

## 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

## 泊発電所3号炉 技術的能力

## 比較表

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	女川原子力発電所2号炉	泊発電所3号炉	相違理由
<p>(5) 優先順位</p> <p>原子炉冷却材圧力バウンダリが高圧の状態において、サポート系機能喪失時に、原子炉の冷却機能が喪失した場合の冷却手段として、以上の手段を用いて炉心の著しい損傷を防止する。これらの冷却手段の優先順位を以下に示す。</p> <p>全交流動力電源が喪失すると電動補助給水ポンプが起動できなくなる。さらに、常設直流電源系統が喪失すればタービン動補助給水ポンプが起動できなくなるため、重大事故等対処設備であるタービン動補助給水ポンプ（現場手動操作）及びタービン動補助給水ポンプ起動弁（現場手動操作）にてタービン動補助給水ポンプ起動操作を行う。</p> <p>空冷式非常用発電装置からの給電により非常用母線が復旧すれば、電動補助給水ポンプの運転が可能となるが、空冷式非常用発電装置の燃料消費量削減の観点から、タービン動補助給水ポンプを使用できる間は、電動補助給水ポンプは起動せず後備の設備として待機させる。タービン動補助給水ポンプが運転できない場合又は低温停止に移行させる場合は、電動補助給水ポンプにより蒸気発生器2次側へ注水を行う。</p> <p>補助給水の機能が回復すれば、主蒸気逃がし弁を現場にて手動により開操作する。補助給水の機能が回復していない場合において、主蒸気逃がし弁の開操作による蒸気放出を実施すると蒸気発生器の保有水の減少が早まるため、タービン動補助給水ポンプの起動操作による蒸気発生器への注水を優先して実施する。</p> <p>主蒸気逃がし弁による2次冷却系からの除熱は、現場での手動による主蒸気逃がし弁開操作により行う。また、その後制御用空気の喪失が継続する場合において、主蒸気逃がし弁を中央制御室から遠隔で操作する必要がある場合は、窒素ポンベ（主蒸気逃がし弁作動用）による主蒸気逃がし弁の開操作を行う。なお、長期的に中央制御室からの遠隔操作が必要かつ大容量ポンプを用いたB制御用空気圧縮機（海水冷却）が運転可能となった場合は、制御用空気系を回復し主蒸気逃がし弁の開操作を行う。</p> <p>なお、全交流動力電源が喪失し、補助給水による蒸気発生器への注水機能が回復しない場合にも対応するため、高</p>	<p>(5) 重大事故等時の対応手段の選択</p> <p>重大事故等時の対応手段の選択方法は以下のとおり。対応手段の選択フローチャートを第1.3-17図に示す。</p> <p>常設直流電源系統喪失により主蒸気逃がし安全弁が作動しない場合、可搬型代替直流電源設備（給電準備が完了するまでの間は125V代替蓄電池を使用）又は主蒸気逃がし安全弁用可搬型蓄電池により直流電源を確保して主蒸気逃がし安全弁を作動させて発電用原子炉を減圧する。</p> <p>常設直流電源喪失により主蒸気逃がし安全弁が作動しない場合、可搬型代替直流電源設備又は125V代替充電器用電源車接続設備により直流電源を確保して主蒸気逃がし安全弁の機能を復旧する。</p> <p>全交流動力電源喪失が原因で常設直流電源が喪失した場合、常設代替交流電源設備又は可搬型代替交流電源設備により125V充電器を充電し、直流電源を確保して主蒸気逃がし安全弁の機能を復旧する。</p> <p>主蒸気逃がし安全弁の作動に必要な窒素の喪失により主蒸気逃がし安全弁が作動しない場合、高圧窒素ガス供給系（非常用）により窒素を確保し、主蒸気逃がし安全弁（自動減圧機能）を作動させて発電用原子炉を減圧する。</p> <p>また、代替高圧窒素ガス供給系により主蒸気逃がし安全弁（自動減圧機能）を作動させて発電用原子炉を減圧する。</p>	<p>(5) 重大事故等時の対応手段の選択</p> <p>重大事故等時の対応手段の選択方法は以下のとおり。対応手段の選択フローチャートを第1.3-21図に示す。</p> <p>全交流動力電源が喪失すると電動補助給水ポンプが起動できなくなる。さらに、常設直流電源系統が喪失すればタービン動補助給水ポンプが起動できなくなるため、重大事故等対処設備である現場手動操作によるタービン動補助給水ポンプの起動操作を行う。</p> <p>常設代替交流電源設備からの給電により非常用母線が復旧すれば、電動補助給水ポンプの運転が可能となるが、代替非常用発電機の燃料消費量削減の観点から、タービン動補助給水ポンプを使用できる間は、電動補助給水ポンプは起動せず後備の設備として待機させる。タービン動補助給水ポンプが運転できない場合又は低温停止に移行させる場合は、電動補助給水ポンプにより蒸気発生器2次側へ注水を行う。</p> <p>なお、全交流動力電源喪失時でかつ、タービン動補助給水ポンプが機能喪失した場合であって、タービン動補助給水ポンプの機能回復ができないと判断した場合には、プロントライン系機能喪失時の対応手段であるSG直接給水用高圧ポンプによる蒸気発生器への注水を行う。</p> <p>補助給水の機能が回復すれば、主蒸気逃がし弁を現場にて手動により開操作する。補助給水の機能が回復していない場合において、主蒸気逃がし弁の開操作による蒸気放出を実施すると蒸気発生器の保有水の減少が早まるため、タービン動補助給水ポンプの起動操作による蒸気発生器への注水を優先して実施する。</p> <p>主蒸気逃がし弁による2次冷却系からの除熱は、現場での手動による主蒸気逃がし弁開操作により行う。また、その後制御用空気の喪失が継続する場合において、主蒸気逃がし弁を中央制御室から遠隔で操作する必要がある場合は、主蒸気逃がし弁操作用可搬型空気ポンベによる主蒸気逃がし弁の開操作を行う。なお、長期的に中央制御室からの遠隔操作が必要かつ可搬型大型送水ポンプ車を用いた補機冷却水（海水）通水によりA制御用空気圧縮機が運転可能となった場合は、制御用空気系を回復し主蒸気逃がし弁の開操作を行う。</p> <p>なお、全交流動力電源が喪失し、補助給水による蒸気発生器への注水機能が回復しない場合にも対応するため、高</p>	<p>【大飯】記載表現の相違（女川審査実績の反映）</p> <p>【女川】炉型の相違による対応手段の相違</p> <p>【大飯】記載表現の相違（女川審査実績の反映）</p> <p>【大飯】設備の相違（相違理由①） ・泊のSG直接給水用高圧ポンプは、代替非常用発電機からの給電により起動できることから、全交流動力電源喪失における蒸気発生器への注水手段の優先順位の項にSG直接給水用高圧ポンプについて記載している。</p> <p>【大飯】記載表現の相違（女川審査実績の反映）</p>

### 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

泊発電所 3号炉 技術的能力

### 比較表

**灰色**: 女川 2 号炉の記載のうち、BWR 固有の設備や対応手段であり、泊 3 号炉と比較対象とならない記載内容

**赤字**：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
**青字**：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
**緑字**：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	女川原子力発電所2号炉	泊発電所3号炉	相違理由
<p>圧溶融物放出及び格納容器雰囲気直接加熱による格納容器破損を防止するため加圧器逃がし弁の開操作準備を行う。</p> <p>加圧器逃がし弁の機能回復として、制御用空気喪失の場合は現場で重大事故等対処設備である窒素ポンベ（代替制御用空気供給用）により窒素供給操作を行う。乾燥空気に条件が近い窒素ポンベ（代替制御用空気供給用）による窒素供給操作ができない場合は、可搬式空気圧縮機（代替制御用空気供給用）による空気供給操作を行う。</p> <p>なお、長期的に中央制御室からの遠隔操作が必要でかつ大容量ポンプを用いたB制御用空気圧縮機（海水冷却）が運転可能となった場合は、制御用空気系を回復し加圧器逃がし弁の開操作を行う。</p> <p>また、常設直流電源系統が喪失している場合は、現場で重大事故等対処設備である可搬型パッテリ（加圧器逃がし弁用）により給電操作を行う。</p> <p>なお、全交流動力電源喪失時に、可搬型パッテリ（加圧器逃がし弁用）及び常設蓄電池が機能喪失した場合又は24時間以内に交流動力電源が復旧する見込みがない場合は、空冷式非常用発電装置及び可搬式整流器により給電操作を行う。</p> <p>上記の操作については、機能喪失に至る要因が異なり、それぞれの機能回復のための操作を同時には実施しないと想定できるため相互の対応操作間に影響はない。</p> <p>なお、制御用空気及び常設直流電源系統の両方が喪失した場合においては、代替空気にて駆動用空気を回復した後、電磁弁を動作させるため代替直流電源設備により直流電源を回復する。</p> <p>タービン動補助給水ポンプ及び主蒸気逃がし弁を用いた2次冷却系からの除熱による減圧操作と加圧器逃がし弁による減圧操作は、対応する要員及び操作する系統が異なるため、相互の対応操作間に影響はない。</p>		<p>圧溶融物放出／格納容器雰囲気直接加熱による原子炉格納容器破損を防止するため加圧器逃がし弁の開操作準備を行う。</p> <p>加圧器逃がし弁の機能回復として、制御用空気喪失の場合は現場で重大事故等対処設備である加圧器逃がし弁操作用可搬型窒素ガスポンベにより窒素供給操作を行う。</p> <p>【大飯】設備の相違(相違理由②)</p>	
	<p>【記載表現の比較のため、比較表p1-3-69より再掲】</p> <p>全交流動力電源喪失が原因で常設直流電源が喪失した場合、常設代替交流電源設備又は可搬型代替交流電源設備により125V充電器を充電し、直流電源を確保して主蒸気逃がし安全弁の機能を復旧する。</p> <p>なお、主蒸気逃がし安全弁の背圧対策として、想定される重大事故等の環境条件においても確実に主蒸気逃がし安全弁（自動減圧機能）を作動させることができるように、作動に必要な作動窒素供給源を代替高圧窒素ガス供給系に切り替えることで、より高い圧力の作動窒素を供給する。</p>	<p>全交流動力電源喪失が原因で常設直流電源が喪失した場合、常設代替交流電源設備により、充電器を充電し、直流電源を確保して加圧器逃がし弁の機能を復旧する。</p> <p>なお、加圧器逃がし弁の背圧対策として、想定される重大事故等の環境条件においても確実に加圧器逃がし弁を作動させることができるように、作動に必要な駆動源を加圧器逃がし弁操作用可搬型窒素ガスポンベに切り替えることで、作動窒素を供給する。</p> <p>長期的に中央制御室からの遠隔操作が必要でかつ可搬型大型送水ポンプ車を用いた補機冷却水（海水）通水によりA-制御用空気圧縮機が運転可能となった場合は、制御用空気系を回復し加圧器逃がし弁の開操作を行う。</p> <p>また、常設直流電源系統が喪失している場合は、現場で重大事故等対処設備である加圧器逃がし弁操作用パッテリにより給電操作を行う。</p> <p>【大飯】記載方針の相違（女川審査実績の反映）</p> <p>泊は女川に合わせて常設代替交流電源設備による加圧器逃がし弁の機能を復旧する手段を整備する。</p> <p>【大飯】記載方針の相違（女川審査実績の反映）</p>	<p>【大飯】記載表現の相違（女川審査実績の反映）</p> <p>泊は女川に合わせて常設代替交流電源設備による加圧器逃がし弁の機能を復旧する手段を整備する。</p> <p>【大飯】記載表現の相違（女川審査実績の反映）</p>
		<p>上記の操作については、機能喪失に至る要因が異なり、それぞれの機能回復のための操作を同時には実施しないと想定できるため相互の対応操作間に影響はない。</p> <p>なお、制御用空気及び常設直流電源系統の両方が喪失した場合においては、代替空気にて駆動用空気を回復した後、電磁弁を作動させるため加圧器逃がし弁操作用パッテリにより直流電源を回復する。</p> <p>タービン動補助給水ポンプ及び主蒸気逃がし弁を用いた2次冷却系からの除熱による減圧操作と加圧器逃がし弁による減圧操作は、対応する要員及び操作する系統が異なるため、相互の対応操作間に影響はない。</p> <p>【大飯】設備の相違(相違理由③)</p>	<p>【大飯】記載表現の相違</p> <p>・設備の相違(相違理由③)により、大飯は「可搬型パッテリ（加圧器逃がし弁用）」と「空冷式非常用発電装置及び可搬式整流器」の複数の手段があることから、「代替直流電源設備」と記載している。</p> <p>・泊は加圧器逃がし弁の直流電源喪失時</p>

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	女川原子力発電所2号炉	泊発電所3号炉	相違理由
<p>以上の対応手順のフローチャートを第1.3.16図に示す。</p> <p>1.3.3 復旧に係る手順 常設直流電源喪失時において、可搬型バッテリ（加圧器逃がし弁用）により加圧器逃がし弁へ給電することで中央制御室からの遠隔操作が可能である。その手順は1.3.2.2(3)c. (b)と同様。 常設直流電源喪失時の代替電源確保等に関する手順等は「1.14 電源の確保に関する手順等」のうち、1.14.2.2「代替電源（直流）による給電手順等」にて整備する。</p>			<p>には加圧器逃がし弁操作用バッテリにより直流電源を回復するため、設備名称をそのまま記載している。</p> <p>【大飯】 記載箇所の相違（女川審査実績の反映） ・泊は本項目の最上段にフローチャートのリンク先を記載している。</p> <p>【大飯】記載箇所の相違 ・泊は加圧器逃がし弁操作用バッテリによる手順を1.3.2.2(4)「復旧」に、常設直流電源喪失時における代替電源からの給電手順を「1.3.2.7 その他の手順項目について考慮する手順」整理している。</p>

