10%とした場合において投入される反応度は約 1.15 ドル (燃料エンタルピ最大値: 約 102kJ/kgUO₂, 燃料エンタルピの増分の最大値: 約 94kJ/kgUO₂), -10%とした場合において投入される反応度は約 1.12 ドル, 実効遅発中性子割合を+10%とした場合において投入される反応度は約 1.11 ドル, -10%とした場合において投入される反応度は約 1.16 ドル (燃料エンタルピ最大値: 約 90kJ/kgUO₂, 燃料エンタルピの増分の最大値: 約 82kJ/kgUO₂)となる。</u></p> <p>以上より、これらの不確かさを考慮しても燃料エンタルピ増加に伴う燃料の破損は生じないことから、評価項目を満足する。 (添付資料 5.4.3)</p> <p>(4) 操作時間余裕の把握 本重要事故シーケンスは、「5.4.2(2) 有効性評価の条件」に</p>	<p>b. 操作条件 本重要事故シーケンスは、「5.4.2(2) 有効性評価の条件」に示すとおり、運転員等操作には期待しないため、<u>運転員等操作</u>に関する条件はない。 (添付資料 5.4.3)</p> <p>(3) 感度解析 解析コードの不確かさによりドップラ反応度フィードバック効果と制御棒反応度効果は評価項目となるパラメータに影響を与えることから本重要事故シーケンスにおいて感度解析を行う。 <u>ドップラ反応度を+10%とした場合に投入される反応度は約 1.14 ドル (燃料エンタルピの最大値は約 48kJ/kg, 増分の最大値は約 40kJ/kg), -10%とした場合に投入される反応度は約 1.14 ドル (燃料エンタルピの最大値は約 52kJ/kg, 増分の最大値は約 44kJ/kg)である。</u> <u>スクラム反応度を+10%とした場合に投入される反応度は約 1.14 ドル (燃料エンタルピの最大値は約 48kJ/kg, 増分の最大値は約 40kJ/kg), -10%とした場合に投入される反応度は約 1.14 ドル (燃料エンタルピの最大値は約 53kJ/kg, 増分の最大値は約 45kJ/kg)である。</u> <u>引抜制御棒反応度を+10%とした場合に投入される反応度は約 1.16 ドル (燃料エンタルピの最大値は約 63kJ/kg, 増分の最大値は約 55kJ/kg), -10%とした場合に投入される反応度は約 1.12 ドル (燃料エンタルピの最大値は約 39kJ/kg, 増分の最大値は約 31kJ/kg)である。</u> <u>実効遅発中性子割合を+10%とした場合に投入される反応度は約 1.11 ドル (燃料エンタルピの最大値は約 45kJ/kg, 増分の最大値は約 37kJ/kg), -10%と投入される反応度は約 1.17 ドル (燃料エンタルピの最大値は約 56kJ/kg, 増分の最大値は約 48kJ/kg)である。</u></p> <p>以上より、これらの不確かさを考慮しても燃料エンタルピ増加に伴う燃料の破損は生じないことから、評価項目を満足する。 (添付資料 5.4.3)</p> <p>(4) 操作時間余裕の把握 本重要事故シーケンスは、「5.4.2(2) 有効性評価の条件」に</p>	<p>備考</p> <p>・解析条件及び解析結果の相違 【柏崎 6/7, 東海第二】炉心設計による相違。</p>

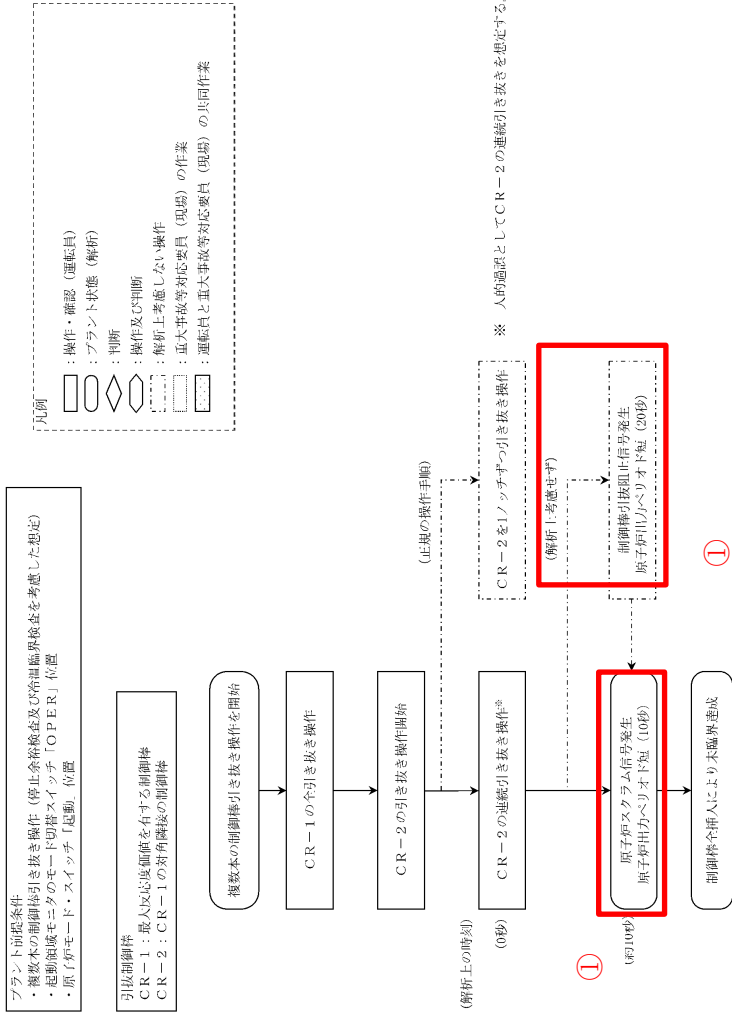
柏崎刈羽原子力発電所 6/7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.12版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>示すとおり、運転員等操作には期待しないことから、操作時間余裕に関する影響はない。</p> <p>(5) 解析条件の不確かさが評価項目となるパラメータに与える影響評価</p> <p>解析条件の不確かさにより投入される反応度が大きくなることも考えられ、評価項目となるパラメータに影響を与えることから、炉心状態の変動による評価項目となるパラメータに与える影響について確認した。以下の2つの保守的な想定をした評価においても、投入される反応度は約0.7ドル以下にとどまることから、不確かさが評価項目となるパラメータに与える影響は小さい。</p> <p><u>・過渡解析「原子炉起動時における制御棒の異常な引き抜き」に示すように3.5%Δkの値を有する制御棒グループが引き抜かれる場合</u></p> <p>・サイクル初期及びサイクル末期の炉心状態において、<u>9×9燃料(B型)平衡炉心の反応度印加率を包絡する引抜制御棒反応度曲線を用いた場合初期出力は炉心状態ごとに異なり、評価項目となるパラメータに影響を与えるため、その不確かさが与える影響を評価した。定格の10⁻⁸の10倍及び1/10倍とした場合の感度解析を行い、有効性評価での結果(0.55ドル)と大きく差異がなく、0.55ドル(10倍)及び0.54ドル(1/10倍)であることから、初期出力の不確かさが与える影響は小さい。</u></p>	<p>示すとおり、運転員等操作には期待しないことから、操作時間余裕に関する影響はない。</p> <p>(5) 解析条件の不確かさが評価項目となるパラメータに与える影響評価</p> <p>解析条件の不確かさにより投入される反応度が大きくなることも考えられ、評価項目となるパラメータに影響を与えることから、炉心状態の変動による評価項目となるパラメータに与える影響について確認した。</p> <p>以下の保守的な想定をした評価においても、投入される反応度は約1.16ドル(燃料エンタルピー最大値:約80kJ/kgUO₂, 燃料エンタルピーの増分の最大値:約72kJ/kgUO₂)にとどまることから、不確かさが評価項目となるパラメータに与える影響は小さい。</p> <p>・サイクル初期及びサイクル末期の炉心状態において、<u>9×9燃料(B型)平衡炉心の反応度印加率を包絡する引抜制御棒反応度曲線を用いた場合初期出力は炉心状態ごとに異なり、評価項目となるパラメータに影響を与えるため、その不確かさが与える影響を評価した。定格の10⁻⁸の10倍及び1/10倍とした場合の感度解析を行い、有効性評価での結果(約1.13ドル)と大きく差異がなく、約1.09ドル(10倍)及び約1.17ドル(燃料エンタルピー最大値:約124kJ/kgUO₂, 燃料エンタルピーの増分の最大値:約115kJ/kgUO₂) (1/10倍)であることから、初期出力の不確かさが与える影響は小さい。</u></p>	<p>示すとおり、運転員等操作には期待しないことから、操作時間余裕に関する影響はない。</p> <p>(5) 解析条件の不確かさが評価項目となるパラメータに与える影響評価</p> <p>解析条件の不確かさにより投入される反応度が大きくなることも考えられ、評価項目となるパラメータに影響を与えることから、炉心状態の変動による評価項目となるパラメータに与える影響について確認した。</p> <p>以下の保守的な想定をした評価においても、投入される反応度は約1.21ドル(燃料エンタルピーの最大値は約68kJ/kg, 増分の最大値は約60kJ/kg)にとどまることから、不確かさが評価項目となるパラメータに与える影響は小さい。</p> <p>・サイクル初期及びサイクル末期の炉心状態において、<u>9×9燃料(B型)平衡炉心、9×9燃料(A型)及びMOX燃料228体を装荷した平衡炉心、9×9燃料(B型)及びMOX燃料228体を装荷した平衡炉心の反応度印加率を包絡する引抜制御棒反応度曲線を用いた場合初期出力は炉心状態ごとに異なり、評価項目となるパラメータに影響を与えるため、その不確かさが与える影響を評価した。定格の10⁻⁸の10倍及び1/10倍とした場合の感度解析を行い、有効性評価での結果(投入される反応度は約1.14ドル, 燃料エンタルピーの最大値は約50kJ/kg, 増分の最大値は約42kJ/kg)と大きく差異がなく、投入される反応度は約1.11</u></p>	<p>備考</p> <p>・解析条件及び解析結果の相違 【柏崎6/7, 東海第二】炉心設計による相違。</p> <p>・解析条件の相違 【柏崎6/7】 柏崎6/7は、誤引抜される制御棒の反応度値が約1.04%Δkであり、過渡解析の解析条件の方が厳しいが、東海第二及び、島根2号炉の過渡解析の条件(制御棒の反応度値は1.3%Δk)は本評価に包絡される。</p> <p>・解析条件の相違 【柏崎6/7, 東海第二】 島根2号炉はA型燃料, B型燃料, MOX燃料を考慮する。</p> <p>・解析条件及び解析結果の相違 【柏崎6/7, 東海第二】 炉心設計による相違。</p>

柏崎刈羽原子力発電所 6 / 7号炉 (2017. 12. 20 版)	東海第二発電所 (2018. 9. 12 版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>初期燃料温度は炉心状態ごとに異なり、評価項目となるパラメータに影響を与えるため、その不確かさが与える影響を評価した。初期燃料温度を60℃とした場合の感度解析を実施し、有効性評価での結果 <u>0.55 ドル</u> と大きく差異がない、<u>0.57 ドル</u> であることから、初期燃料温度の不確かさが与える影響は小さい。</p> <p style="text-align: right;">(添付資料 5.4.5, 5.4.6)</p> <p>(6) まとめ</p> <p>解析コード及び解析条件の不確かさの影響評価の範囲として、運転員等操作時間に与える影響、評価項目となるパラメータに与える影響及び操作時間余裕を確認した。その結果、解析条件の不確かさが評価項目となるパラメータに与える影響は小さい。</p> <p>5.4.4 必要な要員及び資源の評価</p> <p>(1) 必要な要員の評価</p> <p>事故シーケンスグループ「反応度の誤投入」において、重大事故等対策は自動で作動するため、対応に必要な要員はいない。</p> <p>(2) 必要な資源の評価</p> <p>事故シーケンスグループ「反応度の誤投入」において、必要な水源、燃料及び電源の評価結果は以下のとおりである。</p> <p>a. 水源</p> <p>本重要事故シーケンスの評価では、原子炉注水は想定していない。</p> <p>b. 燃料</p>	<p>初期燃料温度は炉心状態ごとに異なり、評価項目となるパラメータに影響を与えるため、その不確かさが与える影響を評価した。初期燃料温度を60℃とした場合の感度解析を実施し、有効性評価での結果 <u>約 1.13 ドル</u>、<u>燃料エンタルピー最大値：約 85kJ/kgUO₂</u>、<u>燃料エンタルピーの増分の最大値：約 77kJ/kgUO₂</u> と大きく差異がない、<u>約 1.13 ドル</u> (燃料エンタルピー最大値：約 96kJ/kgUO₂、燃料エンタルピーの増分の最大値：約 80kJ/kgUO₂) であることから、初期燃料温度の不確かさが与える影響は小さい。</p> <p style="text-align: right;">(添付資料 5.4.3, 5.4.4, 5.4.5)</p> <p>(6) まとめ</p> <p>解析コード及び解析条件の不確かさの影響評価の範囲として、運転員等操作時間に与える影響、評価項目となるパラメータに与える影響及び操作時間余裕を確認した。その結果、解析条件の不確かさが評価項目となるパラメータに与える影響は小さい。</p> <p>5.4.4 必要な要員及び資源の評価</p> <p>(1) 必要な要員の評価</p> <p>事故シーケンスグループ「反応度の誤投入」において、重大事故等対策は自動で作動するため、対応に必要な要員はいない。</p> <p>(2) 必要な資源の評価</p> <p>事故シーケンスグループ「反応度の誤投入」において、必要な水源、燃料及び電源の評価結果は以下のとおりである。</p> <p>a. 水源</p> <p>本重要事故シーケンスの評価では、原子炉注水は想定していない。</p> <p>b. 燃料</p>	<p><u>ドル</u>、<u>燃料エンタルピーの最大値は約 33kJ/kg</u>、<u>増分の最大値は約 25kJ/kg (10 倍)</u> 及び投入される反応度は約 1.16 <u>ドル</u>、<u>燃料エンタルピーの最大値は約 69kJ/kg</u>、<u>増分の最大値は約 61kJ/kg (1 / 10 倍)</u> であることから、初期出力の不確かさが与える影響は小さい。</p> <p>初期燃料温度は炉心状態ごとに異なり、評価項目となるパラメータに影響を与えるため、その不確かさが与える影響を評価した。初期燃料温度を60℃とした場合の感度解析を実施し、有効性評価での結果 <u>投入される反応度は約1.14ドル</u>、<u>燃料エンタルピーの最大値は約50kJ/kg</u>、<u>増分の最大値は約42kJ/kg</u> と大きく差異がなく、<u>投入される反応度は約1.15ドル</u>、<u>燃料エンタルピーの最大値は約64kJ/kg</u>、<u>増分の最大値は約49kJ/kg</u>であることから、初期燃料温度の不確かさが与える影響は小さい。</p> <p style="text-align: right;">(添付資料5.4.3, 5.4.4)</p> <p>(6) まとめ</p> <p>解析コード及び解析条件の不確かさの影響評価の範囲として、運転員等操作時間に与える影響、評価項目となるパラメータに与える影響及び操作時間余裕を確認した。その結果、解析条件の不確かさが評価項目となるパラメータに与える影響は小さい。</p> <p>5.4.4 必要な要員及び資源の評価</p> <p>(1) 必要な要員の評価</p> <p>事故シーケンスグループ「反応度の誤投入」において、重大事故等対策は自動で作動するため、対応に必要な要員はいない。</p> <p>(2) 必要な資源の評価</p> <p>事故シーケンスグループ「反応度の誤投入」において、必要な水源、燃料及び電源の評価結果は以下のとおりである。</p> <p>a. 水源</p> <p>本重要事故シーケンスの評価では、原子炉注水は想定していない。</p> <p>b. 燃料</p>	<p>・解析条件及び解析結果の相違</p> <p>【柏崎 6/7, 東海第二】炉心設計による相違。</p>

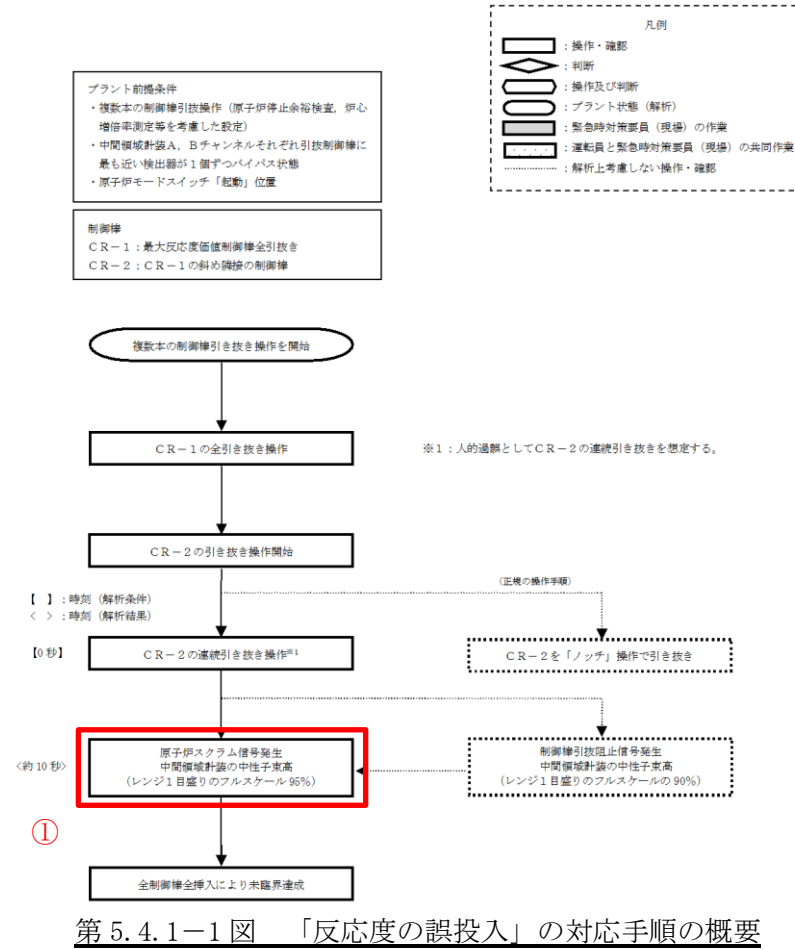
柏崎刈羽原子力発電所 6 / 7号炉 (2017. 12. 20 版)	東海第二発電所 (2018. 9. 12 版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>本重要事故シーケンスの評価では、燃料の使用は想定していない。</p> <p>c. 電源 本重要事故シーケンスの評価では、外部電源喪失は想定していない。</p> <p>5.4.5 結論 事故シーケンスグループ「反応度の誤投入」では、誤操作により過剰な制御棒の引き抜きが行われ、臨界に至る反応度が投入されることで、原子炉が臨界に達し燃料損傷に至ることが特徴である。事故シーケンスグループ「反応度の誤投入」に対する燃料損傷防止対策としては、原子炉停止機能を整備している。 事故シーケンスグループ「反応度の誤投入」の重要事故シーケンス「停止中に実施される試験等により、最大反応度値を有する制御棒1本が全引き抜きされている状態から、他の1本の制御棒が操作量の制限を超える誤った操作によって引き抜かれ、異常な反応度の投入を認知できずに燃料の損傷に至る事故」について有効性評価を行った。 上記の場合においても、原子炉停止機能により、燃料が損傷することはなく、未臨界を維持することが可能である。 その結果、<u>有効燃料棒頂部の冠水</u>、放射線遮蔽の維持及び未臨界の確保ができることから、評価項目を満足している。また、安定状態を維持できる。 解析条件の不確かさについて確認した結果、評価項目となるパラメータに与える影響は小さい。 本事故シーケンスグループにおける<u>6号及び7号炉同時の重大事故等対策は自動で作動するため、対応に必要な要員はいない。</u>スクラム動作後の原子炉の状態確認において、中央制御室の運転員1名で実施可能である。 以上のことから、原子炉停止機能の燃料損傷防止対策は、選定した重要事故シーケンスに対して有効であることが確認でき、事故シーケンスグループ「反応度の誤投入」に対して有効である。</p>	<p>本重要事故シーケンスの評価では、燃料の使用は想定していない。</p> <p>c. 電源 本重要事故シーケンスの評価では、外部電源喪失は想定していない。</p> <p>5.4.5 結論 事故シーケンスグループ「反応度の誤投入」では、誤操作により過剰な制御棒の引き抜きが行われ、臨界に至る反応度が投入されることで、原子炉が臨界に達し燃料損傷に至ることが特徴である。事故シーケンスグループ「反応度の誤投入」に対する燃料損傷防止対策としては、原子炉停止機能を整備している。 事故シーケンスグループ「反応度の誤投入」の重要事故シーケンス「停止中に実施される検査等により、最大反応度値を有する制御棒1本が全引き抜きされている状態から、他の1本の制御棒が操作量の制限を超える誤った操作によって引き抜かれ、異常な反応度の投入を認知できずに燃料の損傷に至る事故」について有効性評価を行った。 上記の場合においても、原子炉停止機能により、燃料が損傷することはなく、未臨界を維持することが可能である。 その結果、<u>燃料有効長頂部の冠水</u>、放射線遮蔽の維持及び未臨界の確保ができることから、評価項目を満足している。また、安定状態を維持できる。 解析条件の不確かさについて確認した結果、評価項目となるパラメータに与える影響は小さい。 本事故シーケンスグループにおける重大事故等対策は自動で作動するため、対応に必要な要員はいない。スクラム動作後の原子炉の状態確認において、中央制御室の<u>当直運転員1名</u>で実施可能である。 以上のことから、原子炉停止機能の燃料損傷防止対策は、選定した重要事故シーケンスに対して有効であることが確認でき、事故シーケンスグループ「反応度の誤投入」に対して有効である。</p>	<p>本重要事故シーケンスの評価では、燃料の使用は想定していない。</p> <p>c. 電源 本重要事故シーケンスの評価では、外部電源喪失は想定していない。</p> <p>5.4.5 結論 事故シーケンスグループ「反応度の誤投入」では、誤操作により過剰な制御棒の引き抜きが行われ、臨界に至る反応度が投入されることで、原子炉が臨界に達し燃料損傷に至ることが特徴である。事故シーケンスグループ「反応度の誤投入」に対する燃料損傷防止対策としては、原子炉停止機能を整備している。 事故シーケンスグループ「反応度の誤投入」の重要事故シーケンス「停止中に実施される検査等により、最大反応度値を有する制御棒1本が全引き抜きされている状態から、他の1本の制御棒が操作量の制限を超える誤った操作によって引き抜かれ、異常な反応度の投入を認知できずに燃料の損傷に至る事故」について有効性評価を行った。 上記の場合においても、原子炉停止機能により、燃料が損傷することはなく、未臨界を維持することが可能である。 その結果、<u>燃料棒有効長頂部の冠水</u>、放射線遮蔽の維持及び未臨界の確保ができることから、評価項目を満足している。また、安定状態を維持できる。 解析条件の不確かさについて確認した結果、評価項目となるパラメータに与える影響は小さい。 本事故シーケンスグループにおける<u>島根原子力発電所2号炉の重大事故等対策は自動で作動するため、対応に必要な要員はいない。</u>スクラム動作後の原子炉の状態確認において、中央制御室の運転員1名で実施可能である。 以上のことから、原子炉停止機能の燃料損傷防止対策は、選定した重要事故シーケンスに対して有効であることが確認でき、事故シーケンスグループ「反応度の誤投入」に対して有効である。</p>	



第5.4.1 図 「反応度の誤投入」の対応手順の概要



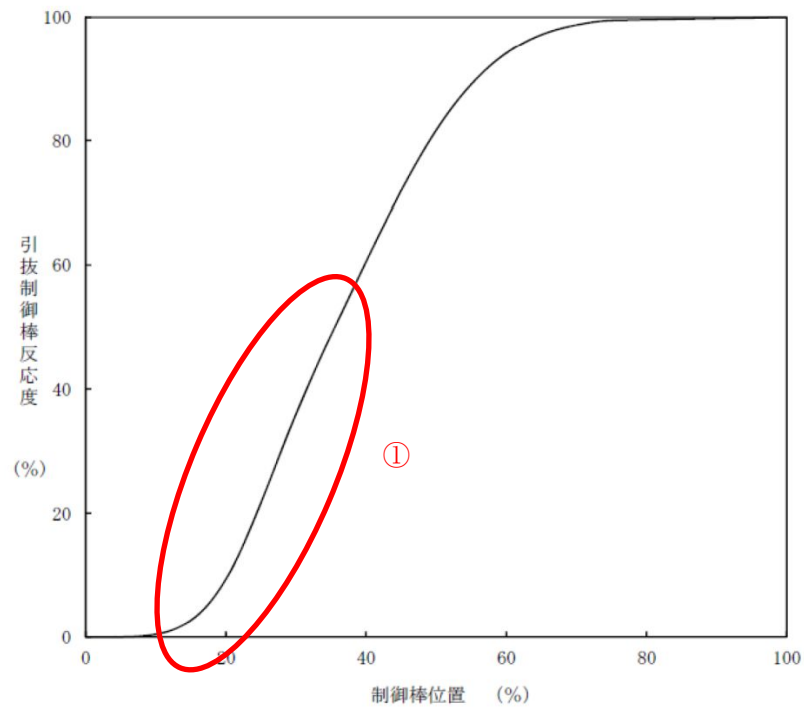
第5.4-1 図 反応度の誤投入の対応手順の概要



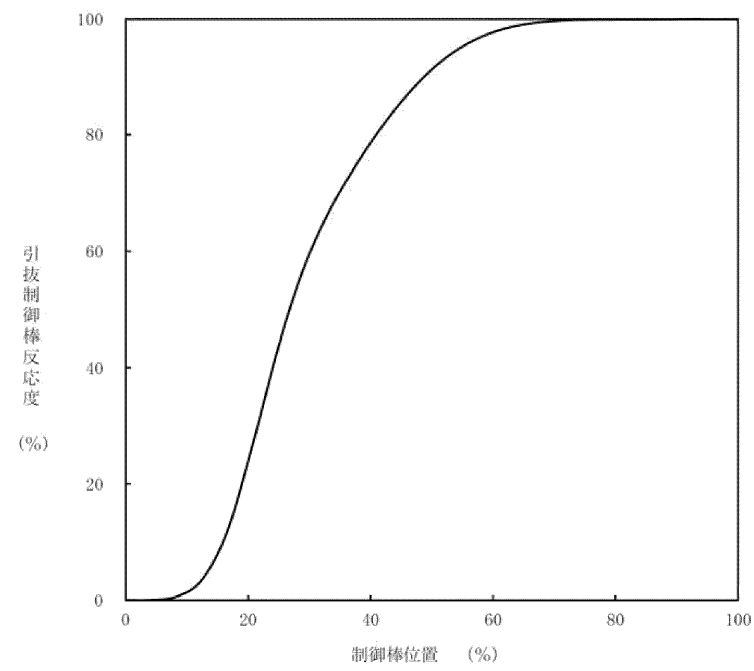
第5.4.1-1 図 「反応度の誤投入」の対応手順の概要

備考

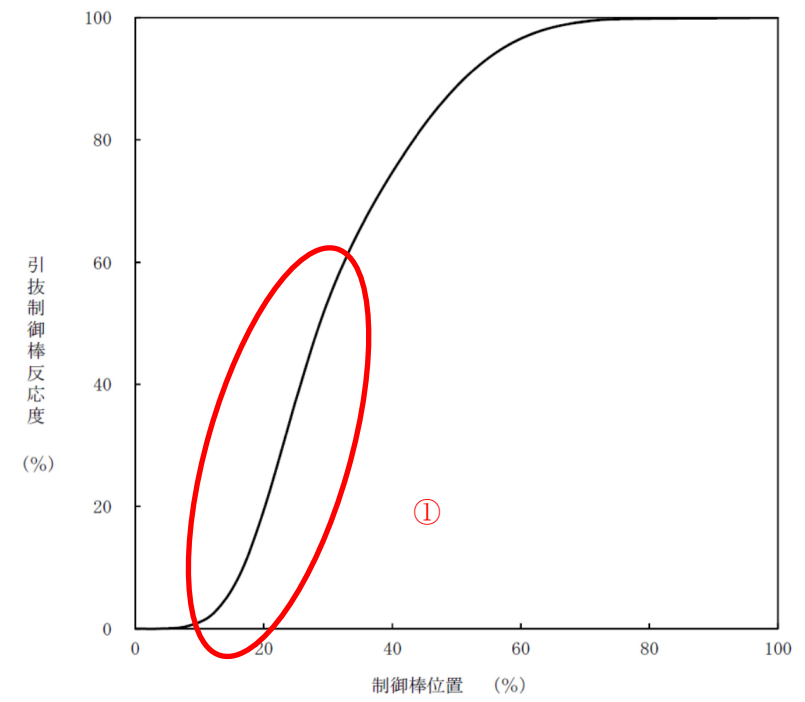
- 設備設計の相違
- 【柏崎6/7, 東海第二】
- ①島根2号炉は、原子炉周期短による制御棒引抜阻止信号及びスクラム信号のインターロックがない (警報のみ) ため、中間領域計装の中性子束高信号 (各レンジフルスケールの95%) でスクラムする。



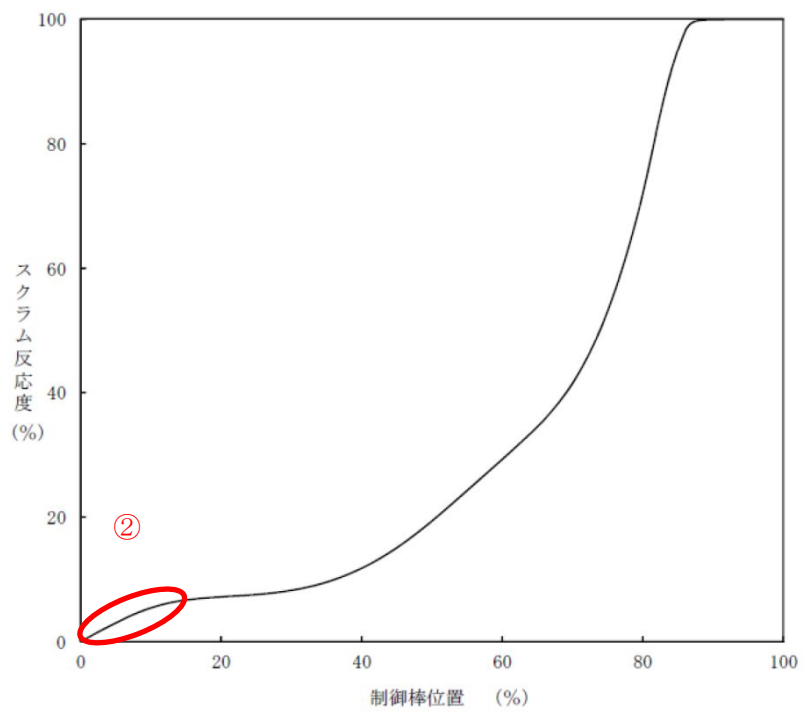
第 5.4.2 図 引抜制御棒反応度曲線



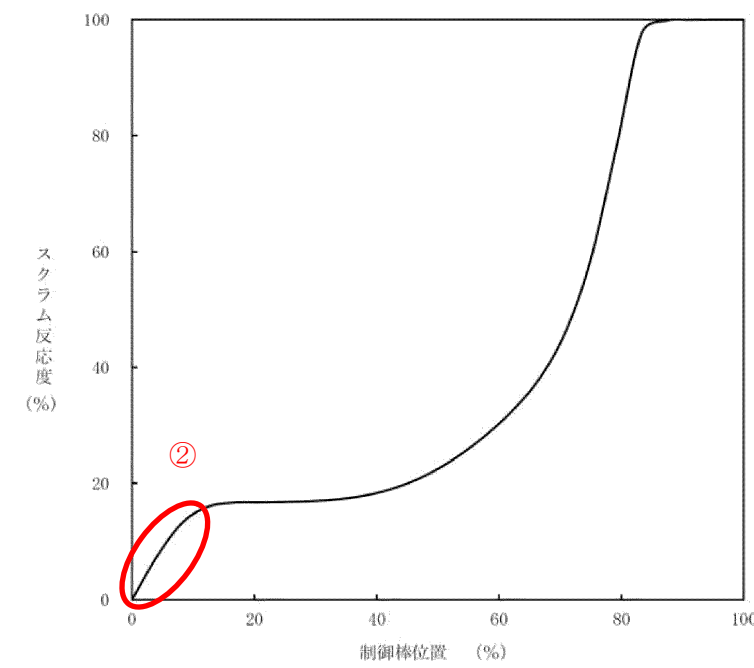
第 5.4-2 図 引抜制御棒反応度曲線



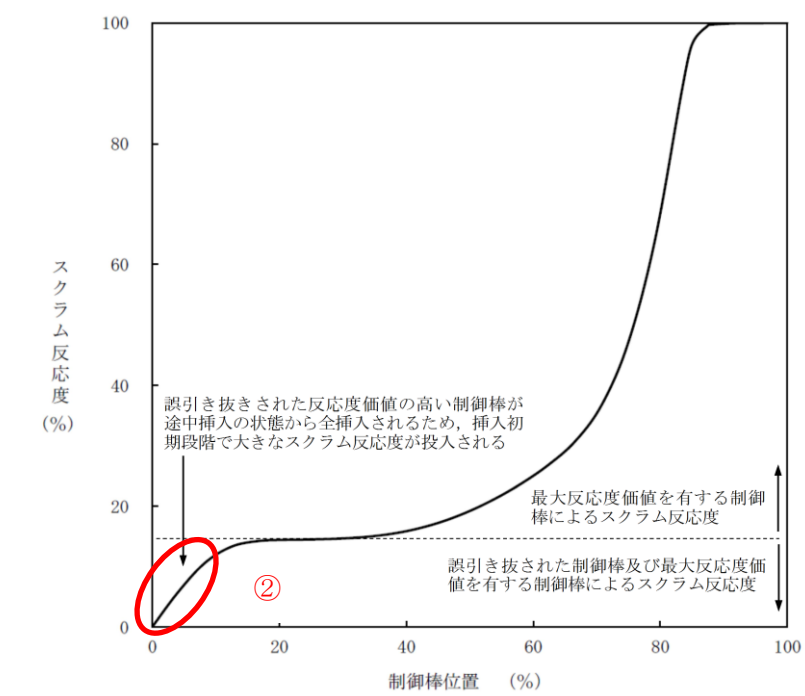
第 5.4.2-1 図 反応度の誤投入における引抜制御棒反応度曲線



第 5.4.3 図 スクラム反応度曲線



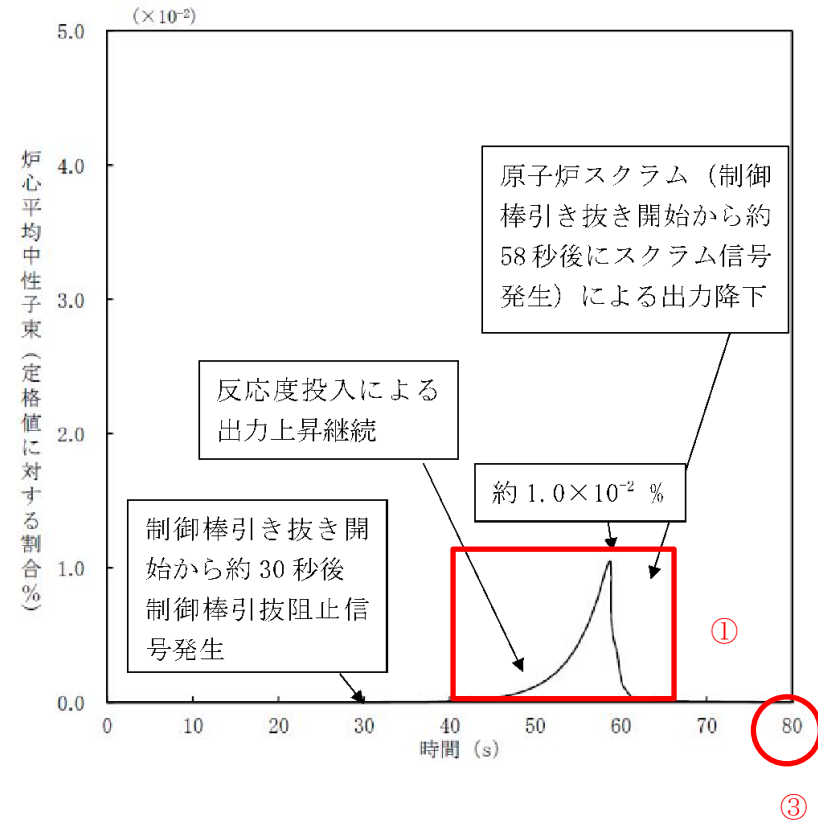
第 5.4-3 図 スクラム反応度曲線



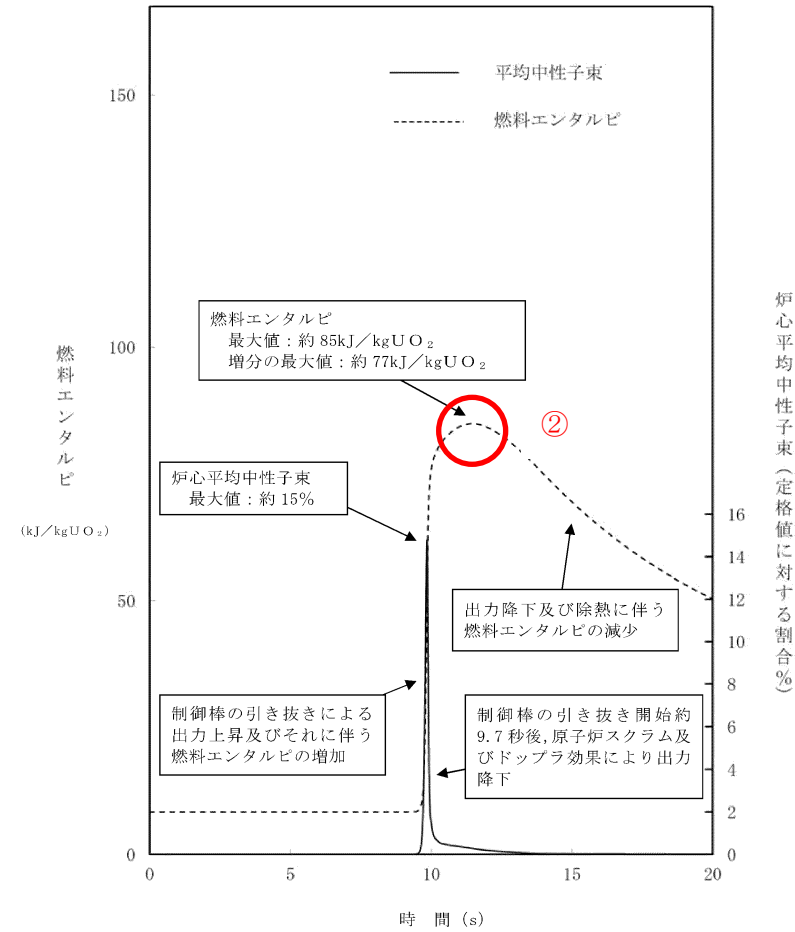
第 5.4.2-2 図 反応度の誤投入におけるスクラム反応度曲線

・解析結果の相違
【柏崎 6/7】
 ①誤引き抜きされる制御棒 1 本の反応度値は、柏崎 6/7 (約 1.04%Δk) に対して、島根 2 号炉 (約 1.75%Δk)、東海第二 (約 1.71%Δk) であるため、反応度曲線の傾きが柏崎 6/7 に比べて大きくなる。

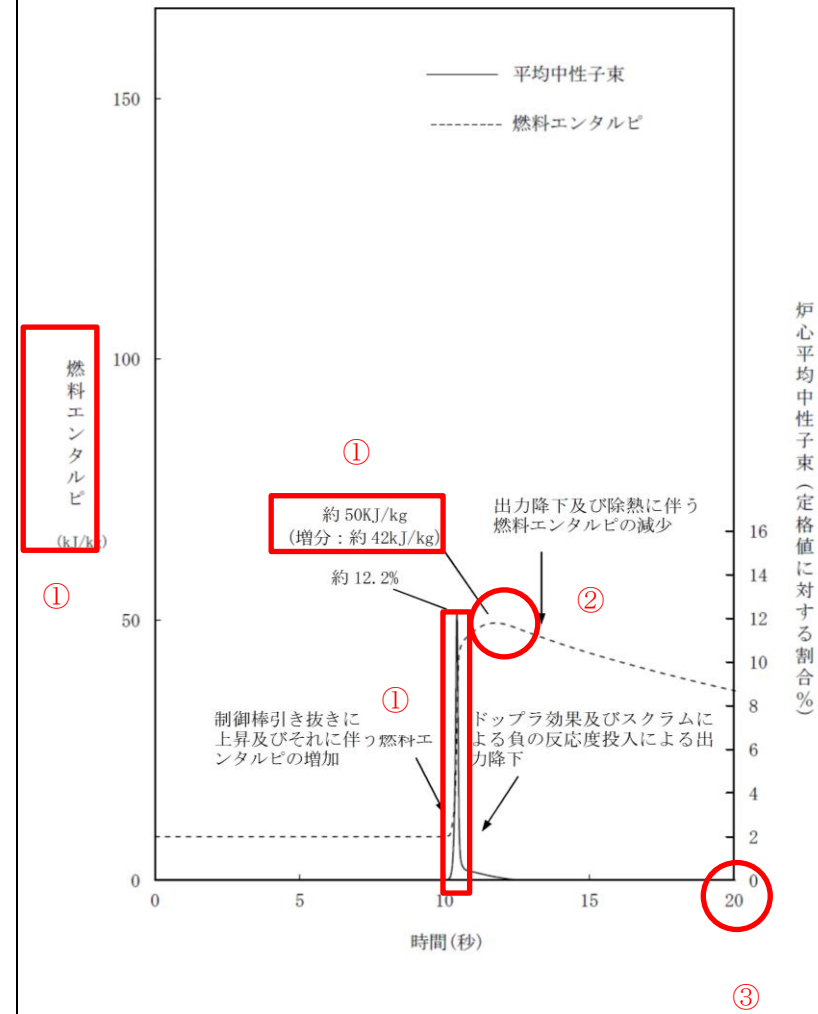
【柏崎 6/7, 東海第二】
 ②島根 2 号炉, 東海第二, 柏崎 6/7 のいずれも誤引き抜きされた反応度値の高い制御棒が途中挿入の状態から原子炉スクラム信号により全挿入されるため、制御棒の挿入初期段階で大きなスクラム反応度が投入される。ただし、ABWRとBWR 5 の設計の差異 (制御棒引抜速度の相違) により、島根 2 号炉, 東海第二は柏崎 6/7 に比べて原子炉スクラム時点における制御棒引抜量が多いため、制御棒の挿入初期で大きなスクラム反応度が投入される。



第 5. 4. 4 図 炉心平均中性子束の推移



第 5. 4-4 図 反応度の誤投入における事象変化



第 5. 4. 2-3 図 反応度の誤投入における推移

・解析結果の相違

【柏崎 6/7】
 ①島根 2号炉，東海第二は，投入される反応度が 1 ドルを超えるため，燃料エンタルピーの評価により燃料の健全性が維持されることを確認している。柏崎 6/7 は投入される反応度が 1 ドル未満のため燃料エンタルピーの評価を実施していない。

【東海第二】
 ②島根 2号炉は，高速スクラムプラントであり，従来スクラムプラントより，速やかに制御棒が挿入されるため，相対的にエンタルピーの値は小さくなる。

【柏崎 6/7】
 ③解析時間の相違。

第 5.4.1 表 「反応度の誤投入」の重大事故等対策について

判断及び操作	手順	有効性評価上期待する事故対処設備		
		常設設備	可搬型設備	計装設備
誤操作による反応度誤投入	運転停止中に制御棒の誤引き抜き等によって、燃料に反応度が投入されることにより、臨界に達する。	—	—	起動領域モニタ
反応度誤投入後のスクラム確認	制御棒の誤操作による反応度の投入により、原子炉周期短（原子炉周期 20 秒）による制御棒引抜阻止信号が発生し、制御棒の引き抜きは阻止される。さらに、原子炉出力が中間領域に到達後、原子炉周期短（原子炉周期 10 秒）による原子炉スクラム信号が発生し、原子炉はスクラムする。制御棒が全挿入し、原子炉は未臨界状態となる。	—	—	起動領域モニタ

第 5.4-1 表 反応度の誤投入における重大事故等対策について

操作及び確認	手順	重大事故等対処設備		
		常設設備	可搬型設備	計装設備
誤操作による反応度誤投入	運転停止中に制御棒の誤引き抜き等によって、燃料に反応度が投入される。	—	—	起動領域計装*
反応度誤投入後の原子炉スクラムの確認	制御棒の誤操作による反応度の投入により、原子炉出力パトリオド短（10 秒）信号による原子炉スクラム信号が発生し、原子炉はスクラムする。制御棒が全挿入し、原子炉は未臨界状態となる。	—	—	起動領域計装*

② * 既許可の対象となっている設備を重大事故等対処設備に位置付けるもの

第 5.4.1-1 表 「反応度の誤投入」の重大事故等対策について

判断及び操作	手順	重大事故等対処設備		
		常設設備	可搬型設備	計装設備
誤操作による反応度誤投入	運転停止中に制御棒の誤引き抜き等によって、燃料に反応度が投入されることにより、臨界に達する。	—	—	中性子源領域計装* 中間領域計装*
反応度誤投入後のスクラム確認	制御棒の誤操作による反応度の投入により、中間領域計装の中性子束高信号が発生し、原子炉はスクラムする。制御棒が全挿入し、原子炉は未臨界状態となる。	—	—	中性子源領域計装* 中間領域計装*

※：既許可の対象となっている設備を重大事故等対処設備に位置付けるもの
【 】：重大事故等対処設備（設計基準拡張）

①, ②

本文比較表に記載の差異以外で主要な差異について記載。
・記載方針の相違
【柏崎 6/7】
①島根 2号炉は、既許可の対象設備を重大事故等対処設備として位置付けるものを明確化している。
【東海第二】
②島根 2号炉は、重大事故等時に設計基準対象施設としての機能を期待する設備を「重大事故等対処設備（設計基準拡張）」と位置付けている。

第5.4.2表 主要解析条件 (反応度の誤投入) (1/3)

項目	主要解析条件	条件設定の考え方
解析コード	APLEX	-
炉心状態	9×9燃料(A型)(単一炉心)平衡炉心のサイクル初期	9×9燃料(A型)と9×9燃料(B型)の熱水力学的な特性はほぼ同等であることから、代表的に9×9燃料(A型)を設定し、燃料交換後の余剰反応度の大きな炉心を想定
実効増倍率	1.0	原子炉は臨界状態にあるものとして設定
原子炉出力	定格出力の10 ⁻⁸	原子炉は停止状態(全制御棒全挿入状態)にあるものとして設定
原子炉圧力	大気圧	原子炉停止時の圧力を想定
燃料被覆管表面温度及び原子炉炉冷却材温度	20℃	原子炉冷却材温度の下限値として運用している値であり、最も水密度が高くなる値として設定
燃料エンタルピ	8kJ/kgUO ₂	原子炉炉冷却材温度20℃における燃料エンタルピを想定
事故条件	制御棒の誤引き抜き	運転停止中の原子炉において、制御棒1本が全引き抜きされている状態から、他の1本の制御棒が操作量の制限を超える誤った操作によって連続的に引き抜かれる事象を想定する

柏崎刈羽原子力発電所 6/7号炉 (2017.12.20版)

第5.4-2表 主要解析条件 (反応度の誤投入) (1/3)

項目	主要評価条件	条件設定の考え方
解析コード	APEX/ SCAT(RIA用)	-
炉心状態	9×9燃料(A型)平衡炉心のサイクル初期	9×9燃料(A型)と9×9燃料(B型)の特性はほぼ同等であることから、代表的に9×9燃料(A型)を設定し、燃料交換後の余剰反応度の大きな炉心を想定
実効増倍率	1.0	原子炉は臨界状態にあるものとして設定
原子炉初期出力	定格出力の10 ⁻⁸	原子炉は停止状態にあるものとして設定
原子炉初期圧力	0.0MPa [gage]	原子炉停止時の圧力を想定
燃料被覆管表面温度及び原子炉炉冷却材温度	20℃	原子炉冷却材温度の下限値を基に設定した値であり、最も水密度が高くなる値として設定
初期燃料エンタルピ	8kJ/kgUO ₂	原子炉炉冷却材温度20℃における燃料エンタルピを想定
事故条件	制御棒の誤引き抜き	運転停止中の原子炉において、制御棒1本が全引き抜きされている状態から、他の1本の制御棒が操作量の制限を超える誤った操作によって連続的に引き抜かれる事象を想定

東海第二発電所 (2018.9.12版)

第5.4.2-1表 主要解析条件 (運転停止中の反応度の誤投入) (1/2)

項目	主要解析条件	条件設定の考え方
解析コード	APEX/ SCAT(RIA用)	-
炉心状態	9×9燃料(A型)(単一炉心)平衡炉心のサイクル初期	9×9燃料(A型)平衡炉心、9×9燃料(B型)平衡炉心、9×9燃料(A型)及びOMOX燃料228体を装備した平衡炉心、9×9燃料(B型)及びOMOX燃料228体を装備した平衡炉心は、特性はほぼ同等であることから、9×9燃料(A型)を代表的な炉心として設定し、燃料交換後の余剰反応度の大きな炉心を想定
初期条件	実効増倍率 原子炉出力 原子炉圧力 燃料被覆管表面温度及び原子炉炉冷却材温度 燃料エンタルピ	1.0 定格出力の10 ⁻⁸ 0.0MPa [gage] 20℃ 8kJ/kg
事故条件	起因事象 誤引き抜きされる制御棒 外部電源	原子炉は臨界状態にあるものとして設定 原子炉が低温状態であることを想定して設定 原子炉停止時の圧力を想定 原子炉冷却材温度の下限値として運用している値であり、反応度の観点からは保守的な値として設定 原子炉炉冷却材温度20℃における燃料エンタルピを想定 運転停止中の原子炉において、制御棒1本が全引き抜きされている状態から、他の1本の制御棒が操作量の制限を超える誤った操作によって連続的に引き抜かれる事象を想定する 運転停止中に至る種の制御棒引き抜きを伴う検査等を考慮し、全引き抜きされた制御棒の斜め隣接 ^{※1} の制御棒とする。誤引き抜きされる制御棒1本の反応度値は約1.75%Δk _{eff} とする なお、通常、制御棒1本が全引き抜きされている状態の未臨界度は深く、また、仮に他の1本の制御棒が操作量の制限を超える場合でも、臨界近接で引き抜かれる制御棒の反応度値が核的制限値を超えないよう管理 ^{※2} している。これらを踏まえ、本評価においては、誤引き抜きされる制御棒の反応度値が、管理値を超える事象を想定 制御棒引抜操作には外部電源が必要となるため、外部電源ありを設定

※1 制御棒密度の偏りが少なくなるよう市松模様の引抜パターンを作成し、高い制御棒密度を生じる引抜パターンとならないようにしている。

※2 三次元沸騰水型原子炉模擬計算コード(LOGOS)による解析結果

※3 臨界近接時における制御棒の最大反応度値は1.0%Δk以下であること

島根原子力発電所 2号炉

備考
・解析条件の相違
【柏崎6/7, 東海第二】

第 5.4.2 表 主要解析条件 (反応度の誤投入) (2/3)

項目	主要解析条件	条件設定の考え方
事故条件	最大反応度値を有する制御棒の斜め隣接の制御棒	投入される反応度を厳しく評価する観点から設定 なお、通常、制御棒1本が全引き抜きされている状態の未臨界度は深く、仮に他の1本の制御棒が操作量の制限を超えた場合でも、臨界近接で引き抜かれる制御棒の反応度値が核的制限値を超えないよう管理している。これらを踏まえ、本評価においては、誤引き抜きされる制御棒の反応度値が、管理値を超える事象を想定 制御棒値値ミニマイザによる停止余裕試験モードでの面隣接制御棒選択時の引抜阻止のインターロックや停止時冷温臨界試験での引抜制御棒値の管理等を考慮し、斜め隣接の制御棒とし、引き抜きされる制御棒1本の反応度値は約1.04%Δkとする
外部電源	外部電源あり	制御棒引き抜き操作には外部電源が必要となるため、外部電源ありを想定

※：臨界近接時における制御棒の最大反応度値は1.0%Δk以下であること

第 5.4-2 表 主要解析条件 (反応度の誤投入) (2/3)

項目	主要評価条件	条件設定の考え方
事故条件	最大反応度値を有する制御棒の対角隣接の制御棒	投入される反応度を厳しく評価する観点から設定 なお、通常、制御棒1本が全引き抜きされている状態の未臨界度は深く、仮に他の1本の制御棒が操作量の制限を超えた場合でも、臨界近接で引き抜かれる制御棒の反応度値が核的制限値を超えないよう管理している。これらを踏まえ、本評価においては、誤引き抜きされる制御棒の反応度値が、管理値を超える事象を想定 制御棒値値ミニマイザ又は複数の運転員による制御棒の引き抜き手順の監視を考慮し、対角隣接の制御棒とし、引き抜きされる制御棒1本の反応度値は約1.71%Δkとする
外部電源	外部電源あり	制御棒の引き抜き操作には外部電源が必要となるため、外部電源ありを想定

※ 原子炉起動時及び冷温臨界検査時は、臨界近接時における制御棒の最大反応度値が1.0%Δk以下となるように管理。また、制御棒値ミニマイザ又は複数の運転員による制御棒の引き抜き手順の監視を実施。なお、停止余裕検査においても同様の監視を実施。

・解析条件の相違
【柏崎 6/7, 東海第二】

第 5.4.2 表 主要解析条件 (反応度の誤投入) (3/3)

項目	主要解析条件	条件設定の考え方	
重大事故等対策に関連する機器条件	制御棒の引抜速度	33mm/s	引抜速度の上限値として設定
	起動領域モニタのバイパス状態	A, B, C グループそれぞれ1 個ずつ	A, B, C グループとも引抜制御棒に最も近い検出器が 1 個ずつバイパス状態にあるとする
	制御棒引抜阻止条件	原子炉周期短信号 (原子炉周期 20 秒)	起動領域モニタの制御棒引抜阻止機能により設定 ^{※1}
	原子炉スクラム信号	原子炉周期短信号 (原子炉周期 10 秒) ^{※2}	原子炉核計装トリップ選択スイッチを「通常」とした場合の起動領域モニタの原子炉スクラム機能により設定 [※]

※1 複数の制御棒引き抜きを伴う検査を実施する際において、当直長らが最初の制御棒引き抜き開始前に原子炉緊急停止系計装及び起動領域モニタ計装の要素が動作不能でないこと (指示値の異常有無確認、定期事業者検査安全保護系設定値確認検査 (核計装装置) 等)、制御棒のスクラムアキュムレータの圧力等を確認することで、必要な安全保護系が正常に動作することを確認する運用となっている。

※2 そのため、本現象においても制御棒引抜阻止条件やスクラム信号の機能に期待できる。
 起動領域モニタの原子炉周期短 (原子炉周期 10 秒) による原子炉スクラム信号が中間領域に到達することで発生する。

第 5.4-2 表 主要解析条件 (反応度の誤投入) (3/3)

項目	主要評価条件	条件設定の考え方	
重大事故等対策に関連する機器条件	制御棒の引抜速度	9.1cm/s	引抜速度の上限値を設定
	起動領域計装のバイパス状態	A, B チャンネルそれぞれ 1 個ずつ	A, B チャンネルとも引抜制御棒に最も近い検出器が 1 個ずつバイパス状態にあるとする。
	原子炉スクラム信号	原子炉出力カベリオド短信号 (10秒) ^{※1}	起動領域モニタのモード切替スイッチを「OP ER」位置とした場合の起動領域計装のスクラム機能により設定 ^{※2}

※1 起動領域モニタの原子炉出力カベリオド短信号 (10 秒) による原子炉スクラム信号は原子炉出力が中間領域に到達することで発生する。

※2 複数の制御棒引抜を伴う検査を実施する際において、発電長が最初の制御棒引き抜き開始前に原子炉保護系計装及び起動領域計装の要素が動作不能でないこと (指示値の異常有無確認、点検記録及び校正記録等の確認等)、制御棒のスクラムアキュムレータの圧力等を確認することで、必要な原子炉緊急停止系が正常に動作することを確認する運用としている。そのため、本現象においてもスクラム信号の機能に期待できる。

第 5.4.2-1 表 主要解析条件 (運転停止中の反応度の誤投入) (2/2)

項目	主要解析条件	条件設定の考え方	
重大事故等対策に関連する機器条件	制御棒引抜速度	9.1 cm/s	制御棒引抜速度の上限値を設定
	中間領域計装バイパス状態	A, B チャンネルそれぞれ 1 個	A, B チャンネルとも引抜制御棒に最も近い検出器が 1 個ずつバイパス状態にあるとする
	制御棒引抜阻止信号	期待しない	制御棒の引き抜きが制限されないことにより、制御棒の誤操作の量が増加するものとして設定
	原子炉スクラム信号	中性子東高 (中間領域計装)	中間領域計装の原子炉スクラム機能により設定 [*]

※ 複数の制御棒引き抜きを伴う検査を実施する際において、当直長らが最初の制御棒引抜開始前に原子炉保護系計装が動作不能でないこと (指示値の異常有無確認、定期事業者検査安全保護系設定値確認試験 (核計装) 等)、制御棒のスクラムアキュムレータの圧力等を確認することで、必要な安全保護系が正常に動作することを確認する運用となっている。そのため、本現象においてもスクラム信号の機能に期待できる。

・解析条件の相違
 【柏崎 6/7, 東海第二】

柏崎刈羽原子力発電所 6 / 7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.12版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p style="text-align: center;">添付資料 5.4.1</p> <p style="text-align: center;">反応度の誤投入事象の代表性について</p> <p>有効性評価では反応度の誤投入事象として、「停止中に実施される試験等により、最大反応度値を有する制御棒1本が全引抜されている状態から、他の1本の制御棒が操作量の制限を超える誤った操作によって引き抜かれ、異常な反応度の投入を認知できずに燃料の損傷に至る事故」を想定している。これは、運転停止中に実施する停止時冷温臨界試験や停止余裕検査を考慮した想定であり、その試験の制御棒誤引き抜き事象の代表性について以下に示す。</p> <p>1. 運転停止中において、制御棒を複数引き抜く試験</p> <p>運転停止中の通常の原子炉においては、停止余裕（最大反応度値を有する同一水圧制御ユニットに属する1組又は1本の制御棒が引き抜かれても炉心を未臨界に維持できること）を確保した燃料配置に加え、原子炉モードスイッチを「燃料交換」位置にすることで同一水圧制御ユニットに属する1組又は1本を超える制御棒の引き抜きを阻止するインターロックを維持し、不用意な臨界の発生を防止している。しかし、「原子炉停止余裕検査」と「停止時冷温臨界試験」の実施時においては、原子炉モードスイッチを「起動」位置として複数の制御棒の引き抜きを実施する。そのため、これらの試験中に人的過誤が発生すると、想定を超える反応度が投入される可能性がある。</p> <p>それぞれの試験の概要や対象となる制御棒等は以下のとおり。</p> <p>a. 停止時冷温臨界試験</p> <p>試験の目的 : 臨界予測精度の維持・向上のためのデータベースの蓄積</p> <p>試験内容 : あらかじめ定めた制御棒操作手順に則り、順番に対象となる制御棒引き抜きを実施し、臨界状態確認後に、制御棒パターン、原子炉冷却材温度、ペリオド等のデータを採取する。なお、臨界近傍での制御棒の引</p>	<p style="text-align: center;">添付資料 5.4.1</p> <p style="text-align: center;"><u>反応度誤投入事象</u>の代表性について</p> <p>1. はじめに</p> <p>有効性評価では反応度の誤投入事象として、「停止中に実施される検査等により、最大反応度値を有する制御棒1本が全引き抜きされている状態から、他の1本の制御棒が操作量の制限を超える誤った操作によって引き抜かれ、異常な反応度の投入を認知できずに燃料の損傷に至る事故」を想定している。これは、運転停止中に実施する冷温臨界検査や停止余裕検査を考慮した想定であり、その検査の制御棒引き抜き事象の代表性について以下に示す。</p> <p>2. 運転停止中において制御棒を複数引き抜く検査</p> <p>運転停止中の原子炉においては、停止余裕（最大反応度値を有する1本の制御棒が引き抜かれた状態でも炉心の未臨界を維持できること）を確保した燃料配置とすることに加え、<u>原子炉モード・スイッチを燃料取替位置にすることで、1本を超える制御棒の引き抜きを阻止するインターロックが作動する状態とし、不用意な臨界の発生を防止している。</u></p> <p>しかしながら、<u>停止余裕検査及び冷温臨界検査の実施時においては、原子炉モード・スイッチを起動位置として複数の制御棒の引き抜きを実施する。このため、これらの検査中に人的過誤が発生すると、想定を超える反応度が投入される可能性がある。</u></p> <p>それぞれの検査の概要や対象となる制御棒等は以下のとおり。</p> <p>(1)冷温臨界検査</p> <p>検査の目的 : 臨界予測精度の維持・向上のためのデータベースの蓄積</p> <p>検査方法 : 原子炉の起動前及び停止後に冷温状態で実施する（いずれも原子炉圧力容器は未開放）。あらかじめ作成した検査用の引き抜きシナリオに従って順番に対象となる制御棒の引き抜きを実施し、臨界状態確認後に、制御</p>	<p style="text-align: center;">添付資料 5.4.1</p> <p style="text-align: center;"><u>反応度の誤投入事象</u>の代表性について</p> <p>有効性評価では反応度の誤投入事象として、「停止中に実施される検査等により、最大反応度値を有する制御棒1本が全引き抜きされている状態から、他の1本の制御棒が操作量の制限を超える誤った操作によって引き抜かれ、異常な反応度の投入を認知できずに燃料の損傷に至る事故」を想定している。これは、運転停止中に実施する停止時冷温臨界試験や原子炉停止余裕検査を考慮した想定であり、その試験の制御棒誤引抜き事象の代表性について以下に示す。</p> <p>1. 運転停止中において、制御棒を複数引き抜く試験</p> <p>運転停止中の通常の原子炉においては、停止余裕（最大反応度値を有する1本の制御棒が引き抜かれても炉心を未臨界に維持できること）を確保した燃料配置に加え、<u>原子炉モードスイッチを「燃料交換」位置にすることで複数の制御棒の引き抜きを阻止するインターロックを維持し、不用意な臨界の発生を防止している。</u>しかし、「<u>原子炉停止余裕検査</u>」と「<u>停止時冷温臨界試験</u>」の実施時においては、<u>原子炉モードスイッチを「起動」位置として複数の制御棒の引き抜きを実施する。そのため、これらの試験中に人的過誤が発生すると、想定を超える反応度が投入される可能性がある。</u></p> <p>それぞれの試験の概要や対象となる制御棒等は以下のとおり。</p> <p>a. 停止時冷温臨界試験</p> <p>試験の目的 : 臨界予測精度の維持・向上のためのデータベースの蓄積</p> <p>試験内容 : <u>原子炉の起動前及び停止後に冷温状態で実施する（いずれも原子炉圧力容器は未開放）。あらかじめ定めた制御棒操作手順に則り、順番に対象となる制御棒引き抜きを実施し、臨界状態確認後に、制御棒パターン、原子炉冷却</u></p>	<p>・設備設計の相違 【柏崎 6/7】 A BWRとBWR 5 の設計の相違。</p>