## 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

## 泊発電所3号炉 技術的能力

## 比較表

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	女川原子力発電所2号炉	泊発電所3号炉	相違理由
<p>1.3.4 炉心損傷時における高圧溶融物放出及び格納容器 雰囲気直接加熱を防止する対応手段及び設備</p> <p>炉心損傷時に原子炉冷却材圧力バウンダリが高圧状態である場合において、高圧溶融物放出及び格納容器雰囲気直接加熱による格納容器破損を防止するため、加圧器逃がし弁により1次冷却系を減圧する。</p> <p>(添付資料1.3.15)</p> <p>(1) 手順着手の判断基準 炉心損傷時、1次冷却材圧力が2.0MPa[gage]以上の場合。</p> <p>(2) 操作手順 炉心損傷時における高圧溶融物放出及び格納容器雰囲気直接加熱を防止する手順は以下のとおり。対応手順のフローチャートを第1.3.17図に示す。</p> <p>① 当直課長は、炉心出口温度及び格納容器内高レンジエリヤモニタの指示値により、炉心が損傷したことを確認する。 ② 当直課長は、手順着手の判断基準に基づき運転員等に加圧器逃がし弁による1次冷却系の減圧を指示する。 ③ 運転員等は、中央制御室で1次冷却材圧力を確認し、2.0MPa[gage]以上である場合、加圧器逃がし弁を開操作し1次冷却系の減圧を開始する。 ④ 運転員等は、中央制御室で1次冷却材圧力が2.0MPa[gage]未満まで減圧したことを確認する。</p> <p>(3) 操作の成立性 上記の対応は中央制御室にて1ユニット当たり運転員等1名で実施する。</p>	<p>1.3.2.3 炉心損傷時における高圧溶融物放出／格納容器 雰囲気直接加熱を防止する手順</p> <p>炉心損傷時に原子炉冷却材圧力バウンダリが高圧状態である場合において、高圧溶融物放出／格納容器雰囲気直接加熱による原子炉格納容器の破損を防止するため、主蒸気逃がし安全弁を使用した中央制御室からの手動操作による発電用原子炉の減圧を行う。</p> <p>原子炉格納容器の破損を防止するための手動操作による発電用原子炉の減圧手順については、「1.3.2.1(1) a. 手動操作による減圧」にて整備する。</p>	<p>1.3.2.3 炉心損傷時における高圧溶融物放出／格納容器 雰囲気直接加熱を防止する手順</p> <p>炉心損傷時に原子炉冷却材圧力バウンダリが高圧状態である場合において、高圧溶融物放出／格納容器雰囲気直接加熱による原子炉格納容器の破損を防止するため、加圧器逃がし弁を使用した中央制御室からの手動操作による1次冷却系の減圧を行う。</p> <p>(添付資料1.3.13)</p> <p>(1) 手順着手の判断基準 炉心損傷時、1次冷却材圧力（広域）が2.0MPa[gage]以上の場合。</p> <p>(2) 操作手順 炉心損傷時における高圧溶融物放出／格納容器雰囲気直接加熱を防止する手順は以下のとおり。概要図を第1.3.14図に、対応手順のフローチャートを第1.3.15図に示す。</p> <p>① 発電課長（当直）は、炉心出口温度及び格納容器内高レンジモニタ（高レンジ）の指示値により、炉心が損傷したことを確認する。 ② 発電課長（当直）は、手順着手の判断基準に基づき、運転員に加圧器逃がし弁による1次冷却系の減圧を指示する。 ③ 運転員（中央制御室）Aは、中央制御室で1次冷却材圧力（広域）を確認し、2.0MPa[gage]以上である場合、加圧器逃がし弁を開操作し1次冷却系の減圧を開始する。 ④ 運転員（中央制御室）Aは、中央制御室で1次冷却材圧力（広域）が2.0MPa[gage]未満まで減圧したことを確認し、発電課長（当直）に報告する。</p> <p>(3) 操作の成立性 上記の操作は、運転員（中央制御室）1名で対応が可能である。 操作については、中央制御室で通常の運転操作にて対応する。</p>	<p>【大飯】 記載表現の相違（女川審査実績の反映）</p> <p>【大飯】 記載表現の相違（女川審査実績の反映）</p> <p>【女川】 炉型の相違による対応手段の相違</p> <p>【大飯】 記載表現の相違（女川審査実績の反映） 【大飯】記載方針の相違（相違理由②）</p> <p>【大飯】記載表現の相違 ・操作後の発電課長（当直）への報告を操作手順に記載</p> <p>【大飯】記載表現の相違 記載方針の相違 ・泊は他の対応手段の記載と同様に、加圧器逃がし弁の開操作が通常時の運転操作と同様であることを記載しているが、操作手順に相違なし。</p>

## 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

大飯発電所3／4号炉	女川原子力発電所2号炉	泊発電所3号炉	相違理由
<p>1.3.5 蒸気発生器伝熱管破損発生時減圧継続の手順</p> <p>蒸気発生器伝熱管破損発生時は、原子炉冷却材圧力バウンダリ機能が喪失し、1次冷却材の格納容器外への漏えいが生じる。したがって、漏えい量を抑制するための早期の1次冷却系の減温、減圧を行う必要がある。</p> <p>破損側蒸気発生器を1次冷却材圧力、主蒸気圧力、蒸気発生器水位、高感度型主蒸気管モニタ等の指示値から判断し、破損側蒸気発生器を隔離する。</p> <p>破損側蒸気発生器の隔離完了後、主蒸気逃がし弁による冷却、減圧操作及び加圧器逃がし弁による減圧操作で1次冷却系と破損側蒸気発生器2次側の圧力を均圧させることで、1次冷却材の蒸気発生器2次側への漏えいを抑制する。</p> <p>全交流動力電源喪失時においては、高感度型主蒸気管モニタ等による監視が不能となるが、破損側蒸気発生器は1次冷却材圧力、主蒸気圧力及び蒸気発生器水位の指示値により判断する。</p> <p>また、破損側蒸気発生器の隔離ができない場合においても、健全側蒸気発生器の主蒸気逃がし弁による原子炉の冷却及び1次冷却系の減圧操作と加圧器逃がし弁による減圧操作で1次冷却系を減圧することにより1次冷却材の蒸気発生器2次側への漏えいを抑制する。</p> <p>(1) 手順着手の判断基準</p> <p>1次冷却材圧力の低下、破損側蒸気発生器水位、主蒸気圧力の上昇等により蒸気発生器伝熱管破損発生と判断した場合。また、破損側蒸気発生器の隔離完了後に破損側蒸気発生器の主蒸気圧力の低下が継続していることにより破損側蒸気発生器の隔離失敗と判断した場合。</p> <p>(2) 操作手順</p> <p>蒸気発生器伝熱管破損時に破損側蒸気発生器の減圧が継続した場合の手順は以下のとおり。タイムチャートを第1.3.18図に、フローチャートを第1.3.19図に示す。</p> <p>(添付資料 1.3.16、1.3.17)</p> <p>① 当直課長は、原子炉の自動停止及び非常用炉心冷却設備作動信号の作動による高圧注入系、低圧注入系、電動補助給水ポンプ等の動作を確認する。</p> <p>② 当直課長は、手順着手の判断基準に基づき蒸気発生器伝熱管破損発生の判断及び破損側蒸気発生器を判定し、運転員等に破損側蒸気発生器の隔離を指示する。</p>	<p>【記載表現の比較のため、比較表p1.3-75より再掲】</p> <p>インターフェイスシステムLOCA発生時は、原子炉冷却材圧力バウンダリ機能が喪失し、原子炉格納容器外へ原子炉冷却材の漏えいが生じる。したがって、原子炉格納容器外への漏えいを停止するための破断箇所の隔離、保有水を確保するための原子炉圧力容器への注水が必要となる。</p>	<p>1.3.2.4 蒸気発生器伝熱管破損発生時減圧継続の対応手順</p> <p>蒸気発生器伝熱管破損発生時は、原子炉冷却材圧力バウンダリ機能が喪失し、原子炉格納容器外へ1次冷却材の漏えいが生じる。したがって、原子炉格納容器外への漏えい量を抑制するための早期の1次冷却系の減温、減圧が必要となる。</p> <p>破損側蒸気発生器を1次冷却材圧力（広域）、主蒸気ライン圧力、蒸気発生器水位、高感度型主蒸気管モニタ等の指示値から判断し、破損側蒸気発生器を隔離する。</p> <p>破損側蒸気発生器の隔離完了後、主蒸気逃がし弁による冷却、減圧操作及び加圧器逃がし弁による減圧操作で1次冷却系と破損側蒸気発生器2次側の圧力を均圧させることで、1次冷却材の蒸気発生器2次側への漏えいを抑制する。</p> <p>全交流動力電源喪失時においては、高感度型主蒸気管モニタ等による監視が不能となるが、破損側蒸気発生器は1次冷却材圧力、主蒸気ライン圧力及び蒸気発生器水位の指示値により判断する。</p> <p>また、破損側蒸気発生器の隔離ができない場合においても、健全側蒸気発生器の主蒸気逃がし弁による発電用原子炉の冷却及び1次冷却系の減圧操作と加圧器逃がし弁による減圧操作で1次冷却系を減圧することにより1次冷却材の蒸気発生器2次側への漏えいを抑制する。</p> <p>(1) 手順着手の判断基準</p> <p>1次冷却材圧力の低下、破損側蒸気発生器水位及び主蒸気ライン圧力の上昇等により蒸気発生器伝熱管破損発生と判断した場合。また、破損側蒸気発生器の隔離完了後に破損側蒸気発生器の主蒸気ライン圧力の低下が継続していることにより破損側蒸気発生器の隔離失敗と判断した場合。</p> <p>(2) 操作手順</p> <p>蒸気発生器伝熱管破損時に破損側蒸気発生器の減圧が継続した場合の手順の概要是以下のとおり。タイムチャートを第1.3.16図に、対応手順のフローチャートを第1.3.17図に示す。</p> <p>(添付資料 1.3.14、1.3.15)</p> <p>① 発電課長（当直）は、発電用原子炉の自動停止及び非常用炉心冷却設備作動信号の作動による高圧注入系、低圧注入系、電動補助給水ポンプ等の自動作動を確認する。</p> <p>② 発電課長（当直）は、手順着手の判断基準に基づき、蒸気発生器伝熱管破損発生の判断及び破損側蒸気発生器を判定し、運転員に破損側蒸気発生器の隔離を指示す</p>	<p>【大飯】記載表現の相違（女川審査実績の反映）</p> <p>【女川】炉型の相違による対応手段の相違</p> <p>【大飯】記載表現の相違（女川審査実績の反映）</p>

## 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	女川原子力発電所2号炉	泊発電所3号炉	相違理由
<p>③ 運転員等は、中央制御室で破損側蒸気発生器への補助給水停止、主蒸気隔離弁の閉操作、タービン動補助給水泵ポンプ駆動蒸気元弁の閉操作等を行い、破損側蒸気発生器を隔離する。主蒸気隔離弁閉操作後、運転員等は、現場で主蒸気隔離弁の増縮め操作を実施する。</p> <p>④ 当直課長は、破損側蒸気発生器の隔離完了後に破損側蒸気発生器の主蒸気圧力を確認する。破損側蒸気発生器の主蒸気圧力の低下が継続していることにより、破損側蒸気発生器の隔離失敗と判断し、運転員等に健全側蒸気発生器の主蒸気逃がし弁開操作による1次冷却系の減温、減圧開始を指示する。</p> <p>⑤ 運転員等は、中央制御室で健全側蒸気発生器の主蒸気逃がし弁を全開とし蒸気発生器2次側による炉心冷却を開始する。</p> <p>⑥ 運転員等は、中央制御室及び現場で1次系純水タンク、ほう酸タンク、No.3淡水タンク等を水源として、燃料取替用水ピットへの補給を開始する。</p> <p>⑦ 当直課長は、安全注入停止条件を早期に確立し、1次冷却系からの漏えい量を抑制するため、運転員等に1次冷却系の減圧を指示する。</p> <p>⑧ 運転員等は、中央制御室で加圧器逃がし弁を開操作し、1次冷却系の減圧を開始する。</p> <p>⑨ 運転員等は、中央制御室で破損側蒸気発生器2次側への漏えい量抑制のため、蓄圧タンク出口弁を開操作する。</p> <p>⑩ 当直課長は、安全注入停止条件を確認し、運転員等に高圧注入ポンプによる安全注入から充てんポンプによる原子炉への注水に切り替えるよう指示する。</p> <p>⑪ 運転員等は、中央制御室で高圧注入ポンプによる安全注入から充てんポンプによる原子炉への注水に切り替える。</p> <p>⑫ 運転員等は、余熱除去系の運転条件を満足していることを確認し、長期的に余熱除去系による冷却を行う。</p> <p>(3) 操作の成立性 上記の対応は中央制御室にて1ユニット当たり運転員等2名、現場にて1ユニット当たり運転員等2名により作業を</p>		<p>る。</p> <p>③ 運転員（中央制御室）Bは、中央制御室で破損側蒸気発生器への補助給水停止、主蒸気隔離弁の閉操作、タービン動補助給水泵ポンプ駆動蒸気主蒸気ライン元弁の閉操作等により破損側蒸気発生器を隔離し、発電課長（当直）に報告する。主蒸気隔離弁閉操作後、運転員（現場）Dは、現場で主蒸気隔離弁の増縮め操作を実施し、発電課長（当直）に報告する。</p> <p>④ 発電課長（当直）は、破損側蒸気発生器の隔離完了後に破損側蒸気発生器の主蒸気ライン圧力を確認する。破損側蒸気発生器の主蒸気ライン圧力の低下が継続していることにより、破損側蒸気発生器の隔離失敗と判断し、運転員に健全側蒸気発生器の主蒸気逃がし弁開操作による1次冷却系の減温、減圧開始を指示する。</p> <p>⑤ 運転員（中央制御室）Aは、中央制御室で健全側蒸気発生器の主蒸気逃がし弁を全開とし蒸気発生器2次側からの除熱による原子炉冷却材圧力バウンダリの減圧を開始し、発電課長（当直）に報告する。</p> <p>⑥ 運転員（中央制御室）B及び運転員（現場）Cは、中央制御室及び現場で1次系純水タンク、ほう酸タンク、2次系純水タンク等を水源として、燃料取替用水ピットへの補給を開始し、発電課長（当直）に報告する。</p> <p>⑦ 発電課長（当直）は、非常用炉心冷却設備停止条件を早期に確立し、1次冷却系からの漏えい量を抑制するため、運転員に1次冷却系の減圧を指示する。</p> <p>⑧ 運転員（中央制御室）Aは、中央制御室で加圧器逃がし弁を開操作することにより1次冷却系の減圧を開始し、発電課長（当直）に報告する。</p> <p>⑨ 運転員（中央制御室）Aは、中央制御室で破損側蒸気発生器2次側への漏えい量抑制のため、蓄圧タンク出口弁を開操作し、発電課長（当直）に報告する。</p> <p>⑩ 発電課長（当直）は、非常用炉心冷却設備停止条件を確認し、運転員に高圧注入ポンプによる発電用原子炉への注水から充てんポンプによる発電用原子炉への注水に切り替えるよう指示する。</p> <p>⑪ 運転員（中央制御室）Bは、中央制御室で高圧注入ポンプによる発電用原子炉への注水から充てんポンプによる発電用原子炉への注水に切り替え、発電課長（当直）に報告する。</p> <p>⑫ 運転員（中央制御室）Bは、余熱除去系の運転条件を満足していることを確認し、長期的に余熱除去系による冷却を行う。</p> <p>(3) 操作の成立性 上記の操作は、運転員（中央制御室）2名及び運転員（現場）2名にて作業を実施する。</p>	<p>【大飯】記載表現の相違 ・操作後の発電課長（当直）への報告を操作手順に記載（以降同様）</p> <p>【大飯】記載表現の相違（女川審査実績の反映）</p> <p>【大飯】記載表現の相違</p> <p>【大飯】記載表現の相違</p> <p>【大飯】記載表現の相違</p> <p>【大飯】記載表現の相違</p>

## 泊発電所 3号炉 技術的能力

## 比較表

### 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

**赤字**：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
**青字**：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
**緑字**：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	女川原子力発電所2号炉	泊発電所3号炉	相違理由
<p>実施する。</p> <p>円滑に作業ができるように、移動経路を確保し、可搬型照明、通信設備等を整備する。作業環境の周囲温度は通常運転状態と同程度である。</p> <p>1.3.6 インターフェイスシステムLOCA発生時の手順</p> <p>インターフェイスシステムLOCA発生時は、原子炉冷却材圧力バウンダリ機能が喪失し、1次冷却材の格納容器外への漏えいが生じる。したがって、漏えい量を抑制するため早期の1次冷却系の減温、減圧及び保有水量を確保するための原子炉への注水が必要となる。</p> <p>格納容器外への1次冷却材の漏えいを停止するため、破損箇所を早期に発見し隔離する。</p> <p>隔離できない場合、主蒸気逃がし弁による冷却、減圧操作と加圧器逃がし弁による減圧操作で1次冷却系を減圧することにより1次冷却材の漏えい量を抑制する。</p> <p>低温停止に移行する場合、健全側の余熱除去系により原子炉を冷却する。</p> <p>化学体積制御系から1次冷却材が格納容器外へ漏えいした場合においてもインターフェイスシステムLOCAと同様の兆候を示すが、対応手順は設計基準事故の対象として整備している。</p> <p>(添付資料1.3.18)</p> <p>(1) 手順着手の判断基準 1次冷却材圧力、加圧器水位の低下、余熱除去ポンプ出口圧力上昇等により余熱除去系への漏えいによるインターフェイスシステムLOCAの発生を判断した場合。</p> <p>(2) 操作手順 格納容器外で1次冷却材の漏えいが生じた場合の手順は以下のとおり。タイムチャートを第1.3.20図に、フローチャートを第1.3.21図に示す。</p> <p>(添付資料1.3.19、1.3.20)</p> <p>① 当直課長は、原子炉の自動停止及び非常用炉心冷却設備作動信号の作動による高圧注入系、低圧注入系、電動補助給水ポンプ等の動作を確認する。</p>	<p>1.3.2.4 インターフェイスシステムLOCA発生時の対応手順</p> <p>(1) 非常時操作手順書(微候ベース)「原子炉建屋制御」 インターフェイスシステムLOCA発生時は、原子炉冷却材圧力バウンダリ機能が喪失し、原子炉格納容器外へ原子炉冷却材の漏えいが生じる。したがって、原子炉格納容器外への漏えいを停止するための破断箇所の隔離、保有水を確保するための原子炉圧力容器への注水が必要となる。</p> <p>破断箇所の特定又は隔離ができない場合、主蒸気逃がし安全弁及びタービンバイパス弁により発電用原子炉を減圧することで、原子炉建屋原子炉棟内への原子炉冷却材の漏えいを抑制し、破断箇所の隔離を行う。</p> <p>a. 手順着手の判断基準 非常用炉心冷却系及び原子炉隔離時冷却系の出口圧力上昇、原子炉建屋原子炉棟内の温度上昇若しくはエリア放射線モニタの指示値上昇等漏えいが予測されるパラメータの変化又は漏えい関連警報の発生によりインターフェイスシステムLOCAの発生を判断した場合。</p> <p>b. 操作手順 非常時操作手順書(微候ベース)「原子炉建屋制御」における操作手順の概要是以下のとおり。手順の対応フローを第1.3-14図及び第1.3-15図に、タイムチャートを第1.3-16図に示す。</p> <p>① 発電課長は、手順着手の判断基準に基づき、インターフェイスシステムLOCAの発生を判断し、運転員に破断箇所の特定及び隔離を指示する。</p>	<p>円滑に作業できるように、移動経路を確保し、防護具、照明及び通信連絡設備を整備する。室温は通常運転時と同程度である。</p> <p>1.3.2.5 インターフェイスシステムLOCA発生時の対応手順</p> <p>インターフェイスシステムLOCA発生時は、原子炉冷却材圧力バウンダリ機能が喪失し、原子炉格納容器外へ1次冷却材の漏えいが生じる。したがって、原子炉格納容器外への漏えい量を抑制するため早期の1次冷却系の減温、減圧及び保有水量を確保するための発電用原子炉への注水が必要となる。</p> <p>原子炉格納容器外への1次冷却材の漏えいを停止するため、破損箇所を早期に発見し隔離する。</p> <p>破損箇所の特定又は隔離ができない場合、主蒸気逃がし弁による冷却、減圧操作と加圧器逃がし弁による減圧操作で1次冷却系を減圧することにより周辺補機棟内及び原子炉補助建屋内への1次冷却材の漏えい量を抑制し、破損箇所の隔離を行う。</p> <p>低温停止に移行する場合、健全側の余熱除去系により発電用原子炉を冷却する。</p> <p>化学体積制御系から1次冷却材が原子炉格納容器外へ漏えいした場合においてもインターフェイスシステムLOCAと同様の兆候を示すが、対応手順は設計基準事故の対象として整備している。</p> <p>(添付資料1.3.16)</p> <p>(1) 手順着手の判断基準 1次冷却材圧力、加圧器水位の低下、余熱除去ポンプ出口圧力上昇等により余熱除去系への漏えいによるインターフェイスシステムLOCAの発生を判断した場合。</p> <p>(2) 操作手順 原子炉格納容器外で1次冷却材の漏えいが生じた場合の手順の概要是以下のとおり。タイムチャートを第1.3.18図に、対応手順のフローチャートを第1.3.19図に示す。</p> <p>① 発電課長(当直)は、発電用原子炉の自動停止及び非常用炉心冷却設備作動信号の作動による高圧注入系、低圧注入系、電動補助給水ポンプ等の自動作動を確認する。</p>	<p>【大飯】記載表現の相違(女川審査実績の反映)</p> <p>【大飯】記載表現の相違</p> <p>【大飯】記載表現の相違(女川審査実績の反映)</p> <p>【大飯】記載表現の相違(女川審査実績の反映)</p> <p>【女川】記載表現の相違</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>泊と大飯の有効性評価まとめ資料の記載は「破損」である。(女川は「破断」)</li> </ul> <p>【大飯】記載表現の相違</p> <p>【大飯】記載表現の相違</p>

## 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

## 泊発電所3号炉 技術的能力

## 比較表

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	女川原子力発電所2号炉	泊発電所3号炉	相違理由
<p>② 当直課長は、手順着手の判断基準に基づき格納容器外で余熱除去系の漏えいによるインターフェイスシステムLOCAの発生を判断し、運転員等に、破損箇所の隔離等を指示する。</p> <p>③ 運転員等は、中央制御室で余熱除去ポンプを全台停止する。また、中央制御室及び現場で燃料取替用水ピット水の流出を抑制するために、燃料取替用水ピットと余熱除去系の隔離を行う。1次冷却系の保有水量低下を抑制するために、1次冷却系と余熱除去系の隔離を行う。</p> <p>④ 運転員等は、中央制御室及び現場で1次系純水タンク、ほう酸タンク、No.3淡水タンク等を水源として、燃料取替用水ピットへの補給を行う。</p> <p>⑤ 当直課長は、余熱除去系の破損箇所の隔離ができない場合、運転員等に主蒸気逃がし弁の開操作による1次冷却系の減温、減圧を指示する。</p> <p>⑥ 運転員等は、中央制御室で主蒸気逃がし弁を開操作し、1次冷却材圧力及び1次冷却材温度により、1次冷却系が減温、減圧できていることを確認する。</p> <p>⑦ 当直課長は、安全注入停止条件を早期に確立すること及び1次冷却系からの漏えい量を抑制するため、運転員等に加圧器逃がし弁の開操作による1次冷却系の減圧を指示する。</p> <p>⑧ 運転員等は、中央制御室で加圧器逃がし弁を開操作し、1次冷却材圧力により1次冷却系が減圧できていることを確認する。</p> <p>⑨ 運転員等は、中央制御室で1次冷却材圧力が約0.6MPa[gage]に下がった場合又は安全注入停止条件が満足していることを確認した場合は、蓄圧タンク出口弁を開操作する。</p> <p>⑩ 運転員等は、中央制御室で安全注入停止条件を満足していることを確認し、高圧注入ポンプによる安全注入から充てんポンプによる原子炉への注水に切り替える。</p> <p>⑪ 運転員等は、現場で破損側余熱除去系の弁を開操作することにより隔離を行い、余熱除去系からの漏えいを停止する。</p>	<p>②運転員（中央制御室）A, B及びCは、発生した警報及びパラメータの変化から、破断箇所の特定及び中央制御室からの遠隔操作による隔離を実施する。</p> <p>③発電課長は、破断箇所の特定及び中央制御室からの遠隔操作による隔離を実施できない場合、運転員に原子炉手動スクラムを指示する。</p> <p>④運転員（中央制御室）A, B及びCは、原子炉手動スクラム操作を実施する。</p> <p>⑤発電課長は、破断箇所の特定及び中央制御室からの遠隔操作による隔離を実施できない場合は、運転員（中央制御室）A, B及びCに非常用ガス処理系の起動操作、及び低圧注水系又は低圧代替注水系の1系統以上の起動操作を指示する。</p> <p>⑥運転員（中央制御室）A, B及びCは、非常用ガス処理系の起動操作、及び低圧注水系又は低圧代替注水系の1系統以上の起動操作を実施する。</p> <p>⑦発電課長は、運転員に非常用ガス処理系の起動、及び低圧注水系又は低圧代替注水系の1系統以上の起動後、発電用原子炉の減圧操作及び原子炉圧力容器内の水位低下操作の開始を指示する。</p> <p>⑧<sup>a</sup>主復水器使用可能の場合 運転員（中央制御室）A, B及びCは、主蒸気逃がし安全弁及びタービンバイパス弁により発電用原子炉の急速減圧を行い、大気圧まで減圧することで、原子炉建屋原子炉棟内への原子炉冷却材漏えい量を抑制する。</p> <p>⑧<sup>b</sup>主復水器使用不可能の場合 運転員（中央制御室）A, B及びCは、主蒸気逃がし安全弁により発電用原子炉の急速減圧を行い、減圧完了圧力まで減圧することで、原子炉建屋原子炉棟内への原子炉冷却材漏えい量を抑制する。</p> <p>⑨運転員（中央制御室）A, B及びCは、低圧注水系又は低圧代替注水系により注水されていることを確認し、原子炉圧力容器内の水位をTAFからTAF+1000mmの間で維持する。</p> <p>⑩発電課長は、運転員に中央制御室換気空調系の事故時運転モードへの切替操作、残留熱除去系（サブレッシュンブルー水冷却モード）の起動操作及び原子炉建屋環境悪化（建屋温度、建屋水位、建屋放射線量）抑制操作の開始を指示する。</p> <p>⑪運転員（中央制御室）A, B及びCは、中央制御室換気空調系を事故時運転モードに切替操作を実施する。</p> <p>⑫運転員（中央制御室）A, B及びCは、主蒸気逃がし安全弁による発電用原子炉の減圧を実施した場合、中央制御室にて、残留熱除去系（サブレッシュンブルー水冷却モード）の起動操作を実施する。</p> <p>⑬運転員（中央制御室）A, B及びCは、原子炉建屋放射能レ</p>	<p>る。</p> <p>② 発電課長（当直）は、手順着手の判断基準に基づき、原子炉格納容器外で余熱除去系の漏えいによるインターフェイスシステムLOCAの発生を判断し、運転員及び災害対策要員に破損箇所の隔離等を指示する。</p> <p>③ 運転員（中央制御室）Aは、中央制御室で余熱除去ポンプを全台停止する。また、中央制御室及び現場で燃料取替用水ピット水の流出を抑制するために、燃料取替用水ピットと余熱除去系の隔離を行う。1次冷却系の保有水量低下を抑制するために、1次冷却系と余熱除去系の隔離を行う。</p> <p>④ 運転員（中央制御室）B、運転員（現場）C及び災害対策要員は、中央制御室及び現場で1次系純水タンク、ほう酸タンク、2次系純水タンク等を水源として、燃料取替用水ピットへの補給を行い、発電課長（当直）に報告する。</p> <p>⑤ 発電課長（当直）は、余熱除去系の破損箇所の隔離ができない場合、運転員に主蒸気逃がし弁の開操作による1次冷却系の減温、減圧を指示する。</p> <p>⑥ 運転員（中央制御室）Bは、中央制御室で主蒸気逃がし弁を開操作し、1次冷却材圧力及び1次冷却材温度により、1次冷却系が減温、減圧できていることを確認する。</p> <p>⑦ 発電課長（当直）は、非常用炉心冷却設備停止条件を早期に確立すること及び1次冷却系からの漏えい量を抑制するため、運転員に加圧器逃がし弁の開操作による1次冷却系の減圧を指示する。</p> <p>⑧ 運転員（中央制御室）Aは、中央制御室で加圧器逃がし弁を開操作し、1次冷却材圧力により1次冷却系が減圧できていることを確認して発電課長（当直）に報告する。</p> <p>⑨ 運転員（中央制御室）Bは、中央制御室で1次冷却材圧力（広域）が約0.6MPa[gage]に下がった場合又は非常用炉心冷却設備停止条件が満足していることを確認した場合は、蓄圧タンク出口弁を開操作し、発電課長（当直）に報告する。</p> <p>⑩ 運転員（中央制御室）Bは、中央制御室で非常用炉心冷却設備停止条件を満足していることを確認し、高圧注入ポンプによる発電用原子炉への注水から充てんポンプによる発電用原子炉への注水に切り替え、発電課長（当直）に報告する。</p> <p>⑪ 運転員（現場）D及び災害対策要員は、現場で破損側余熱除去系の弁を開操作することにより隔離を行い、余熱除去系からの漏えいを停止し、発電課長（当直）に報告する。</p>	<p>【大飯】記載表現の相違 ・操作後の発電課長（当直）への報告を操作手順に記載（以降同様）</p> <p>【大飯】記載表現の相違</p>