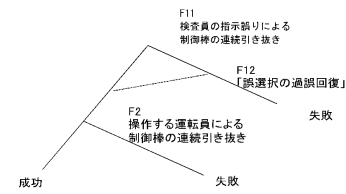
柏崎刈羽原子力発電所 6/7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.12版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>き抜きに際しては、1 ノッチ又は1 ステップ引き抜きごとに試験担当者で未臨界を確認している。</p> <p>対象制御棒 : 評価ケースにより異なる。臨界状態が確認されるまで、複数本の制御棒の引き抜きを実施。臨界近傍で引き抜く制御棒の値は小さいものを取り扱う。</p> <p>事故防止対策 : <u>制御棒操作監視系による制御棒選択</u></p> <p>b. 停止余裕検査</p> <p>試験の目的 : 停止余裕の確認</p> <p>試験内容 :</p> <p>①最大値を有する制御棒 (CR-1) の全引抜</p> <p>②最大値を有する制御棒 (CR-1) と同一の水圧制御ユニットに属する制御棒 (CR-2) の全引抜</p> <p>③最大値を有する制御棒 (CR-1) を補正位置 N まで挿入</p> <p>④最大値を有する制御棒 (CR-1) の斜め隣接の制御棒 (CR-3) を補正位置 N まで引き抜き</p> <p>⑤最大値を有する制御棒 (CR-1) を再度全引抜 この状態の炉心が未臨界であることを確認する。なお、制御棒の引き抜きに際</p>	<p>棒パターン、原子炉水温度及びペリオド等のデータを採取する。なお、臨界近傍での制御棒の引き抜きに際しては、1 ノッチ引き抜きごとに検査担当者で未臨界を確認している。</p> <p>対象制御棒 : 評価ケースにより異なる。臨界状態が確認されるまで、複数本の制御棒の引き抜きを実施する。臨界近傍では、<u>反応度値が小さい制御棒</u>を取り扱う。</p> <p>事故防止対策 : <u>制御棒値ミニマイザによる制御棒操作手順の監視、又は制御棒の操作を行う運転員とは異なる運転員1名による監視。</u></p> <p>(2) 停止余裕検査</p> <p>検査の目的 : <u>停止余裕 (挿入可能な制御棒のうち最大反応度値を有する制御棒1本が挿入されない場合でも、原子炉を常に冷温で未臨界にできること) を確認する。</u></p> <p>検査方法 : 燃料取替及び燃料集合体炉内配置検査の完了後、<u>原子炉圧力容器蓋の閉鎖前 (原子炉ウェル満水時)</u> に以下の手順で実施する。</p> <p>①最大反応度値を有する制御棒 (CR-1) を全引き抜き位置まで引き抜く。</p> <p>②最大反応度値を有する制御棒 (CR-1) を位置N*まで挿入する。 ※ 最大反応度値を有する制御棒 (CR-1) の対角隣接の制御棒 (CR-2) について停止余裕の確認に必要な引き抜き位置</p> <p>③最大反応度値を有する制御棒 (CR-1) の対角隣接の制御棒 (CR-2) を位置Nまで引き抜く。</p> <p>④最大反応度値を有する制御棒 (CR-1) を再度1ノッチずつ引き抜きして、全引き抜きとし、この状態で炉心が臨界未満であることを確認する。なお、制御棒の引</p>	<p>材温度、ペリオド等のデータを採取する。なお、臨界近傍での制御棒の引き抜きに際しては、1 ノッチ引き抜きごとに試験担当者で未臨界を確認している。</p> <p>対象制御棒 : 評価ケースにより異なる。臨界状態が確認されるまで、複数本の制御棒の引き抜きを実施。臨界近傍で引き抜く制御棒の値は小さいものを取り扱う。</p> <p>事故防止対策 : <u>制御棒値ミニマイザによる監視 (又は制御棒を操作する運転員以外の運転員による監視)</u></p> <p>b. 原子炉停止余裕検査</p> <p>試験の目的 : <u>停止余裕 (最大反応度値を有する1本の制御棒が引き抜かれても炉心を未臨界に維持できること) の確認</u></p> <p>試験内容 : 燃料取替及び燃料集合体炉内配置検査の完了後、以下の手順で実施する。</p> <p>①最大値を有する制御棒 (CR-1) の全引き抜き</p> <p>②最大値を有する制御棒 (CR-1) を補正位置N*まで挿入 ※1 最大反応度値を有する制御棒 (CR-1) の対角隣接の制御棒 (CR-2) について停止余裕の確認に必要な引抜位置</p> <p>③最大値を有する制御棒 (CR-1) の斜め隣接の制御棒 (CR-2) を補正位置Nまで引き抜き</p> <p>④最大値を有する制御棒 (CR-1) を再度全引き抜き この状態の炉心が未臨界であることを確認する。なお、制御棒の引き抜きに際して</p>	<p>・設備設計の相違 【柏崎6/7】 ABWRとBWR5の設計の相違。</p> <p>・運用及び設備設計の相違 【柏崎6/7】 ABWRでは引抜シーケンスを制御棒操作監視系 (RC&IS) に登録し、自動で制御棒を選択するが、BWR5では制御棒値ミニマイザ又は運転員により監視する。</p> <p>・設備設計の相違 【柏崎6/7】 ABWRとBWR5の設計の相違。</p>

柏崎刈羽原子力発電所 6/7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.12版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>しては、1ノッチ引き抜きごとに検査担当者で未臨界を確認している。</p> <p>対象制御棒：最大反応度価値制御棒1組又は1本 最大価値を有する制御棒の斜め隣接の制御棒1本 引き抜かれる制御棒は斜め隣接の制御棒のうち反応度の補正に必要な価値を有して印加反応度が大きすぎないように選択</p> <p>事故防止対策：ロッドワースミニマイザの制御棒選択パターン規制（又は制御棒を操作する運転員以外の運転員による監視）なお、ロッドワースミニマイザの機能により、最大反応度価値制御棒以外の制御棒を引き抜く場合、面隣接の制御棒を選択すると制御棒引抜許可信号がリセットされる。</p>	<p>き抜きに際しては、各1ノッチ引き抜き前に検査担当者が未臨界を確認している。</p> <p>対象制御棒：最大反応度価値を有する制御棒1本及び最大反応度価値を有する制御棒の対角隣接の制御棒1本。 引き抜かれる制御棒は、最大反応度価値を有する制御棒の対角隣接の制御棒のうち、<u>最大反応度価値を有するもの</u>を選択。</p> <p>事故防止対策：制御棒の操作を行う運転員とは異なる運転員1名による監視。</p>	<p>は、1ノッチ引き抜きごとに検査担当者で未臨界を確認している。</p> <p>対象制御棒：最大反応度価値制御棒1本 最大価値を有する制御棒の斜め隣接の制御棒1本 最大価値を有する制御棒の斜め隣接の制御棒のうち<u>反応度の補正に必要な価値を有して印加反応度が大きすぎないように</u>選択</p> <p>事故防止対策：制御棒を操作する運転員以外の運転員による監視</p>	<p>・設備設計の相違 【柏崎6/7】 A BWRとBWR5の設計の相違。 ・運用の相違 【東海第二】 島根2号炉、柏崎6/7は、全引抜した時の制御棒価値が、停止余裕確認のための反応度補正分以上で、過渡解析の解析条件である制御棒価値以下の制御棒を選択する。</p>
<p>2. 想定する人的過誤 想定を超えた反応度が投入されるおそれのある人的過誤として下記の「燃料の誤装荷」、「制御棒の選択誤り」、「制御棒の連続引き抜き」について検討した。</p> <p>2-1. 単一の人的過誤 a. 燃料の誤装荷 燃料の誤装荷は誤配置や燃料・制御棒の装荷順序の誤りにより、想定以上の反応度が投入されることが考えられる。これらは燃料交換が燃料取替機（FHM）により自動で装荷位置まで移動され、かつ作業員による配置の確認及び燃料移動監視装置による確認や運転員による出力の監視も行われる。このため、本事象が発生しても適切に認知がされるため、反応度の連続投入及び急激な反応度の投入は考えられない。</p> <p>b. 制御棒の選択誤り 操作する制御棒の選択を誤るとその反応度価値は変化する。停止時冷温臨界試験や停止余裕検査の試験では事前に対象と</p>	<p>3. 想定する人的過誤 想定を超えた反応度が投入されるおそれのある人的過誤として、「燃料の誤装荷」、「制御棒の選択誤り」及び「制御棒の連続引き抜き」について検討した。</p> <p>3.1 単一の人的過誤 (1) 燃料の誤装荷 燃料の誤装荷は、燃料の誤配置や燃料・制御棒の装荷順序の誤りにより、想定以上の反応度が投入されることが考えられる。しかしながら、燃料を装荷する際は、燃料取替機が自動で燃料装荷位置まで移動し、かつ作業員による燃料装荷位置の確認や定検時燃料移動監視装置による確認等が行われる。このため、本事象が発生しても適切に認知がされることから、反応度の連続投入や急激な反応度の投入は考えにくい。</p> <p>(2) 制御棒の選択誤り 操作対象制御棒の選択を誤ると、当該制御棒の反応度価値が変化する。冷温臨界検査では、事前に対象となる制御棒の</p>	<p>2. 想定する人的過誤 想定を超えた反応度が投入されるおそれのある人的過誤として下記の「燃料の誤装荷」、「制御棒の選択誤り」及び「制御棒の連続引き抜き」について検討した。</p> <p>2-1. 単一の人的過誤 a. 燃料の誤装荷 燃料の誤装荷は、誤配置や燃料・制御棒の装荷順序の誤りにより、想定以上の反応度が投入されることが考えられる。これらは燃料交換が燃料取替機により自動で装荷位置まで移動され、かつ作業員による配置の確認が実施されている。このため、本事象が発生しても適切に認知がされるため、反応度の連続投入及び急激な反応度の投入は考えられない。</p> <p>b. 制御棒の選択誤り 操作する制御棒の選択を誤るとその反応度価値は変化する。停止時冷温臨界試験や原子炉停止余裕検査では事前</p>	<p>・設備の相違 柏崎6/7、東海第二は、燃料取替機の運転情報と制御棒位置等を組み合わせて、有効な燃料移動かどうか判定している。</p>

柏崎刈羽原子力発電所 6/7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.12版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>なる制御棒の価値が臨界近傍で大きくならないよう評価により対象を選定しており、その制御棒パターンは<u>制御棒操作監視系（停止時冷温臨界試験）、ロッドワースミニマイザ（停止余裕検査）</u>、運転員及び検査員により監視されているため、これらのパターンを外れた制御棒が選択されることは考えづらい。また、選択誤りが発生した場合においても臨界付近での制御棒引き抜き操作は1ノッチずつであるため、反応度の急激な投入は考えられない。</p> <p>c. <u>制御棒の連続引き抜き</u> 運転員及び検査員による制御棒及び起動領域モニタの確認を実施しており、人的過誤発生時も認知が容易である。しかし、これらの認知は運転員及び検査員に期待しているため、有効性評価ではこれらの認知に期待せず、制御棒が連続引き抜きされることを想定する。</p> <p>2-2. 人的過誤の重畳 人的過誤として抽出した「a. 燃料の誤装荷」、「b. 制御棒の選択誤り」、「c. 制御棒の連続引き抜き」の重畳事象の発生について検討した。反応度の投入速度等の理由※から、検討すべき人的過誤の重畳は「b. 制御棒の選択誤り」＋「c. 制御棒の連続引き抜き」のみであると考えられる。したがって、以下に「b. 制御棒の選択誤り」＋「c. 制御棒の連続引き抜き」の評価を示す。</p> <p>評価の結果、人的過誤の重畳は発生の可能性が低く、また発生した場合であっても必ず臨界に至るとは限らず、即発臨界に至るような事象はさらに起こりにくいと考えられることから、有効性評価では単一の人的過誤である「c. 制御棒の連続引き抜き」について検討する。</p> <p>※ 「c. 制御棒の連続引き抜き」を含まない人的過誤が重畳した場合は、反応度の投入速度が遅く、即発臨界に至らない。また、「a. 燃料の誤装荷」については燃料取替交換機により機械的に自動で選択されるため、運転員等の作業時の誤りにより間違った配置になることはなく、またデータの入</p>	<p>価値が臨界近傍で大きくならないように評価により対象を選定しており、その制御棒パターンは制御棒価値ミニマイザ又は複数の運転員により監視されている。<u>停止余裕検査においても同様の監視を実施しており、操作対象以外の制御棒が選択されることは考えにくい。</u>また、選択誤りが発生した場合においても臨界付近での制御棒の引抜操作は1ノッチずつであるため、反応度の急激な投入は考えにくい。</p> <p>(3) <u>制御棒の連続引き抜き</u> 運転員、及び制御棒の操作を行う運転員とは異なる運転員が制御棒や起動領域計装の確認を実施しており、人的過誤発生時も認知が容易である。しかし、これらの認知は運転員に期待しているため、有効性評価ではこれらの認知に期待せず、制御棒が連続引き抜きされることを想定する。</p> <p>3.2 人的過誤の重畳 人的過誤として抽出した「燃料の誤装荷」、「制御棒の選択誤り」及び「<u>制御棒の連続引き抜き</u>」の重畳事象の発生について検討した。反応度の投入速度等の理由※から、検討すべき人的過誤の重畳は「制御棒の選択誤り」＋「<u>制御棒の連続引き抜き</u>」のみであると考えられる。</p> <p>評価の結果、人的過誤の重畳は発生の可能性が低いことから、有効性評価では単一の人的過誤である「<u>制御棒の連続引き抜き</u>」について検討する。</p> <p>※ 「<u>制御棒の連続引き抜き</u>」を含まない人的過誤が重畳した場合には、制御棒が1ノッチずつ引き抜かれるため、投入される反応度は「<u>制御棒の連続引き抜き</u>」に比べて小さいと考えられる。また、「燃料の誤装荷」については、燃料取替機により自動で選択されるため、運転員等</p>	<p>に対象となる制御棒の価値が臨界近傍で大きくならないよう評価により対象を選定しており、その制御棒パターンは<u>制御棒価値ミニマイザ又は運転員及び運転操作助勢者</u>により監視されているため、<u>これらのパターンを外れた制御棒が選択されることは考えづらい。</u>また、選択誤りが発生した場合においても臨界付近での制御棒引抜操作は1ノッチずつであるため、反応度の急激な投入は考えられない。</p> <p>c. <u>制御棒の連続引き抜き</u> 運転員及び検査員による制御棒及び中性子源領域計装の確認を実施しており、人的過誤発生時も認知が容易である。しかし、これらの認知は運転員及び運転操作助勢者並びに検査員に期待しているため、有効性評価ではこれらの認知に期待せず、制御棒が連続引き抜きされることを想定する。</p> <p>2-2. 人的過誤の重畳 人的過誤として抽出した「a. 燃料の誤装荷」、「b. 制御棒の選択誤り」及び「<u>c. 制御棒の連続引き抜き</u>」の重畳事象の発生について検討した。反応度の投入速度等の理由※²から、検討すべき人的過誤の重畳は「b. 制御棒の選択誤り」＋「<u>c. 制御棒の連続引き抜き</u>」のみであると考えられる。したがって、以下に「b. 制御棒の選択誤り」＋「<u>c. 制御棒の連続引き抜き</u>」の評価を示す。</p> <p>評価の結果、人的過誤の重畳は発生の可能性が低く、また発生した場合であっても必ず臨界に至るとは限らず、即発臨界に至るような事象はさらに起こりにくいと考えられることから、有効性評価では単一の人的過誤である「<u>c. 制御棒の連続引き抜き</u>」について検討する。</p> <p>※² 「<u>c. 制御棒の連続引き抜き</u>」を含まない人的過誤が重畳した場合は、制御棒が<u>反応度の投入速度が遅く、即発臨界に至らない。</u>また、「a. 燃料の誤装荷」については燃料取替機により<u>機械的に自動で選択される</u>ため、運転員等の作業時の誤りにより間違った配置に</p>	<p>・運用及び設備設計の相違 【柏崎 6/7】 A BWRでは引抜シケンスを制御棒操作監視系（RC&IS）に登録し、自動で制御棒を選択するが、BWR 5では制御棒価値ミニマイザ又は運転員により監視する。</p>

柏崎刈羽原子力発電所 6/7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.12版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>力についても複数のグループによる確認を多重に実施していること、及び燃料集合体炉内配置検査を実施していることから、誤装荷単一の過誤の発生確率でも十分低いと考えられ、他の過誤との重畳事象は考慮不要であると考えられる。</p> <p>・「b. 制御棒の選択誤り」＋「c. 制御棒の連続引き抜き」の重畳</p> <p>人的過誤の重畳を考慮すべき試験は「1 運転停止中において、制御棒を複数引き抜く試験」に示すとおり、原子炉停止余裕検査及び停止時冷温臨界試験である。通常、試験では機械的に制御棒の選択の誤りを防止している※。したがって、この機能を使用している場合は、人的過誤による制御棒の選択の誤りは発生しないため、人的過誤の重畳の考慮は不要である。これらの機能に期待しないで試験を実施することもあるため、その場合における人的過誤の重畳を検討した。なお、ロッドワースミニマイザ等の機械的な誤操作の防止機能に期待しない場合においては、操作する運転員以外の運転員が1名以上監視にあたることで人的過誤の発生を防止しているため、これらについてもモデル化する。</p> <p>図1に「c. 制御棒の連続引き抜き」、図2に「b. 制御棒の選択誤り」＋「c. 制御棒の連続引き抜き」の重畳（人的過誤に従属性を考えた場合）におけるHRA ツリー及び人的過誤の確率を示す。</p> <p>その結果、「c. 制御棒の連続引き抜き」の単一の人的過誤に比べて「b. 制御棒の選択誤り」＋「c. 制御棒の連続引き抜き」の重畳を考慮した場合、発生確率が小さくなっていることが分かる。なお、ここでの評価は同じ操作者・指示者による「b. 制御棒の選択誤り」と「c. 制御棒の連続引き抜き」の人的過誤の従属性については、NUREG/CR-6883のSPAR-H手法における従属性レベルの選定フロー（表1）に基づき、高従属と設定した。</p> <p>同じ操作者・指示者による「b. 制御棒の選択誤り」及び「c. 制御棒の連続引き抜き」の過誤の従属性は、作業内容の差異やステップごとに実施していることから独立事象として考えることもでき、その場合についても併せて評価した（図3）。</p>	<p>の作業時の誤りにより間違った配置に装荷されることは考えにくく、燃料の装荷順序に係るデータの入力についても十分確認がなされていることから、「燃料の誤装荷」単一の過誤発生確率でも十分低いと考えられ、他の過誤との重畳事象は考慮する必要がないと考えられる。</p> <p>(1) 「制御棒の選択誤り」及び「制御棒の連続引き抜き」重畳時の人的過誤確率</p> <p>人的過誤の重畳を考慮すべき検査は、「2. 運転停止中において制御棒を複数引き抜く検査」に示すとおり、停止余裕検査及び冷温臨界検査である。通常、冷温臨界検査では制御棒価値ミニマイザにより機械的に制御棒の選択の誤りを防止している。したがって、この機能を使用している場合は、人的過誤による制御棒の選択の誤りは発生しないため、人的過誤の重畳の考慮は不要である。ただし、これらの機能に期待しないで検査を実施することもあるため、その場合における人的過誤の重畳を検討した。なお、制御棒価値ミニマイザによる機械的な制御棒の選択の誤りに期待しない場合においては、制御棒を操作する運転員以外の運転員が1名以上監視にあたることで制御棒の選択の誤りの発生を防止しているため、これらについてもモデル化する。</p> <p>第1図に「制御棒の連続引き抜き」、第2図に「制御棒の選択誤り」＋「制御棒の連続引き抜き」の重畳（人的過誤に従属性を考えた場合）における人間信頼性解析（HRA）ツリー及び人的過誤の確率を示す。</p> <p>その結果、「制御棒の連続引き抜き」の単一の人的過誤に比べて「制御棒の選択誤り」＋「制御棒の連続引き抜き」の重畳を考慮すると、発生確率が小さくなっていることが分かる。なお、この評価における、同じ操作者・指示者による「制御棒の選択誤り」と「制御棒の連続引き抜き」の人的過誤の従属性は、NUREG/CR-6883のSPAR-H手法における従属性レベルの選定フロー（第1表）に基づき、高従属と設定した場合のものである。</p> <p>ただし、同じ操作者・指示者による「制御棒の選択誤り」と「制御棒の連続引き抜き」の人的過誤の従属性は、作業内容の差異や、各々の操作をステップ毎に実施することから独立事象として考えることができ、人的過誤の重畳が発生する可能性は低い結果となった（第3図）。</p>	<p>なることはなく、またデータの入力についても複数の担当者による確認を多重に実施していること、及び燃料集合体炉内配置検査を実施していることから、誤装荷単一の過誤の発生確率でも十分低いと考えられ、他の過誤との重畳事象は考慮不要であると考えられる。</p> <p>・「b. 制御棒の選択誤り」＋「c. 制御棒の連続引き抜き」の重畳</p> <p>人的過誤の重畳を考慮すべき試験は「1. 運転停止中において、制御棒を複数引き抜く試験」に示すとおり、原子炉停止余裕検査及び停止時冷温臨界試験である。通常、停止時冷温臨界試験では機械的に制御棒の選択の誤りを防止している※³。したがって、この機能を使用している場合は、人的過誤による制御棒の選択の誤りは発生しないため、人的過誤の重畳の考慮は不要である。しかし、これらの機能に期待しない場合であっても、操作する運転員以外の運転員が1名以上監視にあたることで試験の実施が許容されている（試験の手順書）ため、制御棒価値ミニマイザ等の機械的な誤操作の防止機能に期待しない状況で発生する人的過誤の確率について検討した。</p> <p>図1に「c. 制御棒の連続引き抜き」、図2に「b. 制御棒の選択誤り」＋「c. 制御棒の連続引き抜き」の重畳（人的過誤に従属性を考えた場合）におけるHRA ツリー及び人的過誤の確率を示す。</p> <p>その結果、「c. 制御棒の連続引き抜き」の単一の人的過誤に比べて「b. 制御棒の選択誤り」＋「c. 制御棒の連続引き抜き」の重畳を考慮した場合、発生確率が小さくなっていることが分かる。なお、ここでの評価は同じ操作者・指示者による「b. 制御棒の選択誤り」と「c. 制御棒の連続引き抜き」の人的過誤の従属性については、NUREG/CR-6883のSPAR-H手法における従属性レベルの選定フロー（表1）に基づき、高従属と設定した。</p> <p>同じ操作者・指示者による「b. 制御棒の選択誤り」及び「c. 制御棒の連続引き抜き」の過誤の従属性は、作業内容の差異やステップごとに実施していることから独立事象として考えることもでき、その場合についても併せて評価した（図3）。</p>	

柏崎刈羽原子力発電所 6/7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.12版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>以上のように人的過誤が発生する確率は低く、また、これらの人的過誤が重畳しても必ず臨界に至るとは限らず（対象の制御棒価値が大きくない等）、即発臨界に至るような事象はさらに起こりにくいと考えられる。</p> <p><u>※原子炉停止余裕検査時のロッドワースミニマイザによる隣接制御棒の引き抜き防止、停止時冷温臨界試験時のロッドワースミニマイザ及び制御棒操作監視系（RC&IS）による対象制御棒の自動選択</u></p>	<p>以上より、有効性評価では単一の人的過誤である「<u>制御棒の連続引き抜き</u>」について検討することとした。</p>	<p>以上のように人的過誤が発生する確率は低く、また、これらの人的過誤が重畳しても必ず臨界に至るとは限らず（対象の制御棒価値が大きくない等）、即発臨界に至るような事象はさらに起こりにくいと考えられる。</p> <p><u>※3 制御棒価値ミニマイザによる予め定められた制御棒以外の引抜防止</u></p>	<p>・運用及び設備設計の相違</p> <p>【柏崎6/7】</p> <p>ABWRでは引抜シケンスを制御棒操作監視系（RC&IS）に登録し、自動で制御棒を選択するが、BWR5では制御棒価値ミニマイザ又は運転員により監視する。</p>

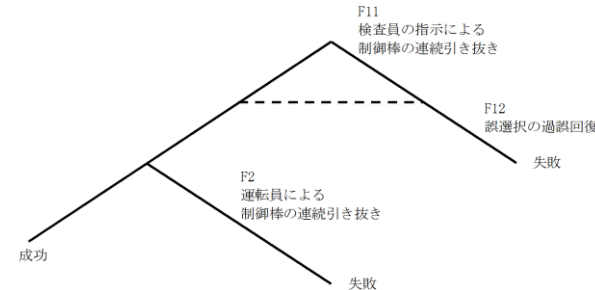


人的過誤の内容	過誤確率値(中央値)	EF	備考
F11 検査員の指示誤りによる制御棒の連続引き抜き	3.0E-03	3	NUREG/CR-1278 手順書を用いる時のオMISSIONエラー (チェック表が正しく用いられている場合の長い操作(10項目以上)) 特により高いストレスとはならないため、ストレスファクタは1を設定
F12 操作する運転員や監視している運転員による過誤回復	5.3E-02	3	NUREG/CR-6883(SPAR-H)の[低従属] F11の操作に対して、時間的な間隔、作業者の相違があるため、低従属とする 特により高いストレスとはならないため、ストレスファクタは1を設定
F2 操作する運転員による制御棒の連続引き抜き	3.0E-03	3	NUREG/CR-1278 手順書を用いる時のオMISSIONエラー (チェック表が正しく用いられている場合の長い操作(10項目以上)) 特により高いストレスとはならないため、ストレスファクタは1を設定

*操作する運転員による制御棒の連続引き抜きにおける過誤回復については十分期待できるものである(数十秒程度)が投入される反応度の不確かさがあるため、期待しない

人的過誤 (平均値)	EF
4.0E-03	3

図1 「c. 制御棒の連続引き抜き」のHRA ツリー及び人的過誤確率

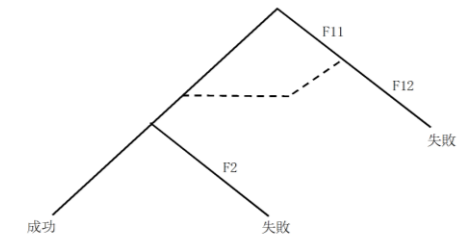


人的過誤の内容	過誤確率 (中央値)	EF	備考
F11 操作員の指示誤りによる制御棒の連続引き抜き	3.0E-03	3	NUREG/CR-1278 手順書を用いる時のオMISSIONエラー (チェック表が正しく用いられている場合の長い操作 (10項目以上)) 特により高いストレスとはならないため、ストレスファクタは1を設定
F12 操作する運転員や監視している運転員による過誤回復	5.3E-02	3	NUREG/CR-6883 (SPAR-H) の低従属 F11の操作に対して、時間的な間隔、作業者の相違があるため、低従属とした 特により高いストレスとはならないため、ストレスファクタは1を設定
F2 操作する運転員による制御棒の連続引き抜き	3.0E-03	3	NUREG/CR-1278 手順書を用いる時のオMISSIONエラー (チェック表が正しく用いられている場合の長い操作 (10項目以上)) 特により高いストレスとはならないため、ストレスファクタは1を設定

*操作する運転員による制御棒の連続引き抜きにおける過誤回復には保守的に期待しないこととした。

人的過誤 (平均値)	EF
4.0E-03	2.8

第1図 「制御棒の連続引き抜き」のHRA ツリー及び人的過誤確率

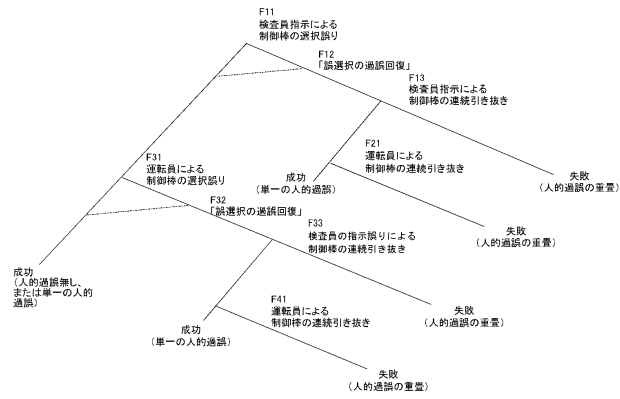


人的過誤の内容	過誤確率値 (中央値)	EF	備考
F11 検査担当者の指示誤りによる制御棒の連続引き抜き	3.0E-03	3	NUREG/CR-1278 手順書を用いる時のオMISSIONエラー (チェック表が正しく用いられている場合の長い操作(10項目以上)) 特により高いストレスとはならないため、ストレスファクタは1を設定
F12 運転操作担当者や運転操作助勢者による過誤回復失敗	5.3E-02	3	NUREG/CR-6883 (SPAR-H) の[低従属] F11の操作に対して、時間的な間隔、作業者の相違があるため、低従属とする 特により高いストレスとはならないため、ストレスファクタは1を設定
F2 運転操作担当者による制御棒の連続引き抜き	3.0E-03	3	NUREG/CR-1278 手順書を用いる時のオMISSIONエラー (チェック表が正しく用いられている場合の長い操作(10項目以上)) 特により高いストレスとはならないため、ストレスファクタは1を設定

* 運転操作担当者による制御棒の連続引き抜きにおける過誤回復については十分期待できるものであるが投入される反応度の不確かさがあるため、期待しない。

人的過誤 (平均値)	EF
4.0E-03	2.8

図1 「c. 制御棒の連続引き抜き」のHRA ツリー及び人的過誤確率

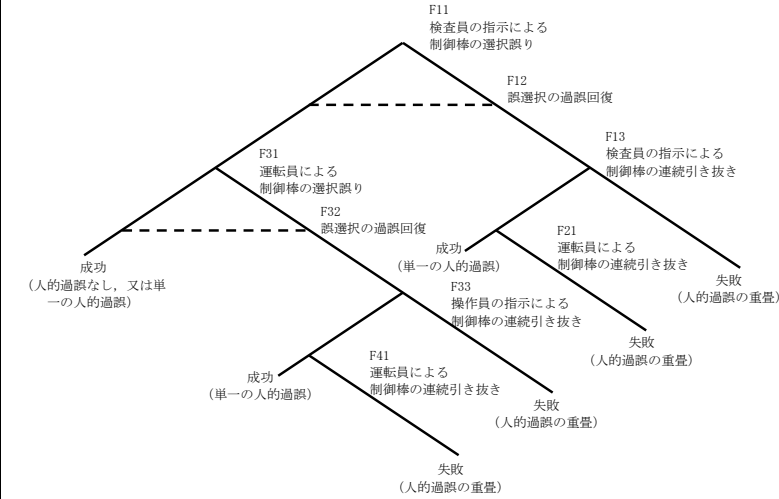


人的過誤の内容	過誤確率値(中央値)	EF	備考
F11 検査員指示による制御棒の選択誤り	3.0E-03	3	NUREG/CR-1278 手順書を用いる時のオMISSIONエラー [チェック表が正しく用いられている場合の長い操作(10項目以上)] 特に関心が高いストレスとはならないため、ストレスファクタは1を設定
F12 操作する運転員や監視している運転員による過誤回復	5.3E-02	3	NUREG/CR-6883(SPAR-H)の[低従属] F11の操作に対して、時間的な間隔、作業者の相違があるため、低従属とする 特に関心が高いストレスとはならないため、ストレスファクタは1を設定
F13 検査員指示による制御棒の連続引き抜き	5.0E-01	2	NUREG/CR-6883(SPAR-H)の[高従属] F11の操作と作業内容が異なるが、操作者、操作場所は同一であるため、高従属とする 特に関心が高いストレスとはならないため、ストレスファクタは1を設定 (過誤回復には期待しない)
F21 操作する運転員による制御棒の連続引き抜き	5.3E-02	3	NUREG/CR-6883(SPAR-H)の[低従属] F11の操作と作業内容が異なり、操作と時間的な間隔、作業者の相違があるため、低従属とする 特に関心が高いストレスとはならないため、ストレスファクタは1を設定
F31 操作する運転員による制御棒の選択誤り	3.0E-03	3	NUREG/CR-1278 手順書を用いる時のオMISSIONエラー [チェック表が正しく用いられている場合の長い操作(10項目以上)] 特に関心が高いストレスとはならないため、ストレスファクタは1を設定
F32 検査員や監視している運転員による制御棒の選択誤りに対する過誤回復	5.3E-02	3	NUREG/CR-6883(SPAR-H)の[低従属] F31の操作に対して、時間的な間隔、作業者の相違があるため、低従属とする 特に関心が高いストレスとはならないため、ストレスファクタは1を設定
F33 検査員の指示による制御棒の連続引き抜き	5.3E-02	3	NUREG/CR-6883(SPAR-H)の[低従属] F31の操作と作業内容が異なり、操作と時間的な間隔、作業者の相違があるため、低従属とする 特に関心が高いストレスとはならないため、ストレスファクタは1を設定
F41 操作する運転員による制御棒の連続引き抜き	5.0E-01	2	NUREG/CR-6883(SPAR-H)の[高従属] F11の操作と作業内容が異なるが、操作者、操作場所は同一であるため、高従属とする 特に関心が高いストレスとはならないため、ストレスファクタは1を設定 (過誤回復には期待しない)

*制御棒の連続引き抜きにおける過誤回復については十分期待できるものであるが投入される反応度の不確かさがあるため、期待しない
*HRAツリー及び人的過誤の確率は複数の制御棒を引き抜き冷温臨界試験を想定して評価する

人的過誤(平均値)	EF
2.4E-04	4

図2 「b. 制御棒の選択誤り」+ 「c. 制御棒の連続引き抜き」(人的過誤に従属性を考えた場合)のHRA ツリー及び人的過誤確率

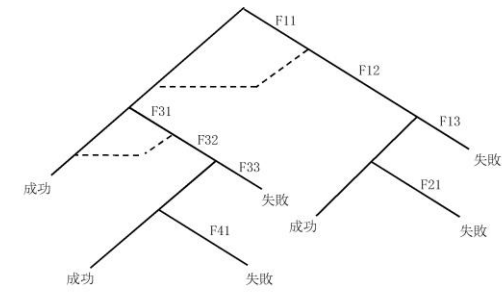


人的過誤の内容	過誤確率(中央値)	EF	備考
F11 検査員の指示による制御棒の選択誤り	3.0E-03	3	NUREG/CR-1278 手順書を用いる時のオMISSIONエラー (チェック表が正しく用いられている場合の長い操作(10項目以上)) 特に関心が高いストレスとはならないため、ストレスファクタは1を設定
F12 操作する運転員や監視している運転員による過誤回復	5.3E-02	3	NUREG/CR-6883 (SPAR-H) の低従属 F11の操作に対して、時間的な間隔、作業者の相違があるため、低従属とした 特に関心が高いストレスとはならないため、ストレスファクタは1を設定
F13 検査員の指示による制御棒の連続引き抜き	5.0E-01	2	NUREG/CR-6883 (SPAR-H) の高従属 F11の操作と作業内容が異なるが、操作者、操作場所は同じであるため、高従属とした 特に関心が高いストレスとはならないため、ストレスファクタは1を設定 (過誤回復には期待しない)
F21 操作する運転員による制御棒の連続引き抜き	5.3E-02	3	NUREG/CR-6883 (SPAR-H) の低従属 F11の操作と作業内容が異なり、操作と時間的な間隔、作業者の相違があるため、低従属とした 特に関心が高いストレスとはならないため、ストレスファクタは1を設定
F31 操作する運転員による制御棒の連続引き抜き	3.0E-03	3	NUREG/CR-1278 手順書を用いる時のオMISSIONエラー (チェック表が正しく用いられている場合の長い操作(10項目以上)) 特に関心が高いストレスとはならないため、ストレスファクタは1を設定
F32 検査員や監視している運転員による制御棒の選択誤りに対する過誤回復	5.3E-02	3	NUREG/CR-6883 (SPAR-H) の低従属 F31の操作に対して、時間的な間隔、作業者の相違があるため、低従属とした 特に関心が高いストレスとはならないため、ストレスファクタは1を設定
F33 検査員の指示による制御棒の連続引き抜き	5.3E-02	3	NUREG/CR-6883 (SPAR-H) の低従属 F31の操作と作業内容が異なるが、操作者、操作場所は同じであるため、高従属とした 特に関心が高いストレスとはならないため、ストレスファクタは1を設定
F41 操作する運転員による制御棒の連続引き抜き	5.0E-01	2	NUREG/CR-6883 (SPAR-H) の高従属 F11の操作と作業内容が異なるが、操作者、操作場所は同じであるため、高従属とした 特に関心が高いストレスとはならないため、ストレスファクタは1を設定 (過誤回復には期待しない)

*操作する運転員による制御棒の連続引き抜きにおける過誤回復には保守的に期待しないこととした。
また、HRAツリー及び人的過誤の確率は、複数の制御棒を引き抜き冷温臨界試験を想定して評価した。

人的過誤(平均値)	EF
3.1E-04	3.6

第2図 「制御棒の選択誤り」及び「制御棒の連続引き抜き」重畳時のHRAツリー(従属性を考慮する場合)

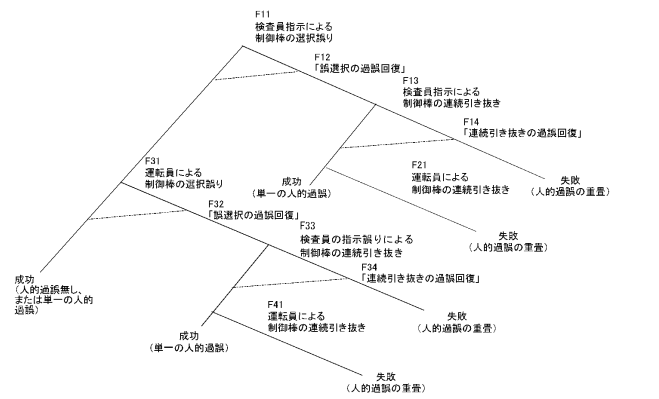


人的過誤の内容	過誤確率値(中央値)	EF	備考
F11 検査担当者の指示誤りによる制御棒の選択誤り	3.0E-03	3	NUREG/CR-1278 手順書を用いる時のオMISSIONエラー [チェック表が正しく用いられている場合の長い操作(10項目以上)] 特に関心が高いストレスとはならないため、ストレスファクタは1を設定
F12 運転操作担当者や運転操作補助者による過誤回復失敗	5.3E-02	3	NUREG/CR-6883(SPAR-H)の[低従属] F11の操作に対して、時間的な間隔、作業者の相違があるため、低従属とする 特に関心が高いストレスとはならないため、ストレスファクタは1を設定
F13 検査担当者の指示誤りによる制御棒の連続引き抜き	5.0E-01	2	NUREG/CR-6883(SPAR-H)の[高従属] F11の操作と作業内容が異なるが、操作者、操作場所は同一であるため、高従属とする 特に関心が高いストレスとはならないため、ストレスファクタは1を設定 (過誤回復には期待しない)
F21 運転操作担当者による制御棒の連続引き抜き	5.3E-02	3	NUREG/CR-6883(SPAR-H)の[低従属] F11の操作と作業内容が異なり、操作と時間的な間隔、作業者の相違があるため、低従属とする 特に関心が高いストレスとはならないため、ストレスファクタは1を設定
F31 運転操作担当者による制御棒の選択誤り	3.0E-03	3	NUREG/CR-1278 手順書を用いる時のオMISSIONエラー [チェック表が正しく用いられている場合の長い操作(10項目以上)] 特に関心が高いストレスとはならないため、ストレスファクタは1を設定
F32 検査担当者や運転操作補助者による制御棒の選択誤りに対する過誤回復失敗	5.3E-02	3	NUREG/CR-6883(SPAR-H)の[低従属] F31の操作に対して、時間的な間隔、作業者の相違があるため、低従属とする 特に関心が高いストレスとはならないため、ストレスファクタは1を設定
F33 検査担当者の指示誤りによる制御棒の連続引き抜き	5.3E-02	3	NUREG/CR-6883(SPAR-H)の[低従属] F31の操作と作業内容が異なるが、操作者、操作場所は同一であるため、高従属とする 特に関心が高いストレスとはならないため、ストレスファクタは1を設定
F41 運転操作担当者による制御棒の連続引き抜き	5.0E-01	2	NUREG/CR-6883(SPAR-H)の[高従属] F11の操作と作業内容が異なるが、操作者、操作場所は同一であるため、高従属とする 特に関心が高いストレスとはならないため、ストレスファクタは1を設定 (過誤回復には期待しない)

* 運転操作担当者による制御棒の連続引き抜きにおける過誤回復については十分期待できるものであるが投入される反応度の不確かさがあるため、期待しない。
* HRAツリー及び人的過誤の確率は複数の制御棒を引き抜き冷温臨界試験を想定して評価する。

人的過誤(平均値)	EF
3.1E-04	3.5

図2 「b. 制御棒の選択誤り」+ 「c. 制御棒の連続引き抜き」(人的過誤に従属性を考えた場合)のHRA ツリー及び人的過誤確率

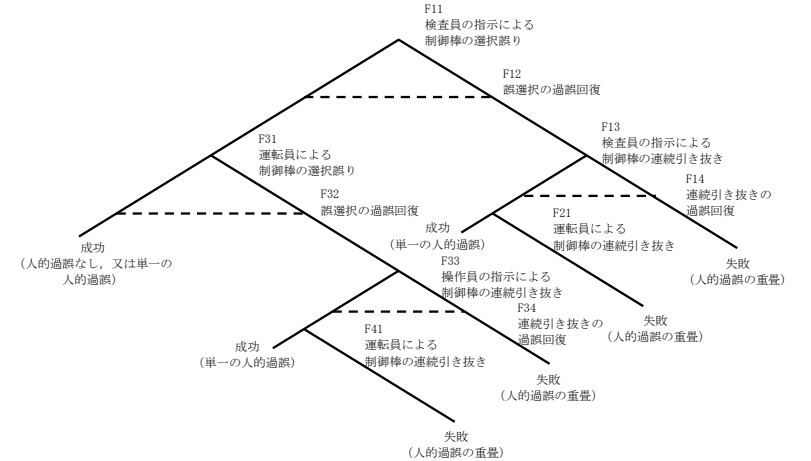


人的過誤の内容	過誤確率(中央値)	EF	備考
F11 検査員指示による制御棒の選択誤り	3.0E-03	3	NUREG/CR-1278 手順書を用いる時のオMISSIONエラー [チェック表が正しく用いられている場合の長い操作(10項目以上)] 特に高いストレスとはならないため、ストレスファクタは1を設定
F12 操作する運転員や監視している運転員による過誤回復	5.3E-02	3	NUREG/CR-6883(SPAR-H0)の低従属 F11の操作に対して、時間的な間隔、作業者の相違があるため、低従属とする 特に関心が高いストレスとはならないため、ストレスファクタは1を設定
F13 検査員指示による制御棒の連続引き抜き	3.0E-03	3	NUREG/CR-1278 手順書を用いる時のオMISSIONエラー [チェック表が正しく用いられている場合の長い操作(10項目以上)] 特に高いストレスとはならないため、ストレスファクタは1を設定 *制御棒の選択誤りとの従属性は作業内容が異なり、操作は試験要領に則りステップごとを実施していることから完全独立とする
F14 操作する運転員や監視している運転員による過誤回復	5.3E-02	3	NUREG/CR-6883(SPAR-H0)の低従属 F13の操作に対して、時間的な間隔、作業者の相違があるため、低従属とする 特に関心が高いストレスとはならないため、ストレスファクタは1を設定
F21 操作する運転員による制御棒の連続引き抜き	3.0E-03	3	NUREG/CR-1278 手順書を用いる時のオMISSIONエラー [チェック表が正しく用いられている場合の長い操作(10項目以上)] 特に高いストレスとはならないため、ストレスファクタは1を設定
F31 操作する運転員による制御棒の連続引き抜き	3.0E-03	3	NUREG/CR-1278 手順書を用いる時のオMISSIONエラー [チェック表が正しく用いられている場合の長い操作(10項目以上)] 特に高いストレスとはならないため、ストレスファクタは1を設定
F32 検査員や監視している運転員による制御棒の選択誤りに対する過誤回復	5.3E-02	3	NUREG/CR-6883(SPAR-H0)の低従属 F31の操作に対して、時間的な間隔、作業者の相違があるため、低従属とする 特に関心が高いストレスとはならないため、ストレスファクタは1を設定
F33 検査員の指示による制御棒の連続引き抜き	3.0E-03	3	NUREG/CR-1278 手順書を用いる時のオMISSIONエラー [チェック表が正しく用いられている場合の長い操作(10項目以上)] 特に高いストレスとはならないため、ストレスファクタは1を設定 *制御棒の選択誤りとの従属性は作業内容が異なり、操作は試験要領に則りステップごとを実施していることから完全独立とする
F34 操作する運転員や監視している運転員による過誤回復	5.3E-02	3	NUREG/CR-6883(SPAR-H0)の低従属 F33の操作に対して、時間的な間隔、作業者の相違があるため、低従属とする 特に関心が高いストレスとはならないため、ストレスファクタは1を設定
F41 操作する運転員による制御棒の連続引き抜き	3.0E-03	3	NUREG/CR-1278 手順書を用いる時のオMISSIONエラー [チェック表が正しく用いられている場合の長い操作(10項目以上)] 特に高いストレスとはならないため、ストレスファクタは1を設定 *制御棒の選択誤りとの従属性は作業内容が異なり、操作は試験要領に則りステップごとを実施していることから完全独立とする

*操作する運転員による制御棒の連続引き抜きにおける過誤回復については十分期待できるものである(数十秒程度)が投入される反応度の不確かさがあるため、期待しない
*制御棒の選択誤りと連続引き抜きの従属性については、時間的な間隔(ステップごと)に操作を確認し、作業内容が異なることから完全独立(従属性なし)とする
*HRAツリー及び人的過誤の確率は複数の制御棒を引き抜きを実施する冷温臨界試験を想定して評価する

人的過誤 (平均値)	EF
1. 3E-06	1

図3 「b. 制御棒の選択誤り」+ 「c. 制御棒の連続引き抜き」(それぞれの人的過誤を独立事象とした場合)のHRA ツリー及び人的過誤確率

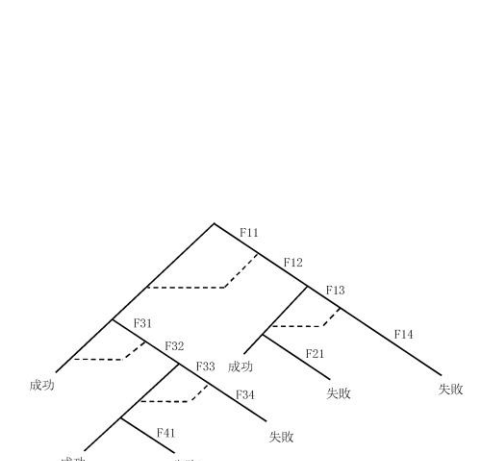


人的過誤の内容	過誤確率(中央値)	EF	備考
F11 検査員の指示による制御棒の選択誤り	3.0E-03	3	NUREG/CR-1278 手順書を用いる時のオMISSIONエラー (チェック表が正しく用いられている場合の長い操作(10項目以上)) 特に関心が高いストレスとはならないため、ストレスファクタは1を設定
F12 操作する運転員や監視している運転員による過誤回復	5.3E-02	3	NUREG/CR-6883 (SPAR-H) の低従属 F11の操作に対して、時間的な間隔、作業者の相違があるため、低従属とした 特に関心が高いストレスとはならないため、ストレスファクタは1を設定
F13 検査員の指示による制御棒の連続引き抜き	3.0E-03	3	NUREG/CR-1278 手順書を用いる時のオMISSIONエラー (チェック表が正しく用いられている場合の長い操作(10項目以上)) 特に関心が高いストレスとはならないため、ストレスファクタは1を設定
F14 操作する運転員や監視している運転員による過誤回復	5.3E-02	3	NUREG/CR-6883 (SPAR-H) の低従属 F13の操作に対して、時間的な間隔、作業者の相違があるため、低従属とした 特に関心が高いストレスとはならないため、ストレスファクタは1を設定
F21 操作する運転員による制御棒の連続引き抜き	3.0E-03	3	NUREG/CR-1278 手順書を用いる時のオMISSIONエラー (チェック表が正しく用いられている場合の長い操作(10項目以上)) 特に関心が高いストレスとはならないため、ストレスファクタは1を設定
F31 操作する運転員による制御棒の連続引き抜き	3.0E-03	3	NUREG/CR-1278 手順書を用いる時のオMISSIONエラー (チェック表が正しく用いられている場合の長い操作(10項目以上)) 特に関心が高いストレスとはならないため、ストレスファクタは1を設定
F32 検査員や監視している運転員による制御棒の選択誤りに対する過誤回復	5.3E-02	3	NUREG/CR-6883 (SPAR-H) の低従属 F31の操作に対して、時間的な間隔、作業者の相違があるため、低従属とした 特に関心が高いストレスとはならないため、ストレスファクタは1を設定
F33 検査員の指示による制御棒の連続引き抜き	3.0E-03	3	NUREG/CR-1278 手順書を用いる時のオMISSIONエラー (チェック表が正しく用いられている場合の長い操作(10項目以上)) 特に関心が高いストレスとはならないため、ストレスファクタは1を設定
F34 操作する運転員や監視している運転員による過誤回復	5.3E-02	3	NUREG/CR-6883 (SPAR-H) の低従属 F33の操作に対して、時間的な間隔、作業者の相違があるため、低従属とした 特に関心が高いストレスとはならないため、ストレスファクタは1を設定
F41 操作する運転員による制御棒の連続引き抜き	3.0E-03	3	NUREG/CR-1278 手順書を用いる時のオMISSIONエラー (チェック表が正しく用いられている場合の長い操作(10項目以上)) 特に関心が高いストレスとはならないため、ストレスファクタは1を設定 *制御棒の選択誤りとの従属性は作業内容が異なり、操作は検査要領に従ってステップ毎に実施することから、完全独立とした

*操作する運転員による制御棒の連続引き抜きにおける過誤回復には保守的に期待しないこととした。
また、HRAツリー及び人的過誤の確率は、複数の制御棒を引き抜く冷温臨界試験を想定して評価した。

人的過誤 (平均値)	EF
2. 0E-06	4.5

第3図 「制御棒の選択誤り」及び「制御棒の連続引き抜き」重畳時のHRAツリー (独立事象の場合)



人的過誤の内容	過誤確率(中央値)	EF	備考
F11 検査員指示による制御棒の選択誤り	3.0E-03	3	NUREG/CR-1278 手順書を用いる時のオMISSIONエラー [チェック表が正しく用いられている場合の長い操作(10項目以上)] 特に高いストレスとはならないため、ストレスファクタは1を設定
F12 運転員による制御棒の連続引き抜き	5.3E-02	3	NUREG/CR-6883(SPAR-H)の低従属 F11の操作に対して、時間的な間隔、作業者の相違があるため、低従属とする 特に関心が高いストレスとはならないため、ストレスファクタは1を設定
F13 検査員指示による制御棒の連続引き抜き	3.0E-03	3	NUREG/CR-1278 手順書を用いる時のオMISSIONエラー [チェック表が正しく用いられている場合の長い操作(10項目以上)] 特に高いストレスとはならないため、ストレスファクタは1を設定
F14 運転員による制御棒の連続引き抜き	5.3E-02	3	NUREG/CR-6883(SPAR-H)の低従属 F13の操作に対して、時間的な間隔、作業者の相違があるため、低従属とする 特に関心が高いストレスとはならないため、ストレスファクタは1を設定
F21 運転員による制御棒の連続引き抜き	3.0E-03	3	NUREG/CR-1278 手順書を用いる時のオMISSIONエラー [チェック表が正しく用いられている場合の長い操作(10項目以上)] 特に高いストレスとはならないため、ストレスファクタは1を設定
F31 運転員による制御棒の連続引き抜き	3.0E-03	3	NUREG/CR-1278 手順書を用いる時のオMISSIONエラー [チェック表が正しく用いられている場合の長い操作(10項目以上)] 特に高いストレスとはならないため、ストレスファクタは1を設定
F32 検査員や監視している運転員による制御棒の選択誤りに対する過誤回復	5.3E-02	3	NUREG/CR-6883(SPAR-H)の低従属 F31の操作に対して、時間的な間隔、作業者の相違があるため、低従属とする 特に関心が高いストレスとはならないため、ストレスファクタは1を設定
F33 検査員指示による制御棒の連続引き抜き	3.0E-03	3	NUREG/CR-1278 手順書を用いる時のオMISSIONエラー [チェック表が正しく用いられている場合の長い操作(10項目以上)] 特に高いストレスとはならないため、ストレスファクタは1を設定
F34 運転員による制御棒の連続引き抜き	5.3E-02	3	NUREG/CR-6883(SPAR-H)の低従属 F33の操作に対して、時間的な間隔、作業者の相違があるため、低従属とする 特に関心が高いストレスとはならないため、ストレスファクタは1を設定
F41 運転員による制御棒の連続引き抜き	3.0E-03	3	NUREG/CR-1278 手順書を用いる時のオMISSIONエラー [チェック表が正しく用いられている場合の長い操作(10項目以上)] 特に高いストレスとはならないため、ストレスファクタは1を設定 *制御棒の選択誤りとの従属性は作業内容が異なり、操作は試験要領に従ってステップごとを実施していることから完全独立とする

*運転員による制御棒の連続引き抜きにおける過誤回復については十分期待できるものであるが投入される反応度の不確かさがあるため、期待しない
*制御棒の選択誤りと連続引き抜きの従属性については、時間的な間隔(ステップごと)に操作を確認しているに加え、作業内容が異なることから完全独立(従属性なし)とする
*HRAツリー及び人的過誤の確率は複数の制御棒の引き抜きを実施する停止冷温臨界試験を想定して評価する。

人的過誤 (平均値)	EF
2. 0E-06	4.2

図3 「b. 制御棒の選択誤り」+ 「c. 制御棒の連続引き抜き」(それぞれの人的過誤を独立事象とした場合)のHRAツリー及び人的過誤確率

表 1 SPAR-H 手法における従属性レベルの選定フロー
(NUREG/CR-6883 から抜粋)

Dependency Condition Table						
Condition Number	Crew (same or different)	Time (close in time or not close in time)	Location (same or different)	Cues (additional or no additional)	Dependency	Number of Human Action Failures Rule <input type="checkbox"/> - Not Applicable. Why?
1	s	c	s	na	complete	When considering recovery in a series e.g., 2 nd , 3 rd , or 4 th checker
2			a	a	complete	
3			d	na	high	
4			a	a	high	
5		nc	s	na	high	If this error is the 3rd error in the sequence, then the dependency is at least moderate.
6			a	a	moderate	
7			d	na	moderate	If this error is the 4th error in the sequence, then the dependency is at least high.
8			a	a	low	
9	d	c	s	na	moderate	
10			a	a	moderate	
11			d	na	moderate	If this error is the 3rd error in the sequence, then the dependency is at least moderate.
12			a	a	moderate	
13		nc	s	na	low	If this error is the 4th error in the sequence, then the dependency is at least high.
14			a	a	low	
15			d	na	low	If this error is the 3rd error in the sequence, then the dependency is at least moderate.
16			a	a	low	
17					zero	

3 過去に発生した反応度投入事象例

過去に発生した反応度投入事象例は以下のものがある。

平成 11 年 志賀原子力発電所 1 号炉 原子炉緊急停止事故は、柏崎刈羽原子力発電所 6 号及び 7 号炉とは制御棒駆動機構が異なり、物理的に発生の可能性がないため有効性評価で想定する反応度誤投入事象として選定不要と考える。

また、柏崎刈羽原子力発電所 6 号炉 FMCRD 試運転時 CR 引き抜き事象についても制御盤改造及び試験時特有の事象であること、下に記載の再発防止策が取られていること、仮に発生したとしても停止余裕に対して投入される反応度は大きくなく、また監視・安全系が機能しているため、過渡事象等で考慮されている状態より過酷とならないと考えられることから選定不要と考える。

- 平成 11 年 志賀原子力発電所 1 号炉 原子炉緊急停止事故 (北陸)

原子炉停止機能強化工事の機能確認試験時にアイソレ誤り及び弁のシートパスにより制御棒が引き抜かれ、アキュームレータに圧力が充填されていなかったことで、直ちに制御棒が挿入されず、臨界に至った。

第 1 表 SPAR-H 手法における従属性レベルの選定フロー

Dependency Condition Table						
Condition Number	Crew (same or different)	Time (close in time or not close in time)	Location (same or different)	Cues (additional or no additional)	Dependency	Number of Human Action Failures Rule <input type="checkbox"/> - Not Applicable. Why?
1	s	c	s	na	complete	When considering recovery in a series e.g., 2 nd , 3 rd , or 4 th checker
2			a	a	complete	
3			d	na	high	
4			a	a	high	
5		nc	s	na	high	If this error is the 3rd error in the sequence, then the dependency is at least moderate.
6			a	a	moderate	
7			d	na	moderate	If this error is the 4th error in the sequence, then the dependency is at least high.
8			a	a	low	
9	d	c	s	na	moderate	
10			a	a	moderate	
11			d	na	moderate	If this error is the 3rd error in the sequence, then the dependency is at least moderate.
12			a	a	moderate	
13		nc	s	na	low	If this error is the 4th error in the sequence, then the dependency is at least high.
14			a	a	low	
15			d	na	low	If this error is the 3rd error in the sequence, then the dependency is at least moderate.
16			a	a	low	
17					zero	

4. 過去に発生した制御棒誤引き抜け事象と東海第二発電所における発生防止対策

(1) 志賀原子力発電所 1 号炉における制御棒引き抜け事象

平成 11 年 6 月、志賀原子力発電所 1 号炉において、原子炉停止機能強化工事の機能確認工事の準備として、制御棒関連の弁を操作していたところ、3 本の制御棒が想定外に全挿入位置から引き抜かれ、原子炉が臨界状態となった。この事象により、原子炉自動停止信号が発生したが、直ちに制御棒が挿入されず、約 15 分間制御棒が全挿入されなかった。

この事象は、制御棒駆動水圧系 (以下「CRD」という。) の原子炉戻りラインの弁を開けずに CRD 挿入ライン隔離弁を閉としたことにより、引き抜きラインに圧力がかかり、制御棒が引き抜けた。また、原子炉自動停止信号が発生したにも関わらず制御棒が挿入されなかったのは、CRD 挿入ライン隔離弁が閉であったこと及び制御棒駆動水圧制御ユニット

表 1 SPAR-H 手法における従属性レベルの選定フロー
(NUREG/CR-6883 から抜粋)

Dependency Condition Table						
Condition Number	Crew (same or different)	Time (close in time or not close in time)	Location (same or different)	Cues (additional or no additional)	Dependency	Number of Human Action Failures Rule <input type="checkbox"/> - Not Applicable. Why?
1	s	c	s	na	complete	When considering recovery in a series e.g., 2 nd , 3 rd , or 4 th checker
2			a	a	complete	
3			d	na	high	
4			a	a	high	
5		nc	s	na	high	If this error is the 3rd error in the sequence, then the dependency is at least moderate.
6			a	a	moderate	
7			d	na	moderate	If this error is the 4th error in the sequence, then the dependency is at least high.
8			a	a	low	
9	d	c	s	na	moderate	
10			a	a	moderate	
11			d	na	moderate	If this error is the 3rd error in the sequence, then the dependency is at least moderate.
12			a	a	moderate	
13		nc	s	na	low	If this error is the 4th error in the sequence, then the dependency is at least high.
14			a	a	low	
15			d	na	low	If this error is the 3rd error in the sequence, then the dependency is at least moderate.
16			a	a	low	
17					zero	

3. 過去に発生した反応度投入事例

過去に発生した反応度投入事象例としては、平成 11 年志賀原子力発電所 1 号炉原子炉緊急停止事故があるが、島根原子力発電所 2 号炉では運用上の対策及び設備対策が実施されていることから、事象発生の確率が低いと考えられるため、有効性評価で想定する反応度誤投入事象として選定不要と考える。

- 平成 11 年志賀原子力発電所 1 号炉 原子炉緊急停止事故 (北陸)

原子炉停止機能強化工事の機能確認試験時にアイソレ誤り及び弁のシートパスにより制御棒が引き抜かれ、アキュームレータに圧力が充填されていなかったことで、直ちに制御棒が挿入されず、臨界に至った。

・設備設計の相違
【柏崎 6/7】
A B W R と B W R 5 の設計の相違。

柏崎刈羽原子力発電所 6 / 7号炉 (2017. 12. 20 版)	東海第二発電所 (2018. 9. 12 版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>この事象は、<u>柏崎刈羽原子力発電所6号及び7号炉においては、制御棒駆動機構が異なるため、発生しない (FMCRD のHCU では物理的に引き抜けが起こらない)。</u></p> <p>また、仮に同様の事象が起きた場合についての炉心挙動解析が実施されており、即発臨界に至る可能性はあるものの、炉心損傷はしないことが確認されている (参考文献 日本原子力学会誌 Vol. 49, No. 10 (2007) 671-675 北陸電力 (株) 志賀原子力発電所1号機で発生した臨界時の炉心挙動解析)。</p> <p>・平成8年 柏崎刈羽原子力発電所6号炉 FMCRD 試運転時 CR 引き抜き事象 (当社)</p> <p><u>6号炉試運転中 (建設段階) FMCRD 制御盤改造及び試験の準備のため、FMCRD の安全処置 (アイソレ) による隔離を実施し、シミュレータにて制御棒位置を模擬的に引き抜きする試験を実施。この時、アイソレミスにより一部の電源アイソレが実施されておらず、実際の4本の制御棒が128ステップの位置まで引き抜かれた (この間、未臨界であることは確認されている)。</u></p> <p><u>制御盤改造及び試験時特有の事象であること、再発防止策 (制御棒の駆動電源 OFF と制御電源 OFF の安全処置の多重化) が実施されていることから対策済みであると考え。また、この事象では安全保護系により監視・安全系が機能していることから炉心損傷には至らない。</u></p>	<p><u>(以下「HCU」という。) アキュムレータに圧力が充てんされていなかったことが原因である。</u></p> <p>上記の事象を踏まえ、<u>東海第二発電所では、次の対策を講じている。</u></p> <p>a. HCU隔離時のCRDリターンライン運転手順の整備 b. 原子炉-CRD冷却水ヘッダ間差圧上昇時のCRDポンプ自動トリップインターロックの設置</p> <p><u>これらの対策を考慮して制御棒の誤引き抜け事象の発生頻度を評価した結果、4.5E-10/施設定期検査と評価され、志賀原子力発電所1号炉で発生した制御棒誤引き抜け事象と同様の事象が東海第二発電所で発生する頻度は十分小さいことを確認している。</u></p> <p>(2) <u>東海第二発電所における意図せぬ制御棒動作事象</u></p> <p><u>東海第二発電所においては、制御棒の誤引き抜け事象等により反応度が誤投入された事象の発生実績はないが、平成20年4月、施設定期検査中 (全燃料取出、全制御棒全引き抜き、制御棒駆動水圧系ユニット (以下「HCU」という。) 隔離) のところ、1本の制御棒が44ポジション (全引き抜き位置 (48ポジション) から4ポジション挿入) に動作し、「制御棒ドリフト」警報が発報した。</u></p> <p><u>この事象は、動作した制御棒のHCUの制御弁のリークテストを実施中に、当該制御弁の圧力が安定せず加圧を通常よりも長時間実施したこと、及び当該HCU周りの手動弁のシートパスが重畳したことが原因である。</u></p> <p><u>ただし、本事象は全燃料取出状態であったこと、及び制御棒は挿入側に動作した事象であることから、反応度が投入された事象ではない。</u></p> <p><u>なお、当事象への対策として、以下の対策を行った。</u></p> <ul style="list-style-type: none"> ・当該HCU弁の弁体取替え ・HCUリークテストにおける圧力が安定しない場合は、当該リークテストを中止する ・警報処置手順書における「制御棒ドリフト」警報に本事象を発生要因として加えることで、当該警報発報時にHCUリークテストも要因の調査対象とする。 	<p><u>上記の事象を踏まえ、島根原子力発電所2号炉では、次の対策を講じている。</u></p> <p>a. HCU隔離時のCRDリターンライン運転手順の整備 b. 原子炉-CRD冷却水ヘッダ間差圧上昇時のCRDポンプ自動トリップインターロックの設置</p> <p>また、仮に同様の事象が起きた場合についての炉心挙動解析が実施されており、即発臨界に至る可能性はあるものの、炉心損傷はしないことが確認されている (参考文献 日本原子力学会誌 Vol. 49, No. 10 (2007) 671-675 北陸電力 (株) 志賀原子力発電所1号機で発生した臨界時の炉心挙動解析)。</p> <p>・島根原子力発電所2号炉における制御棒部分挿入事象</p> <p><u>島根原子力発電所2号炉においては、制御棒の誤引き抜け事象等により反応度が誤投入された事象の発生実績はないが、平成24年4月、第17回定期検査開始に伴い全炉心燃料 (560体) を燃料プールへ取り出した後の原子炉内において全引抜状態としていた制御棒137体中、1体 (H-13) が部分挿入されていることを確認した。</u></p> <p><u>この事象は、当該隔離弁 (ユニットH-13の駆動水挿入管隔離弁) において、前回点検実施以降の開閉操作時にシステムのネジ部にかじりが生じ、干渉していたため全閉ができず、当該隔離弁操作時に弁棒のストロークまで確認していなかったため中間開状態であることに気付かなかったことが原因である。</u></p> <p><u>ただし、本事象は全燃料取り出し状態であったこと、および制御棒が挿入側に動作した事象であることから、反応度が投入された事象ではない。</u></p> <p><u>なお、当事象への対策として、以下の対策を行った。</u></p> <p>a. 当該HCU隔離弁の弁体・ステム・ガイドの交換を実施。 b. HCUエアイベント作業実施前の駆動水挿入管隔離弁・引抜隔離弁の状態確認について、操作員の手での開閉確認に加えて、開閉状態を表すマーキングにより確認を行うように要領書の改正を実施。</p>	<p>・設備設計の相違 【柏崎6/7】 ABWRとBWR5の設計の相違。</p> <p>・運転経験の相違 【柏崎6/7】 島根2号炉、東海第二は、今までに制御棒が挿入側に動作した事象はあるが、制御棒の誤引き抜け事象等により反応度が誤投入された事象はない。</p>