## 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

泊発電所3号炉 技術的能力

比較表

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	女川原子力発電所2号炉	泊発電所3号炉	相違理由
<p>⑫ 運転員等は、中央制御室で1次冷却材温度177°C以下及び1次冷却材圧力2.7MPa[gage]以下を確認し、長期的に健全側の余熱除去系による炉心冷却を行う。</p> <p>(3) 操作の成立性 上記の対応は中央制御室にて1ユニット当たり運転員等2名、現場にて1ユニット当たり運転員等3名により作業を実施する。</p> <p>インターフェイスシステムLOCA発生時ににおいて、現場での隔離操作は、アクセスルート及び操作場所の環境性等を考慮して、遠隔駆動機構である窒素ポンベ（余熱除去ポンプ入口弁作動用）を用いて行う。</p>	<p>ペル及び燃料取替エリア放射能レベルが制限値以下の場合、原子炉建屋原子炉棟換気空調系の起動操作を実施し、原子炉建屋環境（建屋温度、建屋水位、建屋放射線量）の悪化を抑制する。</p> <p>⑭ 発電課長は、中央制御室からの遠隔操作による破断箇所の隔離ができない場合、運転員に原子炉建屋原子炉棟内にて隔離弁の全閉操作を指示する。</p> <p>⑮ 運転員（現場）D及びEは、中央制御室からの遠隔操作により破断箇所を隔離できない場合は、蒸気漏えいに備え防護具（自給式呼吸器及び耐熱服）を装着し（運転員（中央制御室）A及びBは装着補助を行う）、原子炉建屋原子炉棟内にて隔離弁を全閉することで原子炉冷却材圧力バウンダリからの漏えいを停止する。</p> <p>⑯ 運転員（中央制御室）A、B及びCは、各種監視パラメータの変化から、破断箇所の隔離が成功していることを確認し、原子炉圧力容器内の水位を原子炉水位低（レベル3）から原子炉水位高（レベル8）の間で維持する。</p> <p>⑰ 運転員（中央制御室）A、B及びCは、残留熱除去系（原子炉停止時冷却モード）を起動し、発電用原子炉からの除熱を行う。</p> <p>c. 操作の成立性 上記の操作のうち、中央制御室からの隔離操作は運転員（中央制御室）3名にて作業を実施した場合、インターフェイスシステムLOCA発生から破断箇所の隔離完了まで20分以内で可能である。</p> <p>中央制御室からの遠隔操作を実施できない場合の現場での隔離操作は、運転員（中央制御室）3名及び運転員（現場）2名にて作業を実施した場合、インターフェイスシステムLOCA発生から破断箇所の隔離完了まで300分以内で可能である。</p> <p>円滑に作業できるように、移動経路を確保し、防護具、照明及び通信連絡設備を整備する。</p> <p>なお、インターフェイスシステムLOCA発生時は、漏えいした水の滞留及び蒸気による高湿度環境が想定されるため、現場での隔離操作は環境性等を考慮し、自給式呼吸器及び耐熱服を着用する。</p>	<p>⑫ 運転員（中央制御室）Aは、中央制御室で1次冷却材温度177°C未満、1次冷却材圧力2.7MPa[gage]以下を確認し、長期的に健全側の余熱除去系による発電用原子炉の冷却を行う。</p> <p>(3) 操作の成立性 上記の操作のうち、中央制御室からの隔離操作は運転員（中央制御室）2名にて作業を実施した場合、インターフェイスシステムLOCA発生から破損箇所の隔離完了まで20分以内で可能である。</p> <p>中央制御室からの遠隔操作を実施できない場合の現場での隔離操作は、運転員（中央制御室）2名、運転員（現場）2名及び災害対策要員2名にて作業を実施した場合、インターフェイスシステムLOCA発生から破損箇所の隔離完了まで60分以内で可能である。</p> <p>円滑に作業できるように、移動経路を確保し、防護具、照明及び通信連絡設備を整備する。</p> <p>インターフェイスシステムLOCA発生時ににおいて、現場での隔離操作は、アクセスルート及び操作場所の環境性等を考慮して、遠隔駆動機構である余熱除去ポンプ入口弁操作用可搬型空気ポンベを用いて行う。</p> <p>余熱除去ポンプ入口弁操作用可搬型空気ポンベ出口弁操作用の専用工具は速やかに操作できるように操作場所近傍に配備する。</p>	<p>【大飯】記載表現の相違 ・泊は保安規定で定める原子炉の運転モード4の「177°C未満」と同じ記載表現としており、玄海と同様。</p> <p>【大飯】記載表現の相違 記載方針の相違（女川審査実績の反映）</p> <p>【大飯】記載方針の相違（女川審査実績の反映）</p> <p>【大飯】記載方針の相違（女川審査実績の反映） 記載方針の相違（女川審査実績の反映）</p> <p>【大飯】記載方針の相違（女川審査実績の反映） 記載方針の相違（女川審査実績の反映）</p> <p>【大飯】記載方針の相違（女川審査実績の反映） 記載方針の相違（女川審査実績の反映）</p> <p>【大飯】記載表現の相違 炉型の相違による対応手段の相違</p> <p>【大飯】記載方針の相違（女川審査実績の反映） 記載方針の相違（女川審査実績の反映）</p> <p>【大飯】記載方針の相違（女川審査実績の反映） 記載方針の相違（女川審査実績の反映）</p> <p>【大飯】記載表現の相違 炉型の相違による対応手段の相違 PWRは漏えい水による影響が少ないエリアにて現場での隔離操作を実施する。</p> <p>【大飯】記載表現の相違</p> <p>【大飯】設備の相違（相違理由⑥）</p> <p>【大飯】記載方針の相違 ・泊はポンベ元弁を開とするための工具の配備状況について作業の成立性に記</p>

## 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

泊発電所3号炉 技術的能力

比較表

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	女川原子力発電所2号炉	泊発電所3号炉	相違理由
<p>窒素ポンベ（余熱除去ポンプ入口弁作動用）による操作場所及び操作場所への通路部をインターフェイスシステムLOCAにより漏えいが発生する機器の影響の受けない建屋とし、溢水影響がないようにする。室温は漏えいの影響を受けないことから通常運転状態と同程度である。</p> <p>また、インターフェイスシステムLOCA発生時は格納容器内外のバラメータ等によりインターフェイスシステムLOCAと判断するが、余熱除去系は原子炉周辺建屋内において各部屋が分離されているため、漏水検知器、監視カメラ、火災報知器等により、漏えい場所を特定するための参考情報の入手及び原子炉周辺建屋の状況を確認することが可能である。</p> <p>（添付資料1.3.21、1.3.22）</p>	<p>【中央制御室からの遠隔隔離操作の成立性】 インターフェイスシステムLOCAが発生する可能性のある操作は、定期試験として実施する非常用炉心冷却系及び原子炉隔離時冷却系電動弁手動開閉試験における原子炉注入弁の手動開閉操作である。 上記試験を行う際は、系統圧力を監視し上昇傾向にならないことを確認しながら操作し、系統圧力が上昇傾向になった場合速やかに原子炉注入弁の開操作を実施することとしている。しかし、隔離弁の隔離失敗等により系統圧力が異常に上昇し、低圧設計部分の過圧を示す警報及び漏えい関連警報が発生した場合、同試験を実施していた非常用炉心冷却系及び原子炉隔離時冷却系でインターフェイスシステムLOCAが発生していると判断することで漏えい箇所及び隔離すべき遠隔操作弁の特定が容易となり、中央制御室からの遠隔隔離操作を速やかに行うことが可能である。</p> <p>【現場隔離操作の成立性】 隔離操作場所及び隔離操作場所へのアクセスルートの環境を考慮しても、現場での隔離操作は可能である。 【溢水の影響】 隔離操作場所及び隔離操作場所へのアクセスルートは、インターフェイスシステムLOCAにより漏えいが発生する機器よりも上層階に位置し、溢水の影響を受けない。</p> <p>【インターフェイスシステムLOCAの検知について】 インターフェイスシステムLOCA発生時は、原子炉格納容器内外のバラメータ等によりインターフェイスシステムLOCAと判断する。 非常用炉心冷却系及び原子炉隔離時冷却系ポンプ設置室は、原子炉建屋原子炉棟内において各部屋が分離されているため、床漏えい検出器、放射線モニタ及び火災感知器により、漏えい箇所を特定するための参考情報の入手が可能である。</p> <p>（添付資料1.3.3、1.3.4、1.3.5、1.3.6、1.3.7）</p>	<p>余熱除去ポンプ入口弁操作用可搬型空気ポンベ、余熱除去ポンプ入口弁遠隔操作場所及び操作場所への通路部は、インターフェイスシステムLOCAにより漏えいが発生する機器からの溢水の影響及び溢水によって悪化した雰囲気温度の影響を受けず、放射線の影響が少ない場所である。</p> <p>また、インターフェイスシステムLOCA発生時は、原子炉格納容器内外のバラメータ等によりインターフェイスシステムLOCAと判断する。 余熱除去系は周辺補機棟内及び原子炉補助建屋内において各部屋が分離されているため、漏水検知器及び火災報知器により、漏えい場所を特定するための参考情報の入手が可能である。</p> <p>（添付資料1.3.19、1.3.20、1.3.21）</p>	<p>【女川】記載表現の相違 【大飯】記載表現の相違 【大飯】設備の相違（相違理由⑥）</p> <p>【大飯】記載表現の相違 【大飯】設備の相違（相違理由⑦）</p> <p>【大飯】記載表現の相違 【大飯】設備の相違（相違理由⑧）</p> <p>【大飯】記載表現の相違 【大飯】設備の相違（相違理由⑨）</p> <p>【大飯】記載表現の相違 ・泊は添付資料1.3.20にてインターフェイスシステムLOCAによる建屋内の滯留水の処理方法を整理している。（伊方、玄海と同様）</p>

## 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	女川原子力発電所2号炉	泊発電所3号炉	相違理由
		<p>1.3.2.6 重大事故等対処設備（設計基準拡張）による対応手順</p> <p>(1) 蒸気発生器2次側からの除熱による原子炉冷却材圧力バウンダリの減圧</p> <p>a. 電動補助給水ポンプ又はタービン動補助給水ポンプによる蒸気発生器への注水</p> <p>補助給水ポンプが健全な場合は、自動起動信号（3基のうちいずれか1基又は2基の蒸気発生器水位低等）による作動又は中央制御室からの手動操作により起動し、補助給水ピットを水源とした蒸気発生器への注水を実施する。</p> <p>(a) 手順着手の判断基準 補助給水ポンプの自動起動信号（3基のうちいずれか1基又は2基の蒸気発生器水位低等）が発信した場合。</p> <p>(b) 操作手順 操作手順は、「1.2 原子炉冷却材圧力バウンダリ高圧時に発電用原子炉を冷却するための手順等」のうち、1.2.2.4(1) a. 「電動補助給水ポンプ又はタービン動補助給水ポンプによる蒸気発生器への注水」にて整備する。</p> <p>(c) 操作の成立性 電動補助給水ポンプ又はタービン動補助給水ポンプによる蒸気発生器への注水操作は、運転員（中央制御室）1名にて操作を実施する。操作器による中央制御室からの遠隔操作であるため、速やかに対応できる。</p> <p>b. 主蒸気逃がし弁による蒸気放出 補助給水ポンプにより蒸気発生器への注水が確保されている場合は、主蒸気逃がし弁による蒸気放出により蒸気発生器2次側からの除熱による原子炉冷却材圧力バウンダリの減圧を実施する。</p> <p>(a) 手順着手の判断基準 発電用原子炉の冷却が必要な状態であることを1次冷却材温度（広域一高温側）等にて確認した場合において、補助給水流量等により、蒸気発生器への注水が確保されている場合。</p> <p>(b) 操作手順 操作手順は、「1.2 原子炉冷却材圧力バウンダリ高圧時に発電用原子炉を冷却するための手順等」のうち、1.2.2.4(1) b. 「主蒸気逃がし弁による蒸気放出」にて整備する。</p>	<p>【大飯】 記載方針の相違（女川審査実績の反映） ・重大事故等対処設備（設計基準拡張）による手順新規追加</p> <p>【女川】 炉型の相違により本審査項目においては重大事故等対処設備（設計基準拡張）の手順なし</p>

## 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	女川原子力発電所2号炉	泊発電所3号炉	相違理由
		<p>(c) 操作の成立性            主蒸気逃がし弁による蒸気放出操作は、運転員（中央制御室）1名にて操作を実施する。操作器による中央制御室からの遠隔操作であるため、速やかに対応できる。</p> <p>(2) 加圧器逃がし弁による原子炉冷却材圧力バウンダリの減圧            加圧器逃がし弁が健全な場合は、自動動作動信号（加圧器圧力 [ ] MPa[gage]以上）による作動又は中央制御室からの手動操作により開とし、1次冷却系の減圧を実施する。</p> <p>a. 手順着手の判断基準            1次冷却系の圧力が上昇し加圧器逃がし弁が自動動作動した場合又は中央制御室からの手動操作により1次冷却系の減圧が必要な場合。</p> <p>b. 操作手順            加圧器逃がし弁による1次冷却系の減圧手順の概要是以下のとおり。概要図を第1.3.20図に示す。</p> <p>(a) 自動作動した場合の操作手順            ① 発電課長（当直）は、手順着手の判断基準に基づき、運転員に加圧器逃がし弁自動動作動後の状態確認を指示する。            ② 運転員（中央制御室）Aは、中央制御室で加圧器逃がし弁の自動開による1次冷却系の減圧を確認し、加圧器圧力が [ ] MPa[gage]以下まで低下すれば、加圧器逃がし弁が自動閉となることを確認して発電課長（当直）に報告する。</p> <p>(b) 中央制御室からの手動操作により減圧する場合の操作手順            ① 発電課長（当直）は、手順着手の判断基準に基づき、運転員に加圧器逃がし弁による1次冷却系の減圧を指示する。            ② 運転員（中央制御室）Aは、中央制御室で加圧器逃がし弁の開による1次冷却系の減圧を実施し、減圧終了後、加圧器逃がし弁を閉として発電課長（当直）に報告する。</p> <p>(c) 操作の成立性            上記の操作は、運転員（中央制御室）1名にて操作を実施する。操作器による中央制御室からの遠隔操作であるため、速やかに対応できる。</p>	<p>【大飯】            記載方針の相違（女川審査実績の反映）            ・重大事故等対処設備（設計基準拡張）による手順新規追加</p> <p>【女川】            炉型の相違により本審査項目においては重大事故等対処設備（設計基準拡張）の手順なし</p>