柏崎刈羽原子力発電所 6 / 7号炉 (2017. 12. 20 版)	東海第二発電所 (2018. 9. 12 版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>重要事故シーケンスの想定</p> <p>有効性評価では1～3章を踏まえ、停止時冷温臨界試験及び停止余裕検査の検査時に人的過誤により制御棒が連続的に引き抜かれる事象を想定した。</p> <p>この時、誤引き抜きされる制御棒は、以下の点を考慮して「最大反応度値を有する制御棒の斜め隣接の制御棒」を反応度誤投入の代表性のあるものとして選定した。</p> <ul style="list-style-type: none"> 引き抜かれる制御棒の反応度値が管理値※を超えるもの 停止時冷温臨界試験や停止余裕検査での試験対象や事故防止の対策 一般的に臨界近傍まで複数の制御棒を引き抜いていくと、1本あたりの制御棒値は相対的に低下していく傾向にあること 設計により挿入可能な制御棒のうち最大反応度値制御棒1組又は1本が引き抜かれた状態であっても未臨界が維持されていること <p>以上より、反応度の誤投入事象として、「停止中に実施される試験等により、最大反応度値を有する制御棒1本が全引き抜きされている状態から、他の1本の制御棒が操作量の制限を超える誤った操作によって引き抜かれ、異常な反応度の投入を認知できずに燃料の損傷に至る事故」を代表性のあるシナリオとしている。</p> <p>※核的制限値を超えないよう設定している管理値：臨界近接時における制御棒の最大反応度値は1.0%Δk以下</p>	<p>5. 重要事故シーケンスの想定</p> <p>有効性評価では上記2.～4.を踏まえ、停止余裕検査や冷温臨界検査時に、人的過誤により制御棒が連続的に引き抜かれる事象を想定した。</p> <p>このとき、臨界近傍での引抜制御棒の反応度値が冷温臨界検査※に比べて大きい停止余裕検査においては、最大反応度値を有する対角隣接の制御棒1本を引き抜くことを考慮して、「最大反応度値を有する制御棒が全引き抜きされている状態で最大反応度値を有する制御棒の対角隣接制御棒1本」を反応度誤投入の代表性のあるものとして選定した。</p> <p>以上より、反応度の誤投入事象として、「停止中に実施される検査等により、最大反応度値を有する制御棒1本が全引き抜きされている状態から、他の1本の制御棒が操作量の制限を超える誤った操作によって引き抜かれ、異常な反応度の投入を認知できずに燃料の損傷に至る事故」を代表性のあるシナリオとしている。</p> <p>※冷温臨界検査においては、臨界近傍における制御棒の反応度値は1.0%Δk以下となるよう管理</p>	<p>4. 重要事故シーケンスの選定</p> <p>有効性評価では1～3章を踏まえ、停止時冷温臨界試験及び原子炉停止余裕検査の検査時に人的過誤により制御棒が連続的に引き抜かれる事象を想定した。</p> <p>この時、誤引き抜きされる制御棒は、以下の点を考慮して「最大反応度値を有する制御棒の斜め隣接の制御棒」を反応度誤投入の代表性のあるものとして選定した。</p> <ul style="list-style-type: none"> 引き抜かれる制御棒の反応度値が管理値※⁴を超えるもの 停止時冷温臨界試験や原子炉停止余裕検査での試験対象や事故防止の対策 一般的に臨界近傍まで複数の制御棒を引き抜いていくと、1本あたりの制御棒値は相対的に低下していく傾向にあること 設計により挿入可能な制御棒のうち最大反応度値制御棒1本が引き抜かれた状態であっても未臨界が維持されていること <p>以上より、反応度の誤投入事象として、「停止中に実施される検査等により、最大反応度値を有する制御棒1本が全引き抜きされている状態から、他の1本の制御棒が操作量の制限を超える誤った操作によって引き抜かれ、異常な反応度の投入を認知できずに燃料の損傷に至る事故」を代表性のあるシナリオとしている。</p> <p>※4 核的制限値を超えないよう設定している管理値：臨界近接時における制御棒の最大反応度値は1.0%Δk以下（「9×9燃料が装荷され、MOX燃料が装荷されるまでのサイクル」において核的制限値を超えないよう管理している値であり、「MOX燃料を装荷したサイクル以降」における核的制限値）</p>	<p>備考</p> <p>・設備設計の相違 【柏崎6/7】 ABWRとBWR5 の設計の相違。</p>

柏崎刈羽原子力発電所 6/7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.12版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p style="text-align: right;">添付資料 5.4.4</p> <p style="text-align: center;">安定状態について</p> <p>運転停止中の反応度の誤投入の安定状態については以下のとおり。</p> <p>原子炉安定停止状態：事象発生後、設計基準事故対処設備及び重大事故等対処設備を用いた炉心冷却により、炉心冠水が維持でき、また、冷却のための設備がその後も機能維持できると判断され、かつ、必要な要員の不足や資源の枯渇等のあらかじめ想定される事象悪化のおそれがない場合、原子炉安定停止状態が確立されたものとする。</p> <p>【安定状態の確立について】 <u>原子炉安定停止状態の確立について</u> 運転停止中に制御棒の誤引き抜き等によって、燃料に反応度が投入されるが、<u>原子炉周期短（原子炉周期 20 秒）信号により、制御棒の引き抜きは阻止され、さらに、原子炉周期短（原子炉周期 10 秒）信号で原子炉はスクラムし、制御棒全挿入となり、原子炉は未臨界状態となり、原子炉安定停止状態が確立される。</u></p> <p>重大事故等対策は自動で作動するため、対応に必要な要員はいない。</p> <p>【安定状態の維持について】 上記の燃料損傷防止対策により原子炉安定停止状態を維持できる。 また、残留熱除去系機能を維持し、除熱を行うことにより、安定停止状態後の安定停止状態の維持が可能となる。</p>	<p style="text-align: right;">添付資料 5.4.2</p> <p style="text-align: center;">安定停止状態について（運転停止中 反応度の誤投入）</p> <p>運転停止中の反応度の誤投入の安定停止状態については以下のとおり。</p> <p>原子炉安定停止状態：事象発生後、設計基準事故対処設備及び重大事故等対処設備を用いた炉心冷却により、炉心冠水が維持でき、また、冷却のための設備がその後も機能維持できると判断され、かつ、必要な要員の不足や資源の枯渇等のあらかじめ想定される事象悪化のおそれがない場合、安定停止状態が確立されたものとする。</p> <p>【安定停止状態の確立について】 <u>原子炉安定停止状態の確立について</u> 運転停止中に制御棒の誤引き抜き等によって、燃料に反応度が投入されるが、<u>原子炉出力ペリオド短（10 秒）信号により原子炉はスクラムして制御棒全挿入となり、未臨界状態となること</u>で、原子炉安定停止状態が確立される。</p> <p>また、<u>重大事故等対策は自動で作動するため、対応に必要な要員の確保は不要である。</u></p> <p>【安定停止状態の維持について】 上記の燃料損傷防止対策により安定停止状態を維持できる。 また、<u>残留熱除去系機能を維持し、除熱を継続すること</u>により、安定停止状態後の状態維持が可能となる。</p>	<p style="text-align: right;">添付資料 5.4.2</p> <p style="text-align: center;">安定状態について (運転停止中 (反応度の誤投入))</p> <p>運転停止中の反応度の誤投入の安定状態については以下のとおり。</p> <p>原子炉安定停止状態：事象発生後、設計基準事故対処設備及び重大事故等対処設備を用いた炉心冷却により、炉心冠水が維持でき、また、冷却のための設備がその後も機能維持できると判断され、かつ、必要な要員の不足や資源の枯渇等のあらかじめ想定される事象悪化のおそれがない場合、原子炉安定停止状態が確立されたものとする。</p> <p>【安定状態の確立について】 <u>原子炉安定停止状態の確立について</u> 運転停止中に制御棒の誤引き抜き等によって、燃料に反応度が投入されるが、<u>中間領域計装の中性子束高スクラム信号により原子炉はスクラムし、制御棒全挿入となり、原子炉は未臨界状態となり、原子炉安定停止状態が確立される。</u></p> <p>重大事故等対策は自動で作動するため、対応に必要な要員はいない。</p> <p>【安定状態の維持について】 上記の燃料損傷防止対策により原子炉安定停止状態を維持できる。 また、<u>残留熱除去系機能を維持し、除熱を行うこと</u>により、安定停止状態後の安定停止状態の維持が可能となる。</p>	<p>備考</p> <p>・設備設計の相違 【柏崎 6/7, 東海第二】 島根 2号炉は、原子炉周期短による制御棒引抜阻止信号およびスクラム信号のインターロックがない（警報のみ）ため、中間領域計装の中性子束高信号（各レンジフルスケールの 95%）でスクラムする。</p>

解析コード及び解析条件の不確かさの影響評価について（運転停止中 反応度誤投入）

表1 解析コードにおける重要現象の不確かさが運転員等操作時間及び評価項目となるパラメータに与える影響（運転停止中 反応度誤投入）

分類	重要現象	解析モデル	不確かさ	運転員等操作時間に与える影響	評価項目となるパラメータに与える影響
炉心 (燃料)	核分裂出力	<ul style="list-style-type: none"> 一点近似的特性モデル（印出力） 出力分布は二次元拡散モデル 安定数は三次元体系の炉心を空間効果を考慮し二次元体系に縮約 	考慮しない	運転員等操作時間に与える影響	ドップラ反応度フィードバック及び制御棒反応度効果の不確かさに含まれるため、「反応度フィードバック効果」にて確認。
	出力分布変化	<ul style="list-style-type: none"> RZ 二次元拡散モデル エンタルピステータスの進行に伴う相対出力分布変化を考慮 	考慮しない	運転員等操作時間に与える影響	解析では制御棒引き抜きに伴う反応度印加曲線を厳しく設定し、さらに同等出力レベルを確保し、燃料燃焼寿命を考慮した最大値(燃焼度 0.004/1)での値を用いたといった保守的なモデルを採用していることから、評価項目となるパラメータに対する余裕は大きくなる。
炉心 (燃料)	反応度フィードバック効果	<ul style="list-style-type: none"> ドップラ反応度フィードバック効果 実効反応度: 7~9% 実効遅延中性子割合: 4% 制御棒反応度: 9% 実効遅延中性子割合: 4% 	考慮しない	運転員等操作時間に与える影響	停止時の制御棒の過引き抜きは、起動領域モジュールの炉心炉心温度の急激な上昇により、自動的に制御棒の引き抜きが停止し、運転員等の操作を介して、再解析コードの不確かさが運転員等操作時間に与える影響はない。
	制御棒反応度効果	<ul style="list-style-type: none"> 三次元拡散モデル 動的計算では外部入力 熱伝導モデル 燃料ペレット 燃費蓄キャップ熱伝達モデル 	考慮しない	運転員等操作時間に与える影響	「反応度フィードバック効果の不確かさが評価項目となるパラメータに与える影響が小さいことを確認している。
炉心 (燃料)	燃料棒内温度変化	<ul style="list-style-type: none"> 燃料棒内温度変化モデル 燃料棒内温度変化モデル 燃料棒内温度変化モデル 	考慮しない	運転員等操作時間に与える影響	「反応度フィードバック効果の不確かさが評価項目となるパラメータに与える影響が小さいことを確認している。
	燃料棒表面熱伝達	<ul style="list-style-type: none"> 燃料棒表面熱伝達モデル 燃料棒表面熱伝達モデル 燃料棒表面熱伝達モデル 	考慮しない	運転員等操作時間に与える影響	「反応度フィードバック効果の不確かさが評価項目となるパラメータに与える影響が小さいことを確認している。
炉心 (燃料)	沸騰遷移	<ul style="list-style-type: none"> 沸騰遷移モデル 沸騰遷移モデル 沸騰遷移モデル 	考慮しない	運転員等操作時間に与える影響	「反応度フィードバック効果の不確かさが評価項目となるパラメータに与える影響が小さいことを確認している。

解析コード及び解析条件の不確かさの影響評価について（運転停止中 反応度の誤投入）

第1表 解析コードにおける重要現象の不確かさが運転員等操作時間及び評価項目となるパラメータに与える影響（運転停止中 反応度の誤投入）

分類	重要現象	解析モデル	不確かさ	運転員等操作時間に与える影響	評価項目となるパラメータに与える影響
炉心 (燃料)	核分裂出力	<ul style="list-style-type: none"> 一点近似的特性モデル（印出力） 出力分布は二次元拡散モデル 安定数は三次元体系の炉心を空間効果を考慮し二次元体系に縮約 	考慮しない	運転員等操作時間に与える影響	ドップラ反応度フィードバック及び制御棒反応度効果の不確かさに含まれる。
	出力分布変化	<ul style="list-style-type: none"> RZ 二次元拡散モデル エンタルピステータスの進行に伴う相対出力分布変化を考慮 	考慮しない	運転員等操作時間に与える影響	解析では制御棒引き抜きに伴う反応度印加曲線を厳しく設定し、さらに同等出力レベルを確保し、燃料燃焼寿命を考慮した最大値(燃焼度 0.004/1)での値を用いたといった保守的なモデルを採用していることから、評価項目となるパラメータに対する余裕は大きくなる。
炉心 (燃料)	反応度フィードバック効果	<ul style="list-style-type: none"> ドップラ反応度フィードバック効果 実効反応度: 約9% 実効遅延中性子割合: 約1% 	考慮しない	運転員等操作時間に与える影響	「反応度フィードバック効果の不確かさが評価項目となるパラメータに与える影響が小さいことを確認している。
	制御棒反応度効果	<ul style="list-style-type: none"> 三次元拡散モデル 動的計算では外部入力 熱伝導モデル 燃料ペレット 燃費蓄キャップ熱伝達モデル 	考慮しない	運転員等操作時間に与える影響	「反応度フィードバック効果の不確かさが評価項目となるパラメータに与える影響が小さいことを確認している。
炉心 (燃料)	燃料棒内温度変化	<ul style="list-style-type: none"> 燃料棒内温度変化モデル 燃料棒内温度変化モデル 燃料棒内温度変化モデル 	考慮しない	運転員等操作時間に与える影響	「反応度フィードバック効果の不確かさが評価項目となるパラメータに与える影響が小さいことを確認している。
	燃料棒表面熱伝達	<ul style="list-style-type: none"> 燃料棒表面熱伝達モデル 燃料棒表面熱伝達モデル 燃料棒表面熱伝達モデル 	考慮しない	運転員等操作時間に与える影響	「反応度フィードバック効果の不確かさが評価項目となるパラメータに与える影響が小さいことを確認している。
炉心 (燃料)	沸騰遷移	<ul style="list-style-type: none"> 沸騰遷移モデル 沸騰遷移モデル 沸騰遷移モデル 	考慮しない	運転員等操作時間に与える影響	「反応度フィードバック効果の不確かさが評価項目となるパラメータに与える影響が小さいことを確認している。

※ A P E X は断熱モデルに基づくドップラ反応度フィードバックモデルを採用し、減速材濃度フィードバック及び減速材フィードバックは考慮しない。

解析コード及び解析条件の不確かさの影響評価について（運転停止中 反応度の誤投入）

表1 解析コードにおける重要現象の不確かさが運転員等操作時間及び評価項目となるパラメータに与える影響（反応度の誤投入）

分類	重要現象	解析モデル	不確かさ	運転員等操作時間に与える影響	評価項目となるパラメータに与える影響
炉心 (燃料)	核分裂出力	<ul style="list-style-type: none"> 一点近似的特性モデル（印出力） 出力分布は二次元拡散モデル 安定数は三次元体系の炉心を空間効果を考慮し二次元体系に縮約 	考慮しない	運転員等操作時間に与える影響	ドップラ反応度フィードバック及び制御棒反応度効果の不確かさに含まれる。
	出力分布変化	<ul style="list-style-type: none"> RZ 二次元拡散モデル エンタルピステータスの進行に伴う相対出力分布変化を考慮 	考慮しない	運転員等操作時間に与える影響	解析では制御棒引き抜きに伴う反応度印加曲線を厳しく設定し、さらに同等出力レベルを確保し、燃料燃焼寿命を考慮した最大値(燃焼度 0.004/1)での値を用いたといった保守的なモデルを採用していることから、評価項目となるパラメータに対する余裕は大きくなる。
炉心 (燃料)	反応度フィードバック効果	<ul style="list-style-type: none"> ドップラ反応度フィードバック効果 実効反応度: 7~9% 実効遅延中性子割合: 4% 制御棒反応度: 9% 実効遅延中性子割合: 4% 	考慮しない	運転員等操作時間に与える影響	「反応度フィードバック効果の不確かさが評価項目となるパラメータに与える影響が小さいことを確認している。
	制御棒反応度効果	<ul style="list-style-type: none"> 三次元拡散モデル 動的計算では外部入力 熱伝導モデル 燃料ペレット 燃費蓄キャップ熱伝達モデル 	考慮しない	運転員等操作時間に与える影響	「反応度フィードバック効果の不確かさが評価項目となるパラメータに与える影響が小さいことを確認している。
炉心 (燃料)	燃料棒内温度変化	<ul style="list-style-type: none"> 燃料棒内温度変化モデル 燃料棒内温度変化モデル 燃料棒内温度変化モデル 	考慮しない	運転員等操作時間に与える影響	「反応度フィードバック効果の不確かさが評価項目となるパラメータに与える影響が小さいことを確認している。
	燃料棒表面熱伝達	<ul style="list-style-type: none"> 燃料棒表面熱伝達モデル 燃料棒表面熱伝達モデル 燃料棒表面熱伝達モデル 	考慮しない	運転員等操作時間に与える影響	「反応度フィードバック効果の不確かさが評価項目となるパラメータに与える影響が小さいことを確認している。
炉心 (燃料)	沸騰遷移	<ul style="list-style-type: none"> 沸騰遷移モデル 沸騰遷移モデル 沸騰遷移モデル 	考慮しない	運転員等操作時間に与える影響	「反応度フィードバック効果の不確かさが評価項目となるパラメータに与える影響が小さいことを確認している。

※ A P E X は断熱モデルに基づくドップラ反応度フィードバックモデルを採用し、減速材濃度フィードバック及び減速材フィードバックは考慮しない。

・相違理由は本文参照。

表2 解析条件を最確条件とした場合の運転員等操作時間となるパラメータと与える影響 (運転停止中 反応度誤投入) (1/2)

項目	解析条件 (初期、事故及び機器条件) の不確かさ	最確条件	条件設定の考え方	運転員等操作時間と与える影響		評価項目となるパラメータと与える影響
				解析条件	最確条件	
炉心状態	9×9燃料 (A型) (単一炉心) 平衡炉心のサイクル初期	制御棒心ごと、燃焼度ごとに変化させる	9×9燃料 (A型) と 9×9燃料 (B型) の熱水力学的な特性はほぼ同等であることから、代表的に9×9燃料 (A型) の特性を燃料交換後の余剰反応度の大きな炉心を想定	停止時の制御棒の脱引き抜きは、起動運転時と同等である。自動的に制御棒の引き抜きは、運転員等操作時間にかかわらない。	実炉心においては制御棒反応度値やスクラム反応度等の特性が変化することから、不確かさが評価項目となるパラメータと与える影響は小さい。	
実効増倍率	1.0	0.99 (設計目録値) 未満	原子炉は臨界状態にあるものとして設定	停止時の制御棒の脱引き抜きは、起動運転時と同等である。自動的に制御棒の引き抜きは、運転員等操作時間にかかわらない。	実効増倍率が0.99の場合、臨界到達までにかかる時間が追加が必要となり、注入される反応度も0.01ドルと小さくなるため、この評価項目となるパラメータに対する余裕は大きくなる。	
原子炉出力	定格出力の10%	定格出力の10%~10%程度	原子炉は停止状態 (全制御棒全挿入状態) にあるものとして設定	停止時の制御棒の脱引き抜きは、起動運転時と同等である。自動的に制御棒の引き抜きは、運転員等操作時間にかかわらない。	初期出力は炉心状態ごとに異なり、評価項目となるパラメータに与える影響は小さい。また、定格出力の10%と10%程度との差が約1/10倍と小さいため、この評価項目となるパラメータに対する余裕は大きくなる。	
原子炉圧力	大気圧	大気圧程度	原子炉停止時の圧力を想定	停止時の制御棒の脱引き抜きは、起動運転時と同等である。自動的に制御棒の引き抜きは、運転員等操作時間にかかわらない。	解析条件と同様であることから、評価項目となるパラメータに与える影響は小さい。	
燃料被覆管表面温度及びS8原子炉冷却材温度	20℃	20℃以上	原子炉冷却材温度の下限値として運用している値であり、炉心水密度が高くなる値として設定	停止時の制御棒の脱引き抜きは、起動運転時と同等である。自動的に制御棒の引き抜きは、運転員等操作時間にかかわらない。	初期燃料被覆管表面温度は炉心状態ごとに異なり、評価項目となるパラメータに与える影響は小さい。また、初期燃料被覆管表面温度が20℃と20℃以上との差が約1/10倍と小さいため、この評価項目となるパラメータに対する余裕は大きくなる。	
燃料エンタルピー	8kJ/kgUO ₂	8kJ/kgUO ₂ 以上	原子炉冷却材温度20℃における燃料エンタルピーを想定	停止時の制御棒の脱引き抜きは、起動運転時と同等である。自動的に制御棒の引き抜きは、運転員等操作時間にかかわらない。	燃料被覆管表面温度及び原子炉冷却材温度の不確かさに含まれる。	

初期条件

第2表 解析条件を最確条件とした場合の運転員等操作時間となるパラメータと与える影響 (運転停止中反応度の誤投入) (1/2)

項目	解析条件 (初期、事故及び機器条件) の不確かさ		最確条件	条件設定の考え方	運転員等操作時間と与える影響		評価項目となるパラメータと与える影響
	解析条件	最確条件					
炉心状態	9×9燃料 (A型) (単一炉心) 平衡炉心のサイクル初期	制御棒心ごと、燃焼度ごとに変化させる	9×9燃料 (A型) と 9×9燃料 (B型) の熱水力学的な特性はほぼ同等であることから、代表的に9×9燃料 (A型) の特性を燃料交換後の余剰反応度の大きな炉心を想定	停止時の制御棒の脱引き抜きは、起動運転時と同等である。自動的に制御棒の引き抜きは、運転員等操作時間にかかわらない。	実炉心においては制御棒反応度値やスクラム反応度等の特性が変化することから、不確かさが評価項目となるパラメータと与える影響は小さい。		
実効増倍率	1.0	0.99 未満	原子炉は臨界状態にあるものとして設定	停止時の制御棒の脱引き抜きは、起動運転時と同等である。自動的に制御棒の引き抜きは、運転員等操作時間にかかわらない。	実効増倍率が0.99の場合、臨界到達までにかかる時間が追加が必要となり、また投入される反応度も約0.06ドル (燃料エンタルピー) と小さくなるため、この評価項目となるパラメータに対する余裕は大きくなる。		
原子炉出力	定格出力の10%	定格出力の10%程度	原子炉は停止状態にあるものとして設定	停止時の制御棒の脱引き抜きは、起動運転時と同等である。自動的に制御棒の引き抜きは、運転員等操作時間にかかわらない。	初期出力は炉心状態ごとに異なり、評価項目となるパラメータに与える影響は小さい。また、定格出力の10%と10%程度との差が約1/10倍と小さいため、この評価項目となるパラメータに対する余裕は大きくなる。		
原子炉圧力	大気圧	大気圧程度	原子炉停止時の圧力を想定	停止時の制御棒の脱引き抜きは、起動運転時と同等である。自動的に制御棒の引き抜きは、運転員等操作時間にかかわらない。	解析条件と同様であることから、評価項目となるパラメータに与える影響は小さい。		
燃料被覆管表面温度及び冷却材温度	20℃	事故事象毎 20℃以上	原子炉冷却材温度の下限値を基に設定した値であり、最も水密度が高くなる値として設定	停止時の制御棒の脱引き抜きは、起動運転時と同等である。自動的に制御棒の引き抜きは、運転員等操作時間にかかわらない。	初期燃料被覆管表面温度は炉心状態ごとに異なり、評価項目となるパラメータに与える影響は小さい。また、初期燃料被覆管表面温度が20℃と20℃以上との差が約1/10倍と小さいため、この評価項目となるパラメータに対する余裕は大きくなる。		
燃料エンタルピー	8kJ/kgUO ₂	事故事象毎 8kJ/kgUO ₂	冷却材温度20℃における燃料エンタルピーを想定	停止時の制御棒の脱引き抜きは、起動運転時と同等である。自動的に制御棒の引き抜きは、運転員等操作時間にかかわらない。	燃料被覆管表面温度及び原子炉冷却材温度の不確かさに含まれる。		

※ 本評価で評価対象とした9×9燃料では、初期の燃料被覆管表面温度及び冷却材温度を高く設定した場合に、G dの燃焼やP uの蓄積により、結果が厳しくなる場合がある。

表2 解析条件を最確条件とした場合の運転員等操作時間となるパラメータと与える影響 (反応度の誤投入) (1/2)

項目	解析条件 (初期、事故及び機器条件) の不確かさ		最確条件	条件設定の考え方	運転員等操作時間と与える影響		評価項目となるパラメータと与える影響
	解析条件	最確条件					
炉心状態	9×9燃料 (A型) (単一炉心) 平衡炉心のサイクル初期	制御棒心ごと、燃焼度ごとに変化させる	9×9燃料 (A型) と 9×9燃料 (B型) の熱水力学的な特性はほぼ同等であることから、代表的に9×9燃料 (A型) の特性を燃料交換後の余剰反応度の大きな炉心を想定	停止時の制御棒の脱引き抜きは、起動運転時と同等である。自動的に制御棒の引き抜きは、運転員等操作時間にかかわらない。	実炉心においては制御棒反応度値やスクラム反応度等の特性が変化することから、不確かさが評価項目となるパラメータと与える影響は小さい。		
実効増倍率	1.0	0.99 (設計目録値) 以下	原子炉は臨界状態にあるものとして設定	停止時の制御棒の脱引き抜きは、起動運転時と同等である。自動的に制御棒の引き抜きは、運転員等操作時間にかかわらない。	実効増倍率が0.99の場合、臨界到達までにかかる時間が追加が必要となり、注入される反応度も0.01ドルと小さくなるため、この評価項目となるパラメータに対する余裕は大きくなる。		
原子炉出力	定格出力の10%	定格出力の10%程度	原子炉は低反応度にあるものとして設定	停止時の制御棒の脱引き抜きは、起動運転時と同等である。自動的に制御棒の引き抜きは、運転員等操作時間にかかわらない。	初期出力は炉心状態ごとに異なり、評価項目となるパラメータに与える影響は小さい。また、定格出力の10%と10%程度との差が約1/10倍と小さいため、この評価項目となるパラメータに対する余裕は大きくなる。		
燃料被覆管表面温度及びS8原子炉冷却材温度	20℃	事故事象毎 20℃以上	原子炉冷却材温度の下限値を基に設定した値であり、最も水密度が高くなる値として設定	停止時の制御棒の脱引き抜きは、起動運転時と同等である。自動的に制御棒の引き抜きは、運転員等操作時間にかかわらない。	初期燃料被覆管表面温度は炉心状態ごとに異なり、評価項目となるパラメータに与える影響は小さい。また、初期燃料被覆管表面温度が20℃と20℃以上との差が約1/10倍と小さいため、この評価項目となるパラメータに対する余裕は大きくなる。		
燃料エンタルピー	8kJ/kg	8kJ/kg以上	原子炉冷却材温度20℃における燃料エンタルピーを想定	停止時の制御棒の脱引き抜きは、起動運転時と同等である。自動的に制御棒の引き抜きは、運転員等操作時間にかかわらない。	燃料被覆管表面温度及び原子炉冷却材温度の不確かさに含まれる。		

※ 本評価で評価対象とした9×9燃料では、初期の燃料被覆管表面温度及び冷却材温度を高く設定した場合に、G dの燃焼やP uの蓄積により、結果が厳しくなる場合がある。

柏崎刈羽原子力発電所 6/7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.12版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p style="text-align: right;">添付資料 5.4.6</p> <p>反応度誤投入における炉心の状態等の不確かさについて</p> <p>反応度誤投入事象の評価において炉心状態を「平衡炉心のサイクル初期」とし、「最大反応度価値制御棒及びその斜め隣接の制御棒」が引き抜かれる想定をして評価している。実炉心においてはこれらの想定と異なり、引抜制御棒価値、引抜制御棒反応度曲線、スクラム反応度曲線、実効遅発中性子割合等のパラメータに不確かさがあるため、有効性評価での想定とこれらの不確かさの影響について以下にまとめた。</p> <p>1. 感度解析の条件</p> <p>炉心状態の不確かさの影響を考慮するパラメータとして「解析コードのAPEX」の重要現象の特定を参考に「引抜制御棒価値」, 「引抜制御棒反応度曲線」, 「スクラム反応度曲線」及び「実効遅発中性子割合」の4つについて表1に示す感度解析を実施した。</p> <p>なお、原子炉初期出力及び初期燃料温度については既に「解析コードのAPEX」にて感度解析を実施していること、出力分布変化は制御棒価値を厳しく設定し、さらに局所ピーキング係数が燃焼寿命を通じた最大値となるようにしていることから今回対象としていない。</p>	<p style="text-align: right;">添付資料 5.4.5</p> <p>反応度誤投入における炉心状態の不確かさの感度解析について</p> <p>1. はじめに</p> <p>反応度誤投入事象の評価において炉心状態を「9×9燃料(A型)平衡炉心のサイクル初期」とし、「最大反応度価値制御棒及びその対角隣接の制御棒」が引き抜かれる想定をして評価している。しかし、実炉心においては想定と異なり、<u>装荷燃料には9×9燃料(B型)が含まれている場合、事象発生時期がサイクル末期である場合に加え</u>、引抜制御棒価値、引抜制御棒反応度曲線、スクラム反応度曲線及び実効遅発中性子割合等のパラメータに不確かさがあるため、有効性評価での想定とこれらの不確かさの影響について以下にまとめた。</p> <p>2. 感度解析条件</p> <p>炉心状態の不確かさの影響を考慮するパラメータとして「解析コードのAPEX」の重要現象の特定を参考に「引抜制御棒価値」, 「引抜制御棒反応度曲線」, 「スクラム反応度曲線」及び「実効遅発中性子割合」の4つについて第1表に示す感度解析を実施した。</p> <p>なお、原子炉初期出力と初期燃料温度については解析条件の不確かさの影響評価にて感度解析を実施していること、出力分布変化は制御棒価値を厳しく設定し、さらに局所ピーキング係数が燃焼寿命を通じた最大値となるようにしていることから今回対象としていない。</p>	<p style="text-align: right;">添付資料 5.4.4</p> <p>反応度誤投入における炉心の状態等の不確かさについて</p> <p>反応度誤投入事象の評価において炉心状態を「平衡炉心のサイクル初期」とし、「最大反応度価値制御棒及びその斜め隣接の制御棒」が引き抜かれる想定をして評価している。実炉心においてはこれらの想定と異なり、<u>9×9燃料(B型)平衡炉心、9×9燃料(A型)及びMOX燃料228体を装荷した平衡炉心、9×9燃料(B型)及びMOX燃料228体を装荷した平衡炉心の場合、事象発生時期がサイクル末期である場合に加え</u>、引抜制御棒価値、引抜制御棒反応度曲線、スクラム反応度曲線、実効遅発中性子割合等のパラメータに不確かさがあるため、有効性評価での想定とこれらの不確かさの影響について以下にまとめた。</p> <p>1. 感度解析の条件</p> <p>炉心状態の不確かさの影響を考慮するパラメータとして「解析コードのAPEX」の重要現象の特定を参考に「引抜制御棒価値」, 「引抜制御棒反応度曲線」, 「スクラム反応度曲線」及び「実効遅発中性子割合」の4つについて表1に示す感度解析を実施した。</p> <p>なお、原子炉初期出力及び初期燃料温度については解析条件の不確かさの影響評価にて感度解析を実施していることから今回対象としていない。また、出力分布変化については、<u>三次元沸騰水型原子炉模擬計算コード(LOGOS)にて評価した核定数をAPEXコードの二次元領域へ縮約する過程で、軸方向及び径方向に不確かさが生じるが、引抜制御棒価値を制御棒価値ミニマイザ管理値である1.0%Δkよりも厳しい1.75%Δkに設定し、さらに局所ピーキング係数が燃焼寿命を通じた最大値(燃焼度0MWd/tにおける値)となるように設定することで、最高出力燃料集合体の最高出力燃料棒の燃料エンタルピを評価していることから、今回対象としていない。また、二次元領域への縮約操作に伴う不確かさが燃料エンタルピへ与える影響は小さいことを、米国での設計認証申請において適用実績があり、縮約を介さずに炉心三次元体系で動特性解析を行うことができる三次元動特性解析コードTRACGによる影響評価等によって確認している。</u></p>	<p>備考</p> <p>・解析条件の相違 【柏崎6/7, 東海第二】 島根2号炉はA型燃料, B型燃料, MOX燃料を考慮する。</p> <p>・解析方針の相違 【柏崎6/7】 柏崎6/7は「解析コードのAPEX」記載の代表ABWRの結果を使用しているが、東海第二及び島根2号炉は各プラントの評価結果を使用している。</p>

柏崎刈羽原子力発電所 6 / 7号炉 (2017. 12. 20 版)	東海第二発電所 (2018. 9. 12 版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>・引抜制御棒価値</p> <p><u>有効性評価において核的制限値を超えないように管理している値（臨界近接時に おいては最大反応度価値を 1.0%Δk 以下とすること）を超える制御棒価値として最大反応度価値制御棒の斜め隣接の制御棒（平衡炉心サイクル初期）の 1.04%Δk を設定している。そのため、感度解析を実施する上のノミナルな条件としては管理値の 1.0%Δk を設定した。</u></p> <p><u>なお、制御棒反応度価値の影響については過渡解析「原子炉起動時における制御棒の異常な引き抜き」に示されるように 3.5%Δk の価値を有する制御棒グループが引き抜かれた場合であつても反応度は1ドル未満（約0.7ドル）にとどまっていることから、今回の感度評価の影響確認の対象外とした。</u></p> <p>・引抜制御棒反応度曲線</p> <p>有効性評価において表 1 に示す A 型平衡炉心のサイクル初期を想定している。</p> <p>ノミナル条件としてサイクル初期及びサイクル末期での引抜制御棒反応度曲線を 1.0%Δk に規格したものを考慮した。</p> <p>不確かさ評価としてサイクル初期及びサイクル末期の炉心状態において、1ドル位置における引抜制御棒反応度印加率が <u>B 型の平衡炉心</u> での印加率の変動を包絡するように設定した。</p> <p>感度解析に用いたサイクル初期及びサイクル末期の引抜制御棒反応度曲線を図 1、図 2 に示す。</p> <p>・スクラム反応度曲線</p>	<p>(1) 引抜制御棒価値</p> <p><u>有効性評価において核的制限値を超えないように管理している値（臨界近接時に おいては最大反応度価値を 1.0%Δk 以下とすること）を超える制御棒価値として最大反応度価値制御棒の斜め隣接の制御棒（平衡炉心サイクル初期）の約 1.71%Δk を設定している。そのため、感度解析を実施する上のノミナルな条件としては管理値の 1.0%Δk を設定した。</u></p> <p>(2) 引抜制御棒反応度曲線</p> <p>有効性評価において第 1 表に示す A 型平衡炉心のサイクル初期を想定している。</p> <p>感度解析のノミナル条件として、サイクル初期及びサイクル末期での引抜制御棒反応度曲線を 1.0%Δk に規格化したものを考慮した。</p> <p><u>サイクル初期の感度解析の不確かさ評価として、1ドル位置における引抜制御棒反応度印加率が B 型の平衡炉心</u> での印加率の変動を包絡するように設定した。</p> <p>感度解析に用いたサイクル初期及びサイクル末期の引抜制御棒反応度曲線を第 1 図、第 2 図に示す。</p> <p>(3) スクラム反応度曲線</p>	<p>・引抜制御棒価値</p> <p><u>「9×9燃料が装荷され、MOX燃料が装荷されるまでのサイクル」において核的制限値を超えないように管理している値、「MOX燃料を装荷したサイクル以降」における核的制限値（臨界近接時に おいては最大反応度価値を 1.0%Δk 以下とすること）を考慮し、引抜制御棒価値 1.0%Δk をノミナル条件として設定した。本制御棒価値は、炉心状態によらずそれ以下に管理する管理値であることから、感度解析でも同一の条件とした。</u></p> <p>・引抜制御棒反応度曲線</p> <p>有効性評価において表 1 に示す 9×9燃料（A型）平衡炉心サイクル初期を想定している。</p> <p>ノミナル条件としてサイクル初期及びサイクル末期での引抜制御棒反応度曲線を 1.0%Δk に規格したものを考慮した。</p> <p><u>不確かさ評価としてサイクル初期及びサイクル末期の炉心状態において、1ドル位置における引抜制御棒反応度印加率が 9×9燃料（B型）平衡炉心、9×9燃料（A型）及びMOX燃料 228体を装荷した平衡炉心、9×9燃料（B型）及びMOX燃料 228体を装荷した平衡炉心</u> での印加率の変動を包絡するように設定した。</p> <p>感度解析に用いたサイクル初期及びサイクル末期の引抜制御棒反応度曲線を図 1、図 2 に示す。</p> <p>・スクラム反応度曲線</p>	<p>・運用の相違</p> <p>【柏崎 6/7、東海第二】 島根 2号炉はA型燃料、B型燃料、MOX燃料を考慮する。</p> <p>・解析条件の相違</p> <p>【柏崎 6/7】 柏崎 6/7 は、誤引抜される制御棒の反応度価値が約 1.04%Δk であり、過渡解析の解析条件方法の方が厳しいが、東海第二及び、島根 2号炉の過渡解析の条件（制御棒の反応度価値は 1.3%Δk）は本評価に包含される。</p> <p>・解析条件の相違</p> <p>【柏崎 6/7、東海第二】 島根 2号炉はA型燃料、B型燃料、MOX燃料を考慮する。</p>

柏崎刈羽原子力発電所 6/7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.12版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>有効性評価において表1に示すサイクル初期を想定して評価を実施しており、感度解析においてはサイクル末期の炉心状態のスクラム反応度曲線の影響についても確認した。</p> <p>・実効遅発中性子割合</p> <p>有効性評価において表1に示すサイクル初期を想定して評価を実施しており、感度解析においてはサイクル末期の炉心状態の実効遅発中性子割合の影響についても確認した。</p> <p>2. 感度解析の結果</p> <p>解析結果を表2にまとめた。サイクル初期及びサイクル末期の不確かさを考慮したケースにおいても<u>1ドルを超えるケースとはならず、最大の投入反応度は不確かさ評価(サイクル末期)の0.6144ドルであった。</u></p> <p>そのため、これらの不確かさを考慮しても、燃料エンタルピの増加に伴う燃料の破損は発生せず、事象は収束して安定状態に導かれることが分かった。</p>	<p>有効性評価においては第1表に示すサイクル初期を想定して評価を実施しており、感度解析においては、<u>サイクル末期の炉心状態のスクラム反応度曲線の影響についても確認した。</u></p> <p>(4) 実効遅発中性子割合</p> <p>有効性評価においては第1表に示すサイクル初期を想定して評価を実施しており、感度解析においては、<u>サイクル末期の炉心状態の実効遅発中性子割合の影響についても確認した。</u></p> <p>3. 感度解析結果</p> <p>解析結果を第2表にまとめた。サイクル初期及びサイクル末期並びにB型の平衡炉心の炉心状態とした場合においても、最大の投入反応度は感度解析(サイクル末期、<u>B型の平衡炉心での印加率の変動を包含)の約1.16ドル(燃料エンタルピ最大値:約80kJ/kgUO₂, 燃料エンタルピの増分の最大値*:約72kJ/kgUO₂)</u>であり、「発電用軽水型原子炉施設の反応度投入事象評価指針」に示された燃料の許容設計限界の最低値である<u>272kJ/kgUO₂を超えることはない。</u>また、「<u>発電用軽水型原子炉施設の反応度投入事象における燃焼の進んだ燃料の取扱いについて</u>」に示された燃料ペレット燃焼度65,000MWd/t以上の燃料に対するペレット-被覆管機械的相互作用を原因とする破損を生じるしきい値の目安である、<u>ピーク出力部燃料エンタルピの増分で167kJ/kgUO₂を用いた場合においても、これを超えることはなく燃料の健全性は維持される。</u></p> <p>※ <u>燃料エンタルピの最大値から初期エンタルピ(8kJ/kgUO₂)を引いた値</u></p>	<p>有効性評価において表1に示すサイクル初期を想定して評価を実施しており、感度解析においてはサイクル末期の炉心状態のスクラム反応度曲線の影響についても確認した。</p> <p>・実効遅発中性子割合</p> <p>有効性評価において表1に示すサイクル初期を想定して評価を実施しており、感度解析においてはサイクル末期の炉心状態の実効遅発中性子割合の影響及びMOX燃料228体を装荷した平衡炉心における実効遅発中性子割合の影響についても確認した。</p> <p>2. 感度解析の結果</p> <p>解析結果を表2にまとめた。サイクル初期及びサイクル末期並びに<u>9×9燃料(B型)平衡炉心, 9×9燃料(A型)及びMOX燃料228体を装荷した平衡炉心, 9×9燃料(B型)及びMOX燃料228体を装荷した平衡炉心の炉心状態の不確かさを考慮したケースにおいても、最大の投入反応度は感度解析(サイクル末期, 9×9燃料(B型)平衡炉心, 9×9燃料(A型)及びMOX燃料228体を装荷した平衡炉心, 9×9燃料(B型)及びMOX燃料228体を装荷した平衡炉心での印加率の変動を包含)の約1.21ドルで、燃料エンタルピの最大値は約68kJ/kg</u>であり、「<u>発電用軽水型原子炉施設の反応度投入事象に関する評価指針</u>」に示された燃料の許容設計限界値以下である。また、<u>燃料エンタルピの増分の最大値は約60kJ/kgであり、ペレット燃焼度65,000MWd/t以上の燃料に対するPCMI破損しきい値の目安としてピーク出力部燃料エンタルピの増分で167kJ/kg(40cal/g)を用いた場合においても、これを超えることはなく燃料の健全性は維持される。</u></p> <p>そのため、これらの不確かさを考慮しても、燃料エンタルピの増加に伴う燃料の破損は発生せず、事象は収束して安定状態に導かれることが分かった。</p>	<p>備考</p> <p>・解析条件の相違 【柏崎6/7, 東海第二】 島根2号炉はA型燃料, B型燃料, MOX燃料を考慮する。</p> <p>・解析条件の相違 【柏崎6/7, 東海第二】 島根2号炉はA型燃料, B型燃料, MOX燃料を考慮する。</p> <p>・評価方針の相違 【柏崎6/7】 島根2号炉, 東海第二は投入される反応度が1ドルを超えるためSCAT(RIA用)を用いて燃料エンタルピの評価を実施。</p> <p>・解析結果の相違 【東海第二】 島根2号炉は, 高速スクラムプラントであり, 従来スクラムプラントより, 速やかに制御棒が挿入されるため, 相対的にエンタルピの値は小さくなる。</p>

表 1. 反応度誤投入における炉心の状態等の不確かさの感度解析項目

項目	申請解析	ノミナルケース (サイクル初期)	不確かさ評価 (サイクル初期)	ノミナルケース (サイクル末期)	不確かさ評価 (サイクル末期)
引抜制御棒値	1. 04% Δk	1. 0% Δk	1. 0% Δk	1. 0% Δk	1. 0% Δk
引抜制御棒反応度曲線	サイクル初期炉心の LOGOS 解析結果	申請解析の反応度曲線を制御棒値 1. 0% Δk に規格化	1 ドル位置における引抜制御棒反応度曲線の反応度印加率がノミナルケース (サイクル初期) の 1. 5 倍 ^{*1} になるように補正する。ただし、引抜制御棒反応度が 1. 0% Δk を超える部分については、1. 0% Δk で一定とする。	サイクル末期炉心の LOGOS 解析結果 (制御棒値 1. 0% Δk に規格化)	1 ドル位置における引抜制御棒反応度曲線の反応度印加率がノミナルケース (サイクル末期) の 1. 2 倍 ^{*2} になるように補正する。ただし、引抜制御棒反応度が 1. 0% Δk を超える部分については、1. 0% Δk で一定とする。
スクラム反応度曲線	サイクル初期炉心の LOGOS 解析結果	変更なし	変更なし	サイクル末期炉心の LOGOS 解析結果	サイクル末期炉心の LOGOS 解析結果
実効遅発中性子割合	サイクル初期炉心に対応した値	変更なし	変更なし	サイクル末期炉心に相当の値とし	サイクル末期炉心に相当の値とし

*1: 制御棒落下事故解析における落下制御棒反応度曲線(サイクル初期低温時)より B 型平衡炉心の反応度印加率の変動を包絡するようにより幅を設定。

*2: 制御棒落下事故解析における落下制御棒反応度曲線(サイクル末期低温時)より B 型平衡炉心の反応度印加率の変動を包絡するようにより幅を設定。

*3: 実効遅発中性子割合の設置変更許可申請書記載値(ウラン炉心平衡サイクル初期: 0.0060, ウラン炉心平衡サイクル末期: 0.0053)より算出。

第1表 反応度誤投入における炉心状態の不確かさの感度解析項目

項目	申請解析	ノミナルケース (サイクル初期)	不確かさ評価 (サイクル初期, B型平衡炉心)	ノミナルケース (サイクル末期)	不確かさ評価 (サイクル末期, B型平衡炉心)
引抜制御棒値	1. 71% Δk	1. 0% Δk	1. 0% Δk	1. 0% Δk	1. 0% Δk
引抜制御棒反応度曲線	サイクル初期炉心の LOGOS 解析結果	申請解析の反応度曲線を制御棒値 1. 0% Δk に規格化	1 ドル位置における引抜制御棒反応度曲線の反応度印加率がノミナルケース (サイクル初期) の 1. 5 倍 ^{*1} になるように補正する。ただし、引抜制御棒反応度が 1. 0% Δk を超える部分については、1. 0% Δk で一定とする。	サイクル末期炉心の LOGOS 解析結果 (制御棒値 1. 0% Δk に規格化)	1 ドル位置における引抜制御棒反応度曲線の反応度印加率がノミナルケース (サイクル末期) の 1. 3 倍 ^{*2} になるように補正する。ただし、引抜制御棒反応度が 1. 0% Δk を超える部分については、1. 0% Δk で一定とする。
スクラム反応度曲線	サイクル初期炉心の LOGOS 解析結果	変更なし	変更なし	サイクル末期炉心の LOGOS 解析結果	サイクル末期炉心の LOGOS 解析結果
実効遅発中性子割合	サイクル初期炉心に対応した値 (0. 0060)	変更なし	変更なし	サイクル末期炉心に相当の値とし	サイクル末期炉心に相当の値とし

*1: 制御棒落下事故解析における落下制御棒反応度曲線 (サイクル初期低温時) より B 型平衡炉心の反応度印加率の変動を包絡するようにより幅を設定

*2: 制御棒落下事故解析における落下制御棒反応度曲線 (サイクル末期低温時) より B 型平衡炉心の反応度印加率の変動を包絡するようにより幅を設定

*3: 実効遅発中性子割合の設置変更許可申請書記載値 (ウラン炉心平衡サイクル初期: 0. 0060, ウラン炉心平衡サイクル末期: 0. 0053) より算出

表 1. 反応度の誤投入における炉心の状態等の不確かさ感度解析項目

項目	有効性評価解析	ノミナルケース (サイクル初期)	不確かさ評価 (サイクル初期)	ノミナルケース (サイクル末期)	不確かさ評価 (サイクル末期)
引抜制御棒値	1. 75% Δk	1. 0% Δk	1. 0% Δk	1. 0% Δk	1. 0% Δk
引抜制御棒反応度曲線	サイクル初期炉心の LOGOS 解析結果	有効性評価解析の反応度曲線を制御棒値 1. 0% Δk に規格化	1 ドル位置における引抜制御棒反応度曲線の反応度印加率がノミナルケース (サイクル初期) の 1. 75 倍 ^{*1} になるように補正する。ただし、引抜制御棒反応度が 1. 0% Δk を超える部分については、1. 0% Δk で一定とする。	サイクル末期炉心の LOGOS 解析結果 (制御棒値 1. 0% Δk に規格化)	1 ドル位置における引抜制御棒反応度曲線の反応度印加率がノミナルケース (サイクル末期) の 1. 5 倍 ^{*2} になるように補正する。ただし、引抜制御棒反応度が 1. 0% Δk を超える部分については、1. 0% Δk で一定とする。
スクラム反応度曲線	サイクル初期炉心の LOGOS 解析結果	変更なし	変更なし	サイクル末期炉心の LOGOS 解析結果	サイクル末期炉心の LOGOS 解析結果
実効遅発中性子割合	サイクル初期炉心に対応した値	変更なし	変更なし	サイクル末期炉心に相当の値とし	サイクル末期炉心に相当の値とし

*1: 制御棒落下事故解析における落下制御棒反応度曲線(サイクル初期低温時)より 9 × 9 燃料 (B 型) 平衡炉心、9 × 9 燃料 (A 型) 及び MOX 燃料 228 体を装荷した平衡炉心、9 × 9 燃料 (B 型) 及び MOX 燃料 228 体を装荷した平衡炉心の反応度印加率の変動を包絡するようにより幅を設定。

*2: 制御棒落下事故解析における落下制御棒反応度曲線(サイクル末期低温時)より 9 × 9 燃料 (B 型) 平衡炉心、9 × 9 燃料 (A 型) 及び MOX 燃料 228 体を装荷した平衡炉心、9 × 9 燃料 (B 型) 及び MOX 燃料 228 体を装荷した平衡炉心の反応度印加率の変動を包絡するようにより幅を設定。

*3: 実効遅発中性子割合の設置変更許可申請書記載値(ウラン炉心平衡サイクル初期: 0. 0060, MOX 炉心平衡サイクル初期: 0. 0053)より算出。

*4: 実効遅発中性子割合の設置変更許可申請書記載値(ウラン炉心平衡サイクル初期: 0. 0060, ウラン炉心平衡サイクル末期: 0. 0053)より算出。

*5: 実効遅発中性子割合の設置変更許可申請書記載値(ウラン炉心平衡サイクル初期: 0. 0060, MOX 炉心平衡サイクル末期: 0. 0049)より算出。

・解析条件の相違
【柏崎 6/7, 東海第二】
島根 2 号炉は A 型燃料, B 型燃料, MOX 燃料を考慮する。

表2. 反応度誤投入における炉心の状態等の不確かさの感度解析結果

項目	単位	申請解析	ノミナルケース (サイクル初期)	不確かさ評価ケース (サイクル初期)	ノミナルケース (サイクル末期)	不確かさ評価ケース (サイクル末期)
引抜制御棒価値	%Δk	1.04	1.00	1.00	1.00	1.00
引抜制御棒反応度曲線の1ドル位置における反応度印加率	Δk/Δn ^{*1}	0.00052	0.00049	0.00073	0.00060	0.00072
実効遅発中性子割合 ^{*2}	—	0.006083	0.006083	0.006083	0.005353	0.005353
最大投入反応度	%Δk	0.3342	0.3278	0.3568	0.3186	0.3289
	ドル	0.5493	0.5388	0.5866	0.5952	0.6144

注：値は保守側の切り上げ/切り下げ処理を行わず、全て四捨五入している。

*1：制御棒を1ノッチ引き抜いた時の印加反応度

*2：APEXにより計算される実効遅発中性子割合

第2表 反応度誤投入における炉心状態の不確かさの感度解析結果

項目	単位	申請解析	ノミナルケース (サイクル初期)	不確かさ評価 (サイクル初期, B型平衡炉心)	ノミナルケース (サイクル末期)	不確かさ評価 (サイクル末期, B型平衡炉心)
引抜制御棒価値	%Δk	1.71	1.0	1.0	1.0	1.0
引抜制御棒反応度曲線の1ドル位置における反応度印加率	Δk/Δn ^{*1}	0.0014	0.0005	0.0008	0.0011	0.0014
実効遅発中性子割合 ^{*2}	—	0.0060	0.0060	0.0060	0.0053	0.0053
	%Δk	約0.68	約0.61	約0.63	約0.59	約0.61
最大投入反応度	ドル	約1.13	約1.01	約1.05	約1.12	約1.16
燃料エンタルピの最大値	kJ/kgUO ₂	約85	約11	約18	約46	約80
燃料エンタルピの増分の最大値 ^{*3}	kJ/kgUO ₂	約77	約3	約9	約38	約72
ピーク出力用燃料エンタルピ(絶対値)	kJ/kgUO ₂	約74	約8	約12	約37	約70

*1 制御棒を1ノッチ引き抜いた時の印加反応度

*2 APEXにより計算される実効遅発中性子割合

*3 燃料エンタルピの最大値から初期エンタルピ(8kJ/kgUO₂)を引いた値

表2. 反応度誤投入における炉心の状態等の不確かさの感度解析結果

項目	単位	申請解析	ノミナルケース (サイクル初期)	不確かさ評価ケース (サイクル初期)	ノミナルケース (サイクル末期)	不確かさ評価ケース (サイクル末期)
引抜制御棒価値	%Δk	1.75	1.0	1.0	1.0	1.0
引抜制御棒反応度曲線の1ドル位置における反応度印加率	Δk/Δn ^{*1}	0.0013	0.0005	0.0009	0.0010	0.0015
実効遅発中性子割合 ^{*2}	—	0.0061	0.0061	0.0054	0.0054	0.0049
	%Δk	0.69	0.63	0.60	0.60	0.60
最大投入反応度	ドル	1.14	1.03	1.11	1.12	1.21
燃料エンタルピの最大値	kJ/kg	約50	約17	約28	約33	約68
	kJ/kg	約42	約9	約20	約25	約60

*1：制御棒を1ノッチ引き抜いた時の印加反応度

*2：APEXにより計算される実効遅発中性子割合

・解析結果の相違
【柏崎6/7, 東海第二】
炉心設計の相違。

柏崎刈羽原子力発電所 6/7号炉 (2017. 12. 20 版)

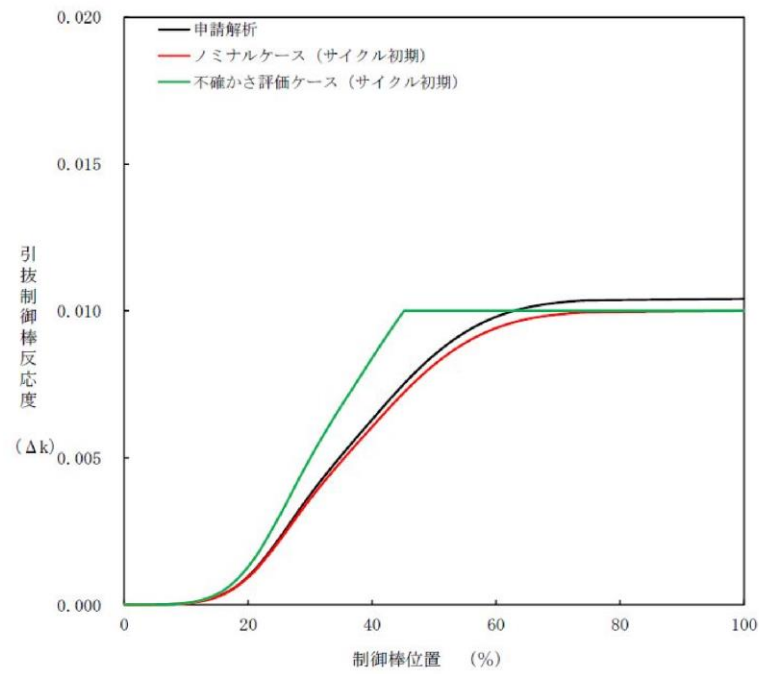


図1. 引抜制御棒反応度曲線 (サイクル初期)

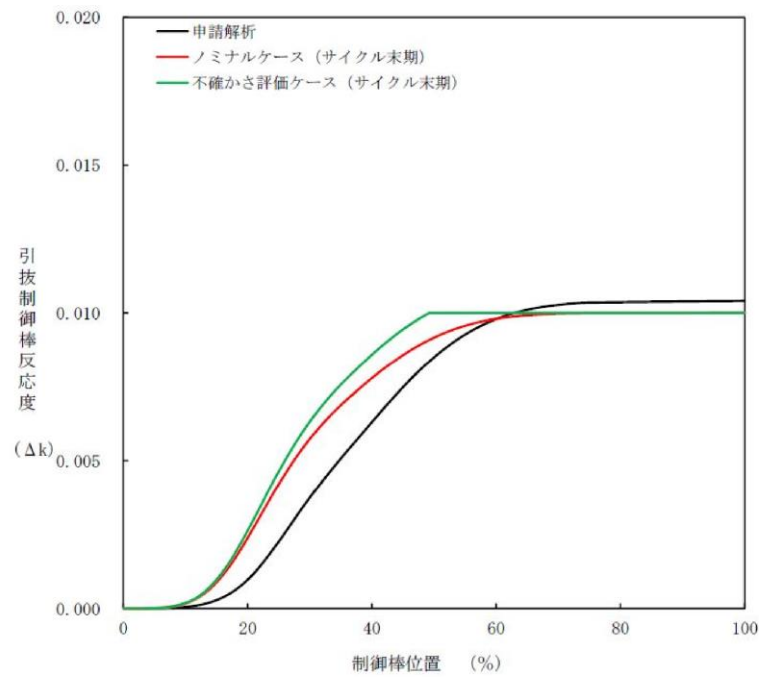
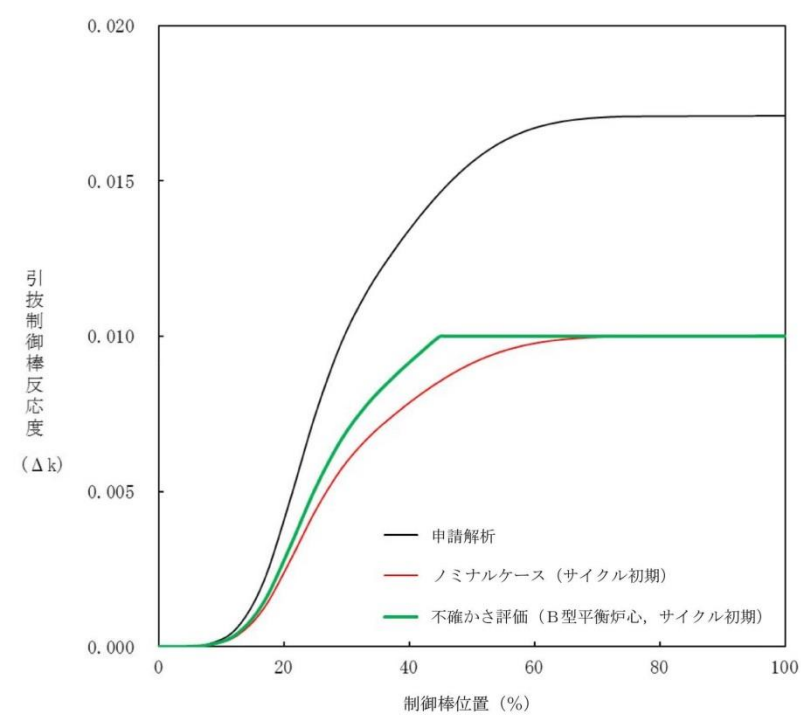
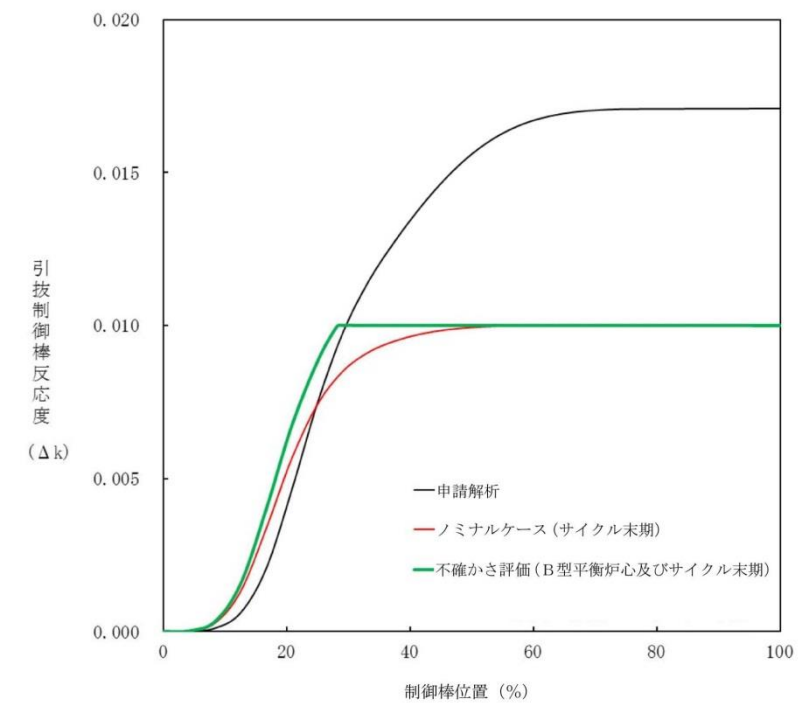


図2. 引抜制御棒反応度曲線 (サイクル末期)

東海第二発電所 (2018. 9. 12 版)



第1図 引抜制御棒反応度曲線 (サイクル初期)



第2図 引抜制御棒反応度曲線 (サイクル末期)

島根原子力発電所 2号炉

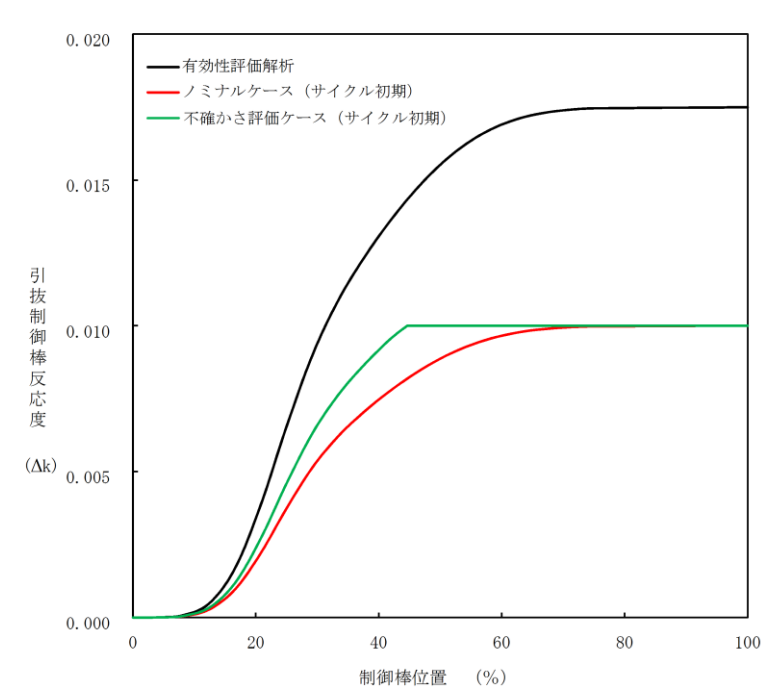


図1 引抜制御棒反応度曲線 (サイクル初期)

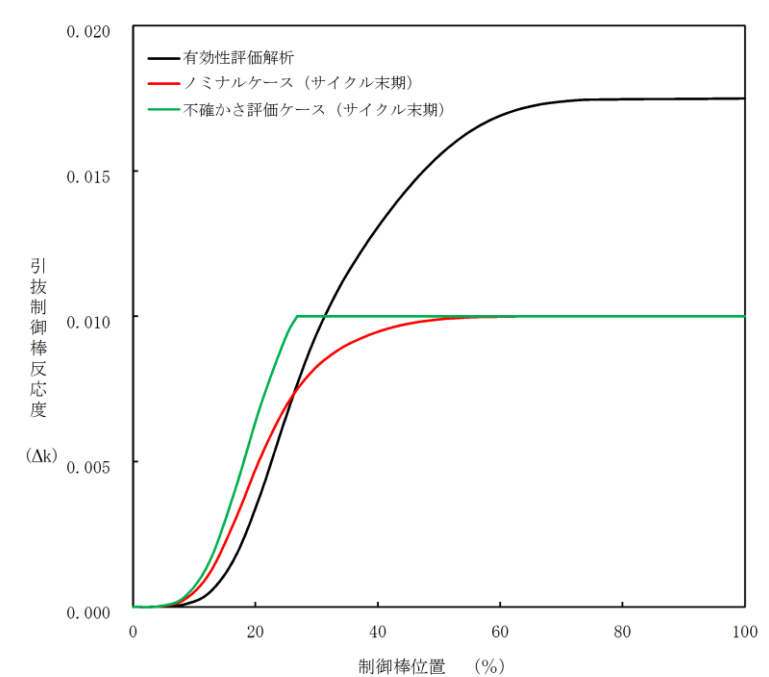


図2 引抜制御棒反応度曲線 (サイクル末期)

備考

・解析結果の相違
【柏崎6/7, 東海第二】
炉心設計の相違。

実線・・・設備運用又は体制等の相違（設計方針の相違）
 波線・・・記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

まとめ資料比較表 [有効性評価 6. 必要な要員及び資源の評価]

柏崎刈羽原子力発電所 6 / 7号炉 (2017. 12. 20 版)	東海第二発電所 (2018. 9. 12 版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>6. 必要な要員及び資源の評価</p> <p>6.1 必要な要員及び資源の評価条件</p> <p>(1) 要員の評価条件</p> <p>a. 各事故シーケンスにおける要員については、<u>保守的に6号及び7号炉同時の重大事故等対策時において対応可能であるか評価を行う。</u></p> <p>b. <u>参集要員に期待しない事故シーケンスにおいては、中央制御室の当直長、当直副長、運転員及び発電所構内に常駐している緊急時対策要員により、必要な作業対応が可能であることを評価する。</u></p> <p><u>また、参集要員に期待する事故シーケンスにおいて、事象発生10時間までは、中央制御室の運転員及び発電所構内に常駐している緊急時対策要員のみにより必要な作業対応が可能であること、さらに事象発生10時間以降は発電所構外から召集される参集要員についても考慮して、必要な作業対応が可能であることを評価する。なお、発電所構外から召集される参集要員については、実際の運用では集まり次第、作業対応が可能であるが、評価上は事象発生10時間以前の参集要員による作業対応は見込まないものとする。</u></p> <p>c. <u>可搬型設備操作において、可搬型設備を事象発生から12時間までは機能に期待しないと仮定するため、その使用開始を12時間後として要員を評価する。ただし、要員の確保等速やかに対応可能な体制が整備されている場合を除く。</u></p>	<p>6. 必要な要員及び資源の評価</p> <p>6.1 必要な要員及び資源の評価条件</p> <p>(1) 要員の評価条件</p> <p>a. <u>参集要員に期待しない事故シーケンスにおいては、中央制御室の当直発電長、当直副発電長、当直運転員及び発電所構内に常駐している災害対策要員により、必要な作業対応が可能であることを評価する。</u></p> <p><u>また、参集要員に期待する事故シーケンスにおいては、事象発生2時間までは、中央制御室の運転員及び発電所構内に常駐している災害対策要員のみにより必要な作業対応が可能であること、さらに事象発生2時間以降は発電所構外から召集される参集要員についても考慮して、必要な作業対応が可能であることを評価する。なお、発電所構外から召集される参集要員については、実際の運用では集まり次第、作業対応が可能であるが、評価上は事象発生2時間以前の参集要員による作業対応は見込まないものとする。</u></p> <p>b. <u>可搬型設備操作において、災害対策要員が発電所構内に常駐していることを考慮し、2時間以内に活動を開始することとして要員を評価する。</u></p>	<p>6. 必要な要員及び資源の評価</p> <p>6.1 必要な要員及び資源の評価条件</p> <p>(1) 要員の評価条件</p> <p>a. 各事故シーケンスにおける要員については、<u>2号炉の重大事故等対策時において対応可能であるか評価を行う。</u></p> <p><u>ただし、運転補助要員2名については、故意による大型航空機の衝突その他のテロリズムの発生の場合に活動を期待する要員であることから、要員の評価には含めないものとする。</u></p> <p>b. <u>各事故シーケンスにおいては、中央制御室の当直長、当直副長、運転員及び発電所構内に常駐している緊急時対策要員により、必要な作業対応が可能であることを評価する。</u></p> <p><u>なお、発電所構外からの参集要員については、実際の運用では、参集次第作業対応は可能であるが、評価上は見込まないものとする。</u></p> <p>c. <u>可搬型設備操作においては、緊急時対策要員が発電所構内に常駐していることを考慮し、事象発生直後から活動を開始することとして要員を評価する。</u></p>	<p>・記載方針の相違 【柏崎6/7】 島根2号炉は、単独申請のため、島根2号炉の重大事故等対応を評価する旨記載。</p> <p>・評価条件の相違 【柏崎6/7】 島根2号炉は、有効性評価においては、大規模損壊を考慮した「運転補助要員」を含まない人数で評価を実施している。</p> <p>・運用の相違 【柏崎6/7、東海第二】 島根2号炉は、要員の参集に期待せずとも必要な作業を常駐要員により実施可能である。</p> <p>・評価条件の相違 【柏崎6/7、東海第二】 島根2号炉では、要員の参集に期待しない評価としている。</p> <p>・評価条件の相違 【柏崎6/7、東海第二】 島根2号炉は、事象発生直後から必要な可搬型</p>

柏崎刈羽原子力発電所 6 / 7号炉 (2017. 12. 20 版)	東海第二発電所 (2018. 9. 12 版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>(2) 資源の評価条件</p> <p>a. 全般</p> <p>(a) 重大事故等対策の有効性評価において、通常系統からの給水及び給電が不可能となる事象についての水源、燃料及び電源に関する評価を実施する。また、前提として、有効性評価の条件（各重要事故シーケンス等特有の解析条件又は評価条件）を考慮する。</p> <p>(b) <u>水源、燃料及び電源に関する評価において、淡水貯水池、常設代替交流電源設備用燃料タンク及び常設代替交流電源設備は、6号及び7号炉で共用していることから、その合計の消費量を評価する。</u></p> <p>b. 水源</p> <p>(a) 原子炉及び原子炉格納容器への注水において、水源となる復水貯蔵槽の保有水量（約 1,700m³：有効水量）が、淡水貯水池から可搬型代替注水ポンプ（A-2 級）を用いた水の移送を開始するまでに枯渇しないことを評価する。</p> <p>(b) <u>復水貯蔵槽</u>については、淡水貯水池からの水の移送について、<u>可搬型代替注水ポンプ（A-2 級）</u>を用いて必要注水量以上が補給可能であることを評価する。</p> <p>(c) <u>使用済燃料プール</u>への注水において、水源となる淡水貯水池の保有水量（約 18,000m³）が枯渇しないことを評価する。</p>	<p>(2) 資源の評価条件</p> <p>a. 全般</p> <p>(a) 重大事故等対策の有効性評価において、通常系統からの給水及び給電が不可能となる事象についての水源、燃料及び電源に関する評価を実施する。また、前提として、有効性評価の条件（各重要事故シーケンス等特有の解析条件又は評価条件）を考慮する。</p> <p>b. 水源</p> <p>(a) 原子炉及び格納容器への注水において、水源となる代替淡水貯槽の保有水量（約 4,300m³：有効水量）又は西側淡水貯水設備の保有水量（約 4,300m³：有効水量）が、他の淡水源から可搬型代替注水中型ポンプ又は可搬型代替注水大型ポンプを用いた水の移送を開始するまでに枯渇しないことを評価する。</p> <p>(b) <u>代替淡水貯槽</u>については、<u>西側淡水貯水設備</u>からの水の移送について、<u>可搬型代替注水中型ポンプ</u>を用いて必要注水量以上が補給可能であることを評価する。</p> <p>(c) <u>使用済燃料プール</u>への注水において、水源となる西側淡水貯水設備の保有水量（約 4,300m³）が枯渇しないことを評価する。</p>	<p>(2) 資源の評価条件</p> <p>a. 全般</p> <p>(a) 重大事故等対策の有効性評価において、通常系統からの給水及び給電が不可能となる事象についての水源、燃料及び電源に関する評価を実施する。また、前提として、有効性評価の条件（各重要事故シーケンス等特有の解析条件又は評価条件）を考慮する。</p> <p>(b) <u>水源、燃料及び電源については、2号炉において重大事故等が発生した場合を想定して消費量を評価する。</u></p> <p>b. 水源</p> <p>(a) 原子炉への注水において、水源となる低圧原子炉代替注水槽の保有水量（約740m³：有効水量）が、輪谷貯水槽（西1 / 西2）から大量送水車を用いた水の移送を開始するまでに枯渇しないことを評価する。</p> <p>(b) <u>低圧原子炉代替注水槽</u>については、<u>輪谷貯水槽（西1 / 西2）</u>からの水の移送について、<u>大量送水車</u>を用いて必要注水量以上が補給可能であることを評価する。</p> <p>(c) <u>原子炉、原子炉格納容器及び燃料プール</u>への注水において、水源となる輪谷貯水槽（西1 / 西2）の保有水量（約7,000m³）が枯渇しないことを評価する。</p>	<p>設備を準備し、使用することを想定。</p> <p>・記載方針の相違 【柏崎 6/7】 島根 2号炉は、単独申請のため、島根 2号炉の評価を評価する旨記載。</p> <p>・解析条件の相違 【柏崎 6/7, 東海第二】 島根 2号炉は、低圧原子炉代替注水槽を使用した手段として原子炉注水のみを想定。</p> <p>・設備設計の相違 【柏崎 6/7, 東海第二】 設備設計の相違に伴う水量の相違。</p> <p>・解析条件の相違 【柏崎 6/7, 東海第二】 島根 2号炉は、輪谷貯水槽（西1 / 西2）を使用した可搬型設備による注水先として、原子炉及び格納容器を想定。</p> <p>・設備設計の相違 【柏崎 6/7, 東海第二】 設備設計の相違に伴う</p>

柏崎刈羽原子力発電所 6 / 7号炉 (2017. 12. 20 版)	東海第二発電所 (2018. 9. 12 版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>(d) 水源の評価については、<u>事象進展が早い重要事故シークエンス等が水源(必要水量)として、厳しい評価となることから、重要事故シークエンス等</u>を評価し成立性を確認することで、他の事故シークエンスグループ等も包絡されることを確認する。</p> <p>c. 燃料</p> <p>(a) 常設代替交流電源設備、<u>代替原子炉補機冷却系専用の電源車、代替原子炉補機冷却系用の大容量送水車(熱交換器ユニット用)、復水貯蔵槽給水用可搬型代替注水ポンプ(A-2級)、使用済燃料プール注水用可搬型代替注水ポンプ(A-2級)、非常用ディーゼル発電機、5号炉原子炉建屋内緊急時対策所用可搬型電源設備及びモニタリング・ポスト用発電機</u>のうち、事故シークエンスグループ等における事故収束に必要な設備を考慮して消費する燃料(軽油)が備蓄している軽油量にて7日間の運転継続が可能であることを評価する。</p> <p>(b) 全交流動力電源喪失の発生又は重畳を想定しない事故シークエンスについては、非常用ディーゼル発電機からの給電による燃料消費量の評価を行う。また、外部電源喪失を想定しない場合においても、仮に外部電源が喪失し非常用ディーゼル発電機から給電することを想定し、燃料消費量の確認を行</p>	<p>(d) 水源の評価については、必要注水量が多い重要事故シークエンス等が水源として厳しい評価となることから、重要事故シークエンス等を評価し成立性を確認することで、他の事故シークエンスグループ等も包絡されることを確認する。</p> <p>c. 燃料</p> <p>(a) 常設代替交流電源設備、<u>可搬型代替注水中型ポンプ、可搬型代替注水大型ポンプ、可搬型窒素供給装置</u>、非常用ディーゼル発電機等及び緊急時対策所用発電機のうち、事故シークエンスグループ等における事故収束に必要な設備を考慮し消費する燃料(軽油)が備蓄している軽油量にて7日間の運転継続が可能であることを評価する。</p> <p>(b) 全交流動力電源喪失の発生又は重畳を想定しない事故シークエンスについては、非常用ディーゼル発電機等からの給電による燃料消費量の評価を行う。また、外部電源喪失を想定しない場合においても、仮に外部電源が喪失し非常用ディーゼル発電機等から給電することを想定し、燃料消費</p>	<p>(d) 水源の評価については、<u>必要注水量が多い重要事故シークエンス等が水源(必要水量)として</u>厳しい評価となることから、重要事故シークエンス等を評価し成立性を確認することで、他の事故シークエンスグループ等も包絡されることを確認する。</p> <p>c. 燃料</p> <p>(a) 常設代替交流電源設備、<u>大型送水ポンプ車、大量送水車、可搬式窒素供給装置</u>、非常用ディーゼル発電機等及び緊急時対策所用発電機のうち、事故シークエンスグループ等における事故収束に必要な設備を考慮して消費する燃料(軽油)が備蓄している軽油量にて7日間の運転継続が可能であることを評価する。</p> <p>(b) 全交流動力電源喪失の発生又は重畳を想定しない事故シークエンスについては、<u>非常用ディーゼル発電機等</u>からの給電による燃料消費量の評価を行う。また、外部電源喪失を想定しない場合においても、仮に外部電源が喪失し非常用ディーゼル発電機等から給電することを想定</p>	<p>水量の相違。</p> <ul style="list-style-type: none"> ・設備設計の相違 【柏崎 6/7】 島根 2号炉は、原子炉補機代替冷却系に電源車は使用しない。 ・解析結果の相違 【柏崎 6/7】 島根 2号炉は、有効性評価上、可搬式窒素供給装置による窒素注入を実施しているため、燃料評価を実施。 ・設備設計の相違 【柏崎 6/7】 島根 2号炉は、高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電機もある。 ・設備設計の相違 【柏崎 6/7】 島根 2号炉は、モニタリングポストの電源は非常用交流電源設備又は常設代替交流電源設備の電源負荷に含まれる。 ・設備設計の相違 【柏崎 6/7】 島根 2号炉は、高圧炉心スプレイ系ディーゼル

柏崎刈羽原子力発電所 6/7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.12版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>う。</p> <p>この場合、燃料（軽油）の備蓄量として、<u>軽油タンク（約1,020kL、2基（6号及び7号炉それぞれ1基））の容量を考慮する。</u></p> <p>(c) 全交流動力電源喪失の発生又は重畳を想定する事故シナリオについては、<u>常設代替交流電源設備からの給電による燃料消費量の評価を行う。</u>この場合、燃料（軽油）の備蓄量として、<u>軽油タンク（約1,020kL、2基（6号及び7号炉それぞれ1基））と常設代替交流電源設備用燃料タンク（約100kL）の合計容量約2,140kL</u>を考慮する。</p> <p>(d) <u>常設代替交流電源設備は、2台で6号及び7号炉の事故収束に必要な負荷への給電が可能であるが、保守的に3台分の燃料消費量で評価を行う。</u></p>	<p>量の確認を行う。常設代替交流電源設備からの給電を想定する事故シナリオグループ等においては、常設代替交流電源設備からの給電による燃料消費量の評価を行う。</p> <p>この場合、燃料（軽油）の備蓄量として、<u>軽油貯蔵タンク（約800kL）の容量を考慮する。</u></p> <p>(c) 全交流動力電源喪失の発生又は重畳を想定する事故シナリオについては、常設代替交流電源設備からの給電による燃料消費量の評価を行う。この場合、燃料（軽油）の備蓄量として、<u>軽油貯蔵タンク（約800kL）の容量を考慮する。</u></p> <p>(d) <u>可搬型代替注水中型ポンプ、可搬型代替注水大型ポンプ又は可搬型窒素供給装置の使用を想定する事故シナリオグループ等については、可搬型代替注水中型ポンプ、可搬型代替注水大型ポンプ又は可搬型窒素供給装置の燃料消費量の評価を行う。</u> <u>この場合、燃料（軽油）の備蓄量として、可搬型設備用軽油タンク（約210kL）の容量を考慮する。</u></p> <p>(e) 緊急時対策所用発電機の使用を想定する事故シナリオグループ等については、緊急時対策所用発電機の燃料消費量の評価を行う。</p>	<p>し、燃料消費量の確認を行う。<u>常設代替交流電源設備からの給電を想定する事故シナリオグループ等においては、常設代替交流電源設備からの給電による燃料消費量の評価を行う。</u></p> <p>この場合、燃料（軽油）の備蓄量として、<u>非常用ディーゼル発電機燃料貯蔵タンク等（約730m³）及びガスタービン発電機用軽油タンク（約450 m³）の合計容量（約1,180m³）を考慮する。</u></p> <p>(c) 全交流動力電源喪失の発生又は重畳を想定する事故シナリオについては、常設代替交流電源設備からの給電による燃料消費量の評価を行う。この場合、燃料（軽油）の備蓄量として、<u>ガスタービン発電機用軽油タンク（約450m³）の容量を考慮する。</u></p> <p>(d) <u>緊急時対策所用発電機の使用を想定する事故シナリオグループ等については、緊急時対策所用発電機の燃料消費量の評価を行う。</u></p>	<p>発電機もある。</p> <p>・設備設計の相違 【柏崎6/7】 島根2号炉は、外部電源喪失を想定する事故シナリオにおいて、非常用ディーゼル発電機等に加え、常設代替交流電源設備により重大事故等対策に必要な負荷へ電源供給を実施する。</p> <p>・設備設計の相違 【柏崎6/7、東海第二】</p> <p>・設備設計の相違 【柏崎6/7】 島根2号炉は、単独申請のため。</p> <p>・設備設計の相違 【柏崎6/7】 島根2号炉は、常設代替交流電源設備が2台（予備1台）あるが、同時に運転を実施しないため、1台の燃料消費量を評価している。</p> <p>・設備設計の相違 【東海第二】 東海第二は、可搬型設備専用の燃料タンクを有していることから記載。</p> <p>・設備設計の相違 【柏崎6/7】 島根2号炉は、緊急時</p>

柏崎刈羽原子力発電所 6 / 7号炉 (2017. 12. 20 版)	東海第二発電所 (2018. 9. 12 版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>(e) 燃料消費量の計算においては、電源設備等が保守的に事象発生直後から燃料を消費することを想定し算出する。</p> <p>d. 電源</p> <p>(a) 全交流動力電源喪失の発生又は重畳を想定する事故シナリオにおいては常設代替交流電源設備により、有効性評価において考慮する設備に電源供給を行い、その最大負荷が常設代替交流電源設備の連続定格容量 (約 2,950kW) 未満となることを評価する。</p> <p>(b) 全交流動力電源喪失の発生又は重畳を想定しない事故シナリオにおいては、非常用ディーゼル発電機からの給電を考慮し、また、外部電源喪失を想定しない事故シナリオにおいても、保守的に外部電源が喪失するものとして、非常用ディーゼル発電機から給電するものとして評価する。</p> <p>(c) 各事故シナリオにおける対策に必要な設備は、重要事故シナリオ等の対策設備に包絡されるため、重要事故シナリオ等々を評価し成立性を確認することで、事故シナリオグループ等も包絡されることを確認する。</p>	<p>この場合、燃料 (軽油) の備蓄量として、<u>緊急時対策所用発電機燃料油貯蔵タンク (約 75kL)</u> の容量を考慮する。</p> <p>(f) 燃料消費量の計算においては、電源設備等が保守的に事象発生直後から燃料を消費することを想定し算出する。</p> <p>d. 電源</p> <p>(a) 全交流動力電源喪失の発生又は重畳を想定する事故シナリオにおいては、常設代替交流電源設備により、有効性評価で考慮する設備に電源供給を行い、その最大負荷が常設代替交流電源設備 <u>5 台</u>の連続定格容量 (約 5,520kW) 未満となることを評価する。</p> <p>(b) 全交流動力電源喪失の発生又は重畳を想定しない事故シナリオにおいては、非常用ディーゼル発電機等からの給電を考慮し、また、外部電源喪失を想定しない事故シナリオにおいても、保守的に外部電源が喪失するものとして、非常用ディーゼル発電機等から給電するものとして評価する。</p> <p>外部電源が喪失するものとした場合、常設代替交流電源設備により、有効性評価で考慮する設備に電源供給を行う事故シナリオグループ等については、その最大負荷が、常設代替交流電源設備 <u>2 台</u>の連続定格容量 (約 2,208kW) 未満となることを評価する。</p> <p>(c) 各事故シナリオにおける対策に必要な設備は、重要事故シナリオ等の対策設備に包絡されるため、重要事故シナリオ等々を評価し成立性を確認することで、他の事故シナリオグループ等も包絡されることを確認する。 (添付資料 6.3.2)</p>	<p><u>この場合、燃料 (軽油) の備蓄量として、緊急時対策所用燃料地下タンク (約 45m³) の容量を考慮する。</u></p> <p>(e) 燃料消費量の計算においては、電源設備等が保守的に事象発生直後から燃料を消費することを想定し算出する。</p> <p>d. 電源</p> <p>(a) 全交流動力電源喪失の発生又は重畳を想定する事故シナリオにおいては、<u>常設代替交流電源設備</u>により、有効性評価において考慮する設備に電源供給を行い、その最大負荷が常設代替交流電源設備の連続定格容量 (約 <u>4,800kW</u>) 未満となることを評価する。</p> <p>(b) 全交流動力電源喪失の発生又は重畳を想定しない事故シナリオにおいては、非常用ディーゼル発電機等からの給電を考慮し、また、外部電源喪失を想定しない事故シナリオにおいても、保守的に外部電源が喪失するものとして、非常用ディーゼル発電機等から給電するものとして評価する。</p> <p><u>外部電源が喪失するものとした場合、常設代替交流電源設備により、有効性評価で考慮する設備に電源供給を行う事故シナリオグループ等については、その最大負荷が、常設代替交流電源設備の連続定格容量 (約 4,800kW) 未満となることを評価する。</u></p> <p>(c) 各事故シナリオにおける対策に必要な設備は、重要事故シナリオ等の対策設備に包絡されるため、重要事故シナリオ等々を評価し成立性を確認することで、<u>他の</u>事故シナリオグループ等も包絡されることを確認する。</p>	<p>対策所用発電機用の燃料タンクを有している。</p> <p>・設備設計の相違 【東海第二】</p> <p>・設備設計の相違 【柏崎 6/7, 東海第二】</p> <p>・設備設計の相違 【柏崎 6/7】</p> <p>島根 2号炉は、高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電機もある。</p> <p>・解析条件の相違 【柏崎 6/7】</p> <p>島根 2号炉は、緊急用母線に低圧原子炉代替注水系 (常設) が負荷としてあるため、非常用ディーゼル発電機等が起動している場合でも、常設代替交流電源設備を起動する可能性がある。</p>

柏崎刈羽原子力発電所 6/7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.12版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>6.2 重大事故等対策時に必要な要員の評価結果</p> <p>(1) 必要な要員の評価結果</p> <p>各事故シーケンスグループにおいて、<u>6号及び7号炉同時の重大事故等対策時に必要な操作項目、必要な要員数及び移動時間を含めた各操作の所要時間について確認した。</u></p> <p><u>6号及び7号炉の両号炉において、原子炉運転中を想定する。原子炉運転中に必要な要員数が最も多い事故シーケンスグループ等は、「2.3.4 全交流動力電源喪失(外部電源喪失+DG喪失)+SRV再閉失敗」であり、事象発生後10時間に必要な要員は32名である。</u></p> <p>必要な作業対応は、中央制御室の運転員18名、発電所構内に常駐している緊急時対策要員44名及び自衛消防隊10名の初動体制の要員72名で対処可能である。これらの要員数を夜間及び休日(平日の勤務時間帯以外)においても確保可能である。<u>また、事象発生10時間以降に追加に必要な要員数は46名であり、参集要員(106名)により確保可能である。</u></p> <p>また、<u>6号及び7号炉の両号炉において、原子炉運転停止中を想定する。原子炉運転停止中に必要な要員数が最も多い事故シーケンスグループ等は、「5.2 全交流動力電源喪失」の事象であり、事象発生後10時間に必要な要員は16名である。必要な作業対応は、中央制御室の運転員10名、発電所構内に常駐している緊急時対策要員44名及び自衛消防隊10名の初動体制の要員64名で対処可能である。これらの要員数を夜間及び休日(平日の勤務時間帯以外)においても確保可能である。なお、事象発生10時間以降に追加に必要な要員数は26名であり、参集要員(106名)により確保可能である。</u></p>	<p>6.2 重大事故等対策時に必要な要員の評価結果</p> <p>(1) 必要な要員の評価結果</p> <p>各事故シーケンスグループ等において、重大事故等対策時に必要な操作項目、必要な要員数及び移動時間を含めた各操作の所要時間について確認した。</p> <p>原子炉運転中に必要な要員数が最も多い事故シーケンスグループ等は、「<u>2.3.1 全交流動力電源喪失(長期TB)</u>」、「<u>2.3.2 全交流動力電源喪失(TBD, TBU)</u>」、「<u>2.3.3 全交流動力電源喪失(TBP)</u>」及び「<u>2.8 津波浸水による最終ヒートシンク喪失</u>」であり、<u>事象発生後2時間に必要な要員は24名である。</u></p> <p>必要な作業対応は、中央制御室の運転員7名及び発電所構内に常駐している災害対策要員32名の初動体制の要員39名で対処可能である。これらの要員数を夜間及び休日(平日の勤務時間帯以外)においても確保可能である。<u>また、事象発生2時間以降に追加に必要な要員数は6名であり、参集要員(72名)により確保可能である。</u></p> <p>また、原子炉運転停止中に必要な要員数が最も多い事故シーケンスグループ等は、「<u>5.2 全交流動力電源喪失</u>」の事象であり、必要な要員は20名である。必要な作業対応は、中央制御室の運転員5名、発電所構内に常駐している災害対策要員32名の初動体制の要員37名で対処可能である。これらの要員数を夜間及び休日(平日の勤務時間帯以外)においても確保可能である。</p>	<p>6.2 重大事故等対策時に必要な要員の評価結果</p> <p>(1) 必要な要員の評価結果</p> <p>各事故シーケンスグループにおいて、重大事故等対策時に必要な操作項目、必要な要員数及び移動時間を含めた各操作の所要時間について確認した。</p> <p><u>島根2号炉において、原子炉運転中を想定する。原子炉運転中に必要な要員数が最も多い事故シーケンスグループ等は、「2.3.1 全交流動力電源喪失(長期TB)</u>」、「<u>2.3.2 全交流動力電源喪失(TBU)</u>」、「<u>2.3.3 全交流動力電源喪失(TBD)</u>」、「<u>2.3.4 全交流動力電源喪失(TBP)</u>」、「<u>2.4.1 崩壊熱除去機能喪失(取水機能が喪失した場合)</u>」、「<u>3.1.2 残留熱代替除去系を使用する場合</u>」、「<u>3.1.3 残留熱代替除去系を使用しない場合</u>」、「<u>3.2 高圧溶融物放出/格納容器雰囲気直接加熱</u>」、「<u>3.3 原子炉圧力容器外の溶融燃料-冷却材相互作用</u>」、「<u>3.4 水素燃焼</u>」、「<u>3.5 溶融炉心・コンクリート相互作用</u>」であり、必要な要員は31名である。</p> <p>必要な作業対応は、中央制御室の運転員9名、発電所構内に常駐している緊急時対策要員29名及び自衛消防隊7名の初動体制の要員45名で対処可能である。これらの要員数を夜間及び休日(平日の勤務時間帯以外)においても確保可能である。</p> <p>また、<u>島根2号炉において、原子炉運転停止中を想定する。原子炉運転停止中に必要な要員数が最も多い事故シーケンスグループ等は、「5.2 全交流動力電源喪失」の事象であり、必要な要員は29名である。必要な作業対応は、中央制御室の運転員7名、発電所構内に常駐している緊急時対策要員29名及び自衛消防隊7名の初動体制の要員43名で対処可能である。これらの要員数を夜間及び休日(平日の勤務時間帯以外)においても確保可能である。</u></p>	<p>備考</p> <p>・解析結果の相違 【柏崎6/7, 東海第二】</p> <p>・体制の相違 【東海第二】 島根2号炉は、緊急時対策要員に、自衛消防隊を含めていない。 ・運用の相違 【柏崎6/7, 東海第二】 島根2号炉は、要員の参集に期待しない評価としている。</p> <p>・体制の相違 【東海第二】 島根2号炉は、緊急時対策要員に、自制消防隊を含めていない。 ・運用の相違 【柏崎6/7】 島根2号炉は、要員の参集に期待しない評価としている。</p>

柏崎刈羽原子力発電所 6 / 7号炉 (2017. 12. 20 版)	東海第二発電所 (2018. 9. 12 版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>また、<u>使用済燃料プール</u>に燃料が取り出されている期間において、必要な要員が最も多い事故シーケンスグループ等は、「4.2 想定事故 2」であり、必要な要員は <u>22 名</u>である。必要な作業対応は、中央制御室の運転員 <u>10 名</u>、発電所構内に常駐している緊急時対策要員 <u>44 名</u>及び自衛消防隊 <u>10名</u>の初動体制の要員 <u>64 名</u>で対処可能である。これらの要員数を夜間及び休日(平日の勤務時間帯以外)においても確保可能である。</p> <p>なお、<u>各事故シーケンスグループ</u>においては6号及び7号炉が共に原子炉運転中、又は原子炉運転停止中を想定しているが、<u>片号炉において原子炉運転中、もう片号炉において原子炉運転停止中の場合を想定した場合について示す。片号炉で原子炉運転中の必要な要員数が最も多い「2.3.4 全交流動力電源喪失(外部電源喪失+DG 喪失)+SRV 再閉失敗」を、もう他号炉で原子炉運転停止中の必要な要員数が最も多い「4.2 想定事故 2」を想定すると、事象発生後 10 時間に必要な要員は 27 名である。必要な作業対応は、中央制御室の運転員 13 名、発電所構内に常駐している緊急時対策要員 44 名及び自衛消防隊 10 名の初動体制の要員 67 名で対処可能である。これらの要員数を夜間及び休日(平日の勤務時間帯以外)においても確保可能である。また、<u>事象発生 10 時間以降に追加で必要な要員数は 23 名であり、参集要員 (106 名) により確保可能である。</u></u></p> <p>(添付資料 6.1.1, 6.2.1, 6.2.2)</p> <p>6.3 重大事故等対策時に必要な水源、燃料及び電源の評価結果 事象発生後 7 日間は、外部からの支援がない場合においても、必要量以上の水源、燃料及び電源の供給が可能である。</p> <p>(1) 水源の評価結果 a. 原子炉及び原子炉格納容器への注水 原子炉及び原子炉格納容器への注水における水源評価において、最も厳しくなる事故シーケンスグループ等は、「<u>3.1.3 代替循環冷却系を使用しない場合</u>」である。</p>	<p>また、<u>使用済燃料プール</u>に燃料が取り出されている期間において、必要な要員が最も多い事故シーケンスグループ等は、「<u>4.1 想定事故 1</u>」及び「<u>4.2 想定事故 2</u>」であり、<u>事象発生 2 時間までに必要な要員は 17 名</u>である。必要な作業対応は、中央制御室の運転員 <u>5 名</u>、発電所構内に常駐している災害対策要員 <u>32 名</u>の初動体制の要員 <u>37 名</u>で対処可能である。これらの要員数を夜間及び休日(平日の勤務時間帯以外)においても確保可能である。<u>また、事象発生 2 時間以降に追加で必要な要員数は 2 名であり、参集要員 (72 名) により確保可能である。</u></p> <p>(添付資料 6.1.1, 6.2.1, 6.2.2)</p> <p>6.3 重大事故等対策時に必要な水源、燃料及び電源の評価結果 事象発生後 7 日間は、外部からの支援がない場合においても、必要量以上の水源、燃料及び電源の供給が可能である。</p> <p>(1) 水源の評価結果 a. 原子炉及び格納容器への注水 原子炉及び格納容器への注水における水源評価において、最も厳しくなる事故シーケンスグループ等は、「<u>3.1.3 代替循環冷却系を使用できない場合</u>」である。</p>	<p>また、<u>燃料プール</u>に燃料が取り出されている期間において、必要な要員が最も多い事故シーケンスグループ等は、「<u>4.2 想定事故 2</u>」であり、必要な要員は<u>26名</u>である。必要な作業対応は、中央制御室の運転員 <u>7名</u>、発電所構内に常駐している緊急時対策要員 <u>29 名</u>及び自衛消防隊 <u>7名</u>の初動体制の要員 <u>43名</u>で対処可能である。これらの要員数を夜間及び休日(平日の勤務時間帯以外)においても確保可能である。</p> <p>(添付資料 6.1.1, 6.2.1, 6.2.2)</p> <p>6.3 重大事故等対策時に必要な水源、燃料及び電源の評価結果 事象発生後 7 日間は、外部からの支援がない場合においても、必要量以上の水源、燃料及び電源の供給が可能である。</p> <p>(1) 水源の評価結果 a. 原子炉及び原子炉格納容器への注水 原子炉及び原子炉格納容器への注水における水源評価において、最も厳しくなる事故シーケンスグループ等は「<u>2.1 高圧・低圧注水機能喪失</u>」及び「<u>2.4.2 崩壊熱除去機能喪失</u>」</p>	<p>・評価結果の相違 【柏崎 6/7】 ・体制の相違 【東海第二】 島根 2号炉は、緊急時対策要員に、自衛消防隊を含めていない。 ・運用の相違 【東海第二】 島根 2号炉は、要員の参集に期待しない評価としている。 ・記載方針の相違 【柏崎 6/7】 島根 2号炉は、単独申請のため記載していない。 ・解析結果の相違 【柏崎 6/7, 東海第二】</p>

柏崎刈羽原子力発電所 6/7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.12版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p><u>低圧代替注水系（常設）による原子炉注水及び代替格納容器スプレー冷却系による代替格納容器スプレーにおいて、6号及び7号炉それぞれで約7,400m³の水が必要であり、6号及び7号炉の同時被災を考慮すると合計約14,800m³の水が必要となる。</u></p> <p>水源として、<u>各号炉の復水貯蔵槽に約1,700m³及び淡水貯水池に約18,000m³の水を保有しており、事象発生12時間以降に淡水貯水池から復水貯蔵槽へ水の移送を行うことで、復水貯蔵槽を枯渇させることなく、復水貯蔵槽を水源とした7日間の注水継続が可能である。</u></p> <p>b. <u>使用済燃料プールへの注水</u> 使用済燃料プールへの注水における水源評価において、最も厳しくなる事故シーケンスグループ等は、「4.2 想定事故2」である。 <u>可搬型代替注水ポンプ（A-2級）による使用済燃料プール注水において、6号及び7号炉のそれぞれで約3,300m³の水が必要であり、6号及び7号炉の同時被災を考慮すると合計約6,600m³の水が必要となる。</u> 水源として、<u>淡水貯水池に約18,000m³の水を保有しており、水源を枯渇させることなく7日間の注水継続が可能である。</u> (添付資料6.3.1)</p> <p>(2) 燃料の評価結果 a. 全交流動力電源喪失の発生又は重畳を考慮しない場合 全交流動力電源喪失の発生又は重畳を考慮しない場合の燃料評価において、最も燃料の消費量が厳しくなる事故シーケンスグループ等は、「3.2 高圧溶融物放出/格納容器雰囲気直接加</p>	<p><u>低圧代替注水系（常設）による原子炉注水及び代替格納容器スプレー冷却系（常設）による代替格納容器スプレーにおいて、合計約5,490m³の水が必要となる。</u></p> <p>水源として、<u>代替淡水貯蔵槽に約4,300m³及び西側淡水貯水設備に約4,300m³の水を保有しており、事象発生43時間以降に西側淡水貯水設備から代替淡水貯蔵槽へ水の移送を行うことで、代替淡水貯蔵槽を枯渇させることなく、代替淡水貯蔵槽を水源とした7日間の注水継続が可能である。</u></p> <p>b. <u>使用済燃料プールへの注水</u> 使用済燃料プールへの注水における水源評価において、最も厳しくなる事故シーケンスグループ等は、「4.1 想定事故1」及び「4.2 想定事故2」である。 <u>可搬型代替注水中型ポンプによる使用済燃料プール注水において、約2,120m³の水が必要となる。</u> 水源として、<u>西側淡水貯水設備に約4,300m³の水を保有しており、水源を枯渇させることなく7日間の注水継続が可能である。</u> (添付資料6.3.1)</p> <p>(2) 燃料の評価結果 a. 全交流動力電源喪失の発生又は重畳を考慮しない場合 全交流動力電源喪失の発生又は重畳を考慮しない場合の燃料評価において、最も燃料の消費量が厳しくなる事故シーケンスグループ等は、「4.1 想定事故1」及び「4.2 想定事故2」</p>	<p><u>失（残留熱除去系が故障した場合）」である。</u> <u>低圧原子炉代替注水系（常設）による原子炉注水及び格納容器代替スプレー系（可搬型）による格納容器スプレーについては、合計約3,600m³の水が必要となる。</u></p> <p>水源として、<u>低圧原子炉代替注水槽に約740m³及び輪谷貯水槽（西1/西2）に約7,000m³の水を保有しており、高圧・低圧注水機能喪失の場合は事象発生2時間30分後以降、崩壊熱除去機能喪失（残留熱除去系が故障した場合）の場合は事象発生8時間後以降に輪谷貯水槽（西1/西2）から低圧原子炉代替注水槽へ水の移送を行うことで、低圧原子炉代替注水槽を枯渇させることなく、低圧原子炉代替注水槽を水源とした7日間の注水継続が可能である。また、輪谷貯水槽（西1/西2）を枯渇させることなく、輪谷貯水槽（西1/西2）を水源とした格納容器スプレーが可能である。</u></p> <p>b. <u>燃料プールへの注水</u> 燃料プールへの注水における水源評価において、最も厳しくなる事故シーケンスグループ等は、「4.1 想定事故1」及び「4.2 想定事故2」である。 <u>大量送水車による燃料プール注水において、約2,100m³の水が必要となる。</u> 水源として、<u>輪谷貯水槽（西1/西2）に約7,000m³の水を保有しており、水源を枯渇させることなく7日間の注水継続が可能である。</u> (添付資料6.3.1)</p> <p>(2) 燃料の評価結果 a. 全交流動力電源喪失の発生又は重畳を考慮しない場合 全交流動力電源喪失の発生又は重畳を考慮しない場合の燃料評価において、最も燃料の消費量が厳しくなる事故シーケンスグループ等は、「2.1 高圧・低圧注水機能喪失」</p>	<p>・水量評価結果の相違 【柏崎6/7，東海第二】</p> <p>・設備設計の相違 設備設計の相違に伴う水量の相違。 【柏崎6/7，東海第二】</p> <p>・運用の相違 【柏崎6/7，東海第二】 島根2号炉は、事象発生後から必要な可搬型設備を準備し、使用することを想定。</p> <p>・記載方針の相違 【柏崎6/7，東海第二】 島根2号炉は、輪谷貯水槽を水源として使用する格納容器スプレーについて記載。</p> <p>・評価結果の相違 【柏崎6/7】</p> <p>・水量評価結果の相違 【柏崎6/7，東海第二】</p> <p>・設備設計の相違 【柏崎6/7，東海第二】 設備設計の相違に伴う水量の相違。</p> <p>・解析結果の相違</p>

柏崎刈羽原子力発電所 6/7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.12版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>熱」,「3.3 原子炉圧力容器外の溶融燃料-冷却材相互作用」,「3.5 溶融炉心・コンクリート相互作用」である。</p> <p>非常用ディーゼル発電機による電源供給については,保守的に事象発生直後から最大負荷で6台(6号及び7号炉それぞれ3台)の運転を想定すると,7日間の運転継続に約1,506kL(号炉あたり約753kL)の軽油が必要となる。復水貯蔵槽給水用可搬型代替注水ポンプ(A-2級)又は使用済燃料プール注水用可搬型代替注水ポンプ(A-2級)については,保守的に事象発生直後から8台(6号及び7号炉それぞれ4台)の運転を想定すると,7日間の運転継続に約30kL(号炉あたり約15kL)の軽油が必要となる。代替原子炉補機冷却系専用の電源車については,保守的に事象発生直後から4台(6号及び7号炉それぞれ2台)の運転を想定すると,7日間の運転継続に約74kL(号炉あたり約37kL)の軽油が必要となる。代替原子炉補機冷却系用の大容量送水車(熱交換器ユニット用)については,保守的に事象発生直後からの大容量送水車(熱交換器ユニット用)の運転を想定すると,7日間の運転継続に約22kL(号炉あたり約11kL)の軽油が必要となる。</p> <p>7日間の運転継続に必要な軽油は,これらを合計して6号及び7号炉それぞれで約816kLとなり,同時被災を考慮すると合計約1,632kLの軽油が必要となる。</p> <p>さらに,5号炉原子炉建屋内緊急時対策所用可搬型電源設備及びモニタリング・ポスト用発電機による電源供給については,事象発生直後から7日間の運転継続に約13kLの軽油が必要となる。</p> <p>よって,6号及び7号炉の事故対応に必要な軽油は,合計約1,645kLとなる。</p> <p>6号及び7号炉のそれぞれの軽油タンクにて備蓄している軽油量の合計は約2,040kL(号炉あたり約1,020kL)であり,必要量の軽油を供給可能である。</p>	<p>である。</p> <p>非常用ディーゼル発電機等及び常設代替交流電源設備(常設代替高圧電源装置2台)による電源供給については,保守的に事象発生直後から最大負荷でこれらの運転を想定すると,7日間の運転継続に約755.5kLの軽油が必要となる。可搬型代替注水中型ポンプ(2台)による代替燃料プール注水系による使用済燃料プールへの注水については,保守的に事象発生直後からの可搬型代替注水中型ポンプ(2台)の運転を想定すると,7日間の運転継続に約12.0kLの軽油が必要となる。</p> <p>さらに,緊急時対策所用発電機による電源供給については,事象発生直後から7日間の運転継続に約70.0kLの軽油が必要となる。</p> <p>よって,事故対応に必要な軽油は,軽油貯蔵タンクにて約800kL,可搬型設備用軽油タンクにて約210kL,緊急時対策所用発電機燃料油貯蔵タンクにて約75kLを備蓄しているため,必要量の軽油を供給可能である。</p>	<p>「2.4.2 崩壊熱除去機能喪失(残留熱除去系が故障した場合)」,「2.6 LOCA時注水機能喪失」である。</p> <p>非常用ディーゼル発電機等による電源供給については,保守的に事象発生直後から最大負荷での運転を想定すると7日間の運転継続に約700m³の軽油が必要となる。常設代替交流電源設備による電源供給については,保守的に事象発生直後から最大負荷での運転を想定すると,7日の運転継続に約352m³の軽油が必要となる。大量送水車による低圧原子炉代替注水槽への給水については,保守的に事象発生直後からの大量送水車の運転を想定すると,7日間の運転継続に約12m³の軽油が必要となる。</p> <p>7日間の運転継続に必要な軽油は,これらを合計して約1,064m³の軽油が必要となる。</p> <p>さらに,緊急時対策所用発電機による電源供給については,保守的に事象発生直後から最大負荷での運転を想定すると,7日間の運転継続に約8m³の軽油が必要となる。</p> <p>よって,事故対応に必要な軽油は,非常用ディーゼル発電機燃料貯蔵タンク等にて約730m³,ガスタービン発電機用軽油タンクにて約450m³,緊急時対策所用燃料地下タンクにて約45m³を備蓄しているため,必要量の軽油を供給可能である。</p>	<p>【柏崎6/7,東海第二】</p> <ul style="list-style-type: none"> ・設備設計の相違 <p>【柏崎6/7】</p> <p>島根2号炉は,高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電機もある。</p> <ul style="list-style-type: none"> ・燃料評価結果の相違 <p>【柏崎6/7,東海第二】</p> <ul style="list-style-type: none"> ・設備設計の相違 <p>【柏崎6/7】</p> <p>島根2号炉は,緊急時対策所用発電機は専用の燃料タンクを有している。また,モニタリングポストは非常用交流電源設備又は常設代替交流電源設備による電源供給が可能である。</p> <ul style="list-style-type: none"> ・設備設計の相違 <p>【柏崎6/7,東海第二】</p> <p>設備設計の相違に伴う備蓄量の相違。</p>

柏崎刈羽原子力発電所 6/7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.12版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>b. 全交流動力電源喪失の発生又は重畳を考慮した場合 全交流動力電源喪失の発生又は重畳を考慮した場合の燃料評価において、最も燃料の消費量が厳しくなる事故シーケンスグループ等は、「<u>2.3.4 全交流動力電源喪失(外部電源喪失+DG喪失)+SRV再閉失敗</u>」である。</p> <p>常設代替交流電源設備による電源供給については、保守的に事象発生直後から<u>3台</u>の運転を想定すると、7日間の運転継続に<u>6号及び7号炉において合計約504kL</u>の軽油が必要となる。<u>可搬型代替注水ポンプ(A-2級)による原子炉注水及び格納容器スプレイについては</u>、保守的に事象発生直後から<u>8台(6号及び7号炉それぞれ4台)</u>の運転を想定すると、7日間の運転継続に<u>約42kL(号炉あたり約21kL)</u>の軽油が必要となる。<u>また、代替原子炉補機冷却系専用の電源車については</u>、保守的に事象発生直後から<u>4台(6号及び7号炉それぞれ2台)</u>の運転を想定すると、7日間の運転継続に<u>約74kL(号炉あたり約37kL)</u>の軽油が必要となる。<u>代替原子炉補機冷却系用の大容量送水車(熱交換器ユニット用)については</u>、保守的に事象発生直後から<u>大容量送水車(熱交換器ユニット用)</u>の運転を想定すると、7日間の運転継続に<u>約22kL(号炉あたり約11kL)</u>の軽油が必要となる。</p> <p>7日間の運転継続に必要な軽油は、これらを合計して<u>6号及び7号炉において約642kL</u>となる。</p> <p>さらに、<u>5号炉原子炉建屋内緊急時対策所用可搬型電源設備による電源供給及びモニタリング・ポスト用発電機については</u>、事象発生直後から7日間の運転継続に<u>約13kL</u>の軽油が必要となる。</p> <p>よって、<u>6号及び7号炉の事故対応に必要な軽油は、合計約655kL</u>となる。</p> <p><u>6号及び7号炉それぞれの軽油タンク並びに常設代替交流電</u></p>	<p>b. 全交流動力電源喪失の発生又は重畳を考慮した場合 全交流動力電源喪失の発生又は重畳を考慮した場合の燃料評価において、最も燃料の消費量が厳しくなる事故シーケンスグループ等は、「<u>3.1.2 代替循環冷却系を使用する場合</u>」, 「<u>3.2 高圧溶融物放出/格納容器雰囲気直接加熱</u>」, 「<u>3.3 原子炉圧力容器外の溶融燃料-冷却材相互作用</u>」, 「<u>3.4 水素燃焼</u>」及び「<u>3.5 溶融炉心・コンクリート相互作用</u>」である。</p> <p>常設代替交流電源設備(<u>常設代替高圧電源装置5台</u>)による電源供給については、保守的に事象発生直後からの運転を想定すると、7日間の運転継続に<u>約352.8kL</u>の軽油が必要となる。<u>可搬型窒素供給装置による格納容器内への窒素注入については</u>、保守的に事象発生直後からの可搬型窒素供給装置の運転を想定すると、7日間の運転継続に<u>約18.5kL</u>の軽油が必要となる。</p> <p>さらに、緊急時対策所用発電機による電源供給については、事象発生直後から7日間の運転継続に<u>約70.0kL</u>の軽油が必要となる。</p> <p>よって、事故対応に必要な軽油は、<u>軽油貯蔵タンクにて約800kL</u>、<u>可搬型設備用軽油タンクにて約210kL</u>、<u>緊急時対策所用発電機燃料油貯蔵タンクにて約75kL</u>を備蓄しているため、</p>	<p>b. 全交流動力電源喪失の発生又は重畳を考慮した場合 全交流動力電源喪失の発生又は重畳を考慮した場合の燃料評価において、最も燃料の消費量が厳しくなる事故シーケンスグループ等は、「<u>3.1.2 残留熱代替除去系を使用する場合</u>」, 「<u>3.2 高圧溶融物放出/格納容器雰囲気直接加熱</u>」, 「<u>3.3 原子炉圧力容器外の溶融燃料-冷却材相互作用</u>」, 「<u>3.4 水素燃焼</u>」, 「<u>3.5 溶融炉心・コンクリート相互作用</u>」である。</p> <p>常設代替交流電源設備による電源供給については、保守的に事象発生直後から<u>最大負荷での</u>運転を想定すると、7日間の運転継続に<u>約352m³</u>の軽油が必要となる。<u>大量送水車による低圧原子炉代替注水槽への補給又はペダスタル代替注水系(可搬型)によるペダスタル注水については</u>、保守的に事象発生直後からの運転を想定すると、7日間の運転継続に<u>約12m³</u>の軽油が必要となる。<u>原子炉補機代替冷却系の大型送水ポンプ車については</u>、保守的に事象発生直後からの大型送水ポンプ車の運転を想定すると、7日間の運転継続に<u>約53m³</u>の軽油が必要となる。<u>可搬式窒素供給装置による格納容器への窒素供給については</u>、保守的に事象発生直後からの可搬式窒素供給装置の運転を想定すると、7日間の運転継続に<u>約8m³</u>の軽油が必要となる。</p> <p>7日間の運転継続に必要な軽油は、これらを合計して<u>約425m³</u>の軽油が必要となる。</p> <p>さらに、<u>緊急時対策所用発電機による電源供給については</u>、保守的に事象発生直後から<u>最大負荷での</u>運転を想定すると、7日間の運転継続に<u>約8m³</u>の軽油が必要となる。</p> <p>よって、事故対応に必要な軽油は、<u>非常用ディーゼル発電機燃料貯蔵タンク等にて約730m³</u>、<u>ガスタービン発電機用軽油タンクにて約450m³</u>、<u>緊急時対策所用燃料地下タンクに</u></p>	<p>備考</p> <ul style="list-style-type: none"> ・解析結果の相違 【柏崎6/7, 東海第二】 ・燃料評価結果の相違 【柏崎6/7, 東海第二】 評価結果の相違に伴う必要量の相違。 ・設備設計の相違 【柏崎6/7】 島根2号炉は、緊急時対策所用発電機は専用の燃料タンクを有している。また、モニタリングポストは非常用交流電源設備又は常設代替交流電源設備による電源供給が可能である。 ・設備設計の相違 【柏崎6/7, 東海第二】

柏崎刈羽原子力発電所 6/7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.12版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>源設備用燃料タンクにて備蓄している軽油量の合計は約2,140kLであり、必要量の軽油を供給可能である。 (添付資料 6.3.1)</p> <p>(3) 電源の評価結果</p> <p>全交流動力電源喪失の発生又は重畳を考慮する場合に評価上、最も負荷が厳しくなる事故シーケンスグループ等は、「2.4.1 取水機能が喪失した場合」である。常設代替交流電源設備の電源負荷については、重大事故等対策時に必要な負荷として、6号炉で約1,649kW、7号炉で約1,615kWが必要となるが、常設代替交流電源設備の1台あたりの連続定格容量である2,950kW未満であることから、必要負荷に対しての電源供給が可能である。</p> <p>なお、全交流動力電源喪失の発生又は重畳を考慮しない場合は、非常用ディーゼル発電機による電源供給を想定しているが、6号及び7号炉において重大事故等対策に必要な負荷は、各号炉の非常用ディーゼル発電機負荷に含まれていることから、非常用ディーゼル発電機による電源供給が可能である。</p> <p>また、直流電源については外部電源喪失時においても、非常用ディーゼル発電機又は常設代替交流電源設備により交流電源を充電器盤に供給することで継続的な直流電源の供給が可能である。なお、事故シーケンスグループ「2.3 全交流動力電源喪失」においては、交流電源が事象発生後24時間復旧しない場合を想定しており、この場合でも直流電源負荷の制限及び常設代替直流電源設備への切替えの実施により、事象発生後24時間の連続した直流電源の供給が可能である。 (添付資料 6.3.1)</p>	<p>必要量の軽油を供給可能である。 (添付資料 6.3.1)</p> <p>(3) 電源の評価結果</p> <p>全交流動力電源喪失の発生又は重畳を考慮する場合に評価上、最も負荷が厳しくなる事故シーケンスグループ等は、「2.3.1 全交流動力電源喪失(長期TB)」、「2.3.2 全交流動力電源喪失(TBD, TBU)」及び「2.3.3 全交流動力電源喪失(TBP)」である。常設代替交流電源設備(常設代替高圧電源装置5台)の電源負荷については、重大事故等対策時に必要な負荷として、約4,510kWが必要となるが、常設代替交流電源設備(常設代替高圧電源装置5台)の連続定格容量である5,520kW未満であることから、必要負荷に対しての電源供給が可能である。</p> <p>なお、全交流動力電源喪失の発生又は重畳を考慮しない場合は、非常用ディーゼル発電機等による電源供給を想定しているが、重大事故等対策に必要な負荷は、非常用ディーゼル発電機等の負荷に含まれていることから、非常用ディーゼル発電機等による電源供給が可能である。</p> <p>また、直流電源については外部電源喪失時においても、非常用ディーゼル発電機等又は常設代替交流電源設備により交流電源を充電器盤に供給することで継続的な直流電源の供給が可能である。なお、事故シーケンスグループ「2.3.1 全交流動力電源喪失(長期TB)」、「2.3.2 全交流動力電源喪失(TBD, TBU)」、「2.3.3 全交流動力電源喪失(TBP)」及び「2.8 津波浸水による最終ヒートシンク喪失」においては、交流電源が24時間復旧しない場合を想定しており、この場合でも直流電源負荷の制限により、事象発生後24時間の連続した直流電源の供給が可能である。 (添付資料 6.3.1)</p>	<p>て約45m³を備蓄しているため、必要量の軽油を供給可能である。 (添付資料6.3.1)</p> <p>(3) 電源の評価結果</p> <p>全交流動力電源喪失の発生又は重畳を考慮する場合に評価上、最も負荷が厳しくなる事故シーケンスグループ等は、「2.3.1 全交流動力電源喪失(長期TB)」、「2.3.2 全交流動力電源喪失(TBU)」、「2.3.3 全交流動力電源喪失(TBD)」、「2.3.4 全交流動力電源喪失(TBP)」である。常設代替交流電源設備の電源負荷については、重大事故等対策時に必要な負荷として、約4,268kWが必要となるが、常設代替交流電源設備の連続定格容量である4,800kW未満であることから、必要負荷に対しての電源供給が可能である。</p> <p>なお、全交流動力電源喪失の発生又は重畳を考慮しない場合は、非常用ディーゼル発電機等による電源供給を想定しているが、重大事故等対策に必要な負荷は、非常用ディーゼル発電機等の負荷に含まれることから、非常用ディーゼル発電機等による電源供給が可能である。</p> <p>また、直流電源については外部電源喪失時においても、非常用ディーゼル発電機等又は常設代替交流電源設備により交流電源を充電器盤に供給することで継続的な直流電源の供給が可能である。なお、事故シーケンスグループ「2.3 全交流動力電源喪失」においては、交流電源が事象発生後24時間復旧しない場合を想定しており、この場合でも直流電源負荷の切り離し及び所内常設蓄電式直流電源設備への切替えの実施により、事象発生後24時間の連続した直流電源の供給が可能である。 (添付資料 6.3.1)</p>	<p>設備設計の相違に伴う備蓄量の相違。</p> <ul style="list-style-type: none"> ・解析結果の相違【柏崎6/7, 東海第二】 ・電源設備容量の相違【柏崎6/7, 東海第二】 ・設備設計の相違【柏崎6/7, 東海第二】 <p>設備設計の相違に伴う定格容量の相違。</p> <ul style="list-style-type: none"> ・設備設計の相違【柏崎6/7】 <p>島根2号炉は、高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電機もある。</p> <ul style="list-style-type: none"> ・PRA結果の相違【東海第二】 <p>島根2号炉は、津波特有の事故シーケンス「直接炉心損傷に至る事象」を有効性評価の対象となる事故シーケンスグループとして選定していない。</p> <ul style="list-style-type: none"> ・設備設計の相違【東海第二】 <p>島根2号炉は、所内常設蓄電式直流電源設備への切替えにより、事象発</p>

柏崎刈羽原子力発電所 6 / 7号炉 (2017. 12. 20 版)	東海第二発電所 (2018. 9. 12 版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
			<p>生後 24 時間の連続供給が可能な設計としている。</p>

柏崎刈羽原子力発電所 6 / 7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.12版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p style="text-align: right;">添付資料 6.1.1</p> <p>他号炉との同時被災時における必要な要員及び資源について</p> <p><u>柏崎刈羽原子力発電所6号及び7号炉運転中に重大事故等が発生した場合、他号炉、6号及び7号炉の使用済燃料プールについても重大事故等が発生すると想定し、それらの対応を含めた同時被災時に必要な要員及び資源について整理する。</u></p> <p><u>現在、1～5号炉は停止状態にあり、各号炉に保有する燃料からの崩壊熱の継続的な除去が必要である。</u>そのため、他号炉を含めた同時被災が発生すると、他号炉への対応が必要となり、<u>6号及び7号炉への対応に必要な要員及び資源の十分性に影響を与えるおそれがある。</u>また、必要な要員及び資源が十分であっても、同時被災による他号炉の状態により、<u>6号及び7号炉への対応が阻害されるおそれもある。</u></p> <p>以上を踏まえ、他号炉を含めた同時被災時に必要な要員及び資源の十分性を確認するとともに、<u>6号及び7号炉の重大事故等時対応への影響の成立性を確認する。</u></p> <p>また、<u>6号及び7号炉の使用済燃料プールを含めた事故対応においても当該号炉の資源が十分であることを併せて確認する。</u></p> <p>1. 同時被災時に必要な要員及び資源の十分性 (1) 想定する重大事故等</p> <p><u>福島第一原子力発電所の事故及び共通要因による複数炉の重大事故等の発生の可能性を考慮し、柏崎刈羽原子力発電所1～7号炉について、全交流動力電源喪失及び使用済燃料プールでのスロッシ</u></p>	<p style="text-align: right;">添付資料 6.1.1</p> <p>同時被災時における必要な要員及び資源について</p> <p><u>東海第二発電所の原子炉運転中に重大事故等が発生した場合、使用済燃料プールについても重大事故等が発生すると想定し、それらの対応を含めて必要な要員、資源について整理する。</u></p> <p><u>なお、使用済燃料乾式貯蔵設備の原子炉等との重大事故等同時被災を想定しても、使用済燃料乾式貯蔵容器への対応を要する状態にはならないため、原子炉及び使用済燃料プールの重大事故等の対応に必要な要員及び資源を使用することはない。</u></p> <p><u>また、東海第二発電所と同一敷地内に設置している東海発電所(廃止措置中、核燃料搬出済み。)等の他事業所の同時被災を想定しても、東海第二発電所の重大事故等の対応に必要な要員及び資源を使用することはない。</u></p> <p>1. 同時被災時に必要な要員及び資源の十分性 (1) 想定する重大事故等</p>	<p style="text-align: right;">添付資料 6.1.1</p> <p><u>他号炉との同時被災時における必要な要員及び資源について</u></p> <p><u>島根原子力発電所2号炉(以下「2号炉」という。)運転中に重大事故等が発生した場合、他号炉及び2号炉の燃料プールについても重大事故等が発生すると想定し、それらの対応を含めた同時被災時に必要な要員及び資源について整理する。</u></p> <p><u>なお、島根原子力発電所1号炉(以下「1号炉」という。)は、廃止措置中であり、保有する燃料からの崩壊熱の継続的な除去が必要となる。</u></p> <p><u>また、島根原子力発電所3号炉(以下「3号炉」という。)については、初装荷燃料装荷前のため、燃料からの崩壊熱除去が不要である。そのため、他号炉を含めた同時被災が発生すると、他号炉への対応が必要となり、2号炉への対応に必要な要員及び資源の十分性に影響を与えるおそれがある。また、必要な要員及び資源が十分であっても、同時被災による他号炉の状態により、2号炉への対応が阻害されるおそれもある。</u></p> <p>以上を踏まえ、他号炉を含めた同時被災時に必要な要員及び資源の十分性を確認するとともに、<u>他号炉における高線量場の発生を前提として2号炉重大事故等対応の成立性を確認する。</u></p> <p>また、<u>2号炉の燃料プールを含めた事故対応においても当該号炉の要員及び資源が十分であることを併せて確認する。</u></p> <p>1. 同時被災時に必要な要員及び資源の十分性 (1) 想定する重大事故等</p> <p><u>東京電力福島第一原子力発電所の事故及び共通要因による複数炉の重大事故等の発生の可能性を考慮し、1、2号炉について、全交流動力電源喪失及び燃料プールでのスロッシ</u></p>	<p>備考</p> <ul style="list-style-type: none"> ・設備の相違 【柏崎6/7、東海第二】 島根1号炉は、平成29年4月19日に廃止措置計画認可。 ・設備の相違 【柏崎6/7、東海第二】 島根3号炉は、初装荷燃料装荷前。 ・設備の相違 【東海第二】 島根1、2号炉は、当該設備はなく燃料プールへ燃料を貯蔵。 ・評価条件の相違 【東海第二】 島根2号炉は、1号

柏崎刈羽原子力発電所 6 / 7 号炉 (2017. 12. 20 版)	東海第二発電所 (2018. 9. 12 版)	島根原子力発電所 2 号炉	備考
<p>シングの発生を想定する。なお、<u>1～5 号炉の使用済燃料プール</u>において、全保有水喪失を想定した場合は自然対流による空気冷却での使用済燃料の冷却維持が可能と考えられるため^{※1}、必要な要員及び資源を検討する本事象では、使用済燃料プールへの注水実施が必要となるスロッシングの発生を想定した。</p> <p>また、不測の事態を想定し、<u>1～5 号炉のうち、いずれか1 つの号炉</u>において事象発生直後に内部火災が発生していることを想定する。なお、水源評価に際しては<u>1～5 号炉</u>における消火活動による水の消費を考慮する。</p> <p><u>6 号及び7 号炉</u>について、有効性評価の各シナリオのうち、必要な要員及び資源（水源、燃料及び電源）ごとに最も厳しいシナリオを想定する。</p> <p>表 1 に想定する各号炉の状態を示す。上記に対して、7 日間の対応に必要な要員、必要な資源、<u>6 号及び7 号炉</u>の対応への影響を確認する。</p> <p>※1 技術的能力 添付資料 1.0.16 「重大事故等時における停止号炉の影響について」参照</p> <p>(2) 必要となる対応操作，必要な要員及び資源の整理 「(1) 想定する重大事故等」にて必要となる対応操作，必要な要員及び7 日間の対応に必要な資源について，<u>表 2 及び図 1</u>のとおり整理する。</p> <p>(3) 評価結果 <u>1～5 号炉</u>にて「(1) 想定する重大事故等」が発生した場合の必要な要員及び必要な資源についての評価結果を以下に示す。</p> <p>(a) 必要な要員の評価 重大事故等発生時に必要な <u>1～5 号炉の対応操作</u>、<u>6 号及</u></p>	<p><u>使用済燃料プールに係る重大事故等を除く有効性評価の各シナリオのうち、必要な要員及び資源（水源、燃料及び電源）毎に最も厳しいシナリオを想定する。</u></p> <p><u>使用済燃料プールについてはスロッシングの発生を想定する。</u></p> <p>第 1 表に想定する状態を示す。上記に対して、7 日間の対応に必要な要員、必要な資源への影響を確認する。</p> <p>なお、<u>火災対応に係る要員及び資源は重大事故等対応に必要な要員及び資源と重複利用することがないため、ここでは、火災対応に係る要員及び資源の評価は行わない。</u></p> <p>(2) 評価結果</p> <p>a. 必要な要員の評価</p>	<p>シングの発生を想定する。なお、<u>1 号炉の燃料プール</u>において、全保有水喪失を想定した場合は自然対流による空気冷却での使用済燃料の冷却維持が可能と考えられるため^{※1}、必要な要員及び資源を検討する本事象では、燃料プールへの注水実施が必要となるスロッシングの発生を想定した。</p> <p>また、不測の事態を想定し、<u>1 号炉</u>において事象発生直後に内部火災が発生していることを想定する。なお、水源評価に際しては<u>1 号炉</u>における消火活動による水の消費を考慮する。</p> <p><u>2 号炉</u>について、有効性評価の各シナリオのうち、必要な要員及び資源（水源、燃料及び電源）ごとに最も厳しいシナリオを想定する。</p> <p>第 1 表に想定する各号炉の状態を示す。上記に対して、7 日間の対応に必要な要員、必要な資源、<u>2 号炉の対応</u>への影響を確認する。</p> <p>※1 技術的能力 添付資料1.0.16 「重大事故等時における停止号炉の影響について」参照</p> <p>(2) 必要となる対応操作，必要な要員及び資源の整理 「(1) 想定する重大事故等」にて必要となる対応操作，必要な要員及び7 日間の対応に必要な資源について，<u>第 2 表及び第 1 図</u>のとおり整理する。</p> <p>(3) 評価結果 <u>1 号炉</u>にて「(1) 想定する重大事故等」が発生した場合の必要な要員及び必要な資源についての評価結果を以下に示す。</p> <p>a. 必要な要員の評価 重大事故等発生時に必要な <u>1 号炉の対応操作及び2 号</u></p>	<p>炉の燃料プールで全保有水が喪失した場合の評価を実施。</p> <p>・設備の相違 【柏崎 6/7】 プラント基数の相違。</p> <p>・設備の相違 【東海第二】 島根 2 号炉は，1，2 号炉の同時被災を想定。</p> <p>・評価条件の相違 【東海第二】 島根 2 号炉は，1 号炉において事象発生直後に内部火災が発生していることを想定。</p> <p>・記載方針の相違 【東海第二】</p> <p>・記載方針の相違 【東海第二】</p>