[ ] 案内みの内容は機密情報に属しますので公開できません。

## 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

## 泊発電所3号炉 技術的能力

## 比較表

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	女川原子力発電所2号炉	泊発電所3号炉	相違理由
<p>【比較のため、比較表p1.3-40（フロントライン系機能喪失時）より再掲】</p> <p>(5) その他の手順項目にて考慮する手順 復水ピット、燃料取替用水ピットの枯渇時の補給手順は「1.13 重大事故等の収束に必要となる水の供給手順等」のうち、1.13.2.1「蒸気発生器2次側による炉心冷却（注水）のための代替手段及び復水ピットへの供給に係る手順等」、1.13.2.2「炉心注水のための代替手段及び燃料取替用水ピットへの供給に係る手順等」にて整備する。</p>	<p>1.3.2.5 その他の手順項目について考慮する手順</p>	<p>1.3.2.7 その他の手順項目について考慮する手順 補助給水ピット、燃料取替用水ピットの枯渇時の補給手順については、「1.13 重大事故等時に必要となる水の供給手順等」のうち、1.13.2.2「水源へ水を補給するための対応手順」にて整備する。</p>	<p>【大飯】 記載箇所の相違（女川審査実績の反映）</p>
<p>【比較のため、比較表p1.3-68（サポート系機能喪失時）より再掲】</p> <p>空冷式非常用発電装置の代替電源に関する手順、又は常設直流電源系統喪失時の代替電源確保等に関する手順は「1.14 電源の確保に関する手順等」のうち、1.14.2.1(1)「空冷式非常用発電装置による代替電源（交流）の給電」、1.14.2.2(2)「可搬式整流器による代替電源（直流）からの給電」にて整備する。</p>	<p>主蒸気逃がし安全弁、電動弁及び監視計器への電源供給手順並びにガスタービン発電機及び電源車への燃料補給手順については「1.14電源の確保に関する手順等」にて整備する。</p>	<p>常設代替交流電源設備の代替電源に関する手順、又は常設直流電源喪失時の代替電源確保等に関する手順については、「1.14 電源の確保に関する手順等」のうち、1.14.2.1(1)「代替交流電源設備による給電」、1.14.2.2(1)「代替直流電源設備による給電」にて整備する。</p>	<p>【大飯】 審査基準名称の相違 ・泊は改正後の名称を記載</p> <p>【大飯】 文章構成の相違（女川審査実績の反映） ・泊の技能 1.13 は女川の審査実績を踏まえた文章構成としていることから参照先の手順名称が相違している。（詳細は技能 1.13 比較表にて整理する）</p>
<p>空冷式非常用発電装置の燃料補給の手順は1.14.2.4(1) 「空冷式非常用発電装置等への燃料（重油）補給」にて整備する。</p>		<p>また、代替非常用発電機への燃料補給の手順については、1.14.2.4「燃料の補給手順」にて整備する。</p>	<p>【大飯】 記載箇所の相違（女川審査実績の反映）</p> <p>【大飯】 記載表現の相違（女川審査実績の反映）</p>
<p>操作の判断及び確認に係る計装設備に関する手順は「1.15 事故時の計装に関する手順等」のうち、1.15.2「重大事故等時の手順等」にて整備する。</p>	<p>操作の判断、確認に係る計装設備に関する手順については「1.15事故時の計装に関する手順等」にて整備する。</p>	<p>操作の判断及び確認に係る計装設備に関する手順については、「1.15 事故時の計装に関する手順等」のうち、1.15.2「重大事故等時の手順等」にて整備する。</p>	<p>【大飯】 文章構成の相違（女川審査実績の反映）</p> <p>【大飯】記載方針の相違 ・大飯は設備によって重油又は軽油を使用することから、「（重油）」と記載し、補給する燃料を明確にしている。 ・泊は重大事故等時に使用する設備の燃料はすべて軽油のため識別不要。なお、燃料補給の手順を整備する審査項目の本文にて燃料がすべて軽油であることを記載している。</p>

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	女川原子力発電所2号炉	泊発電所3号炉	相違理由																	
泊3号炉との比較対象なし		<p>第1.3.1表 機能喪失を想定する設計基準事故対処設備と整備する手順 対応手段、対処設備、手順書一覧 (1/8) (重大事故等対処設備 (設計基準拡張))</p> <table border="1" style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <thead> <tr> <th>日程</th> <th>機能喪失を想定する設計基準事故対処設備</th> <th>手段</th> <th>対応設備</th> <th>整備分類 ＊2</th> <th>整備する手順書</th> <th>手順書の分類</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td rowspan="2" style="vertical-align: top;">重大事故等対処設備 － 計画段階</td> <td rowspan="2">高 温 に伴 うる 原 子 炉 の 電 力 保 持 の 手 順</td> <td rowspan="2">高 温 に伴 うる 原 子 炉 の 電 力 保 持 の 手 順</td> <td>高 温 に伴 うる 原 子 炉 の 電 力 保 持 の 手 順</td> <td rowspan="2">重 大 事 故 基 準 事 件 対 応 装 置 高 温 に 伴 う る 原 子 炉 の 電 力 保 持 の 手 順</td> <td>機能喪失を行 うる手順書等</td> <td>泊3号炉の対応手段に 対応する運転手順書</td> </tr> <tr> <td>内 部 電 力 保 持 手 順</td> <td>内 部 電 力 保 持 手 順</td> <td>内 部 電 力 保 持 手 順</td> </tr> </tbody> </table> <p>*1：子順書 (L-14) 複数の複数に跨る手順書) にて整備する。 *2：重大事故等対応において用いる設備の分類 a：当該条文に適合する重大事故等対応設備 b：2条に適合する重大事故等対応設備 c：自主的対応として整備する重大事故等対応設備</p>	日程	機能喪失を想定する設計基準事故対処設備	手段	対応設備	整備分類 ＊2	整備する手順書	手順書の分類	重大事故等対処設備 － 計画段階	高 温 に伴 うる 原 子 炉 の 電 力 保 持 の 手 順	高 温 に伴 うる 原 子 炉 の 電 力 保 持 の 手 順	高 温 に伴 うる 原 子 炉 の 電 力 保 持 の 手 順	重 大 事 故 基 準 事 件 対 応 装 置 高 温 に 伴 う る 原 子 炉 の 電 力 保 持 の 手 順	機能喪失を行 うる手順書等	泊3号炉の対応手段に 対応する運転手順書	内 部 電 力 保 持 手 順	内 部 電 力 保 持 手 順	内 部 電 力 保 持 手 順	【大飯】 記載方針の相違 (女川審査実績の反映)
日程	機能喪失を想定する設計基準事故対処設備	手段	対応設備	整備分類 ＊2	整備する手順書	手順書の分類														
重大事故等対処設備 － 計画段階	高 温 に伴 うる 原 子 炉 の 電 力 保 持 の 手 順	高 温 に伴 うる 原 子 炉 の 電 力 保 持 の 手 順	高 温 に伴 うる 原 子 炉 の 電 力 保 持 の 手 順	重 大 事 故 基 準 事 件 対 応 装 置 高 温 に 伴 う る 原 子 炉 の 電 力 保 持 の 手 順	機能喪失を行 うる手順書等	泊3号炉の対応手段に 対応する運転手順書														
			内 部 電 力 保 持 手 順		内 部 電 力 保 持 手 順	内 部 電 力 保 持 手 順														

泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

大飯発電所3／4号炉

女川原子力発電所2号炉

泊発電所3号炉

相違理由

第1.3.1表 機能喪失を想定する設計基準事故対処設備と整備する手順  
(フロントライン系機能喪失時) (1/2)

分類	機能喪失を想定する設計基準事故対処設備	対応手段	対応設備	設備分類 <sup>a</sup>	整備する手順書	手順の分類	重大事故等 対応設備	
							重大事故等 対応設備	重大事故等 対応設備
フロントライン系機能喪失時	電動補助給水ポンプ及びタービン軸補助給水ポンプ、又は底水ピット等、主蒸気逃げし室	加圧送風機 <sup>b</sup> 、底水注入ポンプ <sup>b</sup> 、燃料取扱用ポンプ、格納容器内噴霧サンプルケーリング、余剰給水ポンプ <sup>b</sup> 、余剰給水冷却器 <sup>b</sup>	a,b	1次冷却系のフィードアンドブリードによる炉心冷却の手順	炉心の著しい損傷及び熱管破裂損傷を防止する操作手順書	重大事故等 対応設備	非常時操作手順書（設備別） 「自動減圧機能による原子炉減圧」 C、Bの2種) 主蒸気系、配管・クエンチャ 主蒸気逃げが安全弁自動減圧機能用アクシムレーダ	重大事故等 対応設備
	電動補助給水ポンプ及びタービン軸補助給水ポンプ、又は底水ピット等、主蒸気逃げし室	電動給水ポンプ、脱気器タンク、蒸気发生器内噴霧用ポンプ <sup>c</sup> 、底水ピット	c	蒸気发生器の給熱機能を維持又は代替する手順 炉心の著しい損傷及び熱管破裂損傷を防止する操作手順書	炉心の著しい損傷及び熱管破裂損傷を防止する操作手順書	重大事故等 対応設備	非常時操作手順書（微候ベース） 「減圧冷却」等	重大事故等 対応設備

\*1：大飯発電所 重大事故等対応手順における原子炉遮蔽の概念のための装置に関する所連

\*2：手順は「1.1.3 重大事故等の対応に必要となるものの組合手順等」にて整備する。

\*3：手順は「1.2.2 原子炉遮蔽(リカバリー)手順(発電用原子炉を含む)」にて整備する。

\*4：手順は「1.1.1 重大事故等の対応手順等」にて整備する。

\*5：1次冷却系のフィードアンドブリードによる炉心冷却操作による炉心冷却操作に適用する。

\*6：重大事故等対応手順にて用いる設備の分類  
a：当該手順に適合する重大事故等対応設備 b：37条に適合する重大事故等対応設備 c：自主的対応として整備する重大事故等対応設備

第1.3-1表 機能喪失を想定する設計基準事故対処設備と整備する手順  
対応手段、対応設備、手順書一覧 (1/4)

(フロントライン系故障時)

分類	機能喪失を想定する設計基準事故対応設備	対応手段	対応設備	手順書
フロントライン系機能喪失時	電動補助給水ポンプ及びタービン軸補助給水ポンプ、又は底水ピット等、主蒸気逃げし室	a,b	1次冷却系のフィードアンドブリードによる炉心冷却の手順	炉心の著しい損傷及び熱管破裂損傷を防止する操作手順書
	電動補助給水ポンプ及びタービン軸補助給水ポンプ、又は底水ピット等、主蒸気逃げし室	c	蒸気发生器の給熱機能を維持又は代替する手順 炉心の著しい損傷及び熱管破裂損傷を防止する操作手順書	炉心の著しい損傷及び熱管破裂損傷を防止する操作手順書

\*1：代役自動減圧機能は、運転員による操作不要の減圧機能である。

\*2：ATWS緩和設備（自動減圧系作動阻止機能）の手順は、「1.1 緊急停止失敗時に発電用原子炉を未臨界にするための手順等」にて整備する。

\*3：手順は「1.14 電源の確保に関する手順等」にて整備する。

\*4：重大事故等対応手順にて用いる設備の分類  
a：当該手順に適合する重大事故等対応設備 b：37条に適合する重大事故等対応設備 c：自主的対応として整備する重大事故等対応設備

対応手段、対応設備、手順書一覧 (2/8)

(フロントライン系故障時)

分類	機能喪失を想定する設計基準事故対応設備	対応手段	対応設備	設備分類 <sup>a</sup>	整備する手順書	手順書の分類
フロントライン系機能喪失時	電動補助給水ポンプ及びタービン軸補助給水ポンプ、又は底水ピット等、主蒸気逃げし室	a,b	1次冷却系のフィードアンドブリードによる炉心冷却の手順	炉心の著しい損傷及び熱管破裂損傷を防止する操作手順書		
	電動補助給水ポンプ及びタービン軸補助給水ポンプ、又は底水ピット等、主蒸気逃げし室	c	蒸気发生器の給熱機能を維持又は代替する手順 炉心の著しい損傷及び熱管破裂損傷を防止する操作手順書	炉心の著しい損傷及び熱管破裂損傷を防止する操作手順書		

\*1：子母炉 1.1.3 重大事故等の対応に必要なものの組合手順等」にて整備する。

\*2：1次冷却系のフィードアンドブリードによる炉心冷却操作による発電用原子炉の高圧操作に使用する。

\*3：手順は「1.14 電源の確保に関する手順等」にて整備する。

\*4：重大事故等対応手順にて用いる設備の分類  
a：当該手順に適合する重大事故等対応設備 b：37条に適合する重大事故等対応設備 c：自主的対応として整備する重大事故等対応設備

【大飯】  
記載方針の相違  
(女川審査実績の反映)

- ・泊は流路及び給電に使用する設備を記載

【女川】  
設備の相違(BWR 固有の対応手段)

泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR  
固有の設備や対応手段であり、泊3  
号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

大飯発電所3／4号炉

女川原子力発電所2号炉

泊発電所3号炉

相違理由

第1.3.1表 機能喪失を想定する設計基準事故対応設備と整備する手順  
(フロントライン系機能喪失時) (2/2)

分類	機能喪失を想定する 設計基準事故対応手順	対応手段	設備 分類 <sup>a</sup>	整備する手順書	手順の分類
フロントライン系機能喪失時  加江添逃がし弁	電動補助給水ポンプ <sup>b</sup>	重大事 故等 対 応 設 備	電動 給水 ポン プ 及び タービン動 力補助給水 ポン プ 又は 複水ビット	蒸気発生器第2次側による 中心冷却江水の手順	中心の差ししめ低減及び 格納容器破裂を 防止する処置手順書
	タービン動力補助給水ポンプ <sup>b</sup>				
	複水ビット				
	蒸気発生器				
	電動給水ポンプ <sup>b</sup>				
	凝気露タンク	多様 性 社 会 規 制 設 備	蒸気発生器第2次側による 中心冷却江水の手順 蒸気発生器漏損用 復水ポンプによる 蒸気発生器の 注水のための手順 海水ビット <sup>c</sup>	S A手順 <sup>d</sup>	中心の差ししめ低減及び 格納容器破裂を 防止する処置手順書
	蒸気発生器漏損用 復水ポンプ(電動) <sup>b</sup>				
	海水ビット <sup>c</sup>				
	主蒸気逃がし弁	重大事 故等 対 応 設 備	電動 給水 ポン プ 及び タービン動 力補助給水 ポン プ 又は 複水ビット	蒸気発生器第2次側による 中心冷却蒸気逃出の 手順	中心の差ししめ低減及び 格納容器破裂を 防止する処置手順書
	タービンバイパス弁				
	加江添補助スプレイ弁				

※1：大飯発電所、重大事故等発生時に起る原子炉漏設の保全のために行う手順(手順書)

※2：手順<sup>a</sup>「1.2 煙子や冷却材手汗バウンダリ泊3号炉に発電用原子炉を冷却するための手順等」にて整備する。

※3：グリードル等の遮蔽物にて、手順書の分離

※4：重大事故等の発生時に起る原子炉の冷却  
a：当該条文に適合する重大事故等対応設備 b：37条に適合する重大事故等対応設備 c：自主的対策として整備する重大事故等対応設備

対応手段、対応設備、手順書一覧 (3/8)

(フロントライン系故障時)