柏崎刈羽原子力発電所 6/7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.12版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>び7号炉の使用済燃料プールの対応操作については、各号炉の中央制御室に常駐している運転員、自衛消防隊、緊急時対策要員、<u>10時間以降</u>の発電所外からの参集要員にて対応可能である。</p> <p>(b) 必要な資源の評価 a. 水源 6号及び7号炉において、水源の使用量が最も多い「<u>雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）</u>」</p>	<p>使用済燃料プールにおける重大事故等発生時は、注水及び除熱が必要である。注水については、常設低圧代替注水系ポンプ、可搬型代替注水中型ポンプ等の操作が必要となる。除熱については、使用済燃料プールから発生する水蒸気が原子炉建屋原子炉棟内の他の重大事故等対処設備に悪影響を及ぼすことを防止するため、重大事故等対処設備として整備する代替燃料プール冷却系の操作が必要となるが、除熱開始までの時間余裕は第4表及び第7表のとおり1日以上であり、有効性評価の各シナリオで使用済燃料プール同時被災時においても対応可能な要員数を確保していることを確認している。また、評価条件を第2表、第3表、第5表及び第6表に示す。</p> <p>なお、代替燃料プール冷却系による除熱開始までの時間余裕[※]は、以下の式により算出した。</p> $80^{\circ}\text{C到達までの時間}t = \frac{(80^{\circ}\text{C} - \text{初期水温}^{\circ}\text{C}) \times \text{水の比熱}[\text{kJ}/\text{kg}^{\circ}\text{C}] \times \text{使用済燃料プールの水量}[\text{m}^3] \times \text{水の密度}[\text{kg}/\text{m}^3]}{\text{燃料の崩壊熱}[\text{MW}] \times 10^3 \times 3600}$ <p>※ 代替燃料プール冷却系の最高使用温度が80℃であるため、時間余裕は使用済燃料プール水温が80℃に到達するまでの時間となる</p> <p>b. 必要な資源の評価 (a) 水源 水源の使用量が最も多い「<u>3.1.3 代替循環冷却系を使用できない場合</u>」を想定すると、原子炉注水、格納容</p>	<p>炉の燃料プールの対応操作については、運転員、自衛消防隊、緊急時対策要員及び<u>8時間以降</u>を目安に発電所外から参集する要員にて対応可能である。</p> <p>b. 必要な資源の評価 (a) 水源 2号炉においては、水源の使用量が最も多い「<u>2.1 高圧・低圧注水機能喪失</u>」及び「<u>2.4.2 崩壊熱除去機能</u>」</p>	<p>・体制及び運用の相違 【柏崎6/7】 島根2号炉は、スロッシング後の蒸発による水位低下開始は7日以降であるため、緊急時対策要員、8時間以降を目安に発電所外から参集する要員にて対応可能。</p> <p>・記載方針の相違 【東海第二】 島根2号炉は、1、2号炉の必要な要員の評価について記載。</p> <p>・水量評価結果の相違 【柏崎6/7、東海第二】</p>

柏崎刈羽原子力発電所 6/7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.12版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>代替循環冷却を使用しない場合」を想定すると、原子炉注水及び格納容器スプレイの実施のため、7日間で号炉あたり約7,400m³の水が必要となる(6号及び7号炉で約14,800m³)。また、表3に示すとおり、6号及び7号炉における使用済燃料プールへの注水量(通常水位までの回復、水位維持)は、7日間の対応を考慮すると、約2,529m³の水が必要となる(6号及び7号炉で合計約17,329m³)。</p> <p>6号及び7号炉における水源として、各号炉の復水貯蔵槽に約1,700m³及び淡水貯水池に約18,000m³の水を保有しているため、原子炉及び使用済燃料プールの対応に必要な水源は確保可能である(6号及び7号炉で合計約21,400m³)。</p> <p>1～5号炉において、スロッシングによる水位低下の発生後に、遮蔽に必要な高さまで水位を回復させ、蒸発による水位低下を防止するための必要な水量は7日間の対応を考慮すると、約5,896m³となる。</p> <p>1～5号炉における水源として、表3に示す各号炉に必要な水量を各号炉の復水貯蔵槽、ろ過水タンク、純水タンク及びサプレッション・チェンバのプールにて確保する運用であることから、6号及び7号炉における水源を用いなくても1～5号炉の7日間の対応が可能である※2。</p> <p>内部火災に対する消火活動に必要な水源は約180m³であり、各防火水槽及びろ過水タンクに各必要な水量が確保されるため、6号及び7号炉における水源を用いなくても7日間の対応が可能である。</p> <p>なお、1～5号炉においても、使用済燃料プール水がサイフォン現象により流出する場合に備え、6号及び7号炉と同様のサイフォンブレイク孔を設け、サイフォン現象によ</p>	<p>器スプレイによる7日間の対応に、約5,490m³の水が必要となる。また、水源評価の観点から、保守的に代替燃料プール冷却系による除熱に期待せず使用済燃料プールへの注水が継続することを想定した場合、7日間の対応に必要な使用済燃料プールへの注水量(通常水位までの水位回復及びその後の水位維持)は、第9表に示すとおり約490m³となる。したがって、7日間の対応に合計約5,980m³の水が必要となる。これに対して、代替淡水貯槽に約4,300m³、西側淡水貯水設備に約4,300m³の合計約8,600m³の水を保有しているため、同時被災時においても7日間の対応は可能である。また、評価条件を第8表に示す。</p> <p>なお、事象発生から7日間で必要となる使用済燃料プールへの注水量は、以下の式により算出した。</p> $\text{沸騰までの時間}[h] = \frac{(100^{\circ}\text{C} - \text{初期水温}^{\circ}\text{C}) \times \text{水の比熱}[kJ/kg^{\circ}\text{C}] \times \text{使用済燃料プールの水量}[m^3] \times \text{水の密度}[kg/m^3]}{\text{燃料の崩壊熱}[MW] \times 10^3 \times 3600}$ $1 \text{ 時間当たりの注水必要量}[m^3/h] = \frac{\text{燃料の崩壊熱}[MW] \times 10^3 \times 3600}{\text{水の密度}[kg/m^3] \times \text{蒸発潜熱}[kJ/kg]}$ <p>7日間で必要となる注水量[m³] = (168時間[h] - 沸騰までの時間[h]) × 1時間当たりの注水必要量[m³/h]</p>	<p>喪失(残留熱除去系が故障した場合)」を想定すると、原子炉注水及び格納容器スプレイの実施のため、7日間で約3,600m³の水が必要となる。また、第3表に示すとおり、2号炉における燃料プールへの注水量(通常水位までの回復、水位維持)は、7日間の対応を考慮すると、約574m³の水が必要となる(合計約4,174m³)。</p> <p>2号炉における水源として、低圧原子炉代替注水槽に約740m³及び輪谷貯水槽(西1/西2)に約7,000m³の水を保有しているため、原子炉及び燃料プールの対応に必要な水源は確保可能である(合計約7,740m³)。</p> <p>1号炉において、スロッシングによる水位低下を想定しても、遮蔽に必要な水位を維持しており、燃料プール水温が100℃に到達するのは約11日後であり、7日間で燃料プールへの注水は必要ない。なお、スロッシングによる水位低下を回復させるために必要な水量を考慮すると、約180m³となる。</p> <p>1号炉における水源として、第3表に示す必要な水量を純水タンク、ろ過水タンク等にて確保する運用であることから、2号炉における水源を用いなくても1号炉の7日間の対応が可能である※2。</p> <p>内部火災に対する消火活動に必要な水源は約32m³であり、ろ過水タンクに必要な水量が確保されるため、2号炉における水源を用いなくても7日間の対応が可能である。</p> <p>なお、1号炉においても、燃料プール水がサイフォン現象により流出する場合に備え、2号炉と同様のサイフォンブレイク配管を設け、サイフォン現象による燃料プ</p>	<p>・水量評価結果の相違 【柏崎6/7, 東海第二】</p> <p>・設備の相違 【柏崎6/7, 東海第二】</p> <p>・記載方針の相違 【東海第二】</p> <p>・設備の相違 【東海第二】 島根2号炉は、1号炉の水源の評価について記載。</p> <p>・評価結果の相違 【柏崎6/7】 島根2号炉は、スロッシング後の蒸発による水位低下開始は7日以降。</p> <p>・評価結果の相違 【柏崎6/7】</p>

柏崎刈羽原子力発電所 6/7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.12版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>る使用済燃料プール水の流出を停止することが可能な設計としている。</p> <p>また、スロッシングによる水位低下により、<u>線量率が上昇し原子炉建屋オペレーティングフロアでの使用済燃料プールへの注水操作が困難になる場合に備え、消火系、常設代替交流電源設備又は電源車により給電した残留熱除去系、復水補給水系、燃料プール補給水系等</u>、当該現場作業を必要としない注水手段を確保している。<u>さらに、あらかじめ注水用ホースを設置することで、原子炉建屋オペレーティングフロアでの注水操作が可能な設計としている。</u></p> <p>注水及び給電に用いる設備の台数と共用の関係は表4に示すとおりである。<u>常設代替交流電源設備は発電所全体で4台保有しており、6号及び7号炉での重大事故等の対応に必要な台数は2台であるため、予備機を1～5号炉での対応で使用することも可能である。また、電源車を用いることで復水補給水系、燃料プール補給水系等への給電も実施可能である。</u></p> <p>※2 <u>使用済燃料プール（原子炉ウェル及びD/Sピットを含む）の通常水位までの回復を想定した場合、1～5号炉においては、内部火災に対する消火活動に必要な水量と合わせ、合計約10,792m³の水が必要となる（1～7号炉で合計約13,321m³）。</u></p> <p>したがって、<u>使用済燃料プールの通常水位までの回復及び運転中の原子炉での事故対応を想定すると、1～7号炉にて合計約28,121m³の水が必要である。しかし、6号及び7号炉の復水貯蔵槽及び淡水貯水池における保有水は約21,400m³であり、1～5号炉の復水貯蔵槽、ろ過水タンク、純水タンク、サプレッション・チェンバ・プール等の確保される保有水量は約5,800m³以上である（合計約27,200m³以上）。</u>これらの合計量は、6号及び7号炉の重大事故等対応及び1～5号炉の内部火災（7日間で5箇所）への対応を実施したうえで、<u>1～5号炉の使用済燃料プール（原子炉ウェル及びD/Sピットを含む）の水位を通常水位から約0.5m下の水位まで回復させ、その後7日間の水位維持が可能となる</u></p>		<p>ール水の流出を停止することが可能な設計としている。</p> <p>また、スロッシングによる水位低下に伴う原子炉建物5階（燃料取替階）の線量率の上昇はないが、<u>線量率上昇により、原子炉建物5階（燃料取替階）での燃料プールへの注水操作が困難になる場合に備え、高圧発電機車により給電した消火系、復水輸送系、補給水系による</u>当該現場作業を必要としない注水手段を確保している。</p> <p>1号炉の注水及び給電に用いる設備の台数と共用の関係は第4表に示すとおりである。<u>高圧発電機車は1号炉用として、1台確保している。また、高圧発電機車を用いることで復水輸送系、補給水系、消火系等への給電も実施可能である。</u></p> <p>※2 <u>燃料プールの通常水位までの回復を想定した場合、1号炉においては、内部火災に対する消火活動に必要な水源と合わせ、合計約212m³の水が必要となる。（1、2号炉で合計約786m³）</u></p> <p>したがって、<u>燃料プールの通常水位までの回復及び運転中の原子炉での事故対応を想定すると、1、2号炉にて合計4,386m³の水が必要である。2号炉の低圧原子炉代替注水槽及び輪谷貯水槽（西1/西2）における保有水は約7,740m³であり、ろ過水タンク、純水タンク等の確保される保有水量は約2,800m³以上である（合計約10,540m³以上）。</u></p> <p>これらの合計量は、<u>2号炉の重大事故等対応及び1号炉の内部火災への対応を実施したうえで、1号炉の燃料プールの水位を通常水位まで回復させ、その後7日間の水位維持を可能となる水量である。7日以降については十分時間余裕があるた</u></p>	<p>・設備の相違 【柏崎6/7】 サイフォンブレイクにおける構造の相違。</p> <p>・評価結果の相違 【柏崎6/7】 島根1号炉は、スロッシング後の蒸発による水位低下開始は7日以降。</p> <p>・設備の相違 【柏崎6/7】 注水手段の相違。</p> <p>・設備の相違 【柏崎6/7】 電源供給設備の相違。</p> <p>・運用の相違 【柏崎6/7】 島根1号炉は、廃止措置段階のため原子炉ウェル及びD/Sピットは水抜きしている。</p> <p>・水量評価結果の相違 【柏崎6/7】</p> <p>・設備の相違 【柏崎6/7】</p> <p>・運用の相違 【柏崎6/7】 島根1号炉は、廃止</p>

柏崎刈羽原子力発電所 6/7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.12版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>水量である。7日間に降については十分時間余裕があるため、外部からの水源供給や支援等にも期待できることから、<u>1～5号炉の使用済燃料プールの水位を通常水位まで回復させることが可能である。</u></p> <p>b. 燃料（軽油）</p> <p><u>6号及び7号炉において、軽油の使用量が最も多い「<u>高压溶融物放出／格納容器雰囲気直接加熱</u>」を想定すると、<u>非常用ディーゼル発電機（3台/号炉）の7日間の運転継続に号炉あたり約753kL^{**3}、復水貯蔵槽補給用可搬型代替注水ポンプ（A-2級）（4台/号炉）の7日間の運転継続に号炉あたり約15kL、代替原子炉補機冷却系専用の電源車（2台/号炉）の7日間の運転継続に号炉あたり約37kL^{**3}、代替原子炉補機冷却系用の大容量送水車（熱交換器ユニット用）の7日間の運転継続に号炉あたり約11kLの軽油が必要となる。また、6号及び7号炉の使用済燃料プールへの注水には、<u>使用済燃料プール代替注水系の可搬型代替注水ポンプ（A-2級）（6号及び7号炉で8台）の7日間の運転継続に約30kLが必要となる^{**4}。加えて、5号炉原子炉建屋内緊急時対策所用可搬型電源設備及びモニタリング・ポスト用発電機の7日間運転継続は約13kL^{**3}の軽油が必要となる（6号及び7号炉での事故対応、5号炉原子炉建屋内緊急時対策所用可搬型電源設備及びモニタリング・ポスト用発電機にて使用する軽油：合計約1,675kL）。</u></u></u></p> <p><u>6号及び7号炉の各軽油タンクにて約1,020kL（6号及び7号炉合計約2,040kL）の軽油を保有しており、これらの使用が可能であることから、6号及び7号炉の原子炉及び使用済燃料プールの事故対応、5号炉原子炉建屋内緊急時対策所用可搬型電源設備及びモニタリング・ポスト用発電機への電源供給について、7日間の対応は可能である。</u></p> <p><u>1～5号炉の使用済燃料プールの注水設備への電源供給に使用する軽油の使用量として、保守的に最大負荷で非常用ディーゼル発電機（2台/号炉）が起動した場合を想定しており（「(1)想定する重大事故等」では常設代替交流電源設</u></p>	<p>(b) 燃料（軽油）</p> <p><u>軽油貯蔵タンクの軽油消費量が最も多い「<u>2.1 高压・低压注水機能喪失</u>」等を想定すると、<u>非常用ディーゼル発電機（2台）及び高压炉心スプレイ系ディーゼル発電機並びに常設代替交流電源設備（常設代替高压電源装置2台）の7日間の運転継続に約755.5kL^{**}が必要となる。この中に使用済燃料プールへの対応に必要な負荷も考慮されていること、軽油貯蔵タンクに約800kLの軽油を保有していることから、原子炉及び使用済燃料プールの対応について、7日間の対応は可能である。</u></u></p> <p><u>可搬型設備用軽油タンクの軽油消費量が最も多い「<u>3.1.2 代替循環冷却系を使用する場合</u>」等を想定すると、<u>可搬型窒素供給装置の7日間の運転継続に約18.5kL^{**}が必要となる。これに可搬型代替注水中型ポンプによる使用済燃料プールへの注水を考慮すると、更に約12.0kL必要となるが、可搬型設備用軽油タンクに約210kLの軽油を保有していることから、原子炉及び使用済燃料プールの7日間の対応は可能である。</u></u></p>	<p>め、外部からの水源供給や支援等にも期待できることから、<u>1号炉の燃料プールの水位維持は可能である。</u></p> <p>(b) 燃料（軽油）</p> <p><u>2号炉において、軽油の使用量が最も多い「<u>2.1 高压・低压注水機能喪失</u>」、「<u>2.4.2 崩壊熱除去機能喪失（残留熱除去系が故障した場合）</u>」、「<u>2.6 LOCA時注水機能喪失</u>」を想定すると、<u>非常用ディーゼル発電機（2台）の7日間の運転継続に約544m^{3**3}、高压炉心スプレイ系ディーゼル発電機の7日間の運転継続に約156m^{3**3}、ガスタービン発電機の7日間の運転継続に約352m^{3**3}、低压原子炉代替注水槽への補給及び燃料プールスプレイ系に使用する大量送水車の7日間の運転継続に約12m^{3**3}の軽油が必要となる。（合計約1,064m³）</u></u></p> <p><u>非常用ディーゼル発電機燃料貯蔵タンク等及びガスタービン発電機用軽油タンクにて合計約1,180m³の軽油を保有しており、これらの使用が可能であることから、2号炉の原子炉及び燃料プールの事故対応について、7日間の対応は可能である。</u></p> <p><u>1号炉の燃料プールの注水設備への電源供給に使用する軽油の使用量として、保守的に最大負荷で高压発電機車を起動した場合を想定しており、事象発生から7日間使用した場合に必要な燃料消費量は、約19m³である。</u></p>	<p>措置段階のため原子炉ウェル及びD/Sピットは水抜きしている。</p> <ul style="list-style-type: none"> ・運用の相違 【柏崎6/7】 島根1号炉は、蒸発開始が7日以降であるため、スロッシング後に通常水位まで補給を実施。 ・解析結果の相違 【柏崎6/7、東海第二】 解析結果による評価対象シナリオの相違。 ・燃料評価結果の相違 【柏崎6/7、東海第二】 ・設備の相違 【柏崎6/7】 島根2号炉は、緊急時対策所用発電機は専用の燃料タンクを有している。また、モニタリングポストは非常用交流電源設備又は常設代替交流電源設備による電源供給が可能。 ・記載方針の相違 【東海第二】 島根1号炉の燃料の評価について記載。

柏崎刈羽原子力発電所 6/7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.12版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p><u>備及び可搬型代替注水ポンプ(A-2級)の軽油を上回る保守的な想定</u>), 7日間で号炉あたりの必要な軽油は約632kLとなる(1~5号炉で合計約3,160kL)。なお, 1~5号炉における使用済燃料プールへの注水と, 内部火災が発生した号炉における消火活動に対して, <u>可搬型代替注水ポンプ(A-2級)(注水と消火でそれぞれ1台)の7日間の運転継続を想定すると約22kLが必要となる。</u></p> <p><u>1~5号炉の各軽油タンクにて約632kL(1~5号炉合計約3,160kL)の軽油を保有しており, これらの使用が可能であることから, 1~5号炉の使用済燃料プールの注水及び火災が発生した号炉での消火活動について, 6号及び7号炉における軽油を使用しなくても7日間の対応は可能である。</u></p> <p>※3 保守的に事象発生直後から運転を想定し, 燃費は最大負荷時を想定。</p> <p>※4 <u>使用済燃料プールへの必要な補給量は小さく時間余裕も長いことから, 復水貯蔵槽の補給に使用している可搬型代替注水ポンプ(A-2級)を用いて注水を実施することも可能であるが, 軽油の消費量の計算においては保守的に復水貯蔵槽の補給に使用している可搬型代替注水ポンプ(A-2級)とは別の可搬型代替注水ポンプ(A-2級)を用いて使用済燃料プールへの補給を行うことを想定する。</u></p> <p>c. 電源 <u>常設代替交流電源設備, 電源車等による電源供給により, 重大事故等の対応に必要な負荷(計器類)に電源供給が可能である。なお, 常設代替交流電源設備, 電源車等による給電ができない場合に備え, デジタルレコーダ接続等の手</u></p>	<p>緊急時対策所用発電機燃料油貯蔵タンクは全ての事故シナシナグループ等で使用を想定するが, 同時被災の有無に関わらず緊急時対策所用発電機の7日間の運転継続に約70.0kL[*]の軽油が必要となる。緊急時対策所用発電機燃料油貯蔵タンクに約75kLの軽油を保有していることから, 原子炉及び使用済燃料プールの7日間の対応は可能である。</p> <p>※ 保守的に事象発生直後から運転を想定し, 燃費は最大負荷時を想定。</p> <p>(c) 電源</p>	<p><u>1号炉の燃料プールの注水設備に使用する軽油の使用量として, 大量送水車を想定しており, 7日間で必要な燃料消費量は, 約12m³となる。</u></p> <p>なお, <u>1号炉における内部火災が発生した場合の消火活動に対しても, 化学消防自動車及び小型動力ポンプ付水槽車の7日間の運転継続を仮定すると約10m³[*]必要となる。(合計約40m³)</u></p> <p><u>1号炉のディーゼル発電機燃料地下タンクにて約78m³の軽油を保有しており, これらの使用が可能であることから, 1号炉の燃料プールの事故対応及び内部火災の消火活動について, 7日間の対応は可能である。</u></p> <p>緊急時対策所用燃料地下タンクはすべての事故シナシナグループ等で使用を想定するが, 同時被災の有無に関わらず緊急時対策所用発電機の7日間の運転継続に約8m³[*]の軽油が必要となる。緊急時対策所用燃料地下タンクに約45m³の軽油を保有していることから, 原子炉及び燃料プールの7日間の対応は可能である。</p> <p>※3 保守的に事象発生直後から運転を想定し, 燃料消費率は最大負荷時を想定する。</p> <p>(c) 電源 <u>高圧発電機車による電源供給により, 重大事故等の対応に必要な負荷(計器類)に電源供給が可能である。なお, 高圧発電機車による給電ができない場合に備え, 可搬型計測器接続の手順を用意している。</u></p>	<p>・燃料評価結果の相違 【柏崎6/7】</p> <p>・設備の相違 【柏崎6/7】 火災消火に使用する設備の相違。</p> <p>・設備の相違 【柏崎6/7】</p> <p>・設備の相違 【柏崎6/7】 島根2号炉は, 緊急時対策所用発電機は専用の燃料タンクを有している。</p> <p>・設備の相違 【柏崎6/7】 島根2号炉は, 大量送水車1台にて複数の注水手段を兼用。</p>

柏崎刈羽原子力発電所 6/7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.12版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>順を用意している。</p> <p>(4) <u>6号及び7号炉の重大事故等時対応への影響について</u> (3) 評価結果に示すとおり、重大事故等発生時に必要となる対応操作は、<u>各号炉の中央制御室に常駐している運転員、自衛消防隊、緊急時対策要員及び10時間以降の発電所外からの参集要員にて対応可能であることから、6号及び7号炉の重大事故等に対応する要員に影響を与えない。</u></p> <p><u>6号及び7号炉の各資源にて当該号炉の原子炉及び使用済燃料プールにおける7日間の対応が可能であり、また、1～5号炉の各資源にて1～5号炉の使用済燃料プール及び内部火災における7日間の対応が可能である。</u> 以上のことから、<u>1～5号炉に重大事故等が発生した場合にも、6号及び7号炉の重大事故等時の対応への影響はない。</u></p> <p>2. <u>他号炉における高線量場発生による6号及び7号炉対応への影響</u> 1. <u>同時被災時に必要な要員及び資源の十分性で想定する事故時の1～5号炉の使用済燃料プールにおいて、スロッシング等の水位低下による現場線量率上昇は、以下の資料で示すとおり、6号及び7号炉の重大事故等時の対応に影響するものではない。</u> 技術的能力 「添付資料 1.0.16 重大事故等発生時における停止号炉の影響について」 「添付資料 1.0.2 補足資料 10 1～7号炉同時発災時におけるアクセスルートへの影響」</p>	<p><u>使用済燃料プールへの注水、代替燃料プール冷却系による除熱に係る電源負荷容量は、常設代替交流電源設備の設計において考慮している。このため、常設代替交流電源設備からの電源供給により、重大事故等の対応に必要な負荷に電源供給が可能である。</u></p> <p>(3) <u>重大事故等時対応への影響について</u> 「(2) 評価結果」に示すとおり、重大事故等時に必要となる対応操作は、<u>当直(運転員)、発電所構内に常駐している災害対策要員及び2時間以降の発電所構外からの参集要員にて対応可能であることから、重大事故等に対応する要員に影響を与えない。</u></p> <p><u>確保する各資源にて原子炉及び使用済燃料プールにおける7日間の対応が可能である。</u></p> <p>以上のことから、<u>原子炉及び使用済燃料プールで同時に重大事故等が発生した場合にも、その対応への影響はない。</u></p>	<p>(4) <u>2号炉の重大事故等時の対応への影響について</u> 「(3) 評価結果」に示すとおり、重大事故等時に必要となる対応操作は、<u>運転員、自衛消防隊、緊急時対策要員及び8時間以降を目安に発電所外から参集する要員にて対応可能であることから、2号炉の重大事故等に対処する要員に影響を与えない。</u></p> <p><u>2号炉の各資源にて原子炉及び燃料プールにおける7日間の対応が可能であり、また、1号炉の各資源にて1号炉の燃料プール及び内部火災における7日間の対応が可能である。</u> 以上のことから、<u>1号炉に重大事故等が発生した場合にも、2号炉の重大事故等時対応への影響はない。</u></p> <p>2. <u>1号炉における高線量場発生による2号炉対応への影響</u> 「1. 同時被災時に必要な要員及び資源の十分性」で想定する事故時の1号炉の燃料プールにおいて、スロッシング等の水位低下による現場線量率上昇は、以下の資料で示すとおり、<u>2号炉の重大事故時対応に影響するものではない。</u> 技術的能力 「添付資料 1.0.16 重大事故等発生時における停止号炉の影響について」 「添付資料 1.0.2 補足資料 6 1～3号炉同時発災時におけるアクセスルートへの影響」</p>	<p>・設備の相違 島根2号炉は、1号炉の電源の評価について記載。</p> <p>・体制及び運用の相違 【東海第二】 島根2号炉は、緊急時対策要員に自衛消防隊を含まない。 ・運用の相違 【柏崎6/7】 島根2号炉は、参集要員の参集目安を8時間以降としている。</p> <p>・設備の相違 【東海第二】 島根2号炉は、1号炉の対策を記載。</p> <p>・評価条件の相違 【東海第二】 島根2号炉は、1号炉の燃料プールで全保有水が喪失した場合の評価を実施。</p>

柏崎刈羽原子力発電所 6 / 7号炉 (2017. 12. 20 版)	東海第二発電所 (2018. 9. 12 版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>3. まとめ</p> <p>1. 同時被災時に必要な要員及び資源の十分性及び2. 他号炉における高線量場発生による6号及び7号炉対応への影響に示すとおり、高線量場の発生を含め、<u>1～5号炉に重大事故等が発生した場合にも、6号及び7号炉の重大事故等の対応は可能である。</u></p>	<p>2. まとめ</p> <p><u>原子炉及び使用済燃料プールにおいて同時に重大事故等が発生した場合に必要な要員、資源について評価した。その結果、有効性評価の各シナリオで対応可能な要員を確保していること、7日間の対応に必要な水源、燃料及び電源を確保していることを確認した。</u></p>	<p>3. まとめ</p> <p><u>「1. 同時被災時に必要な要員及び資源の十分性」及び「2. 他号炉における高線量場発生による2号炉対応への影響」に示すとおり、高線量場の発生を含め、<u>1号炉に重大事故等が発生した場合にも、2号炉の重大事故等の対応は可能である。</u></u></p>	

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.12版)	島根原子力発電所 2号炉	備考																																							
<p align="center">表 1 想定する各号炉の状態</p>	<p align="center">第 1 表 想定する状態</p>	<p align="center">第 1 表 想定する各号炉の状態</p>	<p>・解析結果の相違 【柏崎 6/7, 東海第二】 解析結果による評価対象シナリオの相違。 ・設備の相違 【柏崎 6/7, 東海第二】</p>																																							
<table border="1"> <thead> <tr> <th>項目</th> <th>6号及び7号炉</th> <th>1～5号炉</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>要員</td> <td> <ul style="list-style-type: none"> 全交流動力電源喪失 使用済燃料プールでのスロッシング発生 「想定事故2 (使用済燃料プール漏えい)」^{※1} 「全交流動力電源喪失 (外部電源喪失+DG喪失) +SRV 再閉失敗」 </td> <td> <ul style="list-style-type: none"> 全交流動力電源喪失^{※2} 使用済燃料プールでのスロッシング発生^{※3} 内部火災^{※4} </td> </tr> <tr> <td>水源</td> <td> <ul style="list-style-type: none"> 全交流動力電源喪失 使用済燃料プールでのスロッシング発生 「震固気圧力・温度による静的負荷 (格納容器過圧・過温破損) 代替循環冷却系を使用しない場合」 「想定事故2 (使用済燃料プール漏えい)」^{※1} </td> <td></td> </tr> <tr> <td>燃料</td> <td> <ul style="list-style-type: none"> 外部電源喪失^{※2} 使用済燃料プールでのスロッシング発生 「想定事故2 (使用済燃料プール漏えい)」^{※1} 「高圧溶融物放出/格納容器雰囲気直接加熱」 </td> <td></td> </tr> <tr> <td>電源</td> <td> <ul style="list-style-type: none"> 全交流動力電源喪失 使用済燃料プールでのスロッシング発生 「想定事故2 (使用済燃料プール漏えい)」^{※1} 「崩壊熱除去機能喪失 (取水機能が喪失した場合)」 </td> <td></td> </tr> </tbody> </table> <p>※1 サイフォン現象による漏えいは、各号炉 (1～7号炉) のサイフォン発生防止用の逆止弁及びサイフォンブレイク孔により停止される。したがって、この漏えいによる影響はスロッシングによる溢水に包絡されるため、スロッシングによる漏えいを想定する。</p> <p>※2 燃料については消費量の観点から非常用ディーゼル発電機の運転継続を想定する。</p> <p>※3 使用済燃料プールへの注水が必要となるスロッシングの発生を想定する。</p> <p>※4 6号及び7号炉は火災防護措置が強化されることから、1～5号炉での内部火災の発生を想定する。また、1～5号炉で複数の内部火災を想定することが考えられるが、時間差で発生することを想定し、全交流動力電源喪失及び使用済燃料プールでのスロッシングと同時に発生する内部火災としては1つの号炉とする。ただし、消火活動に必要な水源は、5号炉 (1～5号炉) 分の消費を想定する。</p>	項目	6号及び7号炉	1～5号炉	要員	<ul style="list-style-type: none"> 全交流動力電源喪失 使用済燃料プールでのスロッシング発生 「想定事故2 (使用済燃料プール漏えい)」^{※1} 「全交流動力電源喪失 (外部電源喪失+DG喪失) +SRV 再閉失敗」 	<ul style="list-style-type: none"> 全交流動力電源喪失^{※2} 使用済燃料プールでのスロッシング発生^{※3} 内部火災^{※4} 	水源	<ul style="list-style-type: none"> 全交流動力電源喪失 使用済燃料プールでのスロッシング発生 「震固気圧力・温度による静的負荷 (格納容器過圧・過温破損) 代替循環冷却系を使用しない場合」 「想定事故2 (使用済燃料プール漏えい)」^{※1} 		燃料	<ul style="list-style-type: none"> 外部電源喪失^{※2} 使用済燃料プールでのスロッシング発生 「想定事故2 (使用済燃料プール漏えい)」^{※1} 「高圧溶融物放出/格納容器雰囲気直接加熱」 		電源	<ul style="list-style-type: none"> 全交流動力電源喪失 使用済燃料プールでのスロッシング発生 「想定事故2 (使用済燃料プール漏えい)」^{※1} 「崩壊熱除去機能喪失 (取水機能が喪失した場合)」 		<table border="1"> <thead> <tr> <th>項目</th> <th>状 態</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>要員</td> <td>(有効性評価の各事故シーケンスグループ等で使用済燃料プール同時被災時に対応可能な要員数を確保していることを確認)</td> </tr> <tr> <td>水源</td> <td> <ul style="list-style-type: none"> 「3.1.3 代替循環冷却系を使用できない場合」 「4.2 想定事故2」 (使用済燃料プール漏えい) ^{※1} </td> </tr> <tr> <td>燃料</td> <td> <ul style="list-style-type: none"> 「2.1 高圧・低圧注水機能喪失」等^{※2} (軽油貯蔵タンクの評価) 「3.1.2 代替循環冷却系を使用する場合」 (可搬型設備用軽油タンクの評価) 各事故シーケンスグループ等^{※3} (緊急時対策所用発電機燃料油貯蔵タンクの評価) </td> </tr> <tr> <td>電源</td> <td> <ul style="list-style-type: none"> 全交流動力電源喪失 「4.2 想定事故2」 (使用済燃料プール漏えい) </td> </tr> </tbody> </table> <p>※1 同時被災時の使用済燃料プール状態を想定する。また、サイフォン現象による漏えい量より、スロッシングによる溢水量の方が多いため、スロッシングによる漏えいを想定する。</p> <p>※2 燃料については、消費量を保守的に評価する観点から、外部電源喪失が発生し、非常用ディーゼル発電機、高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電機及び常設代替交流電源設備の運転を継続させる状態を想定する。</p> <p>※3 緊急時対策所用発電機燃料油貯蔵タンクは緊急時対策所用発電機専用の燃料タンクであるため、燃料消費量は事故シーケンスグループ等に依存しない。</p>	項目	状 態	要員	(有効性評価の各事故シーケンスグループ等で使用済燃料プール同時被災時に対応可能な要員数を確保していることを確認)	水源	<ul style="list-style-type: none"> 「3.1.3 代替循環冷却系を使用できない場合」 「4.2 想定事故2」 (使用済燃料プール漏えい) ^{※1} 	燃料	<ul style="list-style-type: none"> 「2.1 高圧・低圧注水機能喪失」等^{※2} (軽油貯蔵タンクの評価) 「3.1.2 代替循環冷却系を使用する場合」 (可搬型設備用軽油タンクの評価) 各事故シーケンスグループ等^{※3} (緊急時対策所用発電機燃料油貯蔵タンクの評価) 	電源	<ul style="list-style-type: none"> 全交流動力電源喪失 「4.2 想定事故2」 (使用済燃料プール漏えい) 	<table border="1"> <thead> <tr> <th>項目</th> <th>2号炉</th> <th>1号炉</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>要員</td> <td> <ul style="list-style-type: none"> 全交流動力電源喪失 燃料プールでのスロッシング発生 「3.1.3 残留熱代替除去系を使用しない場合」 「4.2 想定事故2」^{※1} </td> <td></td> </tr> <tr> <td>水源</td> <td> <ul style="list-style-type: none"> 全交流動力電源喪失 燃料プールでのスロッシング発生 「2.1 高圧・低圧注水機能喪失」, 「2.4.2 崩壊熱除去機能喪失 (残留熱除去系が故障した場合)」^{※1} 「4.2 想定事故2」^{※1} </td> <td> <ul style="list-style-type: none"> 全交流動力電源喪失^{※2} 燃料プールでのスロッシング発生 内部火災^{※3} </td> </tr> <tr> <td>燃料</td> <td> <ul style="list-style-type: none"> 外部電源喪失 燃料プールでのスロッシング発生 「2.1 高圧・低圧注水機能喪失」, 「2.4.2 崩壊熱除去機能喪失 (残留熱除去系が故障した場合)」, 「2.6 LOCA時注水機能喪失」 「4.2 想定事故2」^{※1} </td> <td></td> </tr> <tr> <td>電源</td> <td> <ul style="list-style-type: none"> 全交流動力電源喪失 燃料プールでのスロッシング発生 「2.3.1 全交流動力電源喪失 (長期TB)」 「4.2 想定事故2」^{※1} </td> <td></td> </tr> </tbody> </table> <p>※1 サイフォン現象による漏えいは、サイフォンブレイク配管により停止される。したがって、この漏えいによる影響はスロッシングによる溢水に包絡されるため、燃料プールからの漏えいを想定する。</p> <p>※2 燃料については高圧発電機車の運転継続を想定する。</p> <p>※3 2号炉は火災防護措置が強化されることから、1号炉での内部火災を想定する。</p>	項目	2号炉	1号炉	要員	<ul style="list-style-type: none"> 全交流動力電源喪失 燃料プールでのスロッシング発生 「3.1.3 残留熱代替除去系を使用しない場合」 「4.2 想定事故2」^{※1} 		水源	<ul style="list-style-type: none"> 全交流動力電源喪失 燃料プールでのスロッシング発生 「2.1 高圧・低圧注水機能喪失」, 「2.4.2 崩壊熱除去機能喪失 (残留熱除去系が故障した場合)」^{※1} 「4.2 想定事故2」^{※1} 	<ul style="list-style-type: none"> 全交流動力電源喪失^{※2} 燃料プールでのスロッシング発生 内部火災^{※3} 	燃料	<ul style="list-style-type: none"> 外部電源喪失 燃料プールでのスロッシング発生 「2.1 高圧・低圧注水機能喪失」, 「2.4.2 崩壊熱除去機能喪失 (残留熱除去系が故障した場合)」, 「2.6 LOCA時注水機能喪失」 「4.2 想定事故2」^{※1} 		電源	<ul style="list-style-type: none"> 全交流動力電源喪失 燃料プールでのスロッシング発生 「2.3.1 全交流動力電源喪失 (長期TB)」 「4.2 想定事故2」^{※1} 	
項目	6号及び7号炉	1～5号炉																																								
要員	<ul style="list-style-type: none"> 全交流動力電源喪失 使用済燃料プールでのスロッシング発生 「想定事故2 (使用済燃料プール漏えい)」^{※1} 「全交流動力電源喪失 (外部電源喪失+DG喪失) +SRV 再閉失敗」 	<ul style="list-style-type: none"> 全交流動力電源喪失^{※2} 使用済燃料プールでのスロッシング発生^{※3} 内部火災^{※4} 																																								
水源	<ul style="list-style-type: none"> 全交流動力電源喪失 使用済燃料プールでのスロッシング発生 「震固気圧力・温度による静的負荷 (格納容器過圧・過温破損) 代替循環冷却系を使用しない場合」 「想定事故2 (使用済燃料プール漏えい)」^{※1} 																																									
燃料	<ul style="list-style-type: none"> 外部電源喪失^{※2} 使用済燃料プールでのスロッシング発生 「想定事故2 (使用済燃料プール漏えい)」^{※1} 「高圧溶融物放出/格納容器雰囲気直接加熱」 																																									
電源	<ul style="list-style-type: none"> 全交流動力電源喪失 使用済燃料プールでのスロッシング発生 「想定事故2 (使用済燃料プール漏えい)」^{※1} 「崩壊熱除去機能喪失 (取水機能が喪失した場合)」 																																									
項目	状 態																																									
要員	(有効性評価の各事故シーケンスグループ等で使用済燃料プール同時被災時に対応可能な要員数を確保していることを確認)																																									
水源	<ul style="list-style-type: none"> 「3.1.3 代替循環冷却系を使用できない場合」 「4.2 想定事故2」 (使用済燃料プール漏えい) ^{※1} 																																									
燃料	<ul style="list-style-type: none"> 「2.1 高圧・低圧注水機能喪失」等^{※2} (軽油貯蔵タンクの評価) 「3.1.2 代替循環冷却系を使用する場合」 (可搬型設備用軽油タンクの評価) 各事故シーケンスグループ等^{※3} (緊急時対策所用発電機燃料油貯蔵タンクの評価) 																																									
電源	<ul style="list-style-type: none"> 全交流動力電源喪失 「4.2 想定事故2」 (使用済燃料プール漏えい) 																																									
項目	2号炉	1号炉																																								
要員	<ul style="list-style-type: none"> 全交流動力電源喪失 燃料プールでのスロッシング発生 「3.1.3 残留熱代替除去系を使用しない場合」 「4.2 想定事故2」^{※1} 																																									
水源	<ul style="list-style-type: none"> 全交流動力電源喪失 燃料プールでのスロッシング発生 「2.1 高圧・低圧注水機能喪失」, 「2.4.2 崩壊熱除去機能喪失 (残留熱除去系が故障した場合)」^{※1} 「4.2 想定事故2」^{※1} 	<ul style="list-style-type: none"> 全交流動力電源喪失^{※2} 燃料プールでのスロッシング発生 内部火災^{※3} 																																								
燃料	<ul style="list-style-type: none"> 外部電源喪失 燃料プールでのスロッシング発生 「2.1 高圧・低圧注水機能喪失」, 「2.4.2 崩壊熱除去機能喪失 (残留熱除去系が故障した場合)」, 「2.6 LOCA時注水機能喪失」 「4.2 想定事故2」^{※1} 																																									
電源	<ul style="list-style-type: none"> 全交流動力電源喪失 燃料プールでのスロッシング発生 「2.3.1 全交流動力電源喪失 (長期TB)」 「4.2 想定事故2」^{※1} 																																									

表2 同時被災時の1～5号炉の対応操作, 6号炉及び7号炉の使用済燃料プールの対応操作, 必要な要員及び資源

必要となる対応操作	対応操作概要	対応要員	必要な資源
非常用ディーゼル発電機等の現場確認, 直流電源の負荷制限	非常用ディーゼル発電機等の現場の状況確認及び直流電源の長時間供給のための負荷制限を実施する	運転員	-
内部火災に対する消火活動	建屋内での火災を想定し, 当該火災に対する現場確認・消火活動を実施する	自衛消防隊 (運転員を含む)	○水源 (36m ³ /号炉×5 (1~5号炉)) ○燃料 可搬型代替注水ポンプ (A-2級) : 約4kL (21L/h×24h×7日×1台) 又は ディーゼル駆動消火ポンプ: 約6kL (32L/h×24h×7日×1台)
各注水系 (復水補給水系, 燃料プール補給水系, 消火系, 可搬型代替注水ポンプ (A-2級)) による使用済燃料プールへの注水	各注水系による使用済燃料プールへの給水を行い, 使用済燃料からの前載熱の継続的な除去を行う	運転員及び10時間以降の発電所外からの参集要員	○水源 (詳細は表3参照) 1号炉: 約280m ³ 2号炉: 約1,401m ³ 3号炉: 約1,425m ³ 4号炉: 約1,366m ³ 5号炉: 約1,424m ³ 6号炉: 約8,654m ³ 7号炉: 約8,675m ³ ※6号炉及び7号炉については有効性評価「零圧気力・速度による動的負荷 (格納容器過圧・過温破損) 代替循環冷却系を使用しない場合」で想定している水源も含む ○燃料 1~5号炉 可搬型代替注水ポンプ (A-2級) : 約18kL (21L/h×24h×7日×5台) 6号及び7号炉 可搬型代替注水ポンプ (A-2級) : 約30kL (21L/h×24h×7日×4台/号炉)
常設代替交流電源設備等による給電	常設代替交流電源設備等による給電・受電操作を実施する	緊急時対策要員 及び運転員	○燃料 非常用ディーゼル発電機: 約3,160kL (1,879L/h×24h×7日×10台) ※全交流動力電源喪失のため, 実際は常設代替交流電源設備で給電することになるが, 燃料消費量を保守的に見積もる観点から, 非常用ディーゼル発電機 (2台/号炉) の運転を想定
燃料給油作業	常設代替交流電源設備及び可搬型代替注水ポンプ (A-2級) に給油を行う	緊急時対策要員	-

東海第二発電所 (2018. 9. 12 版)

島根原子力発電所 2号炉

備考

- ・評価条件の相違
【東海第二】
島根2号炉は, 1号炉の燃料プールで全保有水が喪失した場合の評価を実施。
- ・設備及び運用の相違
【柏崎6/7】
設備及び運用の相違に伴う対応操作及び必要な資源の相違。
- ・設備の相違
【柏崎6/7】
火災消火に使用する設備の相違。
- ・解析結果の相違
【柏崎6/7】
解析結果による評価対象シナリオの相違。
- ・水量評価結果の相違
【柏崎6/7】
- ・燃料評価結果の相違
【柏崎6/7】

第2表 同時被災時の1, 2号炉の燃料プールの対応操作, 必要な要員及び資源

必要となる対応操作	対応操作概要	対応要員	必要な資源
内部火災に対する消火活動	建物内の火災を想定し, 当該火災に対する現場確認・消火活動を実施する。	自衛消防隊	○水源 32m ³ ○燃料 化学消防自動車: 約5m ³ (0.0275 m ³ /h×24h×7日×1台) 小型動力ポンプ付水槽車: 約5m ³ (0.025 m ³ /h×24h×7日×1台)
各注水系による燃料プールへの注水 (復水輸送系, 燃料プール補給水系, 消火系, 大量送水車による燃料プールへの給水, 2号炉は有効性評価のシナリオを想定)	各注水系による燃料プール及び格納容器への給水を行い, 燃料プールからの崩壊熱の継続的な除去を行う。	運転員, 緊急時対策要員, 8時間以降を目安に発電所外から参集する要員	○水源 (詳細は表3参照) ・1号炉: 180m ³ ・2号炉: 4,174m ³ ※2号炉については有効性評価「2.1 高圧・低圧注水機能喪失」, 「2.4.2 崩壊熱除去機能喪失 (残留熱除去系が故障した場合)」で想定している水源 (3,600m ³) も含む ○燃料 ・1号炉 大量送水車: 約12m ³ (0.0677m ³ /h×24h×7日×1台) ・2号炉 大量送水車: 約12m ³ (0.0677m ³ /h×24h×7日×1台)
高圧発電機車による給電, 受電	高圧発電機車による給電, 受電操作を実施する。	運転員, 緊急時対策要員, 8時間以降を目安に発電所外から参集する要員	○燃料 高圧発電機車: 約19m ³ (0.11m ³ /h×24h×7日×1台)
燃料給油作業	大量送水車及び高圧発電機車に給油を行う	緊急時対策要員	-

表3 各号炉の必要な水量(平成26年10月時点での崩壊熱により計算)

炉心燃料	KK1		KK2		KK3		KK4		KK5		KK6		KK7	
	停止中	SFP	停止中	SFP	停止中	SFP	停止中	SFP	停止中	SFP	停止中	SFP	停止中	SFP
原子炉開放状態	全燃料取り出し	開放(プールゲート閉)	全燃料取り出し	開放(プールゲート閉)	全燃料取り出し	開放(プールゲート閉)	全燃料取り出し	開放(プールゲート閉)	全燃料取り出し	開放(プールゲート閉)	全燃料取り出し	開放(プールゲート閉)	全燃料取り出し	開放(プールゲート閉)
水位	710	710	710	710	710	710	710	710	710	710	690	690	710	710
想定するプラントの状態	スロッシングによる漏れ+全流動力電源喪失	スロッシングによる漏れ+全流動力電源喪失	スロッシングによる漏れ+全流動力電源喪失	スロッシングによる漏れ+全流動力電源喪失	スロッシングによる漏れ+全流動力電源喪失	スロッシングによる漏れ+全流動力電源喪失	スロッシングによる漏れ+全流動力電源喪失	スロッシングによる漏れ+全流動力電源喪失	スロッシングによる漏れ+全流動力電源喪失	スロッシングによる漏れ+全流動力電源喪失	スロッシングによる漏れ+全流動力電源喪失	スロッシングによる漏れ+全流動力電源喪失	スロッシングによる漏れ+全流動力電源喪失	スロッシングによる漏れ+全流動力電源喪失
スロッシング量 ^{※1} [m ³]	710	710	710	710	710	710	710	710	710	710	690	690	710	710
65℃到達までの時間[hour]	38	42	35	33	45	33	45	33	33	33	15	15	15	15
100℃到達までの時間[hour]	91	100	85	80	107	80	107	80	80	80	36	36	36	36
必要な注水量 ^① [m ³]	84	52	76	103	43	103	43	103	43	103	564	564	565	565
事故発生からTAF到達までの時間[hour]	336	471	396	398	492	398	492	398	398	398	248	248	245	245
通常運転水位(オーバーフロー水位)から必要な水位差 ^② [m]	4.0	1.7	1.7	1.7	1.7	1.7	1.7	1.7	1.7	1.7	2.1	2.1	2.1	2.1
必要な注水量 ^② [m ³]	280	1,401	1,425	1,366	1,424	1,424	1,366	1,424	1,424	1,424	767	767	786	786
必要な注水量 ^③ [m ³]	1,956	2,172	2,196	2,115	2,173	2,173	2,115	2,173	2,173	2,173	1,254	1,254	1,275	1,275

※1 1~5号炉の注水量は、6号及び7号炉の評価結果に基づきスロッシングによる注水量を設定(1~5号炉の使用燃料プールは6号及び7号炉に比べて保有水量やプール表面積が小さいため注水量は少なく考えられる)。また、必要な注水量は原子炉開放状態(プールゲート開放状態)を考慮して評価。
 ※2 「必要な注水量①」: 蒸発による水位低下防止に必要な注水量。「必要な注水量②」: 必要な遮蔽水位(原子炉建屋オペレーティングフロアの現場の線量率が10mSv/h以下となる水位(遮蔽水位の計算に用いた各号炉の線源の強度は保守的な6号及び7号炉の線源強度を参照))まで回復させ、その後の水位維持に必要な注水量(使用済燃料プール、原子炉ウエル及びD/Sピットを考慮)。「必要な注水量③」: 通常水位までの回復及びその後7日間通常水位を維持するために必要な注水量。

柏崎刈羽原子力発電所 6/7号炉 (2017.12.20版)

東海第二発電所 (2018.9.12版)

島根原子力発電所 2号炉

備考

第3表 1, 2号炉の必要な水量

	1号炉		2号炉	
	廃止措置中 ^{※1}		運転中 ^{※1}	
炉心燃料	炉	燃料プール	炉	燃料プール
原子炉開放状態	全燃料取り出し		装荷済	
水位	開放(プールゲート閉)		未開放(プールゲート閉)	
想定するプラントの状態	スロッシングによる漏れ+全流動力電源喪失		スロッシングによる漏れ+全流動力電源喪失	
スロッシング溢水量 ^{※2} (m ³)	180		180	
65℃到達までの時間 (hr)	111		17.94	
100℃到達までの時間 (hr)	266.4		43.07	
必要な注水量 ^① ^{※3} (m ³)	-		394	
事象発生からTAF到達までの時間 (hr)	1,579		306.03	
通常水位(オーバーフロー水位)から必要な遮蔽水位 ^{※4} までの水位差 (m)	5.6		2.6	
必要な注水量 ^② ^{※3} (m ³)	180		574	

- ※1 廃止措置中の1号炉は平成27年4月時点での崩壊熱により算出。2号炉はプラント停止50日後の崩壊熱により算出。
- ※2 1号炉の溢水量は、2号炉の評価結果に基づきスロッシングによる溢水量を設定(1号炉の燃料プールは2号炉に比べて保有水量や表面積が小さいため溢水量は少なくなると考えられる)。
- ※3 「必要な注水量①」: 蒸発による水位低下防止に必要な注水量。「必要な注水量②」: 通常水位までの回復及びその後7日間通常水位を維持するために必要な注水量。
- ※4 2号炉原子炉建物原子炉棟4階(燃料取替階)での現場の線量率が10mSv/h以下となる水位(遮蔽水位の計算に用いた1号炉の線源の強度は保守的に設定(実際の保管体数798体に対して1539体保管している前提で評価))

・評価条件の相違
【東海第二】
 島根2号炉は、1号炉の燃料プールで全保有水が喪失した場合の評価を実施。
 ・評価結果の相違
【柏崎6/7】
 崩壊熱及び、スロッシングによる水位低下量の相違。
 ・設備の相違
【柏崎6/7】
 プラント基数の相違。

表4 1～5号炉の注水及び給電に用いる設備の台数

記載は設置台数であり、()内はその系統のみで注水するのに必要な台数

	1号炉	2号炉	3号炉	4号炉	5号炉	共通	備考
注水設備	残留熱除去系	3 (1)	3 (1)	3 (1)	3 (1)	-	全交流動力電源喪失時は常設代替交流電源設備による給電を実施することで使用可能電源負荷を考慮して、複数の同時運転は実施せず、順次注水操作を実施する
	復水補給水系	3 (1)	3 (1)	3 (1)	3 (1)	-	全交流動力電源喪失時は常設代替交流電源設備又は電源車による給電を実施すること で使用可能
	燃料プールの補給水系	2 (1)	1 (1)	1 (1)	1 (1)	1 (1)	全交流動力電源喪失時は常設代替交流電源設備又は電源車による給電を実施すること で使用可能
	消火系 (ディーゼル駆動ポンプ)	1	1号炉と 共通	1号炉と 共通	1号炉と 共通	1	1～4号炉は共通の消火ポンプを使用 5～7号炉は共通の消火ポンプを使用 十分時間余裕があるため、1台を用いて、必 要な箇所に順次注水を実施していくことが 可能
給電設備	可搬型代替注水ポンプ (A-2機)	-	-	-	-	必要な台数に対して十分 な台数を保有 (1)	十分時間余裕があるため、1台を用いて、必 要な箇所に順次注水を実施していくことが 可能
	常設代替交流電源設備	-	-	-	-	4台のうち、6号及び7号 炉で用いなくなったものを 使用することも可能	6号及び7号炉の対応には第一ガスタービン 発電機2台のみで対応可能であるため、残り の第二ガスタービン発電機2台を使用可能
	電源車	-	-	-	-	必要な台数に対して十分 な台数を保有 (1)	十分時間余裕があるため、1台を用いて、必 要な箇所に順次注水を実施していくことが 可能

東海第二発電所 (2018.9.12版)

島根原子力発電所 2号炉

備考

- ・設備の相違
【柏崎6/7】
電源供給設備の相違。
- ・設備の相違
【柏崎6/7】
注水手段の相違。

第4表 1号炉の注水及び給電に用いる設備の台数

記載は設置台数であり、()内はその系統のみで注水するのに必要な台数

	1号炉		備考
注水設備	復水輸送系	3 (1)	全交流動力電源喪失時は高圧発電機車による給電を実施すること で使用可能
	補給水系	3 (1)	全交流動力電源喪失時は高圧発電機車による給電を実施すること で使用可能
	消火系	2 (1)	全交流動力電源喪失時は高圧発電機車による給電を実施すること で使用可能
	大量送水車	1 (1)	十分時間余裕があるため、1台を用いて、必要な箇所に順次注水 を実施していくことが可能
	給電設備	1 (1)	十分時間余裕があるため、1台を用いて、必要な箇所に順次給電 を実施していくことが可能

炉号	実施箇所・必要人員数		操作項目	備考
	運転員 (中核調整員) ※	緊急時対応員 (現場)		
1号炉	1人	—	プラント監視	1号炉 「全交流動力発電機及び燃料プールのスロッシング並びに大気放主」を想定
	(1人)A	—	プラント監視	
	(1人)A	—	プラント監視	
	—	1人	自衛消防にて対応	
	(1人)A	—	自衛消防にて対応	
	—	1人	自衛消防にて対応	
	(1人)A	—	自衛消防にて対応	
	—	1人	自衛消防にて対応	
	(1人)A	—	自衛消防にて対応	
	—	1人	自衛消防にて対応	
2号炉	1人	—	プラント監視	2号炉 「全交流動力発電機及び燃料プールのスロッシング並びに大気放主」を想定
	(1人)A	—	プラント監視	
	(1人)A	—	プラント監視	
	—	1人	自衛消防にて対応	
	(1人)A	—	自衛消防にて対応	
	—	1人	自衛消防にて対応	
	(1人)A	—	自衛消防にて対応	
	—	1人	自衛消防にて対応	
	(1人)A	—	自衛消防にて対応	
	—	1人	自衛消防にて対応	

0. 内の数字は他の作業終了後、移動して対応する人員数
 ※1：当直長を含む人数
 ※2：当直長を含む人数

図1 1～5号炉における各作業と所要時間

炉号	実施箇所・必要人員数		操作項目	経過時間(時間)	備考
	運転員 (中核調整員) ※	緊急時対応員 (現場)			
1号炉	1人	—	プラント監視	1号炉 「全交流動力発電機及び燃料プールのスロッシング並びに大気放主」を想定	1 2 3 4 5 6 7 8 9 10 11 12 13 14
	(1人)A	—	プラント監視		
	(1人)A	—	プラント監視		
	—	1人	自衛消防にて対応		
	(1人)A	—	自衛消防にて対応		
	—	1人	自衛消防にて対応		
	(1人)A	—	自衛消防にて対応		
	—	1人	自衛消防にて対応		
	(1人)A	—	自衛消防にて対応		
	—	1人	自衛消防にて対応		
2号炉	1人	—	プラント監視	2号炉 「全交流動力発電機及び燃料プールのスロッシング並びに大気放主」を想定	1 2 3 4 5 6 7 8 9 10 11 12 13 14
	(1人)A	—	プラント監視		
	(1人)A	—	プラント監視		
	—	1人	自衛消防にて対応		
	(1人)A	—	自衛消防にて対応		
	—	1人	自衛消防にて対応		
	(1人)A	—	自衛消防にて対応		
	—	1人	自衛消防にて対応		
	(1人)A	—	自衛消防にて対応		
	—	1人	自衛消防にて対応		

0. 内の数字は他の作業終了後、移動して対応する人員数
 ※1：当直長を含む人数

なお、2号炉において原子炉運転中を想定した場合、原子炉側と燃料プール側の重大事故等対応の重量も考えられるが、原子炉運転中の燃料プールに貯蔵されている燃料の崩壊熱は低いことから(第3表参照)、原子炉側の事故対応が収束に向かっている状態での対応となり、緊急時対応員や参集員により対応可能である。またプラント状態の監視においても、原子炉側で期待している運転員が併せて燃料プール側を監視できるため、現在の要員での対応が可能である。

第1図 1号炉における各作業と所要時間

- ・評価条件の相違
【東海第二】
 島根2号炉は、1号炉の燃料プールで全保有水が喪失した場合の評価を実施。
- ・体制及び運用の相違
【柏崎6/7】
 設備構成、対応する要員及び所要時間の相違。

柏崎刈羽原子力発電所 6 / 7号炉 (2017. 12. 20 版)	東海第二発電所 (2018. 9. 12 版)	島根原子力発電所 2号炉	備考																						
	<p align="center">第2表 代替燃料プール冷却系による除熱開始までの 時間余裕の評価条件 (原子炉運転時)</p> <table border="1" data-bbox="961 296 1709 804"> <thead> <tr> <th>項目</th> <th>評価条件</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>炉心への燃料装荷状態</td> <td>装荷済</td> </tr> <tr> <td>使用済燃料プールの燃料貯蔵体数</td> <td>1,486体^{※1}</td> </tr> <tr> <td>原子炉からの取出燃料の冷却日数</td> <td>30日^{※2}</td> </tr> <tr> <td>使用済燃料プールの崩壊熱</td> <td>約2.1MW</td> </tr> <tr> <td>使用済燃料プールの初期水位</td> <td>通常水位</td> </tr> <tr> <td>プールゲートの状態</td> <td>プールゲート閉</td> </tr> <tr> <td>使用済燃料プールの初期水量^{※3}</td> <td>1,189.9m³</td> </tr> <tr> <td>使用済燃料プールの初期水温^{※4}</td> <td>40℃</td> </tr> <tr> <td>使用済燃料プールの水の比熱^{※5}</td> <td>4.179kJ/kg/℃</td> </tr> <tr> <td>使用済燃料プールの水の密度^{※6}</td> <td>972kg/m³</td> </tr> </tbody> </table> <p>※1 燃料取出スキームは第3表のとおり。 ※2 過去の施設定期検査における発電機解列から併入までの期間の実績(65日)よりも短い日数を設定。 ※3 使用済燃料プールの水量はスロッシングにより一時的に減少する場合があるものの、使用済燃料プールの水温が80℃に到達するまでに注水を実施し、通常水位へ回復することが可能。 ※4 使用済燃料プールの水温の実績値を包含する高めの水温を設定 ※5 40℃から80℃までの飽和水の比熱のうち、最小となる40℃の値を使用(1999年蒸気表より)。 ※6 40℃から80℃までの飽和水の密度のうち、最小となる80℃の値を使用(1999年蒸気表より)。</p>	項目	評価条件	炉心への燃料装荷状態	装荷済	使用済燃料プールの燃料貯蔵体数	1,486体 ^{※1}	原子炉からの取出燃料の冷却日数	30日 ^{※2}	使用済燃料プールの崩壊熱	約2.1MW	使用済燃料プールの初期水位	通常水位	プールゲートの状態	プールゲート閉	使用済燃料プールの初期水量 ^{※3}	1,189.9m ³	使用済燃料プールの初期水温 ^{※4}	40℃	使用済燃料プールの水の比熱 ^{※5}	4.179kJ/kg/℃	使用済燃料プールの水の密度 ^{※6}	972kg/m ³		<p>・記載方針の相違 【東海第二】</p>
項目	評価条件																								
炉心への燃料装荷状態	装荷済																								
使用済燃料プールの燃料貯蔵体数	1,486体 ^{※1}																								
原子炉からの取出燃料の冷却日数	30日 ^{※2}																								
使用済燃料プールの崩壊熱	約2.1MW																								
使用済燃料プールの初期水位	通常水位																								
プールゲートの状態	プールゲート閉																								
使用済燃料プールの初期水量 ^{※3}	1,189.9m ³																								
使用済燃料プールの初期水温 ^{※4}	40℃																								
使用済燃料プールの水の比熱 ^{※5}	4.179kJ/kg/℃																								
使用済燃料プールの水の密度 ^{※6}	972kg/m ³																								

柏崎刈羽原子力発電所 6 / 7号炉 (2017. 12. 20 版)	東海第二発電所 (2018. 9. 12 版)	島根原子力発電所 2号炉	備考																																																											
	<p>第3表 使用済燃料プールの燃料取出スキーム (原子炉運転時)</p> <table border="1" data-bbox="961 247 1709 1031"> <thead> <tr> <th>使用済燃料プール 貯蔵燃料</th> <th>冷却期間</th> <th>燃料体数^{※1}</th> <th>取出平均燃 焼度 [GWd/t]</th> <th>崩壊熱 [MW]</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>8サイクル冷却燃料</td> <td>8×(13ヶ月+30日)+30日</td> <td>142体</td> <td>45</td> <td>約 0.047</td> </tr> <tr> <td>7サイクル冷却燃料</td> <td>7×(13ヶ月+30日)+30日</td> <td>168体</td> <td>45</td> <td>約 0.059</td> </tr> <tr> <td>6サイクル冷却燃料</td> <td>6×(13ヶ月+30日)+30日</td> <td>168体</td> <td>45</td> <td>約 0.064</td> </tr> <tr> <td>5サイクル冷却燃料</td> <td>5×(13ヶ月+30日)+30日</td> <td>168体</td> <td>45</td> <td>約 0.072</td> </tr> <tr> <td>4サイクル冷却燃料</td> <td>4×(13ヶ月+30日)+30日</td> <td>168体</td> <td>45</td> <td>約 0.085</td> </tr> <tr> <td>3サイクル冷却燃料</td> <td>3×(13ヶ月+30日)+30日</td> <td>168体</td> <td>45</td> <td>約 0.110</td> </tr> <tr> <td>2サイクル冷却燃料</td> <td>2×(13ヶ月+30日)+30日</td> <td>168体</td> <td>45</td> <td>約 0.161</td> </tr> <tr> <td>1サイクル冷却燃料</td> <td>1×(13ヶ月+30日)+30日</td> <td>168体</td> <td>45</td> <td>約 0.283</td> </tr> <tr> <td>施設定期検査時取出 燃料</td> <td>30日</td> <td>168体</td> <td>45</td> <td>約 1.214</td> </tr> <tr> <td>合計</td> <td>—</td> <td>1,486体</td> <td>—</td> <td>約 2.095</td> </tr> </tbody> </table> <p>※1 崩壊熱を保守的に評価するに当たり、使用済燃料プールの貯蔵容量(2,250体)から1炉心(764体)分を除いた1,486体分が使用済燃料プールに保管されているとし、そのうち施設定期検査時取出燃料は燃料取替体数分(168体)が使用済燃料プールに保管され、それ以前の施設定期検査時に取り出された燃料は9×9燃料(A型)の平衡炉心における燃料取替体数(168体)ずつ取り出されたものと仮定した。</p> <p>第4表 代替燃料プール冷却系による除熱開始までの 時間余裕の評価結果 (原子炉運転時)</p> <table border="1" data-bbox="961 1493 1709 1608"> <thead> <tr> <th>項目</th> <th>評価結果</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>代替燃料プール冷却系による除熱開始までの時間余裕^{※1}</td> <td>約25時間</td> </tr> </tbody> </table> <p>※1 代替燃料プール冷却系の最高使用温度が80℃であるため、時間余裕は、使用済燃料プール水温が80℃に到達するまでの時間となる。</p>	使用済燃料プール 貯蔵燃料	冷却期間	燃料体数 ^{※1}	取出平均燃 焼度 [GWd/t]	崩壊熱 [MW]	8サイクル冷却燃料	8×(13ヶ月+30日)+30日	142体	45	約 0.047	7サイクル冷却燃料	7×(13ヶ月+30日)+30日	168体	45	約 0.059	6サイクル冷却燃料	6×(13ヶ月+30日)+30日	168体	45	約 0.064	5サイクル冷却燃料	5×(13ヶ月+30日)+30日	168体	45	約 0.072	4サイクル冷却燃料	4×(13ヶ月+30日)+30日	168体	45	約 0.085	3サイクル冷却燃料	3×(13ヶ月+30日)+30日	168体	45	約 0.110	2サイクル冷却燃料	2×(13ヶ月+30日)+30日	168体	45	約 0.161	1サイクル冷却燃料	1×(13ヶ月+30日)+30日	168体	45	約 0.283	施設定期検査時取出 燃料	30日	168体	45	約 1.214	合計	—	1,486体	—	約 2.095	項目	評価結果	代替燃料プール冷却系による除熱開始までの時間余裕 ^{※1}	約25時間		<p>・記載方針の相違 【東海第二】</p>
使用済燃料プール 貯蔵燃料	冷却期間	燃料体数 ^{※1}	取出平均燃 焼度 [GWd/t]	崩壊熱 [MW]																																																										
8サイクル冷却燃料	8×(13ヶ月+30日)+30日	142体	45	約 0.047																																																										
7サイクル冷却燃料	7×(13ヶ月+30日)+30日	168体	45	約 0.059																																																										
6サイクル冷却燃料	6×(13ヶ月+30日)+30日	168体	45	約 0.064																																																										
5サイクル冷却燃料	5×(13ヶ月+30日)+30日	168体	45	約 0.072																																																										
4サイクル冷却燃料	4×(13ヶ月+30日)+30日	168体	45	約 0.085																																																										
3サイクル冷却燃料	3×(13ヶ月+30日)+30日	168体	45	約 0.110																																																										
2サイクル冷却燃料	2×(13ヶ月+30日)+30日	168体	45	約 0.161																																																										
1サイクル冷却燃料	1×(13ヶ月+30日)+30日	168体	45	約 0.283																																																										
施設定期検査時取出 燃料	30日	168体	45	約 1.214																																																										
合計	—	1,486体	—	約 2.095																																																										
項目	評価結果																																																													
代替燃料プール冷却系による除熱開始までの時間余裕 ^{※1}	約25時間																																																													

柏崎刈羽原子力発電所 6 / 7号炉 (2017. 12. 20 版)	東海第二発電所 (2018. 9. 12 版)	島根原子力発電所 2号炉	備考																						
	<p data-bbox="1020 216 1650 289">第5表 代替燃料プール冷却系による除熱開始までの 時間余裕の評価条件 (原子炉運転停止時)</p> <table border="1" data-bbox="961 300 1715 804"> <thead> <tr> <th data-bbox="961 300 1412 342">項目</th> <th data-bbox="1412 300 1715 342">評価条件</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td data-bbox="961 342 1412 384">炉心への燃料装荷状態</td> <td data-bbox="1412 342 1715 384">取出前</td> </tr> <tr> <td data-bbox="961 384 1412 426">使用済燃料プールの燃料貯蔵体数</td> <td data-bbox="1412 384 1715 426">1,486体^{※1}</td> </tr> <tr> <td data-bbox="961 426 1412 468">発電機解列からの日数</td> <td data-bbox="1412 426 1715 468">1日^{※2}</td> </tr> <tr> <td data-bbox="961 468 1412 510">使用済燃料プールの崩壊熱</td> <td data-bbox="1412 468 1715 510">約1.0MW</td> </tr> <tr> <td data-bbox="961 510 1412 552">使用済燃料プールの初期水位</td> <td data-bbox="1412 510 1715 552">通常水位</td> </tr> <tr> <td data-bbox="961 552 1412 594">プールゲートの状態</td> <td data-bbox="1412 552 1715 594">プールゲート閉</td> </tr> <tr> <td data-bbox="961 594 1412 636">使用済燃料プールの初期水量^{※3}</td> <td data-bbox="1412 594 1715 636">1,189.9m³</td> </tr> <tr> <td data-bbox="961 636 1412 678">使用済燃料プールの初期水温^{※4}</td> <td data-bbox="1412 636 1715 678">40℃</td> </tr> <tr> <td data-bbox="961 678 1412 720">使用済燃料プールの水の比熱^{※5}</td> <td data-bbox="1412 678 1715 720">4.179kJ/kg/℃</td> </tr> <tr> <td data-bbox="961 720 1412 762">使用済燃料プールの水の密度^{※6}</td> <td data-bbox="1412 720 1715 762">972kg/m³</td> </tr> </tbody> </table> <p data-bbox="982 810 1715 1209"> ※1 燃料取出スキームは第6表のとおり。 ※2 運転停止時の有効性評価における評価日を設定。 ※3 使用済燃料プールの水量はスロッシングにより一時的に減少する場合があるものの、使用済燃料プールの水温が80℃に到達するまでに注水を実施し、通常水位へ回復することが可能。 ※4 使用済燃料プールの水温の実績値を包含する高めの水温を設定。 ※5 40℃から80℃までの飽和水の比熱のうち、最小となる40℃の値を使用 (1999年蒸気表より)。 ※6 40℃から80℃までの飽和水の密度のうち、最小となる80℃の値を使用 (1999年蒸気表より)。 </p>	項目	評価条件	炉心への燃料装荷状態	取出前	使用済燃料プールの燃料貯蔵体数	1,486体 ^{※1}	発電機解列からの日数	1日 ^{※2}	使用済燃料プールの崩壊熱	約1.0MW	使用済燃料プールの初期水位	通常水位	プールゲートの状態	プールゲート閉	使用済燃料プールの初期水量 ^{※3}	1,189.9m ³	使用済燃料プールの初期水温 ^{※4}	40℃	使用済燃料プールの水の比熱 ^{※5}	4.179kJ/kg/℃	使用済燃料プールの水の密度 ^{※6}	972kg/m ³		<p data-bbox="2555 216 2754 289">・記載方針の相違 【東海第二】</p>
項目	評価条件																								
炉心への燃料装荷状態	取出前																								
使用済燃料プールの燃料貯蔵体数	1,486体 ^{※1}																								
発電機解列からの日数	1日 ^{※2}																								
使用済燃料プールの崩壊熱	約1.0MW																								
使用済燃料プールの初期水位	通常水位																								
プールゲートの状態	プールゲート閉																								
使用済燃料プールの初期水量 ^{※3}	1,189.9m ³																								
使用済燃料プールの初期水温 ^{※4}	40℃																								
使用済燃料プールの水の比熱 ^{※5}	4.179kJ/kg/℃																								
使用済燃料プールの水の密度 ^{※6}	972kg/m ³																								

第6表 使用済燃料プールの燃料取出スキーム
(原子炉運転停止時)

使用済燃料プール 貯蔵燃料	冷却期間	燃料体数 ^{※1}	取出平均燃焼 度 [Gwd/t]	崩壊熱 [MW]
9サイクル冷却燃 料	9×(13ヶ月+30 日)+1日	142体	45	約 0.045
8サイクル冷却燃 料	8×(13ヶ月+30 日)+1日	168体	45	約 0.056
7サイクル冷却燃 料	7×(13ヶ月+30 日)+1日	168体	45	約 0.059
6サイクル冷却燃 料	6×(13ヶ月+30 日)+1日	168体	45	約 0.065
5サイクル冷却燃 料	5×(13ヶ月+30 日)+1日	168体	45	約 0.073
4サイクル冷却燃 料	4×(13ヶ月+30 日)+1日	168体	45	約 0.087
3サイクル冷却燃 料	3×(13ヶ月+30 日)+1日	168体	45	約 0.113
2サイクル冷却燃 料	2×(13ヶ月+30 日)+1日	168体	45	約 0.166
1サイクル冷却燃 料	1×(13ヶ月+30 日)+1日	168体	45	約 0.298
合計	—	1,486体	—	約 0.962

※1 崩壊熱を保守的に評価するに当たり、使用済燃料プールの貯蔵容量(2,250体)から1炉心(764体)分を除いた1,486体分が使用済燃料プールに保管されているとし、その構成は、過去の施設定期検査時において、燃料が9×9燃料(A型)の平衡炉心における燃料取替体数(168体)ずつ取り出されたものと仮定した。

第7表 代替燃料プール冷却系による除熱開始までの時間余裕の
評価結果(原子炉運転停止時)

項目	評価結果
代替燃料プール冷却系による除熱開始までの時間余裕 ^{※1}	約55時間

※1 代替燃料プール冷却系の最高使用温度が80℃であるため、時間余裕は、使用済燃料プール水温が80℃に到達するまでの時間となる。

・記載方針の相違
【東海第二】

柏崎刈羽原子力発電所 6 / 7号炉 (2017. 12. 20 版)	東海第二発電所 (2018. 9. 12 版)	島根原子力発電所 2号炉	備考																														
	<p data-bbox="982 212 1688 239">第8表 使用済燃料プールの対応に必要な水量等の評価条件</p> <table border="1" data-bbox="961 239 1715 932"> <thead> <tr> <th data-bbox="961 239 1412 281">項目</th> <th data-bbox="1412 239 1715 281">評価条件</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td data-bbox="961 281 1412 323">炉心への燃料装荷状態</td> <td data-bbox="1412 281 1715 323">装荷済</td> </tr> <tr> <td data-bbox="961 323 1412 365">使用済燃料プールの燃料貯蔵体数</td> <td data-bbox="1412 323 1715 365">1,486体^{※1}</td> </tr> <tr> <td data-bbox="961 365 1412 407">原子炉からの取出燃料の冷却日数</td> <td data-bbox="1412 365 1715 407">30日^{※2}</td> </tr> <tr> <td data-bbox="961 407 1412 449">使用済燃料プールの崩壊熱</td> <td data-bbox="1412 407 1715 449">約2.1MW</td> </tr> <tr> <td data-bbox="961 449 1412 491">使用済燃料プールの初期水位</td> <td data-bbox="1412 449 1715 491">通常水位</td> </tr> <tr> <td data-bbox="961 491 1412 533">プールゲートの状態</td> <td data-bbox="1412 491 1715 533">プールゲート閉</td> </tr> <tr> <td data-bbox="961 533 1412 575">使用済燃料プールの初期水量</td> <td data-bbox="1412 533 1715 575">1,189.9m³</td> </tr> <tr> <td data-bbox="961 575 1412 617">スロッシング溢水量</td> <td data-bbox="1412 575 1715 617">81.49m³</td> </tr> <tr> <td data-bbox="961 617 1412 659">使用済燃料プールの初期水温^{※3}</td> <td data-bbox="1412 617 1715 659">40℃</td> </tr> <tr> <td data-bbox="961 659 1412 701">使用済燃料プールの水の比熱^{※4}</td> <td data-bbox="1412 659 1715 701">4.179kJ/kg/℃</td> </tr> <tr> <td data-bbox="961 701 1412 743">使用済燃料プールの水の密度^{※5}</td> <td data-bbox="1412 701 1715 743">992kg/m³</td> </tr> <tr> <td data-bbox="961 743 1412 785">水源の温度^{※6}</td> <td data-bbox="1412 743 1715 785">35℃</td> </tr> <tr> <td data-bbox="961 785 1412 827">水源の密度^{※7}</td> <td data-bbox="1412 785 1715 827">994kg/m³</td> </tr> <tr> <td data-bbox="961 827 1412 869">蒸発潜熱^{※8}</td> <td data-bbox="1412 827 1715 869">2,528.93kJ/kg</td> </tr> </tbody> </table> <p data-bbox="982 932 1715 1507"> ※1 燃料取出スキームは第3表のとおり。 ※2 過去の施設定期検査における発電機解列から併入までの期間の実績(65日)よりも短い日数を設定。 ※3 使用済燃料プールの水温の実績値を包含する高めの水温を設定。 ※4 40℃から100℃までの飽和水の比熱のうち、最小となる40℃の値を使用(1999年蒸気表より)。 ※5 スロッシングにより使用済燃料プールの水量が減少しており、水温が40℃から100℃まで上昇することによる体積の膨張分はオーバーフローしないため、使用済燃料プールの初期水温の密度を設定。 ※6 年間の気象条件変化を包含する高めの水温を設定。 ※7 水源の温度である35℃での密度を設定。 ※8 35℃の飽和水のエンタルピと100℃飽和蒸気のエンタルピの差より算出(1999年蒸気表より)。 </p>	項目	評価条件	炉心への燃料装荷状態	装荷済	使用済燃料プールの燃料貯蔵体数	1,486体 ^{※1}	原子炉からの取出燃料の冷却日数	30日 ^{※2}	使用済燃料プールの崩壊熱	約2.1MW	使用済燃料プールの初期水位	通常水位	プールゲートの状態	プールゲート閉	使用済燃料プールの初期水量	1,189.9m ³	スロッシング溢水量	81.49m ³	使用済燃料プールの初期水温 ^{※3}	40℃	使用済燃料プールの水の比熱 ^{※4}	4.179kJ/kg/℃	使用済燃料プールの水の密度 ^{※5}	992kg/m ³	水源の温度 ^{※6}	35℃	水源の密度 ^{※7}	994kg/m ³	蒸発潜熱 ^{※8}	2,528.93kJ/kg		<p data-bbox="2555 212 2754 289">・記載方針の相違 【東海第二】</p>
項目	評価条件																																
炉心への燃料装荷状態	装荷済																																
使用済燃料プールの燃料貯蔵体数	1,486体 ^{※1}																																
原子炉からの取出燃料の冷却日数	30日 ^{※2}																																
使用済燃料プールの崩壊熱	約2.1MW																																
使用済燃料プールの初期水位	通常水位																																
プールゲートの状態	プールゲート閉																																
使用済燃料プールの初期水量	1,189.9m ³																																
スロッシング溢水量	81.49m ³																																
使用済燃料プールの初期水温 ^{※3}	40℃																																
使用済燃料プールの水の比熱 ^{※4}	4.179kJ/kg/℃																																
使用済燃料プールの水の密度 ^{※5}	992kg/m ³																																
水源の温度 ^{※6}	35℃																																
水源の密度 ^{※7}	994kg/m ³																																
蒸発潜熱 ^{※8}	2,528.93kJ/kg																																

柏崎刈羽原子力発電所 6 / 7号炉 (2017. 12. 20 版)	東海第二発電所 (2018. 9. 12 版)	島根原子力発電所 2号炉	備考										
	<p data-bbox="973 216 1697 247">第9表 使用済燃料プールの対応に必要な水量等の評価結果</p> <table border="1" data-bbox="958 254 1712 606"> <thead> <tr> <th data-bbox="958 254 1412 296">項目</th> <th data-bbox="1412 254 1712 296">評価結果</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td data-bbox="958 296 1412 369">使用済燃料プールの水温が 100℃に到達するまでの時間</td> <td data-bbox="1412 296 1712 369">約36時間</td> </tr> <tr> <td data-bbox="958 369 1412 438">使用済燃料プールの水位が燃料有効長頂部に到達するまでの時間</td> <td data-bbox="1412 369 1712 438">約260時間</td> </tr> <tr> <td data-bbox="958 438 1412 508">事故発生から7日間での必要注水量(蒸発分) ※1, 3</td> <td data-bbox="1412 438 1712 508">約 410m³</td> </tr> <tr> <td data-bbox="958 508 1412 606">事故発生から7日間での必要注水量(蒸発+スロッシング分) ※2, 3</td> <td data-bbox="1412 508 1712 606">約 490m³</td> </tr> </tbody> </table> <p data-bbox="973 613 1697 743"> ※1 蒸発による水位低下分を補うために必要な注水量。 ※2 蒸発による水位低下分+スロッシングによる水位低下分を補うために必要な注水量。 ※3 10m³未満を切り上げて表示。 </p>	項目	評価結果	使用済燃料プールの水温が 100℃に到達するまでの時間	約36時間	使用済燃料プールの水位が燃料有効長頂部に到達するまでの時間	約260時間	事故発生から7日間での必要注水量(蒸発分) ※1, 3	約 410m ³	事故発生から7日間での必要注水量(蒸発+スロッシング分) ※2, 3	約 490m ³		<p data-bbox="2546 216 2813 426"> ・記載方針の相違 【東海第二】 島根2号炉は、「第3表 1, 2号炉の必要な水量」にて記載。 </p>
項目	評価結果												
使用済燃料プールの水温が 100℃に到達するまでの時間	約36時間												
使用済燃料プールの水位が燃料有効長頂部に到達するまでの時間	約260時間												
事故発生から7日間での必要注水量(蒸発分) ※1, 3	約 410m ³												
事故発生から7日間での必要注水量(蒸発+スロッシング分) ※2, 3	約 490m ³												

柏崎刈羽原子力発電所 6 / 7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.12版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p style="text-align: right;">添付資料 6.2.1</p> <p>重大事故等対策の要員の確保及び所要時間について</p> <p>重大事故等の発生時においては、<u>原子力警戒態勢を発令し、災害対策本部要員を召集することで事故の対応に当たる。</u>夜間及び休日(平日の勤務時間帯以外)において、初動体制として、中央制御室の運転員 <u>18名</u> (運転停止中においては <u>10名</u>)、発電所構内に常駐している緊急時対策要員 <u>44名</u> 及び自衛消防隊 <u>10名</u> の合計 <u>72名</u> (運転停止中においては <u>64名</u>) により、迅速な対応を図ることとしている。<u>また、事象発生 10 時間以降は、発電所構外から召集される参集要員も考慮した対応を行う。</u></p> <p>表 1 及び表 2 に各事故シーケンスにおける作業に必要な要員数及び事象発生 10 時間以降に必要な参集要員の要員数を示す。</p> <p>運転中に最も多く要員を必要とするのは、「<u>2.3.4 全交流動力電源喪失(外部電源喪失+DG 喪失)+SRV 再閉失敗</u>」である。<u>参集要員に期待しない事象発生後 10 時間に必要な要員は、当直長 1 名(6 号及び 7 号炉兼任)、当直副長 2 名、運転員 12 名、緊急時対策本部要員(通報連絡等を行う要員) 5 名及び緊急時対策要員(現場) 12 名の合計 32 名</u>であることから、初動体制の要員 (<u>72 名</u>) で事故対応が可能である。<u>また、事象発生 10 時間以降に必要な参集要員は 46 名であり、発電所構外から 10 時間以内に参集可能な要員(106 名)で確保可能である。</u></p>	<p style="text-align: right;">添付資料 6.2.1</p> <p>重大事故等対策の要員の確保及び所要時間について</p> <p>重大事故等が発生した場合においては、<u>非常事態を宣言し、災害対策要員を非常召集することで事故の対応に当たる。</u>夜間及び休日(平日の勤務時間帯以外)において、初動体制として、中央制御室の当直(運転員) <u>7名</u> (原子炉運転停止中においては <u>5名</u>)、発電所構内に常駐している災害対策要員 <u>32名</u> の合計 <u>39名</u> (原子炉運転停止中においては <u>37名</u>) により、迅速な対応を図る。<u>また、事象発生 2 時間以降は、発電所構外から召集される参集要員も考慮した対応を行う。</u></p> <p>第 1 表及び第 2 表に各事故シーケンスグループ等の作業に必要な要員数及び事象発生 2 時間以降に必要な参集要員の要員数を示す。</p> <p>原子炉運転中に最も多く要員を必要とするのは、「<u>2.3.1 全交流動力電源喪失(長期TB)</u>」, 「<u>2.3.2 全交流動力電源喪失(TBD, TBU)</u>」, 「<u>2.3.3 全交流動力電源喪失(TBP)</u>」及び「<u>2.8 津波浸水による最終ヒートシンク喪失</u>」である。<u>参集要員に期待しない事象発生後 2 時間に必要な要員は、当直発電長 1 名、当直副発電長 1 名、当直運転員 5 名、通報連絡等を行う要員 4 名及び現場操作を行うための重大事故等対応要員 13 名の合計 24 名</u>であることから、初動体制の要員 (<u>39 名</u>) で事故対応が可能である。<u>また、事象発生 2 時間以降に必要な参集要員は 6 名であり、発電所構外から 2 時間以内に参集可能な要員の 72 名で確保可能である。</u></p>	<p style="text-align: right;">添付資料 6.2.1</p> <p>重大事故等対策の要員の確保及び所要時間について</p> <p>重大事故等の発生時においては、<u>緊急時警戒体制を発令し、緊急時対策要員を召集することで事故の対応にあたる。</u>夜間及び休日(平日の勤務時間帯以外)において、初動体制として、中央制御室の運転員 <u>9名</u> (運転停止中においては <u>7名</u>)、発電所構内に常駐している緊急時対策要員 <u>29名</u> 及び自衛消防隊 <u>7名</u> の合計 <u>45名</u> (運転停止中においては <u>43名</u>) により、迅速な対応を図ることとしている。</p> <p>表 1 及び表 2 に各事故シーケンスにおける作業に必要な要員数を示す。</p> <p>運転中に最も多く要員を必要とするのは、「<u>2.3.1 全交流動力電源喪失(長期TB)</u>」, 「<u>2.3.2 全交流動力電源喪失(TBU)</u>」, 「<u>2.3.3 全交流動力電源喪失(TBD)</u>」, 「<u>2.3.4 全交流動力電源喪失(TBP)</u>」, 「<u>2.4.1 崩壊熱除去機能喪失(取水機能が喪失した場合)</u>」, 「<u>3.1.2 残留熱代替除去系を使用する場合</u>」, 「<u>3.1.3 残留熱代替除去系を使用しない場合</u>」, 「<u>3.2 高圧溶融物放出/格納容器雰囲気直接加熱</u>」, 「<u>3.3 原子炉圧力容器外の溶融燃料-冷却材相互作用</u>」, 「<u>3.4 水素燃焼</u>」, 「<u>3.5 溶融炉心・コンクリート相互作用</u>」である。<u>事象発生後に必要な要員は、当直長 1 名、当直副長 1 名、2号運転員 5 名、緊急時対策本部要員(通報連絡等を行う要員) 5 名及び緊急時対策要員(現場) 19 名の合計 31 名</u>であることから、初動体制の要員 (<u>45 名</u>) で事故対応が可能である。</p>	<p>備考</p> <ul style="list-style-type: none"> ・体制の相違 【東海第二】 島根 2 号炉は、緊急時対策要員に、自衛消防隊を含めていない。 ・運用の相違 【柏崎 6/7, 東海第二】 島根 2 号炉は、要員の参集に期待せずとも必要な作業を常駐要員により実施可能である。 ・解析結果の相違 【柏崎 6/7, 東海第二】 ・運用の相違 【柏崎 6/7, 東海第二】 島根 2 号炉は、要員の参集に期待せずとも必要な作業を常駐要員により実施可能である。 ・体制の相違 【東海第二】

柏崎刈羽原子力発電所 6/7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.12版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>また、運転停止中に最も多く要員数を必要とするのは、「5.2 全交流動力電源喪失」の事象である。<u>参集要員に期待しない事象発生後10時間に必要な要員は、当直長1名(6号及び7号炉兼任)、当直副長2名、運転員6名、緊急時対策本部要員(通報連絡等を行う要員)5名及び緊急時対策要員(現場)2名の合計16名</u>であることから、初動体制の要員(64名)で事故対応が可能である。また、<u>事象発生10時間以降に必要な参集要員は26名であり、発電所構外から10時間以内に参集可能な要員(106名)で確保可能である。</u></p> <p><u>使用済燃料プールに燃料を取り出している期間中に最も要員を必要とするのは、「4.2 想定事故2」の事象である。必要な要員は、当直長1名(6号及び7号炉兼任)、当直副長2名、運転員6名、緊急時対策本部要員(通報連絡等を行う要員)5名及び緊急時対応要員(現場)8名の合計22名</u>であることから、初動体制の要員(64名)で対応が可能である。</p> <p>各重要事故シーケンス等において、<u>事象発生後10時間までに必要な作業については初動体制の要員により実施可能である。また、事象発生10時間以降は、発電所構外から召集される参集要員についても期待できる。</u>以上より、重大事故等対策の成立性に問題がないことを確認した。</p>	<p>原子炉運転停止中に最も多く要員を必要とするのは、「5.2 全交流動力電源喪失」である。<u>参集要員に期待しない事象発生後2時間に必要な要員は、当直発電長1名、当直副発電長1名、当直運転員3名、通報連絡等を行う要員4名及び現場操作を行うための重大事故等対応要員11名の合計20名</u>であることから、初動体制の要員(37名)で事故対応が可能である。</p> <p><u>使用済燃料プールに燃料を取り出している期間中に最も要員を必要とするのは、「4.1 想定事故1」及び「4.2 想定事故2」である。参集要員に期待しない事象発生後2時間に必要な要員災害対策要員(初動)の内訳は、当直発電長1名、当直副発電長1名、当直運転員3名、通報連絡等を行う要員4名及び現場操作を行うための重大事故等対応要員8名の合計17名</u>であることから、初動体制の要員(37名)で事故対応が可能である。また、<u>事象発生2時間以降に必要な参集要員は2名であり、発電所構外から2時間以内に参集可能な要員の72名で確保可能である。</u></p> <p>各事故シーケンスグループ等において、<u>事象発生2時間以内に必要な作業については初動体制の要員により実施可能である。また、事象発生2時間以降は、発電所構外から召集される参集要員についても期待できる。</u>以上より、重大事故等対策の成立性に問題がないことを確認した。</p>	<p>また、運転停止中に最も多く要員を必要とするのは、「5.2 全交流動力電源喪失」である。<u>事象発生後に必要な要員は、当直長1名、当直副長1名、2号運転員3名、緊急時対策本部要員(通報連絡等を行う要員)5名及び緊急時対策要員(現場)19名の合計29名</u>であることから、初動体制の要員(43名)で事故対応が可能である。</p> <p><u>燃料プールに燃料を取り出している期間中に最も要員を必要とするのは、「4.2 想定事故2」の事象である。必要な要員は、当直長1名、当直副長1名、2号運転員3名、緊急時対策本部要員(通報連絡等を行う要員)5名及び緊急時対策要員(現場)16名の合計26名</u>であることから、初動体制の要員(43名)で対応が可能である。</p> <p>各事故シーケンス等において必要な作業については、<u>初動体制の要員により実施可能である。</u></p> <p>以上より、重大事故等対策の成立性に問題がないことを確認した。</p>	<p>島根2号炉は、緊急時対策要員に、自衛消防隊を含めていない。</p> <ul style="list-style-type: none"> ・運用の相違 <p>【柏崎6/7、東海第二】</p> <p>島根2号炉は、要員の参集に期待せずとも必要な作業を常駐要員により実施可能である。</p> <ul style="list-style-type: none"> ・解析結果の相違 <p>【東海第二】</p> <ul style="list-style-type: none"> ・体制の相違 <p>【東海第二】</p> <p>島根2号炉は、緊急時対策要員に、自衛消防隊を含めていない。</p> <ul style="list-style-type: none"> ・運用の相違 <p>【柏崎6/7、東海第二】</p> <p>島根2号炉は、要員の参集に期待せずとも必要な作業を常駐要員により実施可能である。</p>

表1 運転中の各事故シナリオにおける初動要員と参集要員 (1/2)

事故シナリオ	当直員		緊急時対策要員		自衛消防隊	必要要員数	参集要員 (10時間以降)		
	当直長	当直副長	合計	緊急時対策本部要員					
2.1 高圧・低圧注水機能喪失	1	2	8	11	5	8	13	24	20
2.2 高圧注水・減圧機能喪失	1	2	8	11	5	0	5	16	0
2.3.1 全交流動力電源喪失 (外部電源喪失+DG喪失)	1	2	12	15	5	8	13	28	46
2.3.2 全交流動力電源喪失 (外部電源喪失+DG喪失)+RCIC失敗	1	2	12	15	5	8	13	28	46
2.3.3 全交流動力電源喪失 (外部電源喪失+DG喪失)+直流電源喪失	1	2	12	15	5	8	13	28	46
2.3.4 全交流動力電源喪失 (外部電源喪失+DG喪失)+SRV再閉失敗	1	2	12	15	5	12	17	32	46
2.4.1 崩壊熱除去機能喪失 (取水機能が喪失した場合)	1	2	12	15	5	8	13	28	26
2.4.2 崩壊熱除去機能喪失 (残留熱除去系が故障した場合)	1	2	8	11	5	8	13	24	20
2.5 原子炉停止機能喪失	1	2	4	7	5	0	5	12	0
2.6 LOCA時注水機能喪失	1	2	8	11	5	8	13	24	20
2.7 格納容器バイパス (インターフェイスシステムLOCA)	1	2	12	15	5	0	5	20	0

■は、必要な要員数が最大となる事故シナリオを示す。

第1表 原子炉運転中の各事故シナリオグループ等における災害対策要員 (初動) と参集要員 (1/2)

事故シナリオグループ等	当直 (運転員)		災害対策要員		災害対策要員		必要要員数	参集要員 (2時間以降)
	当直長	当直副長	合計	当直	緊急時対策本部要員 (現場)	合計		
発電所に常駐している要員及び参集要員	1	1	5	7	4	28	39	72
2.1 高圧・低圧注水機能喪失	1	1	5	7	4	8	19	5
2.2 高圧注水・減圧機能喪失	1	1	4	6	4	0	10	0
2.3.1 全交流動力電源喪失 (長期TB)	1	1	5	7	4	13	24	6
2.3.2 全交流動力電源喪失 (TBD, TBU)	1	1	5	7	4	13	24	6
2.3.3 全交流動力電源喪失 (TBP)	1	1	5	7	4	13	24	6
2.4.1 崩壊熱除去機能喪失 (取水機能が喪失した場合)	1	1	4	6	4	10	20	0
2.4.2 崩壊熱除去機能喪失 (残留熱除去系が故障した場合)	1	1	5	7	4	8	19	5
2.5 原子炉停止機能喪失	1	1	4	6	4	0	10	0
2.6 LOCA時注水機能喪失	1	1	5	7	4	8	19	5
2.7 格納容器バイパス (インターフェイスシステムLOCA)	1	1	5	7	4	1	12	0
2.8 津波浸水による最終ヒートシンク喪失	1	1	5	7	4	13	24	6

■は、必要な要員数が最大となる事故シナリオグループ等を示す。

表1 運転中の各事故シナリオグループにおける初動要員 (1/2)

事故シナリオ	当直員		運転員		緊急時対策要員		必要要員数
	当直長	当直副長	2号運転員	1号運転員	緊急時対策本部要員 (運転連絡等)	合計	
発電所に常駐している要員	1	1	5	2	5	24	45
2.1 高圧・低圧注水機能喪失	1	1	3	-	5	18	28
2.2 高圧注水・減圧機能喪失	1	1	3	-	5	-	10
2.3.1 全交流動力電源喪失 (長期TB)	1	1	5	-	5	19	31
2.3.2 全交流動力電源喪失 (TBU)	1	1	5	-	5	19	31
2.3.3 全交流動力電源喪失 (TBD)	1	1	5	-	5	19	31
2.3.4 全交流動力電源喪失 (TBP)	1	1	5	-	5	19	31
2.4.1 崩壊熱除去機能喪失 (取水機能が喪失した場合)	1	1	3	-	5	18	28
2.4.2 崩壊熱除去機能喪失 (残留熱除去系が故障した場合)	1	1	4	-	5	-	11
2.5 原子炉停止機能喪失	1	1	3	-	5	18	28
2.6 LOCA時注水機能喪失	1	1	3	-	5	-	10
2.7 格納容器バイパス (インターフェイスシステムLOCA)	1	1	3	-	5	-	10

■：必要な要員数が最大となる事故シナリオを示す。

備考
 ・解析結果の相違
 【柏崎6/7, 東海第二】

表1 運転中の各事故シナリオにおける初動要員と参集要員 (2/2)

事故シナリオ	当直員			緊急時対策要員			自衛消防隊	必要要員数	参集要員 (10時間以降)
	当直長	当直副長	運転員	緊急時対策本部要員	緊急時対策要員 (現場)	合計			
	1	2	12	5	8 ^{※1}	13			
3.1.2 蒸気圧力・温度による静的負荷 (格納容器過圧・過温破損) 代替循環冷却系を使用する場合	1	2	12	15	5	8 ^{※1}	13	28 ^{※1}	36
3.1.3 蒸気圧力・温度による静的負荷 (格納容器過圧・過温破損) 代替循環冷却系を使用しない場合	1	2	12	15	5	8 ^{※1}	13	28 ^{※1}	20
3.2 高圧溶融物放出/格納容器蒸気直接加熱	1	2	12	15	5	8	13	28	26
3.3 原子炉圧力容器外の溶融燃料-冷却材相互作用	1	2	12	15	5	8	13	28	26
3.4 水素燃焼	1	2	12	15	5	8 ^{※1}	13	28 ^{※1}	36
3.5 溶融炉心・コンクリート相互作用	1	2	12	15	5	8	13	28	26

※1：有効性評価で考慮しない作業 (原子炉ウエル注水) に必要な要員「1名」を含めると、緊急時対策要員 (現場) が12名、必要要員合計が32名になる。

第1表 原子炉運転中の各事故シナリオグループ等における災害対策要員 (初動) と参集要員 (2/2)

事故シナリオグループ等	当直 (運転員)			災害対策要員			災害対策要員			必要要員数 (2時間以降)
	当直長	当直副長	運転員	緊急時対策要員 (通報連絡等)	重大事故等 対応要員	自衛消防隊	合計	必要要員数		
	1	1	5	4	28	11	32	39		
発電所に常駐している要員及び参集要員	1	1	5	7	28	11	32	39	72	
3.1.2 蒸気圧力・温度による静的負荷 (格納容器過圧・過温破損) (代替循環冷却系を使用する場合)	1	1	4	6	4	10	14	20	2	
3.1.3 蒸気圧力・温度による静的負荷 (格納容器過圧・過温破損) (代替循環冷却系を使用できない場合)	1	1	5	7	4	10	14	21	5	
3.2 高圧溶融物放出/格納容器蒸気直接加熱	1	1	4	6	4	10	14	20	2	
3.3 原子炉圧力容器外の溶融燃料-冷却材相互作用	1	1	4	6	4	10	14	20	2	
3.4 水素燃焼	1	1	4	6	4	10	14	20	2	
3.5 溶融炉心・コンクリート相互作用	1	1	4	6	4	10	14	20	2	

表1 運転中の各事故シナリオグループにおける初動要員 (2/2)

事故シナリオ	当直員			運転員			緊急時対策要員			自衛消防隊	必要要員数
	当直長	当直副長	運転員	2号運転員	1号運転員	合計	緊急時対策本部要員 (通報連絡等)	緊急時対策要員 (現場)	合計		
	1	1	5	2	2	9	5	24	29		
発電所に常駐している要員	1	1	5	2	2	9	5	24	29	45	
3.1.2 蒸気圧力・温度による静的負荷 (格納容器過圧・過温破損) 残留熱代替除去系を使用する場合	1	1	5	5	—	7	5	19	24	31	
3.1.3 蒸気圧力・温度による静的負荷 (格納容器過圧・過温破損) 残留熱代替除去系を使用しない場合	1	1	5	5	—	7	5	19	24	31	
3.2 高圧溶融物放出/格納容器蒸気直接加熱	1	1	5	5	—	7	5	19	24	31	
3.3 原子炉圧力容器外の溶融燃料-冷却材相互作用	1	1	5	5	—	7	5	19	24	31	
3.4 水素燃焼	1	1	5	5	—	7	5	19	24	31	
3.5 溶融炉心・コンクリート相互作用	1	1	5	5	—	7	5	19	24	31	

□：必要な要員数が最大となる事故シナリオを示す。

備考
・解析結果の相違
【柏崎6/7, 東海第二】

表2 使用済燃料プールにおける重大事故に至るおそれのある事故及び運転停止中の原子炉における重大事故に至るおそれがある事故の各事故シナリオにおける初動要員と参集要員

事故シナリオ	当直員		緊急時対策要員		緊急時対策要員		自衛消防隊	必要要員数	参集要員 (10時間以降)
	当直長	当直副長	合計	合計	緊急時対策本部要員	合計			
4.1 想定事故1	1	2	2	5	5	8	13	18	0
4.2 想定事故2	1	2	6	9	5	8	13	22	0
5.1 崩壊熱除去機能喪失	1	2	6	9	5	0	5	14	0
5.2 全交流動力電源喪失	1	2	6	9	5	2	7	16	26
5.3 原子炉冷却材の流出	1	2	6	9	5	0	5	14	0
5.4 反応度の誤投入 ^{*1}	-	-	-	-	-	-	-	-	-

※1：本事故シナリオにおいて、重大事故等対策はすべて自動で作動するため、「-」とする。なお、スクラム動作後の原子炉の状態確認において、中央制御室の運転員1名で実施可能である。

□は、使用済燃料プールにおける重大事故に至るおそれのある事故及び運転停止中の原子炉における重大事故に至るおそれがある事故のそれぞれにおいて、必要な要員数が最大となる事故シナリオを示す。

第2表 原子炉運転停止中の各事故シナリオにおける災害対策要員（初動）と参集要員

事故シナリオ	当直(運転員)			災害対策要員			参集要員		
	当直発電長	当直副長	当直運転員	災害対策要員(通報連絡等)	合計	自衛消防隊	必要要員数	合計	参集要員(2時間以降)
発電所に常駐している要員及び参集要員	1	1	3	4	5	11	37	72	
4.1 想定事故1	1	1	3	4	5	-	12	17	2
4.2 想定事故2	1	1	3	4	5	-	12	17	2
5.1 崩壊熱除去機能喪失(残留熱除去系の故障による停止時冷却機能喪失)	1	1	3	4	5	-	7	12	0
5.2 全交流動力電源喪失	1	1	3	4	5	-	15	20	0
5.3 原子炉冷却材流出	1	1	3	4	5	-	4	9	0
5.4 反応度の誤投入	-	-	-	-	-	-	-	-	-

□は、必要な要員数が最大となる事故シナリオグループ等を示す。

表2 燃料プールにおける重大事故に至るおそれのある事故及び運転停止中の原子炉における重大事故に至るおそれがある事故の各シナリオにおける初動要員

事故シナリオ	運転員			緊急時対策要員			自衛消防隊	必要要員数	
	当直長	当直副長	合計	緊急時対策本部要員(通報連絡等)	緊急時対策要員(現場)	合計			
発電所に常駐している要員	1	1	3	2	7	5	24	29	43
4.1 想定事故1	1	1	1	-	3	5	16	21	24
4.2 想定事故2	1	1	3	-	5	5	16	21	26
5.1 崩壊熱除去機能喪失	1	1	3	-	5	5	-	5	10
5.2 全交流動力電源喪失	1	1	3	-	5	5	19	24	29
5.3 原子炉冷却材の流出	1	1	3	-	5	5	-	5	10
5.4 反応度の誤投入 ^{*1}	-	-	-	-	-	-	-	-	-

※1：本事故シナリオにおいて、重大事故等対策はすべて自動で作動するため、「-」とする。なお、スクラム動作後の原子炉の状態確認において、中央制御室の運転員1名で実施可能である。

□：燃料プールにおける重大事故に至るおそれのある事故及び運転停止中の原子炉における重大事故に至るおそれがある事故のそれぞれにおいて、必要な要員数が最大となる事故シナリオを示す。

備考
・解析結果の相違
【柏崎6/7, 東海第二】

柏崎刈羽原子力発電所 6 / 7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.12版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p style="text-align: center;">添付資料 6.2.2</p> <p style="text-align: center;">重要事故シナシ等以外の事故シナシの 要員の評価について</p> <p>1. はじめに 各事故シナシグループの有効性評価で、重要事故シナシ等の事故対応に必要な要員について評価している。各事故シナシグループ等のその他の事故シナシについては本資料にて、重要事故シナシ等の作業項目を基に必要な要員数を確認する。</p> <p>2. 重要事故シナシ等以外の事故シナシにおける要員の 評価結果 重要事故シナシ等以外の事故シナシにおいて、重大事故等対策の実施に必要な作業項目を抽出し、各事故シナシグループ等の重要事故シナシと比較し、<u>当直長、当直副長、運転員及び緊急時対策要員の要員数を確認した。その結果は、表1から表3及び別紙のとおりである。</u> なお、評価の結果、最も要員が必要となる事故シナシにおいても<u>最大32名</u>（原子炉運転停止中は<u>22名</u>）であり、<u>重大事故等対策要員の72名</u>（原子炉運転停止中は<u>64名</u>）以内で重大事故等の対応が可能である<u>※1。</u> <u>※1 記載値は参集要員を除く。参集要員は最大46名に対して事象発生10時間まで必要な要員数を十分確保できる。</u></p>	<p style="text-align: center;">添付資料 6.2.2</p> <p style="text-align: center;">重要事故シナシ等以外の事故シナシの 要員の評価について</p> <p>1. はじめに 各事故シナシグループ等の有効性評価で、重要事故シナシ等の事故対応に必要な要員について評価している。各事故シナシグループ等のその他の事故シナシについては本資料にて、重要事故シナシ等の作業項目を基に必要な要員数を確認する。</p> <p>2. 重要事故シナシ等以外の事故シナシにおける要員の 評価結果 重要事故シナシ以外の事故シナシにおいて、重大事故等対策の実施に必要な作業項目を抽出し、各事故シナシグループ等の重要事故シナシと比較し、必要な要員数を確認した。その結果は、第1表から第3表及び別紙のとおりである。 なお、評価の結果、最も要員が必要となる事故シナシにおいても<u>最大24名</u>（原子炉運転停止中では<u>20名</u>）であり、<u>災害対策要員（初動）の39名</u>（原子炉運転停止中では<u>37名</u>）以内で重大事故等の対応が可能である<u>※。</u> <u>※ 記載値は参集要員を除く。参集要員は最大6名に対して事象発生2時間までに必要な要員数を十分確保できる。</u></p>	<p style="text-align: center;">添付資料6.2.2</p> <p style="text-align: center;">重要事故シナシ等以外の事故シナシの 要員の評価について</p> <p>1. はじめに 各事故シナシグループの有効性評価で、重要事故シナシ等の事故対応に必要な要員について評価している。各事故シナシグループ等のその他の事故シナシについては本資料にて、重要事故シナシ等の作業項目を基に必要な要員数を確認する。</p> <p>2. 重要事故シナシ等以外の事故シナシにおける要員の 評価結果 重要事故シナシ等以外の事故シナシにおいて、重大事故等対策の実施に必要な作業項目を抽出し、各事故シナシグループ等の重要事故シナシと比較し、<u>必要な要員数を確認した。その結果は、表1から表3及び別紙のとおりである。</u> なお、評価の結果、最も要員が必要となる事故シナシにおいても<u>最大31名</u>（原子炉運転停止中では<u>29名</u>）であり、<u>重大事故等に対処する要員の45名</u>（原子炉運転停止中は<u>43名</u>）以内で重大事故等の対応が可能である。</p>	<p>・解析結果の相違 【柏崎6/7，東海第二】 解析結果の相違に伴う要員数の相違。 ・体制の相違 ・運用の相違 【柏崎6/7，東海第二】 島根2号炉は、要員の参集に期待せずとも必要な作業を常駐要員により実施可能である。</p>

柏崎刈羽原子力発電所 6 / 7号炉 (2017. 12. 20 版)	東海第二発電所 (2018. 9. 12 版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>3. 必要な要員の評価方法</p> <p>(1) 重要事故シーケンス等以外の事故シーケンスの要員については、対応する重要事故シーケンスと比較し、<u>保守的に6号及び7号炉同時の重大事故等対策においても対応可能であるか評価を行う。</u></p> <p>(2) 各事故シーケンスの評価においても、対応する重要事故シーケンスと同様又は保守的な条件で評価する。</p> <p>(3) 事故発生初期の状況判断時に対応する確認行為については、これまでの重要事故シーケンスと同様に、中央制御室の全ての運転員で対応するため、要員数としての評価は不要とする。</p> <p>(4) 運転員の操作及び移動についても重要事故シーケンスと同様の考え方にて評価を行う。</p> <p>(5) 「運転中の原子炉における重大事故」の評価は、別紙「必要な要員数の観点での評価事故シーケンスの代表性の整理」に示すとおり、要員の観点で厳しい<u>プラント損傷状態 (PDS)</u> 及び炉心損傷後の事故シーケンスを考慮しても、現在の要員数で重大事故への対応は可能であり、必要な要員数を考慮しても評価事故シーケンスは代表性を有していることを確認する。</p>	<p>3. 必要な要員の評価方法</p> <p>(1) 各事故シーケンスの評価においても、対応する重要事故シーケンスと同様又は保守的な条件で評価する。</p> <p>(2) 事故発生初期の状況判断時に対応する確認行為については、これまでの重要事故シーケンスと同様に、中央制御室の全ての<u>当直運転員等</u>で対応するため、要員数としての評価は不要とする。</p> <p>(3) <u>当直運転員等の操作及び移動についても重要事故シーケンスと同様の考え方にて評価を行う。</u></p> <p>(4) 「運転中の原子炉における重大事故」の評価は、別紙「必要な要員数の観点での評価事故シーケンスの代表性の整理」に示すとおり、要員の観点で厳しい<u>プラント損傷状態 (以下「PDS」という。)</u> 及び炉心損傷後の事故シーケンスを考慮しても、現在の要員数で重大事故への対応は可能であり、必要な要員数を考慮しても評価事故シーケンスは代表性を有していることを確認する。</p>	<p>3. 必要な要員の評価方法</p> <p>(1) <u>重要事故シーケンス等以外の事故シーケンスの要員については、対応する重要事故シーケンスと比較し、対応可能であるか評価を行う。</u></p> <p>(2) 各事故シーケンスの評価においても、対応する重要事故シーケンスと同様又は保守的な条件で評価する。</p> <p>(3) 事故発生初期の状況判断時に対応する確認行為については、これまでの重要事故シーケンスと同様に、中央制御室のすべての<u>運転員</u>で対応するため、要員数としての評価は不要とする。</p> <p>(4) <u>運転員の操作及び移動についても重要事故シーケンスと同様の考え方にて評価を行う。</u></p> <p>(5) 「運転中の原子炉における重大事故」の評価は、別紙「必要な要員数の観点での評価事故シーケンスの代表性の整理」に示すとおり、要員の観点で厳しいPDS及び炉心損傷後の事故シーケンスを考慮しても、現在の要員数で重大事故への対応は可能であり、必要な要員数を考慮しても評価事故シーケンスは代表性を有していることを確認する。</p>	<p>・記載方針の相違 【東海第二】</p>

表1 運転中の原子炉における重大事故に至るおそれがある事故の評価結果 (2/5)

事故シナリオ	重要事故シナリオ	その他の事故シナリオ	事象進展及び人数の増減理由	必要要員数	重要事故シナリオに必要要員数
	2.2-① 過剰蒸気発生+SRV再閉失敗+高圧注水失敗+原子炉減圧失敗	2.2-① 手動停止/サボート系喪失+高圧注水失敗+原子炉減圧失敗	・給水流量の全喪失(発生後、原子炉水位が低下し、原子炉スクラムする。起因事象は原子炉水位低下の観点で厳しい「給水流量の全喪失」を設定)。 ・主蒸気隔離弁の閉止により原子炉水位は上昇し、速がし安全弁が開放される。この時、速がし安全弁の閉止に失敗し、原子炉水位は低下を始めるが、残存熱除去系による原子炉水位を抑制することで原子炉水位は安定する。 ・重要事故シナリオとの差異は原子炉減圧の起点であり、本事故シナリオの方がより速やかに低圧状態に移行できるため事象進展は緩やかとなるが、必要な操作は同様であるため、人数が増減なし。	16	
	2.2-② 通常停止+SRV再閉失敗+原子炉減圧失敗	2.2-② 通常停止+高圧注水失敗+原子炉減圧失敗	・通常停止による全閉閉鎖弁の閉止により原子炉水位は上昇し、速がし安全弁が開放される。この時、速がし安全弁の閉止に失敗し、原子炉水位は低下を始めるが、残存熱除去系による原子炉水位を抑制することで原子炉水位は安定する。 ・重要事故シナリオとの差異は原子炉減圧の起点であり、本事故シナリオの方がより速やかに低圧状態に移行できるため事象進展は緩やかとなるが、必要な操作は同様であるため、人数が増減なし。	16	
過剰蒸気発生+高圧注水+減圧機能喪失	2.2-③ 通常停止+SRV再閉失敗+高圧注水失敗+原子炉減圧失敗	2.2-③ 通常停止+SRV再閉失敗+高圧注水失敗+原子炉減圧失敗	・過剰蒸気発生による全閉閉鎖弁の閉止により原子炉水位は上昇し、速がし安全弁が開放される。この時、速がし安全弁の閉止に失敗し、原子炉水位は低下を始めるが、残存熱除去系による原子炉水位を抑制することで原子炉水位は安定する。 ・重要事故シナリオとの差異は原子炉減圧の起点であり、本事故シナリオの方がより速やかに低圧状態に移行できるため事象進展は緩やかとなるが、必要な操作は同様であるため、人数が増減なし。	16	16
	2.2-④ サボート系喪失+SRV再閉失敗+高圧注水失敗+原子炉減圧失敗	2.2-④ サボート系喪失+SRV再閉失敗+高圧注水失敗+原子炉減圧失敗	・サボート系1区分の喪失の場合、一般的に他の区分が健全であるため対応手段が豊富に用意されているが、事象進展を遅くするため起因事象として原子炉停止前に出力低下を行わない(手動スクラムを行う)「交流電源故障」を設定する。 ・「交流電源故障」発生後、原子炉減圧を試みるが失敗する。 ・原子炉水位の低下により速がし安全弁の動作により原子炉減圧が開始し、低圧注水系により原子炉水位は維持される。 ・重要事故シナリオとの差異は原子炉減圧の起点であり、本事故シナリオの方がより速やかに低圧状態に移行できるため事象進展は緩やかとなるが、必要な操作は同様であるため、人数が増減なし。	16	16
	2.2-⑤ サボート系喪失+SRV再閉失敗+高圧注水失敗+原子炉減圧失敗	2.2-⑤ サボート系喪失+SRV再閉失敗+高圧注水失敗+原子炉減圧失敗	・サボート系1区分の喪失の場合、一般的に他の区分が健全であるため対応手段が豊富に用意されているが、事象進展を遅くするため起因事象として原子炉停止前に出力低下を行わない(手動スクラムを行う)「交流電源故障」を設定する。 ・「交流電源故障」発生後、原子炉減圧を試みるが失敗する。 ・原子炉水位の低下により速がし安全弁の動作により原子炉減圧が開始し、低圧注水系により原子炉水位は維持される。 ・重要事故シナリオとの差異は原子炉減圧の起点であり、本事故シナリオの方がより速やかに低圧状態に移行できるため事象進展は緩やかとなるが、必要な操作は同様であるため、人数が増減なし。	16	16

第1表 運転中の原子炉における重大事故に至るおそれがある事故の評価結果 (2/8)

事故シナリオ	重要事故シナリオ	その他の事故シナリオ	事象進展及び人数の増減理由	必要要員数	重要事故シナリオに必要要員数
高圧注水+減圧機能喪失	2.2-① 手動停止/サボート系喪失+高圧注水失敗+原子炉減圧失敗	2.2-① 手動停止/サボート系喪失+高圧注水失敗+原子炉減圧失敗	・手動停止による全閉閉鎖弁の閉止により原子炉水位は上昇し、速がし安全弁が開放される。この時、速がし安全弁の閉止に失敗し、原子炉水位は低下を始めるが、残存熱除去系による原子炉水位を抑制することで原子炉水位は安定する。 ・重要事故シナリオとの差異は原子炉減圧の起点であり、本事故シナリオの方がより速やかに低圧状態に移行できるため事象進展は緩やかとなるが、必要な操作は同様であるため、人数が増減なし。	10人	10人
	2.2-② 通常停止+SRV再閉失敗+原子炉減圧失敗	2.2-② 通常停止+高圧注水失敗+原子炉減圧失敗	・通常停止による全閉閉鎖弁の閉止により原子炉水位は上昇し、速がし安全弁が開放される。この時、速がし安全弁の閉止に失敗し、原子炉水位は低下を始めるが、残存熱除去系による原子炉水位を抑制することで原子炉水位は安定する。 ・重要事故シナリオとの差異は原子炉減圧の起点であり、本事故シナリオの方がより速やかに低圧状態に移行できるため事象進展は緩やかとなるが、必要な操作は同様であるため、人数が増減なし。	10人	10人
過剰蒸気発生+高圧注水+減圧機能喪失	2.2-③ 通常停止+SRV再閉失敗+高圧注水失敗+原子炉減圧失敗	2.2-③ 通常停止+SRV再閉失敗+高圧注水失敗+原子炉減圧失敗	・過剰蒸気発生による全閉閉鎖弁の閉止により原子炉水位は上昇し、速がし安全弁が開放される。この時、速がし安全弁の閉止に失敗し、原子炉水位は低下を始めるが、残存熱除去系による原子炉水位を抑制することで原子炉水位は安定する。 ・重要事故シナリオとの差異は原子炉減圧の起点であり、本事故シナリオの方がより速やかに低圧状態に移行できるため事象進展は緩やかとなるが、必要な操作は同様であるため、人数が増減なし。	24人	24人
	2.2-④ サボート系喪失+SRV再閉失敗+高圧注水失敗+原子炉減圧失敗	2.2-④ サボート系喪失+SRV再閉失敗+高圧注水失敗+原子炉減圧失敗	・サボート系1区分の喪失の場合、一般的に他の区分が健全であるため対応手段が豊富に用意されているが、事象進展を遅くするため起因事象として原子炉停止前に出力低下を行わない(手動スクラムを行う)「交流電源故障」を設定する。 ・「交流電源故障」発生後、原子炉減圧を試みるが失敗する。 ・原子炉水位の低下により速がし安全弁の動作により原子炉減圧が開始し、低圧注水系により原子炉水位は維持される。 ・重要事故シナリオとの差異は原子炉減圧の起点であり、本事故シナリオの方がより速やかに低圧状態に移行できるため事象進展は緩やかとなるが、必要な操作は同様であるため、人数が増減なし。	24人	24人
	2.2-⑤ サボート系喪失+SRV再閉失敗+高圧注水失敗+原子炉減圧失敗	2.2-⑤ サボート系喪失+SRV再閉失敗+高圧注水失敗+原子炉減圧失敗	・サボート系1区分の喪失の場合、一般的に他の区分が健全であるため対応手段が豊富に用意されているが、事象進展を遅くするため起因事象として原子炉停止前に出力低下を行わない(手動スクラムを行う)「交流電源故障」を設定する。 ・「交流電源故障」発生後、原子炉減圧を試みるが失敗する。 ・原子炉水位の低下により速がし安全弁の動作により原子炉減圧が開始し、低圧注水系により原子炉水位は維持される。 ・重要事故シナリオとの差異は原子炉減圧の起点であり、本事故シナリオの方がより速やかに低圧状態に移行できるため事象進展は緩やかとなるが、必要な操作は同様であるため、人数が増減なし。	24人	24人

表1 運転中の原子炉における重大事故に至るおそれがある事故の評価結果 (2/6)

事故シナリオ	重要事故シナリオ	その他の事故シナリオ	事象進展及び人数の増減理由	必要要員数	重要事故シナリオに必要要員数
全交流動力電源喪失 (長閉T/B)	外部電源喪失+交流電源 (DG-A, B) 失敗+高圧炉心冷却 (HPCS) 喪失	重要事故シナリオ以外のシナリオなし	事象進展及び人数の増減理由		31
全交流動力電源喪失 (T/B)	外部電源喪失+交流電源 (DG-A, B) 失敗+高圧炉心冷却失敗	重要事故シナリオ以外のシナリオなし			31
全交流動力電源喪失 (T/B)	外部電源喪失+交流電源 (区分1, 2) 失敗+高圧炉心冷却 (HPCS) 失敗	重要事故シナリオ以外のシナリオなし			31
全交流動力電源喪失 (T/B)	外部電源喪失+交流電源 (DG-A, B) 失敗+圧力バカパングリ健全性 (SRV再閉) 失敗+高圧炉心冷却 (HPCS) 失敗	重要事故シナリオ以外のシナリオなし			31

備考
・評価結果の相違
【柏崎6/7, 東海第二】

表 1 運転中の原子炉における重大事故に至るおそれがある事故の詳細結果 (3 / 5)

Table with 4 columns: 事故シーンケータグループ, 重要事故シーンケータ, その他の事故シーンケータ, 重要事故シーンケータ以外のシーンケータ. Rows list various electrical and mechanical failures such as 全交流動力電源喪失 (Total AC power loss) and 炉内冷却系故障 (Cooling system failure).

第 1 表 運転中の原子炉における重大事故に至るおそれがある事故の評価結果 (3 / 8)

Table with 5 columns: 事故グループ, 重要事故シーンケータ, その他の事故シーンケータ, 事象進展及び人数の増減理由, 必要要員数, 重要事故シーンケータに必要要員数. Rows include 外部電源喪失 (External power loss), 炉内冷却系故障 (Cooling system failure), and 炉内圧力上昇 (Increase in core pressure).

表 1 運転中の原子炉における重大事故に至るおそれがある事故の評価結果 (3 / 6)

Table with 5 columns: 事故シーンケータグループ, 重要事故シーンケータ, その他の事故シーンケータ, 事象進展及び人数の増減理由, 必要要員数, 重要事故シーンケータに必要要員数. Rows include 炉内圧力上昇 (Increase in core pressure), 炉内温度上昇 (Increase in core temperature), and 炉内圧力低下 (Decrease in core pressure).