分類	機能喪失を想定する 対応手段	対応手段	区分	整備する手順書	手順書の分類
加江添逃がし弁	電動補助給水ポンプ <sup>b</sup> タービン動力補助給水ポンプ <sup>b</sup> 複水ビット 蒸気発生器 電動給水ポンプ <sup>b</sup> 凝気露タンク 蒸気発生器漏損用 復水ポンプ(電動) <sup>b</sup> 海水ビット <sup>c</sup>	a,b	電動 給水 ポン プ 及び タービン動 力補助給水 ポン プ 又は 複水ビット <sup>c</sup>	蒸気発生器第2次側による 中心冷却江水の手順	中心の差ししめ低減及び 格納容器破裂を 防止する処置手順書
加江添逃がし弁	主蒸気逃がし弁 タービンバイパス弁 加江添補助スプレイ弁	a,b	電動 給水 ポン プ 及び タービン動 力補助給水 ポン プ 又は 複水ビット <sup>c</sup>	蒸気発生器第2次側による 中心冷却蒸気逃出の 手順	中心の差ししめ低減及び 格納容器破裂を 防止する処置手順書
加江添逃がし弁	主蒸気逃がし弁		電動 給水 ポン プ 及び タービン動 力補助給水 ポン プ 又は 複水ビット <sup>c</sup>	加江添逃がし弁による 1次の蒸気漏出抑制手順 海水ビットは代替手段の手順	加江添逃がし弁による 1次の蒸気漏出抑制手順 海水ビットは代替手段の手順

【大飯】  
記載方針の相違  
(女川審査実績の反映)

- ・泊は流路及び給電に使用する設備を記載

\*1：手順(1.1.1)重大事故時に必要となる水の供給手順等にて整備する。  
\*2：手順(1.1.2)蒸気漏出遮蔽手順等にて整備する。  
\*3：手順(1.1.3)海水漏出遮蔽手順等にて整備する。  
\*4：可燃性大型送水ポンプにて海水を蒸気を冷却する。

泊発電所 3 号炉 技術的能力 比較表

### 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

色:女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字	設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）
青字	記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）
緑字	記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容  
赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

大飯発電所3／4号炉

女川原子力発電所2号炉

泊発電所3号炉

相違理由

第1.3.2表 機能喪失を想定する設計基準事故対応設備と併備する手順  
(サポート系機能喪失時)

分類	機能喪失を想定する設計基準事故対応設備	対応手段	対応設備	沿線分類 <sup>a</sup>	要継する手順書	手順の分類	
	タービン駆動給水ポンプ 直流水源	補助 給水 ポン プの 機能 喪失	タービン駆動給水ポンプ (現場手動操作) <sup>b</sup>	重大 事 故 等 対 応 設 備	a	機械給水シップ 機械回復の手順  炉内式中常用発電装置 致燃料補給の手順  S.A手順 <sup>c</sup>	炉心の著しい損傷及び 格納容器破裂を 防止する運転手順書
	電動補助給水ポンプ 全交流電力電源		空冷式常用発電装置 致燃料補給の手順  燃料油タンク <sup>d</sup>  タンクドローリー <sup>e</sup>		a		
サ ポ ー ト 系 機 能 喪 失 時	主蒸気逃がし弁 全交流電力電源 (現場手動操作) 又は 直流水源	主 蒸 氣 逃 が し 弁 の 機 能 喪 失	主蒸気逃がし弁 (現場手動操作)	重大 事 故 等 対 応 設 備	a,b		
	主蒸気逃がし弁 全交流電力電源 (現場手動操作) 又は 直流水源	多 様 性 活 用 設 備	主蒸気逃がし弁 (主蒸気逃がし弁作動用)  大容量ポンプ <sup>f</sup>  B制御用空気压缩機 (現場手動)			主蒸気逃がし弁による 炉子炉構造冷却水循環 水の手順  S.A手順 <sup>g</sup>	炉心の著しい損傷及び 格納容器破裂を 防止する運転手順書
	加圧送風がし弁 全交流電力電源 (現場手動操作) 又は 直流水源	加 圧 送 風 が し 弁 の 機 能 喪 失	変速ポンベ <sup>h</sup> (代用制御用空気供給用)  可搬式空気压缩機 (代用制御用空気供給用)  可搬式空気圧縮機 <sup>i</sup> (加圧送風がし弁用)  空冷式常用発電装置  燃料油タンク <sup>j</sup>  タンクドローリー <sup>k</sup>  大容量ポンプ <sup>l</sup>  B制御用空気压缩機 (現場手動)	重大 事 故 等 対 応 設 備	a,b	加圧送風がし弁 機械回復の手順  S.A手順 <sup>l</sup>	炉心の著しい損傷及び 格納容器破裂を 防止する運転手順書
				重大 事 故 等 対 応 設 備	c		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a,b		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	c		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a,b		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a,b		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	c		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a,b		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	c		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a,b		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	c		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a,b		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	c		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a,b		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	c		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a,b		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	c		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a,b		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	c		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a,b		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	c		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a,b		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	c		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a,b		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	c		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a,b		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	c		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a,b		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	c		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a,b		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	c		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a,b		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	c		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a,b		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	c		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a,b		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	c		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a,b		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	c		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a,b		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	c		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a,b		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	c		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a,b		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	c		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a,b		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	c		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a,b		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	c		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a,b		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	c		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a,b		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	c		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a,b		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	c		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a,b		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	c		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a,b		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	c		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a,b		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	c		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a,b		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	c		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a,b		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	c		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a,b		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	c		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a,b		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	c		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a,b		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	c		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a,b		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	c		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a,b		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	c		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a,b		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	c		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a,b		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	c		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a,b		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	c		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a,b		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	c		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a,b		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	c		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a,b		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	c		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a,b		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	c		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a,b		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	c		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a,b		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	c		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a,b		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	c		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a,b		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	c		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a,b		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	c		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a		
				重大 事 故 等 対 応 設 備	a,b		
	</td						

泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉

女川原子力発電所2号炉

泊発電所3号炉

相違理由

【比較のため、比較表 p1.3-86 より再掲】

サボート系機器喪失時	主蒸気逃がし弁 主空気逃がし弁 空気室空気供給 装置空気供給 又は 直通遮断	重大多事故対応設備 社員登録場	a,b	主蒸気逃がし弁 主空気逃がし弁 空気室空気供給 装置空気供給 又は 直通遮断	多様性対応設備 対応手段	主蒸気逃がし弁 主空気逃がし弁 空気室空気供給 装置空気供給 又は 直通遮断	伊心の新しい開発及び 格納容器漏出を 防止する運転手順書	SA所定 <sup>a</sup>
加圧漏洩がし常 態機器回復	加圧漏洩がし常 態機器回復	重大多事故等対応 手段 対応手段	a,b	加圧漏洩がし常 態機器回復の手順	伊心の新しい開発及び 格納容器漏出を 防止する運転手順書	SA所定 <sup>b</sup>	伊心の新しい開発及び 格納容器漏出を 防止する運転手順書	SA所定 <sup>c</sup>
重大多事故等対応手段 対応手段	重大多事故等対応手段 対応手段	自立対応設備	a,b	加圧漏洩がし常 態機器回復の手順	伊心の新しい開発及び 格納容器漏出を 防止する運転手順書	SA所定 <sup>d</sup>	伊心の新しい開発及び 格納容器漏出を 防止する運転手順書	SA所定 <sup>e</sup>
重大多事故等対応手段 対応手段	重大多事故等対応手段 対応手段	自立対応設備	a,b	加圧漏洩がし常 態機器回復の手順	伊心の新しい開発及び 格納容器漏出を 防止する運転手順書	SA所定 <sup>f</sup>	伊心の新しい開発及び 格納容器漏出を 防止する運転手順書	SA所定 <sup>g</sup>
重大多事故等対応手段 対応手段	重大多事故等対応手段 対応手段	自立対応設備	a,b	加圧漏洩がし常 態機器回復の手順	伊心の新しい開発及び 格納容器漏出を 防止する運転手順書	SA所定 <sup>h</sup>	伊心の新しい開発及び 格納容器漏出を 防止する運転手順書	SA所定 <sup>i</sup>
重大多事故等対応手段 対応手段	重大多事故等対応手段 対応手段	自立対応設備	a,b	加圧漏洩がし常 態機器回復の手順	伊心の新しい開発及び 格納容器漏出を 防止する運転手順書	SA所定 <sup>j</sup>	伊心の新しい開発及び 格納容器漏出を 防止する運転手順書	SA所定 <sup>k</sup>
重大多事故等対応手段 対応手段	重大多事故等対応手段 対応手段	自立対応設備	a,b	加圧漏洩がし常 態機器回復の手順	伊心の新しい開発及び 格納容器漏出を 防止する運転手順書	SA所定 <sup>l</sup>	伊心の新しい開発及び 格納容器漏出を 防止する運転手順書	SA所定 <sup>m</sup>
重大多事故等対応手段 対応手段	重大多事故等対応手段 対応手段	自立対応設備	a,b	加圧漏洩がし常 態機器回復の手順	伊心の新しい開発及び 格納容器漏出を 防止する運転手順書	SA所定 <sup>n</sup>	伊心の新しい開発及び 格納容器漏出を 防止する運転手順書	SA所定 <sup>o</sup>
重大多事故等対応手段 対応手段	重大多事故等対応手段 対応手段	自立対応設備	a,b	加圧漏洩がし常 態機器回復の手順	伊心の新しい開発及び 格納容器漏出を 防止する運転手順書	SA所定 <sup>p</sup>	伊心の新しい開発及び 格納容器漏出を 防止する運転手順書	SA所定 <sup>q</sup>
重大多事故等対応手段 対応手段	重大多事故等対応手段 対応手段	自立対応設備	a,b	加圧漏洩がし常 態機器回復の手順	伊心の新しい開発及び 格納容器漏出を 防止する運転手順書	SA所定 <sup>r</sup>	伊心の新しい開発及び 格納容器漏出を 防止する運転手順書	SA所定 <sup>s</sup>
重大多事故等対応手段 対応手段	重大多事故等対応手段 対応手段	自立対応設備	a,b	加圧漏洩がし常 態機器回復の手順	伊心の新しい開発及び 格納容器漏出を 防止する運転手順書	SA所定 <sup>t</sup>	伊心の新しい開発及び 格納容器漏出を 防止する運転手順書	SA所定 <sup>u</sup>
重大多事故等対応手段 対応手段	重大多事故等対応手段 対応手段	自立対応設備	a,b	加圧漏洩がし常 態機器回復の手順	伊心の新しい開発及び 格納容器漏出を 防止する運転手順書	SA所定 <sup>v</sup>	伊心の新しい開発及び 格納容器漏出を 防止する運転手順書	SA所定 <sup>w</sup>
重大多事故等対応手段 対応手段	重大多事故等対応手段 対応手段	自立対応設備	a,b	加圧漏洩がし常 態機器回復の手順	伊心の新しい開発及び 格納容器漏出を 防止する運転手順書	SA所定 <sup>x</sup>	伊心の新しい開発及び 格納容器漏出を 防止する運転手順書	SA所定 <sup>y</sup>
重大多事故等対応手段 対応手段	重大多事故等対応手段 対応手段	自立対応設備	a,b	加圧漏洩がし常 態機器回復の手順	伊心の新しい開発及び 格納容器漏出を 防止する運転手順書	SA所定 <sup>z</sup>	伊心の新しい開発及び 格納容器漏出を 防止する運転手順書	SA所定 <sup>aa</sup>

対応手段、対処設備、手順書一覧 (3/4)

(サポート系故障時)

分類	機械喪失想定する 設計基準事対応設備	対応手段	対処設備	手順書
-	-	-	高圧蒸気ガスボンベ ホース、弁	非常時操作手順書 (シビアクシティ) 「往來ストラッジ-1」
-	-	-	代替高圧室蒸気ガス供給系 配管・弁 常設代替交流電源設備 帯3	非常時操作手順書 (設置別) 「代替高圧室蒸気ガス供給系による 安全弁開放」
-	-	-	可搬型代替交流電源設備 帯3	非常時操作手順書 (設置別) 「代替高圧室蒸気ガス供給系による 安全弁開放」
-	-	-	代替内圧力容器設備	非常時操作手順書 (設置別) 「代替内圧力容器設備による 安全弁開放」
-	-	-	大容量ポンプ	非常時操作手順書 (設置別) 「大容量ポンプによる 安全弁開放」
-	-	-	B防護用空気止回機 (海水冷却)	非常時操作手順書 (設置別) 「B防護用空気止回機による 安全弁開放」
-	-	-	主蒸気逃がし弁 主空気逃がし弁 空気室空気供給 装置空気供給 又は 直通遮断	伊心の新しい開発及び 格納容器漏出を 防止する運転手順書
-	-	-	多様性対応設備 対応手段	伊心の新しい開発及び 格納容器漏出を 防止する運転手順書
-	-	-	大容量ポンプによる 安全弁開放	伊心の新しい開発及び 格納容器漏出を 防止する運転手順書
-	-	-	S A所定 <sup>a</sup>	伊心の新しい開発及び 格納容器漏出を 防止する運転手順書

\*1：代替自動減圧機能は、運転員による操作不要の減圧機能である。

\*2：ATWS 級和設備（自動規制系作動阻止機能）の手順は、「1.1 緊急停止失敗時に発電用原子炉を未臨界にするための手順等」にて整備する。

\*3：手順は「1.14 電源の確保に関する手順等」にて整備する。

\*4：空冷式冷却水ポンプ装置に付ける手順等は、「1.14 電源の確保に関する手順等」にて整備する。

\*5：手順は「1.5 基本ヒートシングル-熱交換器を輪廻するための手順等」にて整備する。

\*6：重大事故対応手順に用いる設備区分

a：当該手順に適合する重大事故等対応設備 b：37 手順に適合する重大事故等対応設備 c：目的的対応として整備する重大事故等対応設備

d：伊心の新しい開発及び格納容器漏出を  
防止する運転手順書

e：伊心の新しい開発及び格納容器漏出を  
防止する運転手順書

f：伊心の新しい開発及び格納容器漏出を  
防止する運転手順書

g：伊心の新しい開発及び格納容器漏出を  
防止する運転手順書

h：伊心の新しい開発及び格納容器漏出を  
防止する運転手順書

i：伊心の新しい開発及び格納容器漏出を  
防止する運転手順書

j：伊心の新しい開発及び格納容器漏出を  
防止する運転手順書

k：伊心の新しい開発及び格納容器漏出を  
防止する運転手順書

l：伊心の新しい開発及び格納容器漏出を  
防止する運転手順書

m：伊心の新しい開発及び格納容器漏出を  
防止する運転手順書

n：伊心の新しい開発及び格納容器漏出を  
防止する運転手順書

o：伊心の新しい開発及び格納容器漏出を  
防止する運転手順書

p：伊心の新しい開発及び格納容器漏出を  
防止する運転手順書

q：伊心の新しい開発及び格納容器漏出を  
防止する運転手順書

r：伊心の新しい開発及び格納容器漏出を  
防止する運転手順書

s：伊心の新しい開発及び格納容器漏出を  
防止する運転手順書

t：伊心の新しい開発及び格納容器漏出を  
防止する運転手順書

u：伊心の新しい開発及び格納容器漏出を  
防止する運転手順書

v：伊心の新しい開発及び格納容器漏出を  
防止する運転手順書

w：伊心の新しい開発及び格納容器漏出を  
防止する運転手順書

x：伊心の新しい開発及び格納容器漏出を  
防止する運転手順書

aa：伊心の新しい開発及び格納容器漏出を  
防止する運転手順書

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）

青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）

緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

泊発電所3号炉

対応手段、対処設備、手順書一覧 (6/8)