・評価結果の相違
【柏崎 6/7, 東海第二】

表1 運転中の原子炉における重大事故に至るおそれがある事故の評価結果 (5/5)

事故シナリオ	重要事故シナリオ	その他の事故シナリオ	事象進展及び人数の増減理由	必要員数	重要事故シナリオに必要となる要員数
原子炉停止 機能喪失	重要事故シナリオ 原子炉停止 機能喪失	2.5-① 小破断 LOCA+原子炉停止失敗	<ul style="list-style-type: none"> ・小破断 LOCA 発生後、格納容器内漏えい判断により出力低下後原子炉スクラムを実施するが、原子炉スクラムに失敗する。 ・代位制御機挿入機能の動作により、原子炉は未境界になる。 ・代位制御機挿入機能に期待できない場合は、ほう電水注入系により原子炉水位が維持される。 ・給水系、原子炉降圧冷却系及び蒸気発生系により原子炉水位が維持される。 ・重要事故シナリオとの差異として、LOCAへの対応が生じることが、中央制御室の運転員による対応となることから要員数は変化しない。 	12	12
原子炉停止 機能喪失	重要事故シナリオ 原子炉停止 機能喪失	2.5-② 中破断 LOCA+原子炉停止失敗	<ul style="list-style-type: none"> ・中破断 LOCA 発生後、格納容器内漏えいにより、原子炉は未境界になる。 ・代位制御機挿入機能の動作により、原子炉は未境界になる。 ・代位制御機挿入機能に期待できない場合は、ほう電水注入系により原子炉水位が維持される。 ・給水系、原子炉降圧冷却系(初期)及び高圧炉心冷却系により原子炉水位が維持される。 ・重要事故シナリオとの差異として、LOCAへの対応が生じることが、中央制御室の運転員による対応となることから要員数は変化しない。 	12	12
原子炉停止 機能喪失	重要事故シナリオ 原子炉停止 機能喪失	2.5-③ 大破断 LOCA+原子炉停止失敗	<ul style="list-style-type: none"> ・大破断 LOCA 発生後、原子炉水位が低下し、原子炉スクラム信号が発生するが、原子炉スクラムに失敗する。 ・代位制御機挿入機能の動作により、原子炉は未境界になる。 ・代位制御機挿入機能に期待できない場合は、ほう電水注入系により原子炉水位が維持される。 ・給水系、原子炉降圧冷却系(初期)及び高圧炉心冷却系により原子炉水位が維持される。 ・重要事故シナリオとの差異として、LOCAへの対応が生じることが、中央制御室の運転員による対応となることから要員数は変化しない。 	12	12
原子炉停止 機能喪失	重要事故シナリオ 原子炉停止 機能喪失	2.6-① 小破断 LOCA+高圧注水失敗+低圧注水失敗	<ul style="list-style-type: none"> ・重要事故シナリオとの差異は希釈材の漏えい量であり、事象進展は遅やかとなるが、必要な操作は同様であるため、人数に増減なし。 	21	21
原子炉停止 機能喪失	重要事故シナリオ 原子炉停止 機能喪失	2.6-② 中破断 LOCA+HPC注水失敗+原子炉減圧失敗	<ul style="list-style-type: none"> ・外部電源喪失+小破断 LOCA 発生後、原子炉水位が低下し、原子炉スクラムする。 ・原子炉降圧冷却機挿入機能の動作により、原子炉水位が維持されるが、LOCA車架により原子炉圧力が低下するため機能喪失する。 ・また、高圧炉心冷却系の注水及び原子炉の減圧を要するが失敗する。 ・代位自動減圧ロジックを用いた速い安全弁の動作により原子炉が減圧し、低圧注水系により原子炉水位は維持される。 ・重要事故シナリオとの差異は喪失熱除去系が使用できることであり、対応人数は減少する。 	16	21
原子炉停止 機能喪失	重要事故シナリオ 原子炉停止 機能喪失	2.6-③ 中破断 LOCA+HPC注水失敗+原子炉減圧失敗	<ul style="list-style-type: none"> ・外部電源喪失+中破断 LOCA 発生後、原子炉水位が低下し、原子炉スクラムする。 ・原子炉降圧冷却機挿入機能の動作により、原子炉水位が維持されるが、LOCA車架により原子炉圧力が低下するため機能喪失する。 ・また、高圧炉心冷却系の注水及び原子炉の減圧を要するが失敗する。 ・代位自動減圧ロジックを用いた速い安全弁の動作により原子炉が減圧し、低圧注水系により原子炉水位は維持される。 ・重要事故シナリオとの差異は喪失熱除去系が使用できることであり、対応人数は減少する。 	16	21
原子炉停止 機能喪失	重要事故シナリオ 原子炉停止 機能喪失	重要事故シナリオ以外のシナリオ シナリオなし	<ul style="list-style-type: none"> ・外部電源喪失+中破断 LOCA 発生後、原子炉水位が低下し、原子炉スクラムする。 ・原子炉降圧冷却機挿入機能の動作により、原子炉水位が維持されるが、LOCA車架により原子炉圧力が低下するため機能喪失する。 ・また、高圧炉心冷却系の注水及び原子炉の減圧を要するが失敗する。 ・代位自動減圧ロジックを用いた速い安全弁の動作により原子炉が減圧し、低圧注水系により原子炉水位は維持される。 ・重要事故シナリオとの差異は喪失熱除去系が使用できることであり、対応人数は減少する。 	20	20

第1表 運転中の原子炉における重大事故に至るおそれがある事故の評価結果 (5/8)

重要事故シナリオ	その他の事故シナリオ	事象進展及び人数の増減理由	必要員数	重要事故シナリオに必要となる要員数
重要事故シナリオ 原子炉停止 機能喪失	その他の事故シナリオ 原子炉停止 機能喪失	<ul style="list-style-type: none"> ・サボータ系1区画の喪失の場合、一般動機に他の区画が健全であるため炉内事故が起る可能性は低い。炉内事故が起ると、原子炉は未境界になる。 ・1区画の喪失により、原子炉降圧冷却系が自動起動し、原子炉水位が維持される。 ・原子炉水位の低下により、原子炉降圧冷却機挿入機能が自動起動し、原子炉水位が維持される。 ・主蒸気機が閉鎖することにより、原子炉圧力は上昇し、速がし安全弁(安全弁)が開放される。このとき、速がし安全弁(安全弁)が開放された後、原子炉水位は回復する。 ・速がし安全弁(安全弁)が開放することにより、原子炉圧力は低下し、原子炉降圧冷却機挿入機能が自動起動し、原子炉水位が維持される。 ・重要事故シナリオとの差異は、原子炉降圧冷却機挿入機能が自動起動することにより、原子炉水位が維持されることである。 	20人	20人
重要事故シナリオ 原子炉停止 機能喪失	その他の事故シナリオ 原子炉停止 機能喪失	<ul style="list-style-type: none"> ・原子炉水位の低下により、原子炉降圧冷却機挿入機能が自動起動し、原子炉水位が維持される。 ・低圧注水系(常設)による原子炉注水の準備が完了後、原子炉水位は回復する。 ・重要事故シナリオとの差異は、原子炉降圧冷却機挿入機能が自動起動することにより、原子炉水位が維持されることである。 	20人	20人
重要事故シナリオ 原子炉停止 機能喪失	その他の事故シナリオ 原子炉停止 機能喪失	<ul style="list-style-type: none"> ・外部電源喪失+中破断 LOCA 発生後、原子炉水位が低下し、原子炉スクラムする。 ・原子炉降圧冷却機挿入機能の動作により、原子炉水位が維持されるが、LOCA車架により原子炉圧力が低下するため機能喪失する。 ・また、高圧炉心冷却系の注水及び原子炉の減圧を要するが失敗する。 ・代位自動減圧ロジックを用いた速い安全弁の動作により原子炉が減圧し、低圧注水系により原子炉水位は維持される。 ・重要事故シナリオとの差異は喪失熱除去系が使用できることであり、対応人数は減少する。 	20人	20人

表1 運転中の原子炉における重大事故に至るおそれがある事故の評価結果 (5/6)

重要事故シナリオ	その他の事故シナリオ	事象進展及び人数の増減理由	必要員数	重要事故シナリオに必要となる要員数
重要事故シナリオ 原子炉停止 機能喪失	その他の事故シナリオ 原子炉停止 機能喪失	<ul style="list-style-type: none"> ・「外部電源喪失+小破断 LOCA」発生後、原子炉水位が低下し、原子炉スクラムする。 ・重要事故シナリオとの差異は、原子炉降圧冷却機挿入機能が自動起動することにより、原子炉水位が維持されることである。 	28	28
重要事故シナリオ 原子炉停止 機能喪失	その他の事故シナリオ 原子炉停止 機能喪失	<ul style="list-style-type: none"> ・「外部電源喪失+中破断 LOCA」発生後、原子炉水位が低下し、原子炉スクラムする。 ・中破断 LOCAにより原子炉降圧冷却機挿入機能が自動起動し、原子炉水位が維持される。 ・重要事故シナリオとの差異は、原子炉降圧冷却機挿入機能が自動起動することにより、原子炉水位が維持されることである。 	28	28
重要事故シナリオ 原子炉停止 機能喪失	その他の事故シナリオ 原子炉停止 機能喪失	<ul style="list-style-type: none"> ・「外部電源喪失+大破断 LOCA」発生後、原子炉水位が低下し、原子炉スクラムする。 ・大破断 LOCAにより原子炉降圧冷却機挿入機能が自動起動し、原子炉水位が維持される。 ・重要事故シナリオとの差異は、原子炉降圧冷却機挿入機能が自動起動することにより、原子炉水位が維持されることである。 	28	28
重要事故シナリオ 原子炉停止 機能喪失	その他の事故シナリオ 原子炉停止 機能喪失	<ul style="list-style-type: none"> ・「外部電源喪失+小破断 LOCA」発生後、原子炉水位が低下し、原子炉スクラムする。 ・原子炉の減圧後に低圧炉心冷却系による原子炉注水を開始することにより、原子炉水位は回復する。 ・重要事故シナリオとの差異は、原子炉降圧冷却機挿入機能が自動起動することにより、原子炉水位が維持されることである。 	28	28
重要事故シナリオ 原子炉停止 機能喪失	その他の事故シナリオ 原子炉停止 機能喪失	<ul style="list-style-type: none"> ・「外部電源喪失+中破断 LOCA」発生後、原子炉水位が低下し、原子炉スクラムする。 ・原子炉の減圧後に低圧炉心冷却系による原子炉注水を開始することにより、原子炉水位は回復する。 ・重要事故シナリオとの差異は、原子炉降圧冷却機挿入機能が自動起動することにより、原子炉水位が維持されることである。 	28	28
重要事故シナリオ 原子炉停止 機能喪失	その他の事故シナリオ 原子炉停止 機能喪失	<ul style="list-style-type: none"> ・「外部電源喪失+大破断 LOCA」発生後、原子炉水位が低下し、原子炉スクラムする。 ・大破断 LOCAにより原子炉降圧冷却機挿入機能が自動起動し、原子炉水位が維持される。 ・重要事故シナリオとの差異は、原子炉降圧冷却機挿入機能が自動起動することにより、原子炉水位が維持されることである。 	28	28

・評価結果の相違
【柏崎6/7, 東海第二】

・評価結果の相違
【東海第二】

第1表 運転中の原子炉における重大事故に至るおそれがある事故の評価結果 (7/8)

事故シナリオグループ	事故シナリオ	重事故シナリオ	その他のシナリオ	事象連鎖及び人数の増減理由	必要要員数	重事故シナリオに必要要員数
原子炉停止機能喪失	2.5-④ 大破断LOCA + 原子炉停止失敗	2.5-④ 大破断LOCA + 原子炉停止失敗	2.5-④ 大破断LOCA + 原子炉停止失敗	<ul style="list-style-type: none"> 「大破断LOCA」発生後、原子炉冷却材排出により、原子炉システムが異常な状態となる。 「大破断LOCA」発生後、原子炉停止機能の喪失により、原子炉停止機能が働かない。 「大破断LOCA」発生後、原子炉停止機能の喪失により、原子炉停止機能が働かない。 「大破断LOCA」発生後、原子炉停止機能の喪失により、原子炉停止機能が働かない。 「大破断LOCA」発生後、原子炉停止機能の喪失により、原子炉停止機能が働かない。 	10人	10人
原子炉停止機能喪失	2.6-① 小破断LOCA + 高圧炉心冷却失敗 + 低圧炉心冷却失敗	2.6-① 小破断LOCA + 高圧炉心冷却失敗 + 低圧炉心冷却失敗	2.6-① 小破断LOCA + 高圧炉心冷却失敗 + 低圧炉心冷却失敗	<ul style="list-style-type: none"> 「小破断LOCA」発生後、原子炉水位が低下し、原子炉システムが異常な状態となる。 「小破断LOCA」発生後、原子炉水位が低下し、原子炉システムが異常な状態となる。 「小破断LOCA」発生後、原子炉水位が低下し、原子炉システムが異常な状態となる。 「小破断LOCA」発生後、原子炉水位が低下し、原子炉システムが異常な状態となる。 「小破断LOCA」発生後、原子炉水位が低下し、原子炉システムが異常な状態となる。 	19人	
原子炉停止機能喪失	2.6-② 小破断LOCA + 高圧炉心冷却失敗 + 低圧炉心冷却失敗	2.6-② 小破断LOCA + 高圧炉心冷却失敗 + 低圧炉心冷却失敗	2.6-② 小破断LOCA + 高圧炉心冷却失敗 + 低圧炉心冷却失敗	<ul style="list-style-type: none"> 「小破断LOCA」発生後、原子炉水位が低下し、原子炉システムが異常な状態となる。 「小破断LOCA」発生後、原子炉水位が低下し、原子炉システムが異常な状態となる。 「小破断LOCA」発生後、原子炉水位が低下し、原子炉システムが異常な状態となる。 「小破断LOCA」発生後、原子炉水位が低下し、原子炉システムが異常な状態となる。 「小破断LOCA」発生後、原子炉水位が低下し、原子炉システムが異常な状態となる。 	10人	10人
原子炉停止機能喪失	2.6-③ 小破断LOCA + 高圧炉心冷却失敗 + 低圧炉心冷却失敗	2.6-③ 小破断LOCA + 高圧炉心冷却失敗 + 低圧炉心冷却失敗	2.6-③ 小破断LOCA + 高圧炉心冷却失敗 + 低圧炉心冷却失敗	<ul style="list-style-type: none"> 「小破断LOCA」発生後、原子炉水位が低下し、原子炉システムが異常な状態となる。 「小破断LOCA」発生後、原子炉水位が低下し、原子炉システムが異常な状態となる。 「小破断LOCA」発生後、原子炉水位が低下し、原子炉システムが異常な状態となる。 「小破断LOCA」発生後、原子炉水位が低下し、原子炉システムが異常な状態となる。 「小破断LOCA」発生後、原子炉水位が低下し、原子炉システムが異常な状態となる。 	10人	
原子炉停止機能喪失	重要事故シナリオ以外のシナリオ	重要事故シナリオ以外のシナリオ	重要事故シナリオ以外のシナリオ	<ul style="list-style-type: none"> 「重要事故シナリオ以外のシナリオ」発生後、原子炉水位が低下し、原子炉システムが異常な状態となる。 「重要事故シナリオ以外のシナリオ」発生後、原子炉水位が低下し、原子炉システムが異常な状態となる。 「重要事故シナリオ以外のシナリオ」発生後、原子炉水位が低下し、原子炉システムが異常な状態となる。 「重要事故シナリオ以外のシナリオ」発生後、原子炉水位が低下し、原子炉システムが異常な状態となる。 「重要事故シナリオ以外のシナリオ」発生後、原子炉水位が低下し、原子炉システムが異常な状態となる。 	-	12人
原子炉停止機能喪失	重要事故シナリオ以外のシナリオ	重要事故シナリオ以外のシナリオ	重要事故シナリオ以外のシナリオ	<ul style="list-style-type: none"> 「重要事故シナリオ以外のシナリオ」発生後、原子炉水位が低下し、原子炉システムが異常な状態となる。 「重要事故シナリオ以外のシナリオ」発生後、原子炉水位が低下し、原子炉システムが異常な状態となる。 「重要事故シナリオ以外のシナリオ」発生後、原子炉水位が低下し、原子炉システムが異常な状態となる。 「重要事故シナリオ以外のシナリオ」発生後、原子炉水位が低下し、原子炉システムが異常な状態となる。 「重要事故シナリオ以外のシナリオ」発生後、原子炉水位が低下し、原子炉システムが異常な状態となる。 	24人	24人

・評価結果の相違
【東海第二】

第1表 運転中の原子炉における重大事故に至るおそれがある事故の評価結果 (8/8)

事故シナリオ	重要事故シナリオ	その他の事故シナリオ	事象連鎖及び人数の増減理由	必要要員数	重要事故シナリオに必要要員数
津波浸水による最終ヒートシンク喪失	原子炉没水による最終ヒートシンク喪失	2.8-② 最終ヒートシンク喪失 + 高圧炉心冷却失敗	<ul style="list-style-type: none"> ・ 潮流を起因とする「最終ヒートシンク喪失」が発生し、手動により原子炉を停止する。 ・ 原子炉内没水による最終ヒートシンク喪失が発生し、高圧炉心冷却システムが故障するが、高圧炉心冷却システムの起動操作を実施することで、原子炉が冷却される。 ・ 低圧炉心冷却システム（可動型）による原子炉没水の事態が発生し、サブプレッション・プールの水温が65℃に到達後に、過剰安全弁（自動減圧機能）による原子炉緊急減圧操作を実施することで、原子炉圧力が低下し、原子炉圧力は回復する。 ・ 原子炉緊急減圧操作による原子炉緊急減圧操作が完了後、サブプレッション・プールの水温が65℃に到達後に、過剰安全弁（自動減圧機能）が動作し、原子炉圧力が低下し、原子炉圧力は回復する。 ・ 原子炉緊急減圧操作による原子炉緊急減圧操作が完了後、緊急用海水系を用いた高圧炉心冷却システム（低圧海水系）による原子炉冷却操作並びに高圧炉心冷却システム（高圧炉心冷却システム）による高圧炉心冷却操作が完了後、高圧炉心冷却システム（低圧海水系）による原子炉冷却操作が完了後、格納容器圧力及び格納容器温度は安定し、原子炉圧力は回復する。 ・ 重要事故シナリオとの差異は原子炉隔離時冷却系の機能に期待できないこと及び全副制御棒挿入操作後に事故が発生することであり、原子炉隔離時冷却系の機能に期待できないこと及び全副制御棒挿入操作後に事故が発生することである。 ・ 重要事故シナリオとの差異は原子炉緊急減圧操作が完了後、サブプレッション・プールの水温が65℃に到達後に、過剰安全弁（自動減圧機能）が動作し、原子炉圧力が低下し、原子炉圧力は回復することである。 ・ 重要事故シナリオとの差異は原子炉緊急減圧操作が完了後、緊急用海水系を用いた高圧炉心冷却システム（低圧海水系）による原子炉冷却操作並びに高圧炉心冷却システム（高圧炉心冷却システム）による高圧炉心冷却操作が完了後、高圧炉心冷却システム（低圧海水系）による原子炉冷却操作が完了後、格納容器圧力及び格納容器温度は安定し、原子炉圧力は回復することである。 ・ 重要事故シナリオとの差異は原子炉緊急減圧操作が完了後、緊急用海水系を用いた高圧炉心冷却システム（低圧海水系）による原子炉冷却操作並びに高圧炉心冷却システム（高圧炉心冷却システム）による高圧炉心冷却操作が完了後、高圧炉心冷却システム（低圧海水系）による原子炉冷却操作が完了後、格納容器圧力及び格納容器温度は安定し、原子炉圧力は回復することである。 	24人	
津波浸水による最終ヒートシンク喪失	原子炉没水による最終ヒートシンク喪失	2.8-③ 最終ヒートシンク喪失 + 過剰安全弁動作	<ul style="list-style-type: none"> ・ 潮流を起因とする「最終ヒートシンク喪失」が発生し、手動により原子炉を停止する。 ・ 原子炉内没水による最終ヒートシンク喪失が発生し、高圧炉心冷却システムが故障するが、高圧炉心冷却システムの起動操作を実施することで、原子炉が冷却される。 ・ 低圧炉心冷却システム（可動型）による原子炉没水の事態が発生し、サブプレッション・プールの水温が65℃に到達後に、過剰安全弁（自動減圧機能）による原子炉緊急減圧操作を実施することで、原子炉圧力が低下し、原子炉圧力は回復する。 ・ 原子炉緊急減圧操作による原子炉緊急減圧操作が完了後、サブプレッション・プールの水温が65℃に到達後に、過剰安全弁（自動減圧機能）が動作し、原子炉圧力が低下し、原子炉圧力は回復する。 ・ 原子炉緊急減圧操作による原子炉緊急減圧操作が完了後、緊急用海水系を用いた高圧炉心冷却システム（低圧海水系）による原子炉冷却操作並びに高圧炉心冷却システム（高圧炉心冷却システム）による高圧炉心冷却操作が完了後、高圧炉心冷却システム（低圧海水系）による原子炉冷却操作が完了後、格納容器圧力及び格納容器温度は安定し、原子炉圧力は回復することである。 ・ 重要事故シナリオとの差異は原子炉隔離時冷却系の機能に期待できないこと及び全副制御棒挿入操作後に事故が発生することであり、原子炉隔離時冷却系の機能に期待できないこと及び全副制御棒挿入操作後に事故が発生することである。 ・ 重要事故シナリオとの差異は原子炉緊急減圧操作が完了後、サブプレッション・プールの水温が65℃に到達後に、過剰安全弁（自動減圧機能）が動作し、原子炉圧力が低下し、原子炉圧力は回復することである。 ・ 重要事故シナリオとの差異は原子炉緊急減圧操作が完了後、緊急用海水系を用いた高圧炉心冷却システム（低圧海水系）による原子炉冷却操作並びに高圧炉心冷却システム（高圧炉心冷却システム）による高圧炉心冷却操作が完了後、高圧炉心冷却システム（低圧海水系）による原子炉冷却操作が完了後、格納容器圧力及び格納容器温度は安定し、原子炉圧力は回復することである。 ・ 重要事故シナリオとの差異は原子炉緊急減圧操作が完了後、緊急用海水系を用いた高圧炉心冷却システム（低圧海水系）による原子炉冷却操作並びに高圧炉心冷却システム（高圧炉心冷却システム）による高圧炉心冷却操作が完了後、高圧炉心冷却システム（低圧海水系）による原子炉冷却操作が完了後、格納容器圧力及び格納容器温度は安定し、原子炉圧力は回復することである。 	24人	

表 2 使用済燃料プールにおける重大事故に至るおそれがある事故の評価結果

想定する事故	その他の事故シナリオ	事象進展及び人数の増減理由	必要要員数	重要事故シナリオに必要な要員数
想定事故 1	想定事故以外の事故シナリオなし			18
想定事象 2	想定事故以外の事故シナリオなし			22

第 2 表 使用済燃料プールにおける重大事故に至るおそれがある事故の評価結果

事故シナリオ グループ等	その他の事故シナリオ	事象進展及び人数の増減理由	必要 要員数	重要事故 シナリオに 必要な要員数
想定事故 1 (炉内滞留又は注水 機能喪失)	想定事故以外の事故シ ナリオなし		—	17 人
想定事象 2 (使用済燃料プール 内の水の小規模な喪 失)	想定事故以外の事故シ ナリオなし		—	17 人

表 2 燃料プールにおける重大事故に至るおそれがある事故の評価結果

想定する事故	その他の事故 シナリオ	事象進展及び人数の増減理由	必要 要員数	重要事故 シナリオに 必要な要員数
想定事故 1 (冷却機能又は注水機能喪失)	想定事故以外の事故シナリオなし			24
想定事故 2 (燃料プール内の水の小規模な喪失)	想定事故以外の事故シナリオなし			26

・評価結果の相違
【柏崎 6/7, 東海第二】

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)

事故シナリオグループ	重要事故シナリオ	その他の事故シナリオ	事象進展及び人数の増減理由	必要員数	重要事故シナリオに必要ない重要員数
崩壊熱除去機能喪失	5.1-① 外部電源喪失+崩壊熱除去機能喪失+炉心冷却喪失 5.1-② 外部電源喪失+崩壊熱除去機能喪失+炉心冷却喪失+炉心冷却喪失 5.1-③ 外部電源喪失+崩壊熱除去機能喪失+炉心冷却喪失+炉心冷却喪失+炉心冷却喪失	5.1-① 外部電源喪失+崩壊熱除去機能喪失+炉心冷却喪失 5.1-② 外部電源喪失+崩壊熱除去機能喪失+炉心冷却喪失+炉心冷却喪失 5.1-③ 外部電源喪失+崩壊熱除去機能喪失+炉心冷却喪失+炉心冷却喪失+炉心冷却喪失	・代償除熱機能喪失(原子炉冷却材浄化炉等)による炉心冷却と並行して、崩壊熱除去機能喪失(代償除熱機能喪失)が発生し、原子炉冷却材浄化炉等による炉心冷却が低下する。 ・重要事故シナリオとの差異は起因事象のみであり、必要な操作は同様であるため、人数が増減なし。 ・原子炉冷却材浄化炉等の機能喪失により、崩壊熱除去機能喪失が発生する。有効性評価と併せて、外部電源喪失を想定すると「全交流動力電源喪失」となるが、有効性評価の「全交流動力電源喪失」と同様の対応を行うことで、炉心冷却を防止できる。 ・全交流動力電源喪失及び原子炉冷却材浄化炉等の機能喪失により、「低圧注水モード運転」による原子炉注水」及び「原子炉停止時炉心冷却モード」による原子炉注水」の稼働が、操作の妨げにより、「早期の崩壊熱除去」が困難となるため、「常設代替交流電源設備」による交流電源供給及び低圧注水モードによる原子炉注水」及び「代替炉心冷却設備」を用いた原子炉停止時炉心冷却が必要となる。ただし、操作に対する必要な要員数は同様であるため、人数が増減なし。 ・「外部電源喪失」及び「崩壊熱除去」注水失敗により、原子炉冷却材の温度が上昇する。本事象に対して、非常用ディーゼル発電機による炉心冷却のための低圧注水系統(常設)による原子炉注水を実施する。 ・外部電源喪失及び崩壊熱除去、注水系統が機能喪失するため、必要な操作は「低圧注水モード運転」による原子炉注水」及び「原子炉停止時炉心冷却モード」による原子炉注水」の稼働。操作の妨げにより、「低圧注水モード運転」による原子炉注水」となる。ただし、操作に対する必要な要員数は同様であるため、人数が増減なし。	14	14
全交流動力電源喪失	5.2-① 外部電源喪失+直流通電喪失+崩壊熱除去機能喪失+炉心冷却喪失 5.2-② 外部電源喪失+直流通電喪失+炉心冷却喪失+炉心冷却喪失	5.2-① 外部電源喪失+直流通電喪失+崩壊熱除去機能喪失+炉心冷却喪失 5.2-② 外部電源喪失+直流通電喪失+炉心冷却喪失+炉心冷却喪失	・起因事象として「外部電源喪失」及び「直流通電喪失」を想定し、崩壊熱除去系統及び注水系統喪失により原子炉冷却材の温度が上昇し、蒸発により水位が低下する。 ・重要事故シナリオとの差異は「直流通電喪失」によって機器設備の制御電源は確保されているため、「常設代替直流通電設備」による電源供給が確保されているため、必要な操作は「低圧注水モード運転」による原子炉注水」及び「原子炉停止時炉心冷却モード」による原子炉注水」の稼働となる。 ・重要事故シナリオとの差異は起因事象のみであり、必要な操作は同様であるため、人数が増減なし。 ・起因事象が「原子炉冷却材流出(LPRM点検(交換)時の作業誤り)」となり、事象の認知が早くなる。 ・重要事故シナリオとの差異は起因事象のみであり、必要な操作は同様であるため、人数が増減なし。	14	16
原子炉冷却材の流出	5.3-① 原子炉冷却材流出(CUWブロー時) 5.3-② 原子炉冷却材流出(CUWブロー時) 5.3-③ 原子炉冷却材流出(CUWブロー時) 5.3-④ 原子炉冷却材流出(CUWブロー時)	5.3-① 原子炉冷却材流出(CUWブロー時) 5.3-② 原子炉冷却材流出(CUWブロー時) 5.3-③ 原子炉冷却材流出(CUWブロー時) 5.3-④ 原子炉冷却材流出(CUWブロー時)	・起因事象が「原子炉冷却材流出(CUW点検(交換)時の作業誤り)」となり、事象の認知が早くなる。 ・重要事故シナリオとの差異は起因事象のみであり、必要な操作は同様であるため、人数が増減なし。 ・起因事象が「原子炉冷却材流出(LPRM点検(交換)時の作業誤り)」となり、事象の認知が早くなる。 ・重要事故シナリオとの差異は起因事象のみであり、必要な操作は同様であるため、人数が増減なし。 ・起因事象が「原子炉冷却材流出(LPRM点検(交換)時の作業誤り)」となり、事象の認知が早くなる。 ・重要事故シナリオとの差異は起因事象のみであり、必要な操作は同様であるため、人数が増減なし。 ・起因事象が「原子炉冷却材流出(LPRM点検(交換)時の作業誤り)」となり、事象の認知が早くなる。 ・重要事故シナリオとの差異は起因事象のみであり、必要な操作は同様であるため、人数が増減なし。 ・起因事象が「原子炉冷却材流出(CUWブロー時)」となり、事象の認知が早くなる。 ・重要事故シナリオとの差異は起因事象のみであり、必要な操作は同様であるため、人数が増減なし。	14	14
反応度の顕著な投入	5.3-⑤ 原子炉冷却材流出(CUWブロー時) 5.3-⑥ 原子炉冷却材流出(CUWブロー時)	5.3-⑤ 原子炉冷却材流出(CUWブロー時) 5.3-⑥ 原子炉冷却材流出(CUWブロー時)	・起因事象が「原子炉冷却材流出(CUWブロー時)」となり、事象の認知が早くなる。 ・重要事故シナリオとの差異は起因事象のみであり、必要な操作は同様であるため、人数が増減なし。	11	11
反応度の顕著な投入	5.3-⑦ 原子炉冷却材流出(CUWブロー時) 5.3-⑧ 原子炉冷却材流出(CUWブロー時)	5.3-⑦ 原子炉冷却材流出(CUWブロー時) 5.3-⑧ 原子炉冷却材流出(CUWブロー時)	・起因事象が「原子炉冷却材流出(CUWブロー時)」となり、事象の認知が早くなる。 ・重要事故シナリオとの差異は起因事象のみであり、必要な操作は同様であるため、人数が増減なし。	11	11

東海第二発電所 (2018.9.12版)

第3表 運転停止中の原子炉における重大事故に至るおそれのある事故の評価結果

事故シナリオグループ	重要事故シナリオ	その他の事故シナリオ	事象進展及び人数の増減理由	必要員数	重要事故シナリオに必要ない重要員数
崩壊熱除去機能喪失	5.1-① 外部電源喪失+崩壊熱除去機能喪失+炉心冷却喪失 5.1-② 外部電源喪失+崩壊熱除去機能喪失+炉心冷却喪失 5.1-③ 外部電源喪失+崩壊熱除去機能喪失+炉心冷却喪失	5.1-① 外部電源喪失+崩壊熱除去機能喪失+炉心冷却喪失 5.1-② 外部電源喪失+崩壊熱除去機能喪失+炉心冷却喪失 5.1-③ 外部電源喪失+崩壊熱除去機能喪失+炉心冷却喪失	・運転中の蒸発熱除去系沸水系の機能喪失に伴う、運転中の残留熱除去系による炉心冷却材の温度が上昇する。本事象に対して、重要事故シナリオとの差異は起因事象のみであり、必要な操作は同様であるため、人数が増減なし。 ・外部電源喪失後、非常用ディーゼル発電機等により非常用電源は確保するもの、残留熱除去系(原子炉停止時炉心冷却)及び残留熱除去系沸水系の再起動により、原子炉冷却材の温度が上昇する。本事象に対して、重要事故シナリオとの差異は起因事象のみであり、必要な操作は同様であるため、人数が増減なし。 ・外部電源喪失及び非常用ディーゼル発電機の起動に必要なシステムとの故障により全交流動力電源喪失に至り、原子炉冷却材の温度が上昇する。本事象に対して、重要事故シナリオとの差異は起因事象のみであり、必要な操作は同様であるため、人数が増減なし。 ・重要事故シナリオとの差異は起因事象のみであり、必要な操作は同様であるため、人数が増減なし。	12人 12人	12人
全交流動力電源喪失	5.2-① 外部電源喪失+直流通電喪失+崩壊熱除去機能喪失+炉心冷却喪失 5.2-② 外部電源喪失+直流通電喪失+崩壊熱除去機能喪失+炉心冷却喪失	5.2-① 外部電源喪失+直流通電喪失+崩壊熱除去機能喪失+炉心冷却喪失 5.2-② 外部電源喪失+直流通電喪失+崩壊熱除去機能喪失+炉心冷却喪失	・起因事象として「外部電源喪失」及び「直流通電喪失」を想定し、崩壊熱除去系統及び注水系統喪失により原子炉冷却材の温度が上昇し、蒸発により水位が低下する。 ・重要事故シナリオとの差異は「直流通電喪失」によって機器設備の制御電源は確保されているため、「常設代替直流通電設備」による電源供給が確保されているため、必要な操作は「低圧注水モード運転」による原子炉注水」及び「原子炉停止時炉心冷却モード」による原子炉注水」の稼働となる。 ・重要事故シナリオとの差異は起因事象のみであり、必要な操作は同様であるため、人数が増減なし。 ・起因事象が「原子炉冷却材流出(LPRM点検(交換)時の作業誤り)」となり、事象の認知が早くなる。 ・重要事故シナリオとの差異は起因事象のみであり、必要な操作は同様であるため、人数が増減なし。	20人	20人
原子炉冷却材の流出	5.3-① 原子炉冷却材流出(CUWブロー時) 5.3-② 原子炉冷却材流出(CUWブロー時) 5.3-③ 原子炉冷却材流出(CUWブロー時)	5.3-① 原子炉冷却材流出(CUWブロー時) 5.3-② 原子炉冷却材流出(CUWブロー時) 5.3-③ 原子炉冷却材流出(CUWブロー時)	・起因事象が「原子炉冷却材流出(CUWブロー時)」となり、事象の認知が早くなる。 ・重要事故シナリオとの差異は起因事象のみであり、必要な操作は同様であるため、人数が増減なし。 ・起因事象が「原子炉冷却材流出(LPRM点検(交換)時の作業誤り)」となり、事象の認知が早くなる。 ・重要事故シナリオとの差異は起因事象のみであり、必要な操作は同様であるため、人数が増減なし。 ・起因事象が「原子炉冷却材流出(CUWブロー時)」となり、事象の認知が早くなる。 ・重要事故シナリオとの差異は起因事象のみであり、必要な操作は同様であるため、人数が増減なし。	9人	9人
反応度の顕著な投入	5.3-④ 原子炉冷却材流出(CUWブロー時) 5.3-⑤ 原子炉冷却材流出(CUWブロー時)	5.3-④ 原子炉冷却材流出(CUWブロー時) 5.3-⑤ 原子炉冷却材流出(CUWブロー時)	・起因事象が「原子炉冷却材流出(CUWブロー時)」となり、事象の認知が早くなる。 ・重要事故シナリオとの差異は起因事象のみであり、必要な操作は同様であるため、人数が増減なし。	9人	9人

島根原子力発電所 2号炉

表3 運転停止中の原子炉における重大事故に至るおそれのある事故の評価結果

事故シナリオグループ	重要事故シナリオ	その他の事故シナリオ	事象進展及び人数の増減理由	必要員数	重要事故シナリオに必要ない重要員数
崩壊熱除去機能喪失	5.1-① 外部電源喪失+崩壊熱除去機能喪失+炉心冷却喪失 5.1-② 外部電源喪失+崩壊熱除去機能喪失+炉心冷却喪失	5.1-① 外部電源喪失+崩壊熱除去機能喪失+炉心冷却喪失 5.1-② 外部電源喪失+崩壊熱除去機能喪失+炉心冷却喪失	・外部電源喪失後、非常用ディーゼル発電機により非常用電源は確保するもの、残留熱除去系及び原子炉冷却材の温度が上昇することにより、原子炉冷却材の温度が上昇する。本事象に対して、重要事故シナリオとの差異は起因事象のみであり、必要な操作は同様であるため、人数が増減なし。 ・重要事故シナリオに対する評価では外部電源喪失を仮定しており、必要な要員数は同様であるため、人数が増減なし。	10	10
全交流動力電源喪失	5.2-① 外部電源喪失+直流通電喪失+崩壊熱除去機能喪失+炉心冷却喪失 5.2-② 外部電源喪失+直流通電喪失+崩壊熱除去機能喪失+炉心冷却喪失	5.2-① 外部電源喪失+直流通電喪失+崩壊熱除去機能喪失+炉心冷却喪失 5.2-② 外部電源喪失+直流通電喪失+崩壊熱除去機能喪失+炉心冷却喪失	・起因事象として「外部電源喪失」及び「直流通電喪失」を想定し、崩壊熱除去系統及び注水系統喪失により原子炉冷却材の温度が上昇し、蒸発により水位が低下する。 ・重要事故シナリオとの差異は「直流通電喪失」によって機器設備の制御電源は確保されているため、必要な操作は「低圧注水モード運転」による原子炉注水」及び「原子炉停止時炉心冷却モード」による原子炉注水」の稼働となる。 ・重要事故シナリオに対する評価では外部電源喪失を仮定しており、必要な要員数は同様であるため、人数が増減なし。	29	29
原子炉冷却材の流出	5.3-① 原子炉冷却材流出(CUWブロー時) 5.3-② 原子炉冷却材流出(CUWブロー時)	5.3-① 原子炉冷却材流出(CUWブロー時) 5.3-② 原子炉冷却材流出(CUWブロー時)	・起因事象が「原子炉冷却材の流出(制御電源喪失時の炉心冷却材流出)」となり、事象の認知が早くなる。 ・重要事故シナリオとの差異は起因事象のみであり、必要な操作は同様であるため、人数が増減なし。 ・起因事象が「原子炉冷却材の流出(制御電源喪失時の炉心冷却材流出)」となり、事象の認知が早くなる。 ・重要事故シナリオとの差異は起因事象のみであり、必要な操作は同様であるため、人数が増減なし。	10	10
原子炉冷却材の流出	5.3-③ 原子炉冷却材流出(CUWブロー時) 5.3-④ 原子炉冷却材流出(CUWブロー時)	5.3-③ 原子炉冷却材流出(CUWブロー時) 5.3-④ 原子炉冷却材流出(CUWブロー時)	・起因事象が「原子炉冷却材の流出(馬出力領域モニタ交換時の炉心冷却材流出)」となり、事象の認知が早くなる。 ・重要事故シナリオとの差異は起因事象のみであり、必要な操作は同様であるため、人数が増減なし。 ・起因事象が「原子炉冷却材の流出(馬出力領域モニタ交換時の炉心冷却材流出)」となり、事象の認知が早くなる。 ・重要事故シナリオとの差異は起因事象のみであり、必要な操作は同様であるため、人数が増減なし。	10	10
反応度の顕著な投入	5.3-⑤ 原子炉冷却材流出(CUWブロー時) 5.3-⑥ 原子炉冷却材流出(CUWブロー時)	5.3-⑤ 原子炉冷却材流出(CUWブロー時) 5.3-⑥ 原子炉冷却材流出(CUWブロー時)	・起因事象が「原子炉冷却材の流出(原子炉冷却材ブロー時)」となり、事象の認知が早くなる。 ・重要事故シナリオとの差異は起因事象のみであり、必要な操作は同様であるため、人数が増減なし。 ・起因事象が「原子炉冷却材の流出(原子炉冷却材ブロー時)」となり、事象の認知が早くなる。 ・重要事故シナリオとの差異は起因事象のみであり、必要な操作は同様であるため、人数が増減なし。	10	10

備考
・評価結果の相違【柏崎6/7, 東海第二】

柏崎刈羽原子力発電所 6 / 7号炉 (2017. 12. 20 版)	東海第二発電所 (2018. 9. 12 版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p style="text-align: right;">別紙</p> <p>必要な要員数の観点での評価事故シーケンスの代表性の整理</p> <p>設置許可基準規則第 37 条第 2 項に規定されている「重大事故が発生した場合」の評価では、各格納容器破損モードに至るおそれのあるプラント損傷状態 (PDS) の中から、当該破損モードに至る場合にその破損モードが最も厳しく現れると考えられる PDS を選定し、その PDS に属する事故シーケンスの中から最も厳しい事故シーケンスを評価事故シーケンスとして選定している。ここでは、各 PDS 及び炉心損傷後の対応に必要な要員数の観点から、評価事故シーケンスの代表性を整理する。</p> <p>今回の PRA により抽出した PDS を表 1 に示す。また、設置許可基準規則第 37 条第 1 項の「重大事故に至るおそれがある事故が発生した場合」の評価結果をもとに、各 PDS に至る原因となるプラント機能の喪失が発生した場合に炉心損傷を防止するために必要な要員数を合わせて示す。</p> <p>なお、表 1 のうち、TW (崩壊熱除熱機能喪失)、TC (原子炉停止機能喪失) は格納容器先行破損事象であり、ISLOCA (インターフェイスシステム LOCA) は格納容器バイパス事象である。いずれも炉心損傷の前に原子炉格納容器が機能喪失する PDS であるため、評価事故シーケンスの選定の起点となる PDS の選定対象からは除外している。</p> <p>本来、重大事故等対処設備に期待しない PRA から抽出された各 PDS は、表 1 の炉心損傷防止に必要な数の要員が適切な対応をとることによって炉心損傷を防止できるものであるが、何らかの対応の失敗によって炉心損傷に至るものと仮定する。</p> <p>この仮定の上でも、評価事故シーケンスの起点(事象発生時)において必要な要員数は、表 1 の炉心損傷防止に必要な人数であり、この観点で最も厳しい PDS は、全交流動力電源喪失を伴う TBP の 32 名であり、続いて同じく全交流動力電源喪失を伴う長期 TB, TBU, TBD の 28 名が厳しい。</p> <p>次に、重大事故等対処設備に期待しない場合、各格納容器破損モードに進展し得る PDS、その中で要員数の観点で厳しい PDS 及び評価事故シーケンスの起点として選定した PDS を表 2 に示す。</p>	<p style="text-align: right;">別紙</p> <p>必要な要員数の観点での評価事故シーケンスの代表性の整理</p> <p>設置許可基準規則第 37 条第 2 項に規定されている「重大事故が発生した場合」の評価では、各格納容器破損モードに至るおそれのあるプラント損傷状態 (PDS) の中から、当該破損モードに至る場合にその破損モードが最も厳しく表れると考えられる PDS を選定し、その PDS に属する事故シーケンスの中から最も厳しい事故シーケンスを評価事故シーケンスとして選定している。ここでは、各 PDS 及び炉心損傷後の対応に必要な要員数の観点から、評価事故シーケンスの代表性を整理する。</p> <p>今回の PRA により抽出した PDS と炉心損傷防止に際して必要な人数を第 1 表に示す。また、設置許可基準規則第 37 条第 1 項の「重大事故に至るおそれがある事故が発生した場合」の評価結果を基に、各 PDS に至る原因となるプラント機能の喪失が発生した場合に炉心損傷を防止するために必要な要員数を併せて示す。</p> <p>なお、第 1 表のうち、TW (崩壊熱除熱機能喪失)、TC (原子炉停止機能喪失) は格納容器先行破損事象であり、ISLOCA (インターフェイスシステム LOCA) は格納容器バイパス事象である。いずれも炉心損傷の前に格納容器が機能喪失する PDS であるため、評価事故シーケンスの選定の起点となる PDS の選定対象からは除外している。</p> <p>本来、重大事故等対処設備に期待しない PRA から抽出された各 PDS は、第 1 表の炉心損傷防止に必要な数の要員が適切な対応をとることによって炉心損傷を防止できるものであるが、何らかの対応の失敗によって炉心損傷に至るものと仮定する。</p> <p>この仮定の上でも、評価事故シーケンスの起点 (事象発生時) において必要な要員数は、第 1 表の炉心損傷防止に必要な人数であり、この観点で最も厳しい PDS は、全交流動力電源喪失を伴う PDS (長期 TB, TBU, TBP 及び TBD) の 24 名及び参集要員 6 名である。</p> <p>次に、重大事故等対処設備に期待しない場合、各格納容器破損モードに進展し得る PDS を、その中で要員数の観点で厳しい PDS 及び評価事故シーケンスの起点として選定した PDS を第 2 表に示す。</p>	<p style="text-align: right;">別紙</p> <p>必要な要員数の観点での評価事故シーケンスの代表性の整理</p> <p>設置許可基準規則第 37 条第 2 項に規定されている「重大事故が発生した場合」の評価では、各格納容器破損モードに至るおそれのあるプラント損傷状態 (PDS) の中から、当該破損モードに至る場合にその破損モードが最も厳しく表れると考えられる PDS を選定し、その PDS に属する事故シーケンスの中から最も厳しい事故シーケンスを評価事故シーケンスとして選定している。ここでは、各 PDS 及び炉心損傷後の対応に必要な要員数の観点から、評価事故シーケンスの代表性を整理する。</p> <p>今回の PRA により抽出した PDS を表 1 に示す。また、設置許可基準規則第 37 条第 1 項の「重大事故に至るおそれがある事故が発生した場合」の評価結果をもとに、各 PDS による炉心損傷を防止するために必要な要員数を合わせて示す。</p> <p>なお、表 1 のうち、TW (崩壊熱除去機能喪失)、TC (原子炉停止機能喪失) は格納容器先行破損事象であり、ISLOCA (インターフェイスシステム LOCA) は格納容器バイパス事象である。いずれも炉心損傷の前に原子炉格納容器が機能喪失する PDS であるため、評価事故シーケンスの選定の起点となる PDS の選定対象からは除外している。</p> <p>本来、重大事故等対処設備に期待しない PRA から抽出された各 PDS は、表 1 の炉心損傷防止に必要な数の要員が適切な対応をとることによって炉心損傷を防止できるものであるが、何らかの対応の失敗によって炉心損傷に至るものと仮定する。</p> <p>この仮定の上でも、評価事故シーケンスの起点(事象発生時)において必要な要員数は、表 1 の炉心損傷防止に必要な人数であり、この観点で最も厳しい PDS は、全交流動力電源喪失 (SBO) を伴う PDS (長期 TB, TBU, TBP 及び TBD) の 31 名である。</p> <p>次に、重大事故等対処設備に期待しない場合、各格納容器破損モードに進展し得る PDS、その中で要員数の観点で厳しい PDS 及び評価シーケンスの起点として選定した PDS を表 2 に示す。</p>	<p>・解析結果及び運用の相違</p> <p>【柏崎 6/7, 東海第二】</p>

柏崎刈羽原子力発電所 6/7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.12版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>格納容器破損モード格納容器過圧破損，格納容器過温破損及び水素燃焼では，LOCA を PDS に選定した上で PDS に SBO を加えているため，SBO にも対応可能な要員数が必要となる。このことから，選定した PDS は要員の観点で厳しい PDS を包絡している。その上で，LOCA 及び SBO に並行して対応し，格納容器破損防止が可能であることを示している。ただし，交流動力電源の 24 時間以内の復旧に期待していることから，TBP への炉心損傷防止対応で想定している<u>低圧代替原子炉注水設備（可搬型）</u>を用いた原子炉注水は考慮していない。</p> <p>なお，炉心損傷後は重大事故等対処設備を用いた原子炉注水や原子炉格納容器熱除去等を実施する必要があるが，これらの対応に必要な要員数は PDS によらず同じであり，これに加えて電源復旧が必要となる場合が，必要な要員数の観点で厳しいと考えられる。このことから，今回選定した評価事故シーケンスは必要な要員数の観点においても他の事故シーケンスを包絡していると考ええる。</p> <p>高圧溶融物放出／格納容器雰囲気直接加熱（DCH），原子炉圧力容器外の溶融燃料-冷却材相互作用（<u>炉外 FCI</u>）及び溶融炉心・コンクリート相互作用（MCCI）については，炉心損傷後の対応として，原子炉水位が有効燃料棒底部から有効燃料棒の長さの 10%上の位置に到達した時点での原子炉減圧及び原子炉圧力容器下鏡部温度が 300℃に到達した時点での<u>原子炉格納容器下部への注水等が必要となるが，この対応は中央制御室による操作であり PDS によらず同じである。仮に，SBO が重畳した場合には交流動力電源の復旧要員が必要となるが，その他の操作が中央制御室での操作であることから，いずれの場合も大破断 LOCA+SBO 後の対応に必要な要員数を上回ることは無い。なお，交流動力電源が必要な原子炉格納容器下部への注水操作が必要となるまでの時間は交流動力電源の復旧に十分な時間である。</u></p> <p>以上より，要員の観点で厳しい PDS 及び炉心損傷後の事故シーケンスを考慮しても，現在の要員数で重大事故への対応は可能であり，必要な要員数を考慮しても評価事故シーケンスは代表性を有していることを確認した。</p>	<p><u>第 2 表の格納容器破損モードは，選定した全て PDS において全交流動力電源喪失を想定しており，全交流動力電源喪失の対応には要員数の観点で最も厳しい PDS である長期 TB，TBU，TBP 及び TBD に必要な要員数が必要となることから，PDS の観点では，選定した PDS は要員の観点で最も厳しい PDS を包絡している。</u></p> <p><u>また，炉心損傷後は重大事故等対処設備を用いた原子炉注水や格納容器熱除去等を実施する必要があるが，これらの対応に必要な要員数は PDS によらずほぼ同じであり，これに加えて電源復旧が必要となる場合が，必要な要員数の観点で厳しいと考えられる。このことから，今回選定した評価事故シーケンスは必要な要員数の観点においても他の事故シーケンスを包絡している</u>と考える。</p> <p>以上より，要員の観点で厳しい PDS 及び炉心損傷後の事故シーケンスを考慮しても，現在の要員数で重大事故への対応は可能であり，必要な要員数を考慮しても評価事故シーケンスは代表性を有していることを確認した。</p>	<p>格納容器破損モード格納容器過圧破損，格納容器過温破損及び水素燃焼では，<u>LOCA を PDS に選定したうえで PDS に SBO を加えているため，SBO にも対応可能な要員数が必要となる。このことから，選定した PDS は要員の観点で最も厳しい PDS を包絡している。そのうえで，LOCA 及び SBO に並行して対応し，格納容器破損防止が可能であることを示している。ただし，交流動力電源の 24 時間以内の復旧に期待していることから，TBP への炉心損傷防止対応で想定している低圧原子炉代替注水系（可搬型）</u>を用いた原子炉注水は考慮していない。</p> <p>なお，炉心損傷後は重大事故等対処設備を用いた原子炉注水や原子炉格納容器熱除去等を実施する必要があるが，これらの対応に必要な要員数は PDS によらず同じであり，これに加えて電源復旧が必要となる場合が，必要な要員数の観点で厳しいと考えられる。このことから，今回選定した評価事故シーケンスは必要な要員数の観点においても他の事故シーケンスを包絡していると考ええる。</p> <p>高圧溶融物放出／格納容器雰囲気直接加熱（DCH），原子炉圧力容器外の溶融燃料-冷却材相互作用（<u>F C I</u>）及び溶融炉心・コンクリート相互作用（MCCI）については，炉心損傷後の対応として，原子炉水位が燃料棒有効長下端から燃料棒有効長の 20%上の位置に到達した時点での原子炉減圧及び原子炉圧力容器下鏡部温度が 300℃に到達した時点での<u>ペDESTAL への注水等が必要となるが，これらの対応に必要な要員数は PDS によらず同じであり，いずれの場合も大破断 LOCA+SBO 後の対応に必要な要員数を上回ることは無い。</u></p> <p>以上より，要員の観点で厳しい PDS 及び炉心損傷後の事故シーケンスを考慮しても，現在の要員数で重大事故への対応は可能であり，必要な要員数を考慮しても評価事故シーケンスは代表性を有していることを確認した。</p> <p style="text-align: right;">以上</p>	<p>・評価結果の相違【東海第二】</p> <p>・設備の相違【柏崎 6/7】</p> <p>・評価結果の相違【柏崎 6/7，東海第二】</p> <p>・評価条件の相違【柏崎 6/7】</p> <p>島根 2号炉は，DCH，FCI，MCCI について，格納容器破損防止対策のための対応時間が厳しいシナリオを想定するため，SBO を重畳した評価としている。</p>

表1 PRAにより抽出したPDSと炉心損傷防止に際して必要な要員数

PDS	PCV破損時期	RPV圧力	炉心損傷時期	炉心損傷防止に必要な人数 ^{※1}
TQUV	炉心損傷後	低圧	早期	24
TQUX	炉心損傷後	高圧	早期	16
長期TB	炉心損傷後	高圧	後期	28
TBU	炉心損傷後	高圧	早期	28
TBP	炉心損傷後	低圧	早期	32
TBD	炉心損傷後	高圧	早期	28
LOCA ・AE (大破断LOCA) ・S1E (中破断LOCA) ・S2E (小破断LOCA)	炉心損傷後	低圧	早期	24 ^{※2}
TW ^{※3}	炉心損傷前	—	後期	28
TC ^{※3}	炉心損傷前	—	早期	12
ISLOCA ^{※3}	炉心損傷前	—	早期	20

※1 「運転中の原子炉における重大事故に至るおそれがある事故」の評価結果から抽出
 ※2 「中破断LOCA (S1E) +ECCS注水機能喪失」及び「小破断LOCA (S2E) +ECCS注水機能喪失」による炉心損傷防止の評価結果から抽出
 ※3 炉心損傷の前に原子炉格納容器が機能喪失するため、評価事故シーケンスの選定の起点となるPDSの選定対象からは除外したPDS

第1表 今回のPRAにより抽出したPDSと炉心損傷防止に際して必要な要員数

PDS	PCV破損時期	RPV圧力	炉心損傷時期	炉心損傷防止に必要な人数 ^{※1}
TQUV	炉心損傷後	低圧	早期	19人
TQUX	炉心損傷後	高圧	早期	10人
長期TB	炉心損傷後	高圧	後期	24人
TBD, TBU	炉心損傷後	高圧	早期	24人
TBP	炉心損傷後	低圧	早期	24人
LOCA	炉心損傷後	低圧	早期	19人 ^{※2}
TW(取水機能喪失) ^{※3}	炉心損傷前	—	後期	20人
TW(RHR喪失) ^{※3}	炉心損傷前	—	後期	19人
TC ^{※3}	炉心損傷前	—	早期	10人
ISLOCA ^{※3}	炉心損傷前	—	早期	12人

※1 「重大事故に至るおそれがある事故発生した場合」の評価結果から抽出
 ※2 「中破断LOCA (S1E) +ECCS注水機能喪失」及び「小破断LOCA (S2E) +ECCS注水機能喪失」による炉心損傷防止の評価結果から抽出
 ※3 炉心損傷の前に格納容器が機能喪失するため、評価事故シーケンスの選定の起点となるPDSの選定対象からは除外したPDS

表1 PRAにより抽出したPDSと炉心損傷防止に際して必要な要員数

PDS	格納容器破損時期	RPV圧力	炉心損傷時期	炉心損傷防止に必要な人数 ^{※1}
TQUV	炉心損傷後	低圧	早期	28
TQUX	炉心損傷後	高圧	早期	10
長期TB	炉心損傷後	高圧	後期	31
TBU	炉心損傷後	高圧	早期	31
TBP	炉心損傷後	低圧	早期	31
TBD	炉心損傷後	高圧	早期	31
LOCA	炉心損傷後	低圧	早期	28 ^{※2}
TW ^{※3}	炉心損傷前	—	後期	31
TC ^{※3}	炉心損傷前	—	早期	11
ISLOCA ^{※3}	炉心損傷前	—	早期	10

※1 : 「重大事故に至るおそれがある事故が発生した場合」の評価結果から抽出
 ※2 : LOCA時注水機能喪失 (冷却材喪失 (中破断LOCA) + 高圧炉心冷却失敗 + 低圧炉心冷却失敗) における炉心損傷防止の評価結果から抽出
 ※3 : 炉心損傷の前に格納容器が機能喪失するため、評価事故シーケンスの選定の起点となるPDSの選定対象からは除外したPDS

・評価結果の相違
 【柏崎6/7, 東海第二】

柏崎刈羽原子力発電所 6/7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.12版)	島根原子力発電所 2号炉	備考																																																																																																																																												
<p>表2 要員及び事象の厳しさの観点からの各格納容器破損モードに進展し得るPDSの整理</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>格納容器破損モード</th> <th>該当するPDS</th> <th>要員の観点で厳しいPDS</th> <th>選定したPDS</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td rowspan="5">雰囲気圧力・温度による静的負荷(格納容器過圧破損)</td> <td>TQUV</td> <td rowspan="10">TBP</td> <td rowspan="10">LOCA+SBO^{※1}</td> </tr> <tr> <td>TQUX</td> </tr> <tr> <td>LOCA</td> </tr> <tr> <td>長期TB</td> </tr> <tr> <td>TBU</td> </tr> <tr> <td>TBP</td> </tr> <tr> <td rowspan="5">雰囲気圧力・温度による静的負荷(格納容器過温破損)</td> <td>TQUV</td> </tr> <tr> <td>TQUX</td> </tr> <tr> <td>LOCA</td> </tr> <tr> <td>長期TB</td> </tr> <tr> <td>TBU</td> </tr> <tr> <td>TBP</td> </tr> <tr> <td>TBD</td> </tr> <tr> <td>水素燃焼</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>LOCA+SBO^{※1}</td> </tr> <tr> <td rowspan="4">高圧溶融物放出/格納容器雰囲気直接加熱(DCH)</td> <td>TQUX</td> <td rowspan="4">長期TB TBU TBD</td> <td rowspan="4">TQUX</td> </tr> <tr> <td>長期TB</td> </tr> <tr> <td>TBU</td> </tr> <tr> <td>TBD</td> </tr> <tr> <td rowspan="5">原子炉圧力容器外の溶融燃料-冷却材相互作用(炉外FCI)</td> <td>TQUV</td> <td rowspan="5">TBP</td> <td rowspan="5">TQUV</td> </tr> <tr> <td>TQUX</td> </tr> <tr> <td>LOCA</td> </tr> <tr> <td>長期TB</td> </tr> <tr> <td>TBU</td> </tr> <tr> <td>TBP</td> </tr> <tr> <td rowspan="5">溶融炉心・コンクリート相互作用(MCCI)</td> <td>TQUV</td> <td rowspan="5">TBP</td> <td rowspan="5">TQUV</td> </tr> <tr> <td>TQUX</td> </tr> <tr> <td>LOCA</td> </tr> <tr> <td>長期TB</td> </tr> <tr> <td>TBU</td> </tr> <tr> <td>TBP</td> </tr> </tbody> </table> <p>※1 長期TB, TBU, TBP, TBDはSBOを起点として炉心損傷に至るPDS</p>	格納容器破損モード	該当するPDS	要員の観点で厳しいPDS	選定したPDS	雰囲気圧力・温度による静的負荷(格納容器過圧破損)	TQUV	TBP	LOCA+SBO ^{※1}	TQUX	LOCA	長期TB	TBU	TBP	雰囲気圧力・温度による静的負荷(格納容器過温破損)	TQUV	TQUX	LOCA	長期TB	TBU	TBP	TBD	水素燃焼	—	—	LOCA+SBO ^{※1}	高圧溶融物放出/格納容器雰囲気直接加熱(DCH)	TQUX	長期TB TBU TBD	TQUX	長期TB	TBU	TBD	原子炉圧力容器外の溶融燃料-冷却材相互作用(炉外FCI)	TQUV	TBP	TQUV	TQUX	LOCA	長期TB	TBU	TBP	溶融炉心・コンクリート相互作用(MCCI)	TQUV	TBP	TQUV	TQUX	LOCA	長期TB	TBU	TBP	<p>第2表 要員及び事象の厳しさの観点からの各格納容器破損モードのPDSの整理</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>格納容器破損モード</th> <th>該当するPDS</th> <th>要員の観点で厳しいPDS</th> <th>選定したPDS</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td rowspan="7">雰囲気圧力・温度による静的負荷(格納容器過圧破損)</td> <td>TQUV</td> <td rowspan="7">長期TB TBU TBP TBD</td> <td rowspan="7">LOCA^{※1}</td> </tr> <tr> <td>TQUX</td> </tr> <tr> <td>長期TB</td> </tr> <tr> <td>TBU</td> </tr> <tr> <td>TBP</td> </tr> <tr> <td>TBD</td> </tr> <tr> <td>LOCA</td> </tr> <tr> <td rowspan="4">雰囲気圧力・温度による静的負荷(格納容器過温破損)</td> <td>TQUX</td> <td rowspan="4">長期TB TBU TBP TBD</td> <td rowspan="4">LOCA^{※1}</td> </tr> <tr> <td>長期TB</td> </tr> <tr> <td>TBU</td> </tr> <tr> <td>TBD</td> </tr> <tr> <td rowspan="4">高圧溶融物放出/格納容器雰囲気直接加熱(DCH)</td> <td>TQUX</td> <td rowspan="4">長期TB TBU TBD</td> <td rowspan="4">TQUX^{※1}</td> </tr> <tr> <td>長期TB</td> </tr> <tr> <td>TBU</td> </tr> <tr> <td>TBD</td> </tr> <tr> <td rowspan="6">原子炉圧力容器外の溶融燃料-冷却材相互作用(炉外FCI)</td> <td>TQUV</td> <td rowspan="6">長期TB TBU TBP TBD</td> <td rowspan="6">TQUV^{※1}</td> </tr> <tr> <td>TQUX</td> </tr> <tr> <td>長期TB</td> </tr> <tr> <td>TBU</td> </tr> <tr> <td>TBP</td> </tr> <tr> <td>TBD</td> </tr> <tr> <td rowspan="6">溶融炉心・コンクリート相互作用(MCCI)</td> <td>TQUV</td> <td rowspan="6">長期TB TBU TBP TBD</td> <td rowspan="6">TQUV^{※1}</td> </tr> <tr> <td>TQUX</td> </tr> <tr> <td>長期TB</td> </tr> <tr> <td>TBU</td> </tr> <tr> <td>TBP</td> </tr> <tr> <td>TBD</td> </tr> <tr> <td>水素燃焼</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>LOCA^{※1,2}</td> </tr> </tbody> </table> <p>※1 格納容器への注水・除熱対策の有効性を網羅的に確認可能なシナリオを評価するため、有効評価においては全交流動力電源喪失を重量させるものとしている。</p> <p>※2 水素燃焼については、原子炉運転中は格納容器内雰囲気を窒素で置換し、酸素濃度を低く管理しているため、PRAで定量化する格納容器破損モードから除外しているが、窒素置換の有効性を確認する観点で、評価対象の格納容器破損モードとしている。</p>	格納容器破損モード	該当するPDS	要員の観点で厳しいPDS	選定したPDS	雰囲気圧力・温度による静的負荷(格納容器過圧破損)	TQUV	長期TB TBU TBP TBD	LOCA ^{※1}	TQUX	長期TB	TBU	TBP	TBD	LOCA	雰囲気圧力・温度による静的負荷(格納容器過温破損)	TQUX	長期TB TBU TBP TBD	LOCA ^{※1}	長期TB	TBU	TBD	高圧溶融物放出/格納容器雰囲気直接加熱(DCH)	TQUX	長期TB TBU TBD	TQUX ^{※1}	長期TB	TBU	TBD	原子炉圧力容器外の溶融燃料-冷却材相互作用(炉外FCI)	TQUV	長期TB TBU TBP TBD	TQUV ^{※1}	TQUX	長期TB	TBU	TBP	TBD	溶融炉心・コンクリート相互作用(MCCI)	TQUV	長期TB TBU TBP TBD	TQUV ^{※1}	TQUX	長期TB	TBU	TBP	TBD	水素燃焼	—	—	LOCA ^{※1,2}	<p>表2 要員及び事象の厳しさの観点からの各格納容器破損モードのPDSの整理</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>格納容器破損モード</th> <th>該当するPDS</th> <th>要員の観点で厳しいPDS</th> <th>選定したPDS</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td rowspan="3">雰囲気圧力・温度による静的負荷(格納容器過圧破損)</td> <td>TQUV</td> <td rowspan="10">長期TB TBU TBP TBD</td> <td rowspan="10">LOCA+SBO^{※1}</td> </tr> <tr> <td>TQUX</td> </tr> <tr> <td>LOCA</td> </tr> <tr> <td rowspan="5">雰囲気圧力・温度による静的負荷(格納容器過温破損)</td> <td>TQUV</td> </tr> <tr> <td>TQUX</td> </tr> <tr> <td>長期TB</td> </tr> <tr> <td>TBU</td> </tr> <tr> <td>TBP</td> </tr> <tr> <td>TBD</td> </tr> <tr> <td rowspan="4">高圧溶融物放出/格納容器雰囲気直接加熱(DCH)</td> <td>TQUX</td> <td rowspan="4">長期TB TBU TBD</td> <td rowspan="4">TQUX+SBO^{※1}</td> </tr> <tr> <td>長期TB</td> </tr> <tr> <td>TBU</td> </tr> <tr> <td>TBD</td> </tr> <tr> <td rowspan="3">原子炉圧力容器外の溶融燃料-冷却材相互作用(FCI)</td> <td>TQUV</td> <td rowspan="3">TQUV LOCA</td> <td rowspan="3">TQUV+SBO^{※1}</td> </tr> <tr> <td>TQUX</td> </tr> <tr> <td>LOCA</td> </tr> <tr> <td>水素燃焼</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>LOCA+SBO^{※1}</td> </tr> <tr> <td rowspan="3">溶融炉心・コンクリート相互作用(MCCI)</td> <td>TQUV</td> <td rowspan="3">TQUV LOCA</td> <td rowspan="3">TQUV+SBO^{※1}</td> </tr> <tr> <td>TQUX</td> </tr> <tr> <td>LOCA</td> </tr> </tbody> </table> <p>※1：PRAから直接抽出されるPDSではないが、電源復旧、注水機能確保のための設備が多く、格納容器破損防止対策のための対応時間が厳しいシナリオを想定するため、SBOの重量した評価事故シーケンスを選定している。</p>	格納容器破損モード	該当するPDS	要員の観点で厳しいPDS	選定したPDS	雰囲気圧力・温度による静的負荷(格納容器過圧破損)	TQUV	長期TB TBU TBP TBD	LOCA+SBO ^{※1}	TQUX	LOCA	雰囲気圧力・温度による静的負荷(格納容器過温破損)	TQUV	TQUX	長期TB	TBU	TBP	TBD	高圧溶融物放出/格納容器雰囲気直接加熱(DCH)	TQUX	長期TB TBU TBD	TQUX+SBO ^{※1}	長期TB	TBU	TBD	原子炉圧力容器外の溶融燃料-冷却材相互作用(FCI)	TQUV	TQUV LOCA	TQUV+SBO ^{※1}	TQUX	LOCA	水素燃焼	—	—	LOCA+SBO ^{※1}	溶融炉心・コンクリート相互作用(MCCI)	TQUV	TQUV LOCA	TQUV+SBO ^{※1}	TQUX	LOCA	<p>・評価結果の相違 【柏崎6/7, 東海第二】</p>
格納容器破損モード	該当するPDS	要員の観点で厳しいPDS	選定したPDS																																																																																																																																												
雰囲気圧力・温度による静的負荷(格納容器過圧破損)	TQUV	TBP	LOCA+SBO ^{※1}																																																																																																																																												
	TQUX																																																																																																																																														
	LOCA																																																																																																																																														
	長期TB																																																																																																																																														
	TBU																																																																																																																																														
TBP																																																																																																																																															
雰囲気圧力・温度による静的負荷(格納容器過温破損)	TQUV																																																																																																																																														
	TQUX																																																																																																																																														
	LOCA																																																																																																																																														
	長期TB																																																																																																																																														
	TBU																																																																																																																																														
TBP																																																																																																																																															
TBD																																																																																																																																															
水素燃焼	—	—	LOCA+SBO ^{※1}																																																																																																																																												
高圧溶融物放出/格納容器雰囲気直接加熱(DCH)	TQUX	長期TB TBU TBD	TQUX																																																																																																																																												
	長期TB																																																																																																																																														
	TBU																																																																																																																																														
	TBD																																																																																																																																														
原子炉圧力容器外の溶融燃料-冷却材相互作用(炉外FCI)	TQUV	TBP	TQUV																																																																																																																																												
	TQUX																																																																																																																																														
	LOCA																																																																																																																																														
	長期TB																																																																																																																																														
	TBU																																																																																																																																														
TBP																																																																																																																																															
溶融炉心・コンクリート相互作用(MCCI)	TQUV	TBP	TQUV																																																																																																																																												
	TQUX																																																																																																																																														
	LOCA																																																																																																																																														
	長期TB																																																																																																																																														
	TBU																																																																																																																																														
TBP																																																																																																																																															
格納容器破損モード	該当するPDS	要員の観点で厳しいPDS	選定したPDS																																																																																																																																												
雰囲気圧力・温度による静的負荷(格納容器過圧破損)	TQUV	長期TB TBU TBP TBD	LOCA ^{※1}																																																																																																																																												
	TQUX																																																																																																																																														
	長期TB																																																																																																																																														
	TBU																																																																																																																																														
	TBP																																																																																																																																														
	TBD																																																																																																																																														
	LOCA																																																																																																																																														
雰囲気圧力・温度による静的負荷(格納容器過温破損)	TQUX	長期TB TBU TBP TBD	LOCA ^{※1}																																																																																																																																												
	長期TB																																																																																																																																														
	TBU																																																																																																																																														
	TBD																																																																																																																																														
高圧溶融物放出/格納容器雰囲気直接加熱(DCH)	TQUX	長期TB TBU TBD	TQUX ^{※1}																																																																																																																																												
	長期TB																																																																																																																																														
	TBU																																																																																																																																														
	TBD																																																																																																																																														
原子炉圧力容器外の溶融燃料-冷却材相互作用(炉外FCI)	TQUV	長期TB TBU TBP TBD	TQUV ^{※1}																																																																																																																																												
	TQUX																																																																																																																																														
	長期TB																																																																																																																																														
	TBU																																																																																																																																														
	TBP																																																																																																																																														
	TBD																																																																																																																																														
溶融炉心・コンクリート相互作用(MCCI)	TQUV	長期TB TBU TBP TBD	TQUV ^{※1}																																																																																																																																												
	TQUX																																																																																																																																														
	長期TB																																																																																																																																														
	TBU																																																																																																																																														
	TBP																																																																																																																																														
	TBD																																																																																																																																														
水素燃焼	—	—	LOCA ^{※1,2}																																																																																																																																												
格納容器破損モード	該当するPDS	要員の観点で厳しいPDS	選定したPDS																																																																																																																																												
雰囲気圧力・温度による静的負荷(格納容器過圧破損)	TQUV	長期TB TBU TBP TBD	LOCA+SBO ^{※1}																																																																																																																																												
	TQUX																																																																																																																																														
	LOCA																																																																																																																																														
雰囲気圧力・温度による静的負荷(格納容器過温破損)	TQUV																																																																																																																																														
	TQUX																																																																																																																																														
	長期TB																																																																																																																																														
	TBU																																																																																																																																														
	TBP																																																																																																																																														
TBD																																																																																																																																															
高圧溶融物放出/格納容器雰囲気直接加熱(DCH)	TQUX			長期TB TBU TBD	TQUX+SBO ^{※1}																																																																																																																																										
	長期TB																																																																																																																																														
	TBU																																																																																																																																														
	TBD																																																																																																																																														
原子炉圧力容器外の溶融燃料-冷却材相互作用(FCI)	TQUV	TQUV LOCA	TQUV+SBO ^{※1}																																																																																																																																												
	TQUX																																																																																																																																														
	LOCA																																																																																																																																														
水素燃焼	—	—	LOCA+SBO ^{※1}																																																																																																																																												
溶融炉心・コンクリート相互作用(MCCI)	TQUV	TQUV LOCA	TQUV+SBO ^{※1}																																																																																																																																												
	TQUX																																																																																																																																														
	LOCA																																																																																																																																														