(サポート系故障時)

分類	機械喪失を想定する 設計基準事対応設備	対応手段	対処設備	手順書
-	-	-	多様性対応設備 対応手段	非常時操作手順書 (シビアクシティ) 「往來ストラッジ-1」
-	-	-	可搬型代替交流電源設備 帯3	非常時操作手順書 (設置別) 「代替高圧室蒸気ガス供給系による 安全弁開放」
-	-	-	代替内圧力容器設備	非常時操作手順書 (設置別) 「代替内圧力容器設備による 安全弁開放」
-	-	-	大容量ポンプ	非常時操作手順書 (設置別) 「大容量ポンプによる 安全弁開放」
-	-	-	B防護用空気止回機 (海水冷却)	非常時操作手順書 (設置別) 「B防護用空気止回機による 安全弁開放」
-	-	-	主蒸気逃がし弁 主空気逃がし弁 空気室空気供給 装置空気供給 又は 直通遮断	伊心の新しい開発及び 格納容器漏出を 防止する運転手順書
-	-	-	多様性対応設備 対応手段	伊心の新しい開発及び 格納容器漏出を 防止する運転手順書
-	-	-	大容量ポンプによる 安全弁開放	伊心の新しい開発及び 格納容器漏出を 防止する運転手順書
-	-	-	S A所定 <sup>a</sup>	伊心の新しい開発及び 格納容器漏出を 防止する運転手順書

\*1：多様性対応設備（自動規制系作動阻止機能）における対応手段

\*2：多様性対応設備（自動規制系作動阻止機能）における対応手段

\*3：多様性対応設備（自動規制系作動阻止機能）における対応手段

\*4：多様性対応設備（自動規制系作動阻止機能）における対応手段

\*5：多様性対応設備（自動規制系作動阻止機能）における対応手段

\*6：多様性対応設備（自動規制系作動阻止機能）における対応手段

\*7：多様性対応設備（自動規制系作動阻止機能）における対応手段

\*8：多様性対応設備（自動規制系作動阻止機能）における対応手段

\*9：多様性対応設備（自動規制系作動阻止機能）における対応手段

\*10：多様性対応設備（自動規制系作動阻止機能）における対応手段

\*11：多様性対応設備（自動規制系作動阻止機能）における対応手段

\*12：多様性対応設備（自動規制系作動阻止機能）における対応手段

\*13：多様性対応設備（自動規制系作動阻止機能）における対応手段

\*14：多様性対応設備（自動規制系作動阻止機能）における対応手段

\*15：多様性対応設備（自動規制系作動阻止機能）における対応手段

</

泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	女川原子力発電所2号炉	泊発電所3号炉	相違理由																																																	
<p>【比較のため、比較表 p1.3-86 より再掲】</p> <p>第1.3.2表 機能喪失を想定する設計基準事例対応設備と併備する手順 (サポート系機能喪失時)</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>分類</th> <th>機能喪失を想定する 設計基準事例対応設備</th> <th>対応手段</th> <th>設備分類%</th> <th>並備する予期書</th> <th>手順の分類</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td rowspan="3">サポート系機能喪失時</td> <td>補助給水ポンプ 直立電源</td> <td>タービン動力循環給水ポンプ (現場手順書) <sup>a</sup></td> <td rowspan="3">重大事故対応手段等 対応手段</td> <td rowspan="3">S.A所定<sup>a</sup></td> <td rowspan="3">補助給水ポンプ 機組回復の手順 机心の著しい損傷及び 格納容器破損を 防止する通知手順書</td> </tr> <tr> <td>タービン動力循環給水ポンプ起動弁 (現場手順書) <sup>a</sup></td> </tr> <tr> <td>空気式水素用除電装置 燃費タンク<sup>a</sup></td> </tr> <tr> <td>電動給水ポンプ 全交流動力電源</td> <td>燃料タンク<sup>a</sup></td> </tr> <tr> <td></td> <td>タンクローリー<sup>a</sup></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td rowspan="10">主基盤遮断 主基盤遮断が し弁の 種別回復</td> <td>主蒸気遮断弁 全交流動力電源 空気式水素用除電装置 又は 直立電源</td> <td>主蒸気遮断弁 (現場手順書)</td> <td rowspan="10">重 大 事 故 対 応 手 段</td> <td rowspan="10">a,b</td> <td rowspan="10">主蒸気遮断弁 機能回復の手順 机心の著しい損傷及び 格納容器破損を 防止する通知手順書</td> </tr> <tr> <td>空気式水素用除電装置 燃費タンク<sup>a</sup></td> </tr> <tr> <td>大型ポンプ<sup>a</sup></td> </tr> <tr> <td>D/A用空気式水素用除電装置 (海水冷却)</td> </tr> <tr> <td>大型ポンプ<sup>a</sup></td> </tr> <tr> <td rowspan="10">加圧送風遮断 加圧送風遮断が し弁の 種別回復</td> <td>底面ポンプ (代用循環用空気供給用)</td> <td>加圧送風遮断 機組回復の手順</td> <td rowspan="10">重大事故 対応手段等 対応手段</td> <td rowspan="10">a,b,c</td> <td rowspan="10">加圧送風遮断 機組回復の手順 机心の著しい損傷及び 格納容器破損を 防止する通知手順書</td> </tr> <tr> <td>中空式空気式水素用除電装置 (代用循環用空気供給用)</td> </tr> <tr> <td>可燃性ガスアレア (D/A用空気供給用)</td> </tr> <tr> <td>空気式水素用除電装置 燃費タンク<sup>a</sup></td> </tr> <tr> <td>可燃性ガスアレア<sup>a</sup></td> </tr> <tr> <td>燃費タンク<sup>a</sup></td> </tr> <tr> <td>血栓<sup>a</sup></td> </tr> <tr> <td>タンクローリー<sup>a</sup></td> </tr> <tr> <td>大型ポンプ<sup>a</sup></td> </tr> <tr> <td>其他の用意した 海水冷却</td> </tr> </tbody> </table> <p>※1：六脚発電所 重大事故対応手段における手順が記載のもののみが示す(以下同)</p> <p>※2：手順は「L2 手子や冷却塔給水ポンプ/タービン動力循環給水ポンプ/原子炉冷却水ポンプの手順等」にて整備する。</p> <p>※3：手順は「L1.14 電源の遮断に関する手順」にて整備する。</p> <p>※4：手順は「L1.14 電源の遮断に関する手順」、「L1.14 電源の復旧に関する手順」にて整備する。</p> <p>※5：手順は「L5 各種ヒートシングル熱を軽減するための手順等」にて整備する。</p> <p>※6：重大事故等対応に付随して用いる設備の分類</p> <p>a：当該文に適合する重大事故等対応設備 b：37条に適合する重大事故等対応設備 c：自主的対応として整備する重大事故等対応設備</p>	分類	機能喪失を想定する 設計基準事例対応設備	対応手段	設備分類%	並備する予期書	手順の分類	サポート系機能喪失時	補助給水ポンプ 直立電源	タービン動力循環給水ポンプ (現場手順書) <sup>a</sup>	重大事故対応手段等 対応手段	S.A所定 <sup>a</sup>	補助給水ポンプ 機組回復の手順 机心の著しい損傷及び 格納容器破損を 防止する通知手順書	タービン動力循環給水ポンプ起動弁 (現場手順書) <sup>a</sup>	空気式水素用除電装置 燃費タンク <sup>a</sup>	電動給水ポンプ 全交流動力電源	燃料タンク <sup>a</sup>		タンクローリー <sup>a</sup>					主基盤遮断 主基盤遮断が し弁の 種別回復	主蒸気遮断弁 全交流動力電源 空気式水素用除電装置 又は 直立電源	主蒸気遮断弁 (現場手順書)	重 大 事 故 対 応 手 段	a,b	主蒸気遮断弁 機能回復の手順 机心の著しい損傷及び 格納容器破損を 防止する通知手順書	空気式水素用除電装置 燃費タンク <sup>a</sup>	大型ポンプ <sup>a</sup>	D/A用空気式水素用除電装置 (海水冷却)	大型ポンプ <sup>a</sup>	加圧送風遮断 加圧送風遮断が し弁の 種別回復	底面ポンプ (代用循環用空気供給用)	加圧送風遮断 機組回復の手順	重大事故 対応手段等 対応手段	a,b,c	加圧送風遮断 機組回復の手順 机心の著しい損傷及び 格納容器破損を 防止する通知手順書	中空式空気式水素用除電装置 (代用循環用空気供給用)	可燃性ガスアレア (D/A用空気供給用)	空気式水素用除電装置 燃費タンク <sup>a</sup>	可燃性ガスアレア <sup>a</sup>	燃費タンク <sup>a</sup>	血栓 <sup>a</sup>	タンクローリー <sup>a</sup>	大型ポンプ <sup>a</sup>	其他の用意した 海水冷却					
分類	機能喪失を想定する 設計基準事例対応設備	対応手段	設備分類%	並備する予期書	手順の分類																																															
サポート系機能喪失時	補助給水ポンプ 直立電源	タービン動力循環給水ポンプ (現場手順書) <sup>a</sup>	重大事故対応手段等 対応手段	S.A所定 <sup>a</sup>	補助給水ポンプ 機組回復の手順 机心の著しい損傷及び 格納容器破損を 防止する通知手順書																																															
	タービン動力循環給水ポンプ起動弁 (現場手順書) <sup>a</sup>																																																			
	空気式水素用除電装置 燃費タンク <sup>a</sup>																																																			
電動給水ポンプ 全交流動力電源	燃料タンク <sup>a</sup>																																																			
	タンクローリー <sup>a</sup>																																																			
主基盤遮断 主基盤遮断が し弁の 種別回復	主蒸気遮断弁 全交流動力電源 空気式水素用除電装置 又は 直立電源	主蒸気遮断弁 (現場手順書)	重 大 事 故 対 応 手 段	a,b	主蒸気遮断弁 機能回復の手順 机心の著しい損傷及び 格納容器破損を 防止する通知手順書																																															
	空気式水素用除電装置 燃費タンク <sup>a</sup>																																																			
	大型ポンプ <sup>a</sup>																																																			
	D/A用空気式水素用除電装置 (海水冷却)																																																			
	大型ポンプ <sup>a</sup>																																																			
	大型ポンプ <sup>a</sup>																																																			
	大型ポンプ <sup>a</sup>																																																			
	大型ポンプ <sup>a</sup>																																																			
	大型ポンプ <sup>a</sup>																																																			
	大型ポンプ <sup>a</sup>																																																			
加圧送風遮断 加圧送風遮断が し弁の 種別回復	底面ポンプ (代用循環用空気供給用)	加圧送風遮断 機組回復の手順	重大事故 対応手段等 対応手段	a,b,c	加圧送風遮断 機組回復の手順 机心の著しい損傷及び 格納容器破損を 防止する通知手順書																																															
	中空式空気式水素用除電装置 (代用循環用空気供給用)																																																			
	可燃性ガスアレア (D/A用空気供給用)																																																			
	空気式水素用除電装置 燃費タンク <sup>a</sup>																																																			
	可燃性ガスアレア <sup>a</sup>																																																			
	燃費タンク <sup>a</sup>																																																			
	血栓 <sup>a</sup>																																																			
	タンクローリー <sup>a</sup>																																																			
	大型ポンプ <sup>a</sup>																																																			
	其他の用意した 海水冷却																																																			