柏崎刈羽原子力発電所 6 / 7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.12版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p style="text-align: center;">添付資料 6.3.1</p> <p style="text-align: center;">水源, 燃料, 電源負荷評価結果について</p> <p>1. はじめに 重大事故等対策の有効性評価において, 重大事故等対策を外部支援に期待することなく7日間継続するために必要な水源及び燃料について評価を実施するとともに, 電源負荷の積み上げが給電容量内にあることを確認する。</p> <p>2. 事故シーケンス別の必要量について 重大事故等対策の有効性評価において, 通常系統からの給水及び給電が不可能となる事象についての水源及び燃料に関する評価結果を表1に整理した。 また, 同様に常設代替交流電源設備からの電源供給が必要な事象について, 必要負荷が常設代替交流電源設備を連続運転させた場合の定格容量内であることを表1に整理した。</p> <p>3. まとめ 重大事故等対策の有効性評価において, 水源, 燃料及び電源負荷のそれぞれに対して最も厳しい事故シーケンスを想定した場合についても, 発電所構内に備蓄している水源及び燃料により, 必要な対策を7日間継続することが十分に可能であることを確認した。また, 常設代替交流電源設備から給電する場合の電源負荷についても, 常設代替交流電源設備を連続運転させた場合の定格容量内であることを確認した。</p>	<p style="text-align: center;">添付資料 6.3.1</p> <p style="text-align: center;">水源, 燃料, 電源負荷評価結果について</p> <p>1. はじめに 重大事故等対策の有効性評価において, 重大事故等対策を外部支援に期待することなく7日間継続するために必要な水源及び燃料について評価を実施するとともに, 電源負荷の積み上げが給電容量内にあることを確認する。</p> <p>2. 事故シーケンスグループ等別の必要量について 重大事故等対策の有効性評価における<u>水源, 燃料に関する評価結果を第1表及び第2表に整理した。</u> また, 同様に常設代替交流電源設備からの電源供給が必要な事象について, 必要負荷が常設代替交流電源設備を連続運転させた場合の定格容量内であることを第3表に整理した。</p> <p>3. まとめ 重大事故等対策の有効性評価において, 水源, 燃料及び電源負荷のそれぞれに対して最も厳しい事故シーケンスを想定した場合についても, 発電所構内に備蓄している水源及び燃料により, 必要な対策を7日間継続することが十分に可能であることを確認した。また, 常設代替交流電源設備から給電する場合の電源負荷についても, 常設代替交流電源設備を連続運転させた場合の定格容量内であることを確認した。</p>	<p style="text-align: center;">添付資料 6.3.1</p> <p style="text-align: center;">水源, 燃料, 電源負荷評価結果について</p> <p>1. はじめに 重大事故等対策の有効性評価において, 重大事故等対策を外部支援に期待することなく7日間継続するために必要な水源及び燃料について評価を実施するとともに, 電源負荷の積み上げが給電容量内にあることを確認する。</p> <p>2. 事故シーケンス別の必要量について 重大事故等対策の有効性評価において, <u>通常系統からの給水及び給電が不可能となる事象についての水源及び燃料に関する評価結果を第1表に整理した。</u> また, 同様に常設代替交流電源設備からの電源供給が必要な事象について, 必要負荷が常設代替交流電源設備を連続運転させた場合の定格容量内であることを第1表に整理した。</p> <p>3. まとめ 重大事故等対策の有効性評価において, 水源, 燃料及び電源負荷のそれぞれに対して最も厳しい事故シーケンスを想定した場合についても, 発電所構内に備蓄している水源及び燃料により, 必要な対策を7日間継続することが十分に可能であることを確認した。また, 常設代替交流電源設備から給電する場合の電源負荷についても, 常設代替交流電源設備を連続運転させた場合の定格容量内であることを確認した。</p>	

柏崎刈羽原子力発電所 6 / 7号炉 (2017.12.20版)

事故シナリオ	水源		燃料プールの注水 (必要水量/水質総量)	燃料(軽油) 7日間必要量/備蓄量	電源負荷 最大負荷/給電 容量
	原子炉注水及び格納容器スプレイ (必要水量/水質総量)	燃料プールの注水 (必要水量/水質総量)			
2.1 高圧・低圧注水機能喪失 ^{※1}	約10,600m ³ (号炉あたり約5,300m ³) /約19,700m ³ ・低圧代替注水系(常設) ・代替格納容器スプレイ冷却系	—	約1,510kL(約2,010kL) ・非常用ディーゼル発電機(約753kL) ×2 ・可搬型代替注水ポンプ(0.5級)(約15kL) ×2 ・5号炉原子炉建屋内緊急時対策用可搬型電源設備及びモニタリング・ポスト用発電機(約13kL)	—	—
2.2 高圧注水・減圧機能喪失 ^{※1}	—	—	約1,510kL(約2,010kL) ・非常用ディーゼル発電機(約753kL) ×2 ・5号炉原子炉建屋内緊急時対策用可搬型電源設備及びモニタリング・ポスト用発電機(約13kL)	—	—
2.3.1 全交流動力電源喪失 (外部電源喪失+DG喪失)	約3,200m ³ (号炉あたり約1,600m ³) /約19,700m ³ ・原子炉建屋内緊急時対策用可搬型電源設備及びモニタリング・ポスト用発電機(約13kL) ・低圧代替注水系(常設)	—	約643kL(約2,140kL) ・常設代替交流電源設備(約50kL) ・代替原子炉建屋内緊急時対策用の大容量送水車(熱交換器ユニット用)(約11kL) ×2 ・可搬型代替注水ポンプ(0.5級)(約15kL) ×2 ・5号炉原子炉建屋内緊急時対策用可搬型電源設備及びモニタリング・ポスト用発電機(約13kL)	6号炉: 約 1,284kW/2,950kWh ^{※2} 7号炉: 約 1,294kW/2,950kWh ^{※2}	
2.3.2 全交流動力電源喪失(外部電源喪失+DG喪失) +RCC失敗	約3,200m ³ (号炉あたり約1,600m ³) /約19,700m ³ ・原子炉建屋内緊急時対策用可搬型電源設備及びモニタリング・ポスト用発電機(約13kL) ・低圧代替注水系(常設)	—	約643kL(約2,140kL) ・常設代替交流電源設備(約50kL) ・代替原子炉建屋内緊急時対策用の大容量送水車(熱交換器ユニット用)(約11kL) ×2 ・可搬型代替注水ポンプ(0.5級)(約15kL) ×2 ・5号炉原子炉建屋内緊急時対策用可搬型電源設備及びモニタリング・ポスト用発電機(約13kL)	6号炉: 約 1,284kW/2,950kWh ^{※2} 7号炉: 約 1,294kW/2,950kWh ^{※2}	
2.3.3 全交流動力電源喪失(外部電源喪失+DG喪失) +直流電源喪失	約3,200m ³ (号炉あたり約1,600m ³) /約19,700m ³ ・原子炉建屋内緊急時対策用可搬型電源設備及びモニタリング・ポスト用発電機(約13kL) ・低圧代替注水系(可搬型) ・代替格納容器スプレイ冷却系(可搬型)	—	約653kL(約2,140kL) ・常設代替交流電源設備(約50kL) ・可搬型代替注水ポンプ(0.5級)(約21kL) ×2 ・代替原子炉建屋内緊急時対策用の大容量送水車(熱交換器ユニット用)(約11kL) ×2 ・代替原子炉建屋内緊急時対策用の大容量送水車(熱交換器ユニット用)(約11kL) ×2 ・5号炉原子炉建屋内緊急時対策用可搬型電源設備及びモニタリング・ポスト用発電機(約13kL)	6号炉: 約 1,174kW/2,950kWh ^{※2} 7号炉: 約 1,184kW/2,950kWh ^{※2}	
2.3.4 全交流動力電源喪失(外部電源喪失+DG喪失) +SIV再始動失敗	約4,200m ³ (号炉あたり約2,100m ³) /約19,700m ³ ・原子炉建屋内緊急時対策用可搬型電源設備及びモニタリング・ポスト用発電機(約13kL) ・低圧代替注水系(可搬型) ・代替格納容器スプレイ冷却系(可搬型)	—	約653kL(約2,140kL) ・常設代替交流電源設備(約50kL) ・可搬型代替注水ポンプ(0.5級)(約21kL) ×2 ・代替原子炉建屋内緊急時対策用の大容量送水車(熱交換器ユニット用)(約11kL) ×2 ・代替原子炉建屋内緊急時対策用の大容量送水車(熱交換器ユニット用)(約11kL) ×2 ・5号炉原子炉建屋内緊急時対策用可搬型電源設備及びモニタリング・ポスト用発電機(約13kL)	6号炉: 約 1,174kW/2,950kWh ^{※2} 7号炉: 約 1,184kW/2,950kWh ^{※2}	

※1: 有効性評価において、外部電源喪失は想定していないが、仮に外部電源が喪失し、非常用ディーゼル発電機が起動したことを考慮する。
 ※2: 直流電源については、電源負荷の制限や電圧の印降により、24時間電源供給が可能である。以降は、他の事故シナリオグループ等も含めて交流電源により供給可能である。
 □は、各資源の必要量(負荷)が最大のもを示す。ただし、燃料評価においては、□は、全交流動力電源喪失の発生又はは電圧を考慮し、常設代替交流電源設備による電源供給に期待する場合の最大値を、□は、全交流動力電源喪失の発生又はは電圧を考慮せず、非常用ディーゼル発電機で電源を供給する場合の最大値を示す。

東海第二発電所 (2018.9.12版)

第1表 水源の必要量(1/2)

事故シナリオ	必要水量/水源総量
2.1 高圧・低圧注水機能喪失	約5,350m ³ /約8,600m ³ ・低圧代替注水系(常設) ・代替格納容器スプレイ冷却系(常設)
2.2 高圧注水・減圧機能喪失	(外部水源を消費しない)
2.3.1 全交流動力電源喪失(長期TB)	約2,130m ³ /約4,300m ³ ・低圧代替注水系(可搬型) ・代替格納容器スプレイ冷却系(可搬型)
2.3.2 全交流動力電源喪失(TBD, TBU)	約2,130m ³ /約4,300m ³ ・低圧代替注水系(可搬型) ・代替格納容器スプレイ冷却系(可搬型)
2.3.3 全交流動力電源喪失(TBP)	約2,160m ³ /約4,300m ³ ・低圧代替注水系(可搬型) ・代替格納容器スプレイ冷却系(可搬型)
2.4.1 崩壊熱除去機能喪失 (取水機能が喪失した場合)	約620m ³ /約4,300m ³ ・低圧代替注水系(常設)
2.4.2 崩壊熱除去機能喪失 (残留熱除去系が故障した場合)	約5,410m ³ /約8,600m ³ ・低圧代替注水系(常設) ・代替格納容器スプレイ冷却系(常設)
2.5 原子炉停止機能喪失	(外部水源を消費しない)
2.6 LOCA時注水機能喪失	約5,320m ³ /約8,600m ³ ・低圧代替注水系(常設) ・代替格納容器スプレイ冷却系(常設)
2.7 格納容器バイパス (インターフェイスシステムLOCA)	約490m ³ /約4,300m ³ ・低圧代替注水系(常設)
2.8 津波浸水による最終ヒートシンク喪失	約2,130m ³ /約4,300m ³ ・低圧代替注水系(可搬型) ・代替格納容器スプレイ冷却系(可搬型)

島根原子力発電所 2号炉

第1表 水源、燃料及び電源負荷の必要量(1/4)

事故シナリオ	水源		燃料(軽油) 7日間必要量/備蓄量	電源負荷 最大負荷/給電 容量
	原子炉注水及び格納容器スプレイ (必要水量/水質総量)	燃料プールの注水 (必要水量/水質総量)		
2.1 高圧・低圧注水機能喪失	約3,600m ³ /約7,760m ³ ・低圧代替注水系(常設) ・格納容器代替注水系(可搬型)	—	約712m ³ /約730m ³ ○非常用ディーゼル発電機燃料貯蔵タンク等 約712m ³ /約730m ³ ・非常用ディーゼル発電機×2 (約543.6kWh) ・高圧中心スプレイ系ディーゼル発電機(約145.790m ³) ・大量送水車(約11,3736m ³) ○ガスタービン発電機用燃料タンク 約352m ³ /約40m ³ ・ガスタービン発電機(約351.12m ³) ○緊急時対策用燃料地下タンク 約8m ³ /約4m ³ ・緊急時対策用発電機(約7,8792m ³)	約354kW/約4,800kWh
2.2 高圧注水・減圧機能喪失	—	—	約700m ³ /約730m ³ ○非常用ディーゼル発電機燃料貯蔵タンク等 約700m ³ /約730m ³ ・非常用ディーゼル発電機×2 (約543.6kWh) ・高圧中心スプレイ系ディーゼル発電機(約145.790m ³) ○緊急時対策用燃料地下タンク 約8m ³ /約4m ³ ・緊急時対策用発電機(約7,8792m ³)	—
2.3.1 全交流動力電源喪失(長期TB)	約1,100m ³ /約1,000m ³ ・低圧代替注水系(可搬型) ・格納容器代替注水系(可搬型)	—	約12m ³ /約730m ³ ○非常用ディーゼル発電機燃料貯蔵タンク等 約12m ³ /約730m ³ ・大量送水車(約11,3736m ³) ○ガスタービン発電機用燃料タンク 約352m ³ /約40m ³ ・ガスタービン発電機(約351.12m ³) ○緊急時対策用燃料地下タンク 約8m ³ /約4m ³ ・緊急時対策用発電機(約7,8792m ³)	約4,268kW/約4,800kWh ^{※1}
2.3.2 全交流動力電源喪失(TBU)	約1,000m ³ /約1,000m ³ ・低圧代替注水系(可搬型) ・格納容器代替注水系(可搬型)	—	約12m ³ /約730m ³ ○非常用ディーゼル発電機燃料貯蔵タンク等 約12m ³ /約730m ³ ・大量送水車(約11,3736m ³) ○ガスタービン発電機用燃料タンク 約352m ³ /約40m ³ ・ガスタービン発電機(約351.12m ³) ○緊急時対策用燃料地下タンク 約8m ³ /約4m ³ ・緊急時対策用発電機(約7,8792m ³)	約4,268kW/約4,800kWh ^{※1}
2.3.3 全交流動力電源喪失(TBD)	約1,000m ³ /約1,000m ³ ・低圧代替注水系(可搬型) ・格納容器代替注水系(可搬型)	—	約12m ³ /約730m ³ ○非常用ディーゼル発電機燃料貯蔵タンク等 約12m ³ /約730m ³ ・大量送水車(約11,3736m ³) ○ガスタービン発電機用燃料タンク 約352m ³ /約40m ³ ・ガスタービン発電機(約351.12m ³) ○緊急時対策用燃料地下タンク 約8m ³ /約4m ³ ・緊急時対策用発電機(約7,8792m ³)	約4,268kW/約4,800kWh ^{※1}
2.3.4 全交流動力電源喪失(TBP)	約1,000m ³ /約1,000m ³ ・低圧代替注水系(可搬型) ・格納容器代替注水系(可搬型)	—	約12m ³ /約730m ³ ○非常用ディーゼル発電機燃料貯蔵タンク等 約12m ³ /約730m ³ ・大量送水車(約11,3736m ³) ○ガスタービン発電機用燃料タンク 約352m ³ /約40m ³ ・ガスタービン発電機(約351.12m ³) ○緊急時対策用燃料地下タンク 約8m ³ /約4m ³ ・緊急時対策用発電機(約7,8792m ³)	約4,268kW/約4,800kWh ^{※1}

※1: 有効性評価において、外部電源喪失は想定していないが、仮に外部電源が喪失し、非常用ディーゼル発電機が起動したことを考慮する。
 ※2: 直流電源については、電源負荷の制限や電圧の印降により、24時間電源供給が可能である。以降は、他の事故シナリオグループ等も含めて交流電源により供給可能である。
 □は、各資源の必要量(負荷)が最大のもを示す。ただし、燃料評価においては、□は、全交流動力電源喪失の発生又はは電圧を考慮し、ガスタービン発電機による電源供給に期待する場合の最大値を、□は、全交流動力電源喪失の発生又はは電圧を考慮せず、非常用ディーゼル発電機で電源を供給する場合の最大値を示す。

備考
 ・解析結果の相違
 【柏崎6/7, 東海第二】

表1 水源、燃料及び電源負荷の必要量 (2/5)

事故シナリオ	水源			燃料 (軽油) 7日必要量/備蓄量	電源負荷 最大負荷/給電容量
	原子炉注水及び格納容器スプレイ (必要水量/水源総量)	燃料プール注水 (必要水量/水源総量)	原子炉注水及び格納容器スプレイ (必要水量/水源総量)		
2.4.1 崩壊熱除去機能喪失 (取水機能が喪失した場合)	約 7,000 ^{m³} (号炉あたり約 3,500 ^{m³}) /約 19,700 ^{m³} ・原子炉隔離時冷却系 ・低圧代替注水系 (常設) ・代替格納容器スプレイ冷却系	—	約 633kL (約 2,140kL) ・常設代替交流電源設備 (約 504kL) ・代替原子炉隔離時冷却系専用の大容量送水車 (緊急後継ユニット用) (約 11kL) × 2 ・可搬型代替注水ポンプ (A-2級) (約 15kL) × 2 ・5号炉原子炉建屋内緊急時対策用可搬型電源設備及びモニタリング・ボスト用発電機 (約 13kL)	6号炉: 約 1,619kW/2,950kW 7号炉: 約 1,615kW/2,950kW	
2.4.2 崩壊熱除去機能喪失 (残留熱除去機能が故障した場合) ^{※1}	約 12,400 ^{m³} (号炉あたり約 6,200 ^{m³}) /約 19,700 ^{m³} ・原子炉隔離時冷却系 ・高圧炉心注水系 ・代替格納容器スプレイ冷却系	—	約 1,519kL (約 2,040kL) ・非常用ディーゼル発電機 (約 753kL) × 2 ・可搬型代替注水ポンプ (A-2級) (約 15kL) × 2 ・5号炉原子炉建屋内緊急時対策用可搬型電源設備及びモニタリング・ボスト用発電機 (約 13kL)	—	
2.5 原子炉停止機能喪失 ^{※1}	—	—	約 1,519kL (約 2,040kL) ・非常用ディーゼル発電機 (約 753kL) × 2 ・可搬型代替注水ポンプ (A-2級) (約 15kL) × 2 ・5号炉原子炉建屋内緊急時対策用可搬型電源設備及びモニタリング・ボスト用発電機 (約 13kL)	—	
2.6 LOCA時注水機能喪失	約 10,800 ^{m³} (号炉あたり約 5,400 ^{m³}) /約 19,700 ^{m³} ・低圧代替注水系 (常設) ・代替格納容器スプレイ冷却系	—	約 1,519kL (約 2,040kL) ・非常用ディーゼル発電機 (約 753kL) × 2 ・可搬型代替注水ポンプ (A-2級) (約 15kL) × 2 ・5号炉原子炉建屋内緊急時対策用可搬型電源設備及びモニタリング・ボスト用発電機 (約 13kL)	—	
2.7 格納容器バイパス (インターフェイズシステム LOCA)	約 200 ^{m³} (号炉あたり約 100 ^{m³}) /約 19,700 ^{m³} ・原子炉隔離時冷却系 ・高圧炉心注水系	—	約 1,519kL (約 2,040kL) ・非常用ディーゼル発電機 (約 753kL) × 2 ・可搬型代替注水ポンプ (A-2級) (約 15kL) × 2 ・5号炉原子炉建屋内緊急時対策用可搬型電源設備及びモニタリング・ボスト用発電機 (約 13kL)	—	

※1: 有効性評価において、外部電源喪失は想定していないが、仮に外部電源が喪失し、非常用ディーゼル発電機が起動したことを考慮する。
□ は、各資源の必要量が最大のものを示す。ただし、燃料評価においては、□ は、全交流動力電源喪失の発生又は容量を考慮し、常設代替交流電源設備による電源供給に期待する場合の最大値を示す。
□ は、各資源の必要量が最大のものを示す。ただし、燃料評価においては、□ は、全交流動力電源喪失の発生又は容量を考慮せず、非常用ディーゼル発電機で電源を供給する場合の最大値を示す。

第1表 水源の必要量 (2/2)

事故シナリオグループ等	必要水量/水源総量
3.1.2 雰囲気圧力・温度による静的負荷 (格納容器過圧・過温破損) (代替循環冷却系を使用する場合)	約 400 ^{m³} / 約 4,300 ^{m³} ・低圧代替注水系 (常設) ・代替格納容器スプレイ冷却系 (常設)
3.1.3 雰囲気圧力・温度による静的負荷 (格納容器過圧・過温破損) (代替循環冷却系を使用できない場合)	約 5,490 ^{m³} / 約 8,600 ^{m³} ・低圧代替注水系 (常設) ・代替格納容器スプレイ冷却系 (常設)
3.2 高圧溶融物放出/格納容器雰囲気 直接加熱	約 380 ^{m³} / 約 4,300 ^{m³} ・代替格納容器スプレイ冷却系 (常設) ・格納容器下部注水系 (常設)
3.3 原子炉圧力容器外の溶融燃料 -冷却材相互作用	約 380 ^{m³} / 約 4,300 ^{m³} ・代替格納容器スプレイ冷却系 (常設) ・格納容器下部注水系 (常設)
3.4 水素燃焼	約 400 ^{m³} / 約 4,300 ^{m³} ・低圧代替注水系 (常設) ・代替格納容器スプレイ冷却系 (常設)
3.5 溶融炉心・コンクリート相互作用	約 380 ^{m³} / 約 4,300 ^{m³} ・代替格納容器スプレイ冷却系 (常設) ・格納容器下部注水系 (常設)
4.1 想定事故1	約 2,120 ^{m³} / 約 4,300 ^{m³} ・代替燃料プール注水系 (注水ライン)
4.2 想定事故2	約 2,120 ^{m³} / 約 4,300 ^{m³} ・代替燃料プール注水系 (注水ライン)
5.1 崩壊熱除去機能喪失 (残留熱除去系の故障による停止時 冷却機能喪失)	(外部水源を消費しない)
5.2 全交流動力電源喪失	約 90 ^{m³} / 約 4,300 ^{m³} ・低圧代替注水系 (常設)
5.3 原子炉冷却材の流出	(外部水源を消費しない)
5.4 反応度の誤投入	(外部水源を消費しない)

□ は、必要量が最大のものを示す。

第1表 水源、燃料及び電源負荷の必要量 (2/4)

事故シナリオ	水源			電源負荷 最大負荷/給電容量
	原子炉注水及び格納容器スプレイ (必要水量/水源総量)	燃料プール注水 (必要水量/水源総量)	燃料 (軽油) 7日必要量/備蓄量	
2.4.1 崩壊熱除去機能喪失 (取水機能が喪失した場合)	—	—	○非常用ディーゼル発電機燃料貯蔵タンク等 約 53 ^{m³} / 約 730 ^{m³} ・大型送水ポンプ車 (約 52,08 ^{m³}) ○ガスタービン発電機用軽油タンク 約 352 ^{m³} / 約 450 ^{m³} ・ガスタービン発電機 (約 351,12 ^{m³}) ○緊急時対策用燃料地下タンク 約 8 ^{m³} / 約 15 ^{m³} ・緊急時対策用発電機 (約 7,8792 ^{m³}) ○非常用ディーゼル発電機燃料貯蔵タンク等 約 712 ^{m³} / 約 730 ^{m³} ・非常用ディーゼル発電機 × 2 (約 543,648 ^{m³}) ・高圧炉心スプレイ高圧ディーゼル発電機 (約 155,73 ^{m³}) ・大型送水車 (約 11,3775 ^{m³}) ○ガスタービン発電機用軽油タンク 約 352 ^{m³} / 約 450 ^{m³} ・ガスタービン発電機 (約 351,12 ^{m³}) ○緊急時対策用燃料地下タンク 約 8 ^{m³} / 約 15 ^{m³} ・緊急時対策用発電機 (約 7,8792 ^{m³})	約 2,948kW / 約 4,800kW
2.4.2 崩壊熱除去機能喪失 (残留熱除去機能が故障した場合)	—	—	○非常用ディーゼル発電機燃料貯蔵タンク等 約 700 ^{m³} / 約 730 ^{m³} ・非常用ディーゼル発電機 × 2 (約 543,648 ^{m³}) ・高圧炉心スプレイ高圧ディーゼル発電機 (約 155,73 ^{m³}) ・大型送水車 (約 11,3775 ^{m³}) ○ガスタービン発電機用軽油タンク 約 352 ^{m³} / 約 450 ^{m³} ・ガスタービン発電機 (約 351,12 ^{m³}) ○緊急時対策用燃料地下タンク 約 8 ^{m³} / 約 15 ^{m³} ・緊急時対策用発電機 (約 7,8792 ^{m³})	—
2.5 原子炉停止機能喪失 ^{※1}	—	—	○非常用ディーゼル発電機燃料貯蔵タンク等 約 712 ^{m³} / 約 730 ^{m³} ・非常用ディーゼル発電機 × 2 (約 543,648 ^{m³}) ・高圧炉心スプレイ高圧ディーゼル発電機 (約 155,73 ^{m³}) ・大型送水車 (約 11,3775 ^{m³}) ○ガスタービン発電機用軽油タンク 約 352 ^{m³} / 約 450 ^{m³} ・ガスタービン発電機 (約 351,12 ^{m³}) ○緊急時対策用燃料地下タンク 約 8 ^{m³} / 約 15 ^{m³} ・緊急時対策用発電機 (約 7,8792 ^{m³})	約 354kW / 約 4,800kW
2.6 LOCA時注水機能喪失	—	—	○非常用ディーゼル発電機燃料貯蔵タンク等 約 712 ^{m³} / 約 730 ^{m³} ・非常用ディーゼル発電機 × 2 (約 543,648 ^{m³}) ・高圧炉心スプレイ高圧ディーゼル発電機 (約 155,73 ^{m³}) ・大型送水車 (約 11,3775 ^{m³}) ○ガスタービン発電機用軽油タンク 約 352 ^{m³} / 約 450 ^{m³} ・ガスタービン発電機 (約 351,12 ^{m³}) ○緊急時対策用燃料地下タンク 約 8 ^{m³} / 約 15 ^{m³} ・緊急時対策用発電機 (約 7,8792 ^{m³})	約 354kW / 約 4,800kW

※1: 有効性評価において、外部電源喪失は想定していないが、仮に外部電源が喪失し、非常用ディーゼル発電機が起動したことを考慮する。
※2: 直流電源については、電源負荷の制限や電源の切替により、24時間電源供給可能である。以降は、他の事故シナリオグループ等も含めて交流電源により供給可能である。
□ は、各資源の必要量が最大のものを示す。ただし、燃料評価においては、□ は、全交流動力電源喪失の発生又は容量を考慮し、ガスタービン発電機による電源供給に期待する場合の最大値を示す。
□ は、各資源の必要量が最大のものを示す。ただし、燃料評価においては、□ は、全交流動力電源喪失の発生又は容量を考慮せず、非常用ディーゼル発電機で電源を供給する場合の最大値を示す。

・解析結果の相違
【柏崎6/7, 東海第二】

表1 水源、燃料及び電源負荷の必要量 (3/5)				電源負荷 最大負荷/総電容量	
事故シナリオ	水源			燃料(軽油) 7日間必要量/備蓄量	
	原子炉注水及び格納容器スプレイ (必要水量/水源総量)	原子炉注水 (必要水量/水源総量)	燃料(軽油) 7日間必要量/備蓄量		
3.1.2 蒸気圧力・温度による静的負荷 (格納容器過圧・過温破損) 代替循環冷却系を使用する場合	約 5,800m ³ (貯貯あたり約 2,900m ³) 約 19,700m ³ ・低圧代替注水系 (常設) ・格納容器下部注水系 (可搬型) ・低圧代替注水系 (可搬型)	約 5,800m ³ (貯貯あたり約 2,900m ³) 約 19,700m ³ ・低圧代替注水系 (常設) ・格納容器下部注水系 (可搬型) ・代替格納容器スプレイ冷却系	約 643kL/約 2,140kL ・常設代替格納容器スプレイ冷却系 (約 504kL) ・代替原子炉補機冷却系専用の電源車 (約 374L) × 2 ・代替原子炉補機冷却系専用の大容量送水車 (熱交換器ユニット用) (約 11kL) × 2 ・可搬型代替注水ポンプ (A-2 級) (約 15kL) × 2 ・5号原子炉建屋内緊急時対策用可搬型電源設備及びモニタリング・ボスト用発電機 (約 13kL)	6号炉: 約 1,104kW/2,950kWh 7号炉: 約 1,071kW/2,950kWh	
3.1.3 蒸気圧力・温度による静的負荷 (格納容器過圧・過温破損) 代替循環冷却系を使用しない場合	約 14,800m ³ (貯貯あたり約 7,400m ³) 約 19,700m ³ ・低圧代替注水系 (常設) ・代替格納容器スプレイ冷却系	約 14,800m ³ (貯貯あたり約 7,400m ³) 約 19,700m ³ ・低圧代替注水系 (常設) ・代替格納容器スプレイ冷却系	約 547kL/約 2,140kL ・常設代替格納容器スプレイ冷却系 (約 504kL) ・可搬型代替注水ポンプ (A-2 級) (約 15kL) × 2 ・5号原子炉建屋内緊急時対策用可搬型電源設備及びモニタリング・ボスト用発電機 (約 13kL)	6号炉: 約 1,104kW/2,950kWh 7号炉: 約 1,071kW/2,950kWh	
3.2 高圧溶融物放出/格納容器素閉気直 接加熱	約 5,400m ³ (貯貯あたり約 2,700m ³) 約 19,700m ³ ・格納容器下部注水系 (常設) ・代替格納容器スプレイ冷却系	約 5,400m ³ (貯貯あたり約 2,700m ³) 約 19,700m ³ ・格納容器下部注水系 (常設) ・代替格納容器スプレイ冷却系	約 1,645kL/約 2,040kL ・非常用ディーゼル発電機 (約 753kL) × 2 ・代替原子炉補機冷却系専用の電源車 (約 374L) × 2 ・代替原子炉補機冷却系専用の大容量送水車 (熱交換器ユニット用) (約 11kL) × 2 ・可搬型代替注水ポンプ (A-2 級) (約 15kL) × 2 ・5号原子炉建屋内緊急時対策用可搬型電源設備及びモニタリング・ボスト用発電機 (約 13kL)	—	
3.3 原子炉圧力容器外の溶融燃料一冷却 材相互作用	約 5,400m ³ (貯貯あたり約 2,700m ³) 約 19,700m ³ ・格納容器下部注水系 (常設) ・代替格納容器スプレイ冷却系	約 5,400m ³ (貯貯あたり約 2,700m ³) 約 19,700m ³ ・格納容器下部注水系 (常設) ・代替格納容器スプレイ冷却系	約 1,645kL/約 2,040kL ・非常用ディーゼル発電機 (約 753kL) × 2 ・代替原子炉補機冷却系専用の電源車 (約 374L) × 2 ・代替原子炉補機冷却系専用の大容量送水車 (熱交換器ユニット用) (約 11kL) × 2 ・可搬型代替注水ポンプ (A-2 級) (約 15kL) × 2 ・5号原子炉建屋内緊急時対策用可搬型電源設備及びモニタリング・ボスト用発電機 (約 13kL)	—	

☐は、各資源の必要量(負荷)が最大のものを示す。ただし、燃料評価においては、☐は、全交流動力電源喪失の発生又は重量を考慮し、非常用ディーゼル発電機による電源供給に期待する場合の最大値を示す。
☐は、全交流動力電源喪失の発生又は重量を考慮せず、非常用ディーゼル発電機による電源供給に期待する場合の最大値を示す。

第2表 燃料の必要量 (1/4)

事故シナリオ等	軽油貯蔵タンク (7日間必要燃料/備蓄量)		可搬型設備用軽油タンク (7日間必要燃料/備蓄量)	緊急時対策用発電機 燃料油貯蔵タンク (7日間必要燃料/備蓄量)
	約 755.5kL/約 800kL: 外部電源喪失*1 ・非常用ディーゼル発電機 (約 242.0kL) × 2 ・高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電機 (約 130.3kL) ・常設代替格納容器スプレイ冷却系 (約 141.2kL)	約 755.5kL/約 800kL: 外部電源喪失*1 ・非常用ディーゼル発電機 (約 242.0kL) × 2 ・高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電機 (約 130.3kL) ・常設代替格納容器スプレイ冷却系 (約 141.2kL)		
2.1 高圧・低圧注水機能喪失	約 755.5kL/約 800kL: 外部電源喪失*1 ・非常用ディーゼル発電機 (約 242.0kL) × 2 ・高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電機 (約 130.3kL) ・常設代替格納容器スプレイ冷却系 (約 141.2kL)	約 755.5kL/約 800kL: 外部電源喪失*1 ・非常用ディーゼル発電機 (約 242.0kL) × 2 ・高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電機 (約 130.3kL) ・常設代替格納容器スプレイ冷却系 (約 141.2kL)	約 6.0kL/約 210kL ・可搬型代替注水中型ポンプ (約 6.0kL) × 1 (備給)	約 70.0kL/約 75kL ・緊急時対策用発電機 (1台分) (約 70.0kL)
2.2 高圧注水・減圧機能喪失	約 755.5kL/約 800kL: 外部電源喪失*1 ・非常用ディーゼル発電機 (約 242.0kL) × 2 ・高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電機 (約 130.3kL) ・常設代替格納容器スプレイ冷却系 (約 141.2kL)	約 755.5kL/約 800kL: 外部電源喪失*1 ・非常用ディーゼル発電機 (約 242.0kL) × 2 ・高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電機 (約 130.3kL) ・常設代替格納容器スプレイ冷却系 (約 141.2kL)	(可搬型設備の運転を考慮しない)	約 70.0kL/約 75kL ・緊急時対策用発電機 (1台分) (約 70.0kL)
2.3.1 全交流動力電源喪失 (長期T.B)	約 352.8kL/約 800kL: 全交流動力電源喪失 ・常設代替格納容器スプレイ冷却系 (約 352.8kL)	約 352.8kL/約 800kL: 全交流動力電源喪失 ・常設代替格納容器スプレイ冷却系 (約 352.8kL)	約 12.0kL/約 210kL ・可搬型代替注水中型ポンプ (約 6.0kL) × 2 (注水)	約 70.0kL/約 75kL ・緊急時対策用発電機 (1台分) (約 70.0kL)
2.3.2 全交流動力電源喪失 (T.BD, T.BU)	約 352.8kL/約 800kL: 全交流動力電源喪失 ・常設代替格納容器スプレイ冷却系 (約 352.8kL)	約 352.8kL/約 800kL: 全交流動力電源喪失 ・常設代替格納容器スプレイ冷却系 (約 352.8kL)	約 12.0kL/約 210kL ・可搬型代替注水中型ポンプ (約 6.0kL) × 2 (注水)	約 70.0kL/約 75kL ・緊急時対策用発電機 (1台分) (約 70.0kL)
2.3.3 全交流動力電源喪失 (T.BP)	約 352.8kL/約 800kL: 全交流動力電源喪失 ・常設代替格納容器スプレイ冷却系 (約 352.8kL)	約 352.8kL/約 800kL: 全交流動力電源喪失 ・常設代替格納容器スプレイ冷却系 (約 352.8kL)	約 12.0kL/約 210kL ・可搬型代替注水中型ポンプ (約 6.0kL) × 2 (注水)	約 70.0kL/約 75kL ・緊急時対策用発電機 (1台分) (約 70.0kL)
2.4.1 崩壊熱除去機能喪失 (取水機能が喪失した場合)	約 352.8kL/約 800kL: 全交流動力電源喪失 ・常設代替格納容器スプレイ冷却系 (約 352.8kL)	約 352.8kL/約 800kL: 全交流動力電源喪失 ・常設代替格納容器スプレイ冷却系 (約 352.8kL)	(可搬型設備の運転を考慮しない)	約 70.0kL/約 75kL ・緊急時対策用発電機 (1台分) (約 70.0kL)

※1: 有効性評価において外部電源喪失は想定していないが、燃料評価としては外部電源が喪失し非常用ディーゼル発電機及び高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電機が起動したことを想定する。
※2: 必要量が最大のものを示す。

第1表 水源、燃料及び電源負荷の必要量 (3/4)

事故シナリオ	水源		燃料(軽油) 7日間必要量/備蓄量	電源負荷 最大負荷/総電容量
	原子炉注水及び格納容器スプレイ (必要水量/水源総量)	原子炉注水 (必要水量/水源総量)		
2.7 ISLOCA	—	—	○非常用ディーゼル発電機燃料貯蔵タンク等 約 700m ³ /約 730m ³ ・非常用ディーゼル発電機 × 2 (約 543.6tWh) ・高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電機 (約 155.736m ³) ○緊急時対策用燃料地下タンク 約 8m ³ /約 15m ³ ・緊急時対策用発電機 (約 7.8792m ³)	—
3.1.2 蒸気圧力・温度による静的負荷 (格納容器過圧・過温破損) 代替熱除去系を使用する場合 水素燃焼	約 500m ³ /約 7,740m ³ ・低圧原子炉代替注水系 (常設)	—	○非常用ディーゼル発電機燃料貯蔵タンク等 約 73m ³ /約 730m ³ ・大風送水車 (約 11.3736m ³) ・大型送水ポンプ車 (約 52.08m ³) ・可搬式電源供給装置 (約 7.8792m ³) ○ガスタービン発電機燃料貯蔵タンク 約 352m ³ /約 450m ³ ・ガスタービン発電機 (約 351.12m ³) ○緊急時対策用燃料地下タンク 約 8m ³ /約 15m ³ ・緊急時対策用発電機 (約 7.8792m ³)	約 1,941kW/約 4,800kWh
3.1.3 蒸気圧力・温度による静的負荷 (格納容器過圧・過温破損) 代替熱除去系を使用しない場合	約 3,200m ³ /約 7,740m ³ ・低圧原子炉代替注水系 (常設) ・格納容器代替スプレイ系 (可搬型)	—	○非常用ディーゼル発電機燃料貯蔵タンク等 約 65m ³ /約 730m ³ ・大風送水車 (約 11.3736m ³) ・大型送水ポンプ車 (約 52.08m ³) ○ガスタービン発電機燃料貯蔵タンク 約 352m ³ /約 450m ³ ・ガスタービン発電機 (約 351.12m ³) ○緊急時対策用燃料地下タンク 約 8m ³ /約 15m ³ ・緊急時対策用発電機 (約 7.8792m ³)	約 2,091kW/約 4,800kWh
3.2 高圧溶融物放出/格納容器素閉気直 接加熱	約 600m ³ /約 7,000m ³ ・格納容器代替スプレイ系 (可搬型) ・ヘダスタル代替注水系 (可搬型)	—	○非常用ディーゼル発電機燃料貯蔵タンク等 約 73m ³ /約 730m ³ ・大風送水車 (約 11.3736m ³) ・大型送水ポンプ車 (約 52.08m ³) ○ガスタービン発電機燃料貯蔵タンク 約 352m ³ /約 450m ³ ・ガスタービン発電機 (約 351.12m ³) ○緊急時対策用燃料地下タンク 約 8m ³ /約 15m ³ ・緊急時対策用発電機 (約 7.8792m ³)	約 1,941kW/約 4,800kWh
3.3 原子炉圧力容器外の溶融燃料一冷却 材相互作用	約 600m ³ /約 7,000m ³ ・格納容器代替スプレイ系 (可搬型) ・ヘダスタル代替注水系 (可搬型)	—	○非常用ディーゼル発電機燃料貯蔵タンク等 約 73m ³ /約 730m ³ ・大風送水車 (約 11.3736m ³) ・大型送水ポンプ車 (約 52.08m ³) ○ガスタービン発電機燃料貯蔵タンク 約 352m ³ /約 450m ³ ・ガスタービン発電機 (約 351.12m ³) ○緊急時対策用燃料地下タンク 約 8m ³ /約 15m ³ ・緊急時対策用発電機 (約 7.8792m ³)	約 1,941kW/約 4,800kWh
3.5 溶融炉心・コンクリート相互作用	—	—	○非常用ディーゼル発電機燃料貯蔵タンク等 約 73m ³ /約 730m ³ ・大風送水車 (約 11.3736m ³) ・大型送水ポンプ車 (約 52.08m ³) ○ガスタービン発電機燃料貯蔵タンク 約 352m ³ /約 450m ³ ・ガスタービン発電機 (約 351.12m ³) ○緊急時対策用燃料地下タンク 約 8m ³ /約 15m ³ ・緊急時対策用発電機 (約 7.8792m ³)	約 1,941kW/約 4,800kWh

※1: 有効性評価において、外部電源喪失は想定していないが、仮に外部電源が喪失し、非常用ディーゼル発電機が起動したことを考慮する。
※2: 直交電源については、電源負荷の制限や電源の切替えにより、24時間電源供給可能である。以降は、他の事故シナリオグループ等も含めて交流電源により供給可能である。
☐は、各資源の必要量(負荷)が最大のものを示す。ただし、燃料評価においては、☐は、全交流動力電源喪失の発生又は重量を考慮し、ガスタービン発電機による電源供給に期待する場合の最大値を示す。
☐は、全交流動力電源喪失の発生又は重量を考慮せず、非常用ディーゼル発電機で電源を供給する場合の最大値を示す。

備考
・解析結果の相違
【柏崎 6/7, 東海第二】

表1 水源、燃料及び電源負荷の必要量 (4/5)

事故シナリオ	水源		燃料 (軽油) 7日間必要量/備蓄量	電源負荷 最大負荷/給電容量
	原子炉注水及び格納容器スプレイ (必要水量/水源総量)	燃料プール注水 (必要水量/水源総量)		
3.4 水素燃焼	約5,800m ³ (号炉あたり約2,900m ³) /約19,700m ³ ・低圧代替注水系 (常設) ・代替格納容器スプレイ冷却系 ・低圧代替注水系 (可搬型)	—	約643kL/約2,140kL ・常設代替交流電源設備 (約504kL) ・代替原子炉補機冷却系専用の電源車 (約37kL) ×2 ・代替原子炉補機冷却系用の大容量送水車 (熱交換器ユニット用) (約11kL) ×2 ・可搬型代替注水ポンプ (A-2級) (約15kL) ×2 ・5号炉原子炉建屋内緊急時対策用可搬型電源設備及びモニタリング・ボスト用発電機 (約13kL) 約1,645kL/約2,040kL	6号炉: 約 1,104kW/2,950kW 7号炉: 約 1,071kW/2,950kW
3.5 溶融炉心・コンクリート相互作用	約5,400m ³ (号炉あたり約2,700m ³) /約19,700m ³ ・格納容器下部注水系 (常設) ・代替格納容器スプレイ冷却系	—	約1,645kL/約2,040kL ・非常用ディーゼル発電機 (約753kL) ×2 ・代替原子炉補機冷却系専用の電源車 (約37kL) ×2 ・代替原子炉補機冷却系用の大容量送水車 (熱交換器ユニット用) (約11kL) ×2 ・可搬型代替注水ポンプ (A-2級) (約15kL) ×2 ・5号炉原子炉建屋内緊急時対策用可搬型電源設備及びモニタリング・ボスト用発電機 (約13kL) 約1,645kL/約2,040kL	—

☐は、各資源の必要量 (負荷) が最大のもをを示す。ただし、燃料評価においては、☐は、全交流動力電源喪失の発生又は重量を考慮せず、非常用ディーゼル発電機による電源供給に期待する場合はの最大値を、☐は、全交流動力電源喪失の発生又は重量を考慮し、常設代替交流電源設備による電源供給に期待する場合はの最大値を示す。

第2表 燃料の必要量 (2/4)

事故シナリオ等	軽油貯蔵タンク (7日間必要燃料/備蓄量)	可搬型設備用軽油タンク (7日間必要燃料/備蓄量)	緊急時対策用発電機 燃料油貯蔵タンク (7日間必要燃料/備蓄量)
2.4.2 崩壊熱除去機能喪失 (残留熱除去系が故障した場合)	約755.5kL/約800kL: 外部電源喪失 ^{※1} ・非常用ディーゼル発電機 (約242.0kL) ×2 ・高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電機 (約130.3kL) ・常設代替高圧電源装置 (2台分) (約141.2kL)	約6.0kL/約210kL ・可搬型代替注水中型ポンプ (約6.0kL) ×1 (補給)	約70.0kL/約75kL ・緊急時対策用発電機 (1台分) (約70.0kL)
2.5 原子炉停止機能喪失	約755.5kL/約800kL: 外部電源喪失 ^{※1} ・非常用ディーゼル発電機 (約242.0kL) ×2 ・高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電機 (約130.3kL) ・常設代替高圧電源装置 (2台分) (約141.2kL)	(可搬型設備の運転を考慮しない)	約70.0kL/約75kL ・緊急時対策用発電機 (1台分) (約70.0kL)
2.6 LOCA時注水機能喪失	約755.5kL/約800kL: 外部電源喪失 ・非常用ディーゼル発電機 (約242.0kL) ×2 ・高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電機 (約130.3kL) ・常設代替高圧電源装置 (2台分) (約141.2kL)	約6.0kL/約210kL ・可搬型代替注水中型ポンプ (約6.0kL) ×1 (補給)	約70.0kL/約75kL ・緊急時対策用発電機 (1台分) (約70.0kL)
2.7 格納容器バイパス (インターフェースシステムLOCA)	約755.5kL/約800kL: 外部電源喪失 ・非常用ディーゼル発電機 (約242.0kL) ×2 ・高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電機 (約130.3kL) ・常設代替高圧電源装置 (2台分) (約141.2kL)	(可搬型設備の運転を考慮しない)	約70.0kL/約75kL ・緊急時対策用発電機 (1台分) (約70.0kL)
2.8 津波浸水による最終ヒートシンク喪失	約352.8kL/約800kL: 全交流動力電源喪失 ・常設代替高圧電源装置 (5台分) (約352.8kL)	約12.0kL/約210kL ・可搬型代替注水中型ポンプ (約6.0kL) ×2 (注水)	約70.0kL/約75kL ・緊急時対策用発電機 (1台分) (約70.0kL)

※1 有効性評価において外部電源喪失は想定していないが、燃料評価面としては外部電源が喪失し非常用ディーゼル発電機及び高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電機が起動したことを想定する。

☐は、必要量が最大のもをを示す。

第1表 水源、燃料及び電源負荷の必要量 (4/4)

事故シナリオ	水源		燃料 (軽油) 7日間必要量/備蓄量	電源負荷 最大負荷/給電容量
	原子炉注水及び格納容器スプレイ (必要水量/水源総量)	燃料プール注水 (必要水量/水源総量)		
4.1 想定事故1	—	約2,100m ³ /約7,000m ³ ・燃料プールのスプレイ系	☐非常用ディーゼル発電機燃料貯蔵タンク等 約712m ³ /約730m ³ ・非常用ディーゼル発電機 ×2 (約343.6t) (約155.736m ³) ・高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電機 (約155.736m ³) ・大容量送水車 (約11.3736m ³) ☐緊急時対策用燃料地下タンク 約8m ³ /約4m ³ ・緊急時対策用発電機 (約1.87925m ³)	—
4.2 想定事故2	—	約2,100m ³ /約7,000m ³ ・燃料プールのスプレイ系	☐非常用ディーゼル発電機燃料貯蔵タンク等 約712m ³ /約730m ³ ・非常用ディーゼル発電機 ×2 (約343.6t) (約155.736m ³) ・高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電機 (約155.736m ³) ・大容量送水車 (約11.3736m ³) ☐緊急時対策用燃料地下タンク 約8m ³ /約4m ³ ・緊急時対策用発電機 (約1.87925m ³)	—
5.1 崩壊熱除去機能喪失	—	—	☐非常用ディーゼル発電機燃料貯蔵タンク等 約700m ³ /約730m ³ ・非常用ディーゼル発電機 ×2 (約343.6t) (約155.736m ³) ・高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電機 (約155.736m ³) ☐緊急時対策用燃料地下タンク 約8m ³ /約4m ³ ・緊急時対策用発電機 (約1.87925m ³)	—
5.2 全交流動力電源喪失	約300m ³ /約7,700m ³ ・軽圧原子炉代替注水系 (常設)	—	☐非常用ディーゼル発電機燃料貯蔵タンク等 約65m ³ /約730m ³ ・大容量送水車 (約11.3736m ³) ・土型送水ポンプ (約52.0m ³) ☐ガスタービン発電機燃料貯蔵タンク 約352m ³ /約450m ³ ☐ガスタービン発電機 (約351.12m ³) ☐緊急時対策用燃料地下タンク 約8m ³ /約4m ³ ・緊急時対策用発電機 (約1.87925m ³)	約2,063kW/約4,800kW
5.3 原子炉冷却材漏出	—	—	☐非常用ディーゼル発電機燃料貯蔵タンク等 約700m ³ /約730m ³ ・非常用ディーゼル発電機 ×2 (約343.6t) (約155.736m ³) ・高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電機 (約155.736m ³) ☐緊急時対策用燃料地下タンク 約8m ³ /約4m ³ ・緊急時対策用発電機 (約1.87925m ³)	—
5.4 反応度の劇的投入 ^{※1}	—	—	—	—

※1: 有効性評価において、外部電源喪失は想定していないが、燃料評価面としては外部電源が喪失し非常用ディーゼル発電機が起動したことを考慮する。
 ※2: 崩壊熱除去機能喪失は、電源負荷の増大や電源の即時喪失による、24時間電源供給可能である。以降は、他の事故シナリオグループ等も含めて交流電源により供給可能である。
 ☐は、各資源の必要量 (負荷) が最大のもをを示す。ただし、燃料評価においては、☐は、全交流動力電源喪失の発生又は重量を考慮し、ガスタービン発電機による電源供給に期待する場合はの最大値を示す。
 ☐は、全交流動力電源喪失の発生又は重量を考慮せず、非常用ディーゼル発電機で電源供給に期待する場合はの最大値を示す。

備考
 ・解析結果の相違
 【柏崎6/7, 東海第二】

表1 水源、燃料及び電源負荷の必要量 (5/5)

事故シナリオ	水源		燃料 (軽油) 7日間必要量/備蓄量	電源負荷 最大負荷/給電容量
	原子炉注水及び格納容器スプレイ (必要水量/水源総量)	燃料プール注水 (必要水量/水源総量)		
4.1 想定事故1	約 1,400m ³ (号炉あたり約 700m ³) 約 18,000m ³ ・可搬型代替注水ポンプ (A-2 級)	約 6,200m ³ (号炉あたり約 3,100m ³) 約 18,000m ³ ・可搬型代替注水ポンプ (A-2 級)	約 1,549kL/約 2,040kL ・非常用ディーゼル発電機 (約 753kL) × 2 ・可搬型代替注水ポンプ (A-2 級) (約 15kL) × 2 ・5号炉原子炉建屋内緊急時対策用可搬型電源設備及びモニタリング・ポスト用発電機 (約 13kL)	—
4.2 想定事故2	—	約 6,600m ³ (号炉あたり約 3,300m ³) 約 18,000m ³ ・可搬型代替注水ポンプ (A-2 級)	約 1,549kL/約 2,040kL ・非常用ディーゼル発電機 (約 753kL) × 2 ・可搬型代替注水ポンプ (A-2 級) (約 15kL) × 2 ・5号炉原子炉建屋内緊急時対策用可搬型電源設備及びモニタリング・ポスト用発電機 (約 13kL)	—
5.1 崩壊熱除去機能喪失	—	—	約 1,549kL/約 2,040kL ・非常用ディーゼル発電機 (約 753kL) × 2 ・5号炉原子炉建屋内緊急時対策用可搬型電源設備及びモニタリング・ポスト用発電機 (約 13kL)	—
5.2 全交流動力電源喪失	約 1,400m ³ (号炉あたり約 700m ³) 約 19,700m ³ ・低圧代替注水系 (常設)	—	約 613kL/約 2,140kL ・常設代替交流電源設備 (約 504kL) ・代替原子炉補機冷却専用の電源車 (約 37kL) × 2 ・代替原子炉補機冷却専用の大容量送水車 (熱交換ユニット用) (約 11kL) × 2 ・5号炉原子炉建屋内緊急時対策用可搬型電源設備及びモニタリング・ポスト用発電機 (約 13kL)	6号炉：約 1,594kW/2,950kW 7号炉：約 1,560kW/2,950kW
5.3 原子炉冷却材の流出	—	—	約 1,549kL/約 2,040kL ・非常用ディーゼル発電機 (約 753kL) × 2 ・5号炉原子炉建屋内緊急時対策用可搬型電源設備及びモニタリング・ポスト用発電機 (約 13kL)	—
5.4 反応度の誤投入	—	—	—	—

□は、各電源の必要量(負荷)が最大のものを示す。ただし、燃料詳細においては、□は、全交流動力電源喪失の発生又はは重畳を考慮し、非常用ディーゼル発電機による電源供給に期待する場合の最大値を示す。
□は、全交流動力電源喪失の発生又はは重畳を考慮せず、非常用ディーゼル発電機による電源供給に期待する場合の最大値を示す。

第2表 燃料の必要量 (3/4)

事故シナリオグループ等	軽油貯蔵タンク (7日間必要燃料/備蓄量)	可搬型設備用軽油タンク (7日間必要燃料/備蓄量)	緊急時対策用発電機 燃料油貯蔵タンク (7日間必要燃料/備蓄量)
3.1.2 雰囲気圧力・温度による静的負荷 (格納容器過圧・過温破損) (代替循環冷却系を使用する場合)	約 352.8kL/約 800kL：全交流動力電源喪失 ・常設代替高圧電源装置 (5台分) (約 352.8kL)	約 18.5kL/約 210kL ・可搬型送水供給装置 (約 18.5kL) × 1	約 70.0kL/約 75kL ・緊急時対策用発電機 (1台分) (約 70.0kL)
3.1.3 雰囲気圧力・温度による静的負荷 (格納容器過圧・過温破損) (代替循環冷却系を使用できない場合)	約 352.8kL/約 800kL：全交流動力電源喪失 ・常設代替高圧電源装置 (5台分) (約 352.8kL)	約 6.0kL/約 210kL ・可搬型代替注水中型ポンプ (約 6.0kL) × 1 (補給)	約 70.0kL/約 75kL ・緊急時対策用発電機 (1台分) (約 70.0kL)
3.2 高圧溶融物放出/格納容器雰囲気 直接加熱	約 352.8kL/約 800kL：全交流動力電源喪失 ・常設代替高圧電源装置 (5台分) (約 352.8kL)	約 18.5kL/約 210kL ・可搬型送水供給装置 (約 18.5kL) × 1	約 70.0kL/約 75kL ・緊急時対策用発電機 (1台分) (約 70.0kL)
3.3 原子炉圧力容器外の溶融燃料-冷却材 相互作用	約 352.8kL/約 800kL：全交流動力電源喪失 ・常設代替高圧電源装置 (5台分) (約 352.8kL)	約 18.5kL/約 210kL ・可搬型送水供給装置 (約 18.5kL) × 1	約 70.0kL/約 75kL ・緊急時対策用発電機 (1台分) (約 70.0kL)
3.4 水素燃焼	約 352.8kL/約 800kL：全交流動力電源喪失 ・常設代替高圧電源装置 (5台分) (約 352.8kL)	約 18.5kL/約 210kL ・可搬型送水供給装置 (約 18.5kL) × 1	約 70.0kL/約 75kL ・緊急時対策用発電機 (1台分) (約 70.0kL)
3.5 溶融炉心・コンクリート相互作用	約 352.8kL/約 800kL：全交流動力電源喪失 ・常設代替高圧電源装置 (5台分) (約 352.8kL)	約 18.5kL/約 210kL ・可搬型送水供給装置 (約 18.5kL) × 1	約 70.0kL/約 75kL ・緊急時対策用発電機 (1台分) (約 70.0kL)

□は、必要量が最大のものを示す。

・解析結果の相違
【柏崎 6/7, 東海第二】

第2表 燃料の必要量 (4/4)

事故シナリオグループ等	軽油貯蔵タンク (7日間必要燃料/備蓄量)	可搬型設備用軽油タンク (7日間必要燃料/備蓄量)	緊急時対策用発電機 燃料油貯蔵タンク (7日間必要燃料/備蓄量)
4.1 想定事故 1	約 755.5kL/約 800kL : 外部電源喪失*1 ・非常用ディーゼル発電機 (約 242.0kL) ×2 ・高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電機 (約 130.3kL) ・常設代替高圧電源装置 (2台分) (約 141.2kL)	約 12.0kL/約 210kL ・可搬型代替注水中型ポンプ (約 6.0kL) ×2 (注水)	約 70.0kL/約 75kL ・緊急時対策用発電機 (1台分) (約 70.0kL)
4.2 想定事故 2	約 755.5kL/約 800kL : 外部電源喪失*1 ・非常用ディーゼル発電機 (約 242.0kL) ×2 ・高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電機 (約 130.3kL) ・常設代替高圧電源装置 (2台分) (約 141.2kL)	約 12.0kL/約 210kL ・可搬型代替注水中型ポンプ (約 6.0kL) ×2 (注水)	約 70.0kL/約 75kL ・緊急時対策用発電機 (1台分) (約 70.0kL)
5.1 崩壊熱除去機能喪失 (残留熱除去系の故障による停止時 冷却機能喪失)	約 755.5kL/約 800kL : 外部電源喪失 ・非常用ディーゼル発電機 (約 242.0kL) ×2 ・高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電機 (約 130.3kL) ・常設代替高圧電源装置 (2台分) (約 141.2kL)	(可搬型設備の運転を考慮しない)	約 70.0kL/約 75kL ・緊急時対策用発電機 (1台分) (約 70.0kL)
5.2 全交流動力電源喪失	約 352.8kL/約 800kL : 全交流動力電源喪失 ・常設代替高圧電源装置 (5台分) (約 352.8kL)	(可搬型設備の運転を考慮しない)	約 70.0kL/約 75kL ・緊急時対策用発電機 (1台分) (約 70.0kL)
5.3 原子炉冷却材の流出	(外部電源喪失を考慮しない)	(可搬型設備の運転を考慮しない)	(緊急時対策用発電機の 運転を考慮しない)
5.4 反応度の誤投入	(外部電源喪失を考慮しない)	(可搬型設備の運転を考慮しない)	(緊急時対策用発電機の 運転を考慮しない)

*1 有効性評価において可搬型代替注水中型ポンプによる代替燃料プール注水系 (注水ライン) を使用した使用済燃料プールへの注水を想定しているが、燃料評価 (軽油貯蔵タンク) としては、常設低圧代替注水中型ポンプによる代替燃料プール注水系 (注水ライン) を使用した使用済燃料プールへの注水を考慮する。
 〇は、必要量が最大のもを示す。

・解析結果の相違
 【東海第二】

第3表 電源負荷の必要量 (1/2)

事故シーケンスグループ等	常設代替高圧電源装置電源負荷 (最大負荷/給電容量)
2.1 高圧・低圧注水機能喪失	約 1,141kW / 約 2,208kW
2.2 高圧注水・減圧機能喪失	約 951kW / 約 2,208kW
2.3.1 全交流動力電源喪失 (長期T B)	約 4,510kW / 約 5,520kW ^{※1}
2.3.2 全交流動力電源喪失 (T B D, T B U)	約 4,510kW / 約 5,520kW
2.3.3 全交流動力電源喪失 (T B P)	約 4,510kW / 約 5,520kW ^{※1}
2.4.1 崩壊熱除去機能喪失 (取水機能が喪失した場合)	約 3,186kW / 約 5,520kW
2.4.2 崩壊熱除去機能喪失 (残留熱除去系が故障した場合)	約 1,141kW / 約 2,208kW
2.5 原子炉停止機能喪失	約 951kW / 約 2,208kW
2.6 LOCA時注水機能喪失	約 1,141kW / 約 2,208kW
2.7 格納容器バイパス (インターフェイスシステムLOCA)	約 1,141kW / 約 2,208kW
2.8 津波浸水による最終ヒートシンク喪失	約 2,836kW / 約 5,520kW ^{※1}

※1 直流電源については、電源負荷の制限により、24時間電源供給が可能である。
 ⚡は、負荷が最大のものを示す。

第3表 電源負荷の必要量 (2/2)

事故シーケンスグループ等	常設代替高圧電源装置電源負荷 (最大負荷/給電容量)
3.1.2 雰囲気圧力・温度による静的負荷 (格納容器過圧・過温破損) (代替循環冷却系を使用する場合)	約 2,426kW / 約 5,520kW
3.1.3 雰囲気圧力・温度による静的負荷 (格納容器過圧・過温破損) (代替循環冷却系を使用できない場合)	約 2,666kW / 約 5,520kW
3.2 高圧溶融物放出/格納容器雰囲気 直接加熱	約 2,769kW / 約 5,520kW
3.3 原子炉圧力容器外の溶融燃料 —冷却材相互作用	約 2,769kW / 約 5,520kW
3.4 水素燃焼	約 2,426kW / 約 5,520kW
3.5 溶融炉心・コンクリート相互作用	約 2,769kW / 約 5,520kW
4.1 想定事故1 ^{※1}	約 407kW / 約 2,208kW
4.2 想定事故2 ^{※1}	約 407kW / 約 2,208kW
5.1 崩壊熱除去機能喪失 (残留熱除去系の故障による停止時 冷却機能喪失)	約 951kW / 約 2,208kW
5.2 全交流動力電源喪失	約 3,276kW / 約 5,520kW
5.3 原子炉冷却材の流出	(常設代替高圧電源装置の運転を考慮しない)
5.4 反応度の誤投入	(常設代替高圧電源装置の運転を考慮しない)

※1 有効性評価において可搬型代替注水中型ポンプによる代替燃料プール注水系(注水ライン)を使用した使用済燃料プールへの注水を想定しているが、電源評価としては常設低圧代替注水系ポンプによる代替燃料プール注水系(注水ライン)を使用した使用済燃料プールへの注水を考慮する。

・解析結果の相違
 【東海第二】