## 泊発電所 3号炉 技術的能力 比較表

### 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

色：女川2号炉の記載のうち、BWR有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

**赤字**：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
**青字**：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
**緑字**：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	女川原子力発電所2号炉	泊発電所3号炉	相違理由																																																										
<p>第1.3.5表 重大事故等対処に係る監視計器</p> <p>1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等 監視計器一覧 (1/11)</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>対応手段</th><th>重大事故等の対応に必要となる監視項目</th><th>監視計器</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td colspan="3">1.3.2.1 フロントライン系機能喪失時の手順等</td></tr> <tr> <td rowspan="3">(1) 1次冷却系のフィードアンドブリード</td><td>最終ヒートシンクの確保</td><td>・蒸気発生器水位計（広域） ・蒸気発生器補助給水流量計</td></tr> <tr> <td>原子炉圧力容器内の圧力</td><td>・1次冷却材圧力計</td></tr> <tr> <td>水槽の確保</td><td>・燃料取替用水ピット水位計</td></tr> <tr> <td>操作</td><td>「1.2 原子炉冷却材圧力バウンダリ高压時に発電用原子炉を冷却するための手順等」のうち、1.2.2.1(1)「1次冷却系のフィードアンドブリード」にて整備する。</td></tr> </tbody> </table>	対応手段	重大事故等の対応に必要となる監視項目	監視計器	1.3.2.1 フロントライン系機能喪失時の手順等			(1) 1次冷却系のフィードアンドブリード	最終ヒートシンクの確保	・蒸気発生器水位計（広域） ・蒸気発生器補助給水流量計	原子炉圧力容器内の圧力	・1次冷却材圧力計	水槽の確保	・燃料取替用水ピット水位計	操作	「1.2 原子炉冷却材圧力バウンダリ高压時に発電用原子炉を冷却するための手順等」のうち、1.2.2.1(1)「1次冷却系のフィードアンドブリード」にて整備する。	<p>第1.3-2表 重大事故等対処に係る監視計器 監視計器一覧 (1/7)</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>手帳書</th><th>重大事故等の対応に必要となる監視項目</th><th>監視パラメータ（計器）</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td colspan="3">1.3.2.1 フロントライン系故障時の対応手順 (1)代替減圧</td></tr> <tr> <td rowspan="10">操作</td><td>非常時操作手順書 (置換ベース) 「減圧冷却」</td><td>高圧炉心スプレイ系ポンプ出口圧力 低圧炉心スプレイ系ポンプ出口圧力 原子炉隔離時冷却系ポンプ出口圧力 残留熱除去系ポンプ出口圧力 原子炉給水ポンプ出口ヘッダ圧力 復水移送ポンプ出口圧力 代替循環冷却ポンプ出口圧力 直流水駆動低圧注水系ポンプ出口圧力 大容量送水ポンプ（タイプI）出口圧力 ろ過水ポンプ出口圧力 主復水器器内圧力</td></tr> <tr> <td>原子炉圧力容器内の圧力</td><td>原子炉圧力 原子炉水位（SA）</td></tr> <tr> <td>原子炉圧力容器内の水位</td><td>原子炉水位（置換域） 原子炉水位（広域） 原子炉水位（燃料域） 原子炉水位（SA広域） 原子炉水位（S.A燃料域）</td></tr> <tr> <td>原子炉格納容器内の水位</td><td>圧力抑制室水位</td></tr> <tr> <td>原子炉格納容器内の温度</td><td>サブレッシュンプール水温度</td></tr> <tr> <td>補機監視機能</td><td>主復水器器内圧力</td></tr> <tr> <td>非常時操作手順書 (置換ベース) 「急速減圧」</td><td>高圧炉心スプレイ系ポンプ出口圧力 低圧炉心スプレイ系ポンプ出口圧力 残留熱除去系ポンプ出口圧力 原子炉給水ポンプ出口ヘッダ圧力 復水移送ポンプ出口圧力 代替循環冷却ポンプ出口圧力 直流水駆動低圧注水系ポンプ出口圧力 大容量送水ポンプ（タイプI）出口圧力 ろ過水ポンプ出口圧力 主復水器器内圧力</td></tr> <tr> <td>原子炉圧力容器内の圧力</td><td>原子炉圧力 原子炉水位（SA）</td></tr> <tr> <td>原子炉圧力容器内の水位</td><td>原子炉水位（置換域） 原子炉水位（広域） 原子炉水位（燃料域） 原子炉水位（SA広域） 原子炉水位（S.A燃料域）</td></tr> <tr> <td>原子炉格納容器内の水位</td><td>圧力抑制室水位</td></tr> <tr> <td>原子炉格納容器内の温度</td><td>サブレッシュンプール水温度</td></tr> <tr> <td>補機監視機能</td><td>主復水器器内圧力</td></tr> </tbody> </table>	手帳書	重大事故等の対応に必要となる監視項目	監視パラメータ（計器）	1.3.2.1 フロントライン系故障時の対応手順 (1)代替減圧			操作	非常時操作手順書 (置換ベース) 「減圧冷却」	高圧炉心スプレイ系ポンプ出口圧力 低圧炉心スプレイ系ポンプ出口圧力 原子炉隔離時冷却系ポンプ出口圧力 残留熱除去系ポンプ出口圧力 原子炉給水ポンプ出口ヘッダ圧力 復水移送ポンプ出口圧力 代替循環冷却ポンプ出口圧力 直流水駆動低圧注水系ポンプ出口圧力 大容量送水ポンプ（タイプI）出口圧力 ろ過水ポンプ出口圧力 主復水器器内圧力	原子炉圧力容器内の圧力	原子炉圧力 原子炉水位（SA）	原子炉圧力容器内の水位	原子炉水位（置換域） 原子炉水位（広域） 原子炉水位（燃料域） 原子炉水位（SA広域） 原子炉水位（S.A燃料域）	原子炉格納容器内の水位	圧力抑制室水位	原子炉格納容器内の温度	サブレッシュンプール水温度	補機監視機能	主復水器器内圧力	非常時操作手順書 (置換ベース) 「急速減圧」	高圧炉心スプレイ系ポンプ出口圧力 低圧炉心スプレイ系ポンプ出口圧力 残留熱除去系ポンプ出口圧力 原子炉給水ポンプ出口ヘッダ圧力 復水移送ポンプ出口圧力 代替循環冷却ポンプ出口圧力 直流水駆動低圧注水系ポンプ出口圧力 大容量送水ポンプ（タイプI）出口圧力 ろ過水ポンプ出口圧力 主復水器器内圧力	原子炉圧力容器内の圧力	原子炉圧力 原子炉水位（SA）	原子炉圧力容器内の水位	原子炉水位（置換域） 原子炉水位（広域） 原子炉水位（燃料域） 原子炉水位（SA広域） 原子炉水位（S.A燃料域）	原子炉格納容器内の水位	圧力抑制室水位	原子炉格納容器内の温度	サブレッシュンプール水温度	補機監視機能	主復水器器内圧力	<p>第1.3.2表 重大事故等対処に係る監視計器 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等 監視計器一覧 (1/19)</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>対応手段</th><th>重大事故等の対応に必要となる監視項目</th><th>監視計器</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td colspan="3">1.3.2.1 フロントライン系故障時の対応手順 (1) 1次冷却系のフィードアンドブリードによる原子炉冷却材圧力バウンダリの減圧</td></tr> <tr> <td rowspan="6">操作</td><td>原子炉圧力容器内の圧力 最終ヒートシンクの確保 補機監視機能</td><td>原子炉圧力容器内の圧力 ・1次冷却材圧力（広域） 最終ヒートシンクの確保 ・蒸気発生器水位（広域） 補機監視機能 ・補助給水流量</td></tr> <tr> <td>原子炉水位の確保</td><td>原子炉水位 ・燃料取替用水ピット水位</td></tr> <tr> <td>「1.2 原子炉冷却材圧力バウンダリ高压時に発電用原子炉を冷却するための手順等」のうち、1.2.2.1(1)「1次冷却系のフィードアンドブリードによる発電用原子炉の冷却」にて整備する。</td><td>「1.2 原子炉冷却材圧力バウンダリ高压時に発電用原子炉を冷却するための手順等」のうち、1.2.2.1(1)「1次冷却系のフィードアンドブリードによる発電用原子炉の冷却」にて整備する。</td></tr> </tbody> </table>	対応手段	重大事故等の対応に必要となる監視項目	監視計器	1.3.2.1 フロントライン系故障時の対応手順 (1) 1次冷却系のフィードアンドブリードによる原子炉冷却材圧力バウンダリの減圧			操作	原子炉圧力容器内の圧力 最終ヒートシンクの確保 補機監視機能	原子炉圧力容器内の圧力 ・1次冷却材圧力（広域） 最終ヒートシンクの確保 ・蒸気発生器水位（広域） 補機監視機能 ・補助給水流量	原子炉水位の確保	原子炉水位 ・燃料取替用水ピット水位	「1.2 原子炉冷却材圧力バウンダリ高压時に発電用原子炉を冷却するための手順等」のうち、1.2.2.1(1)「1次冷却系のフィードアンドブリードによる発電用原子炉の冷却」にて整備する。	「1.2 原子炉冷却材圧力バウンダリ高压時に発電用原子炉を冷却するための手順等」のうち、1.2.2.1(1)「1次冷却系のフィードアンドブリードによる発電用原子炉の冷却」にて整備する。
対応手段	重大事故等の対応に必要となる監視項目	監視計器																																																											
1.3.2.1 フロントライン系機能喪失時の手順等																																																													
(1) 1次冷却系のフィードアンドブリード	最終ヒートシンクの確保	・蒸気発生器水位計（広域） ・蒸気発生器補助給水流量計																																																											
	原子炉圧力容器内の圧力	・1次冷却材圧力計																																																											
	水槽の確保	・燃料取替用水ピット水位計																																																											
操作	「1.2 原子炉冷却材圧力バウンダリ高压時に発電用原子炉を冷却するための手順等」のうち、1.2.2.1(1)「1次冷却系のフィードアンドブリード」にて整備する。																																																												
手帳書	重大事故等の対応に必要となる監視項目	監視パラメータ（計器）																																																											
1.3.2.1 フロントライン系故障時の対応手順 (1)代替減圧																																																													
操作	非常時操作手順書 (置換ベース) 「減圧冷却」	高圧炉心スプレイ系ポンプ出口圧力 低圧炉心スプレイ系ポンプ出口圧力 原子炉隔離時冷却系ポンプ出口圧力 残留熱除去系ポンプ出口圧力 原子炉給水ポンプ出口ヘッダ圧力 復水移送ポンプ出口圧力 代替循環冷却ポンプ出口圧力 直流水駆動低圧注水系ポンプ出口圧力 大容量送水ポンプ（タイプI）出口圧力 ろ過水ポンプ出口圧力 主復水器器内圧力																																																											
	原子炉圧力容器内の圧力	原子炉圧力 原子炉水位（SA）																																																											
	原子炉圧力容器内の水位	原子炉水位（置換域） 原子炉水位（広域） 原子炉水位（燃料域） 原子炉水位（SA広域） 原子炉水位（S.A燃料域）																																																											
	原子炉格納容器内の水位	圧力抑制室水位																																																											
	原子炉格納容器内の温度	サブレッシュンプール水温度																																																											
	補機監視機能	主復水器器内圧力																																																											
	非常時操作手順書 (置換ベース) 「急速減圧」	高圧炉心スプレイ系ポンプ出口圧力 低圧炉心スプレイ系ポンプ出口圧力 残留熱除去系ポンプ出口圧力 原子炉給水ポンプ出口ヘッダ圧力 復水移送ポンプ出口圧力 代替循環冷却ポンプ出口圧力 直流水駆動低圧注水系ポンプ出口圧力 大容量送水ポンプ（タイプI）出口圧力 ろ過水ポンプ出口圧力 主復水器器内圧力																																																											
	原子炉圧力容器内の圧力	原子炉圧力 原子炉水位（SA）																																																											
	原子炉圧力容器内の水位	原子炉水位（置換域） 原子炉水位（広域） 原子炉水位（燃料域） 原子炉水位（SA広域） 原子炉水位（S.A燃料域）																																																											
	原子炉格納容器内の水位	圧力抑制室水位																																																											
原子炉格納容器内の温度	サブレッシュンプール水温度																																																												
補機監視機能	主復水器器内圧力																																																												
対応手段	重大事故等の対応に必要となる監視項目	監視計器																																																											
1.3.2.1 フロントライン系故障時の対応手順 (1) 1次冷却系のフィードアンドブリードによる原子炉冷却材圧力バウンダリの減圧																																																													
操作	原子炉圧力容器内の圧力 最終ヒートシンクの確保 補機監視機能	原子炉圧力容器内の圧力 ・1次冷却材圧力（広域） 最終ヒートシンクの確保 ・蒸気発生器水位（広域） 補機監視機能 ・補助給水流量																																																											
	原子炉水位の確保	原子炉水位 ・燃料取替用水ピット水位																																																											
	「1.2 原子炉冷却材圧力バウンダリ高压時に発電用原子炉を冷却するための手順等」のうち、1.2.2.1(1)「1次冷却系のフィードアンドブリードによる発電用原子炉の冷却」にて整備する。	「1.2 原子炉冷却材圧力バウンダリ高压時に発電用原子炉を冷却するための手順等」のうち、1.2.2.1(1)「1次冷却系のフィードアンドブリードによる発電用原子炉の冷却」にて整備する。																																																											

【女川】  
設備の相違(BWR固有の対応手段である。以下、監視計器一覧について同様)

泊発電所 3号炉 技術的能力 比較表

色: 女川 2 号炉の記載のうち、BWR  
固有の設備や対応手段であり、泊 3  
号炉と比較対象とならない記載内容

赤字	設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）
青字	記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）
緑字	記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

### 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

大飯発電所3／4号炉	女川原子力発電所2号炉	泊発電所3号炉	相違理由																																																																																												
監視計器一覧 (2/11)	監視計器一覧 (2/7)	監視計器一覧 (2/19)																																																																																													
<table border="1"> <thead> <tr> <th>対応手段</th><th>重大事故等の対応に必要となる監視項目</th><th>監視計器</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td colspan="3">1.3.2.1 フロントライン系機能喪失時の手順等 (2) 蒸気発生器2次側による炉心冷却(注水)</td></tr> <tr> <td rowspan="3">a. 電動補助給水ポンプ又はタービン動補助給水ポンプによる蒸気発生器への注水</td><td>最終ヒートシングルの確保</td><td> <ul style="list-style-type: none"> <li>・蒸気発生器水位計（広域）</li> <li>・蒸気発生器水位計（狭域）</li> <li>・蒸気発生器補助給水流量計</li> </ul> </td></tr> <tr> <td>原子炉圧力容器内の圧力</td><td> <ul style="list-style-type: none"> <li>・1次冷却材圧力計</li> </ul> </td></tr> <tr> <td>水源の確保</td><td> <ul style="list-style-type: none"> <li>・復水ピット水位計</li> </ul> </td></tr> <tr> <td rowspan="6">b. 電動主給水ポンプによる蒸気発生器への注水</td><td>操作</td><td>—</td></tr> <tr> <td rowspan="3">最終ヒートシングルの確保</td><td> <ul style="list-style-type: none"> <li>・蒸気発生器水位計（広域）</li> <li>・蒸気発生器水位計（狭域）</li> <li>・蒸気発生器補助給水流量計</li> </ul> </td></tr> <tr> <td>原子炉圧力容器内の圧力</td><td> <ul style="list-style-type: none"> <li>・1次冷却材圧力計</li> </ul> </td></tr> <tr> <td>電源</td><td> <ul style="list-style-type: none"> <li>・4-3 (4) C 1、C 2、D 1、D 2母線電圧計</li> </ul> </td></tr> <tr> <td>水源の確保</td><td> <ul style="list-style-type: none"> <li>・脱気器タンク水位計 (C R T)</li> </ul> </td></tr> <tr> <td>操作</td><td> <p>「1.2 原子炉冷却材圧力バウンダリ高圧時に発電用原子炉を冷却するための手順等」のうち、1.2.2.1(2)a。 「電動主給水ポンプによる蒸気発生器への注水」にて整備する。</p> </td></tr> </tbody> </table>	対応手段	重大事故等の対応に必要となる監視項目	監視計器	1.3.2.1 フロントライン系機能喪失時の手順等 (2) 蒸気発生器2次側による炉心冷却(注水)			a. 電動補助給水ポンプ又はタービン動補助給水ポンプによる蒸気発生器への注水	最終ヒートシングルの確保	<ul style="list-style-type: none"> <li>・蒸気発生器水位計（広域）</li> <li>・蒸気発生器水位計（狭域）</li> <li>・蒸気発生器補助給水流量計</li> </ul>	原子炉圧力容器内の圧力	<ul style="list-style-type: none"> <li>・1次冷却材圧力計</li> </ul>	水源の確保	<ul style="list-style-type: none"> <li>・復水ピット水位計</li> </ul>	b. 電動主給水ポンプによる蒸気発生器への注水	操作	—	最終ヒートシングルの確保	<ul style="list-style-type: none"> <li>・蒸気発生器水位計（広域）</li> <li>・蒸気発生器水位計（狭域）</li> <li>・蒸気発生器補助給水流量計</li> </ul>	原子炉圧力容器内の圧力	<ul style="list-style-type: none"> <li>・1次冷却材圧力計</li> </ul>	電源	<ul style="list-style-type: none"> <li>・4-3 (4) C 1、C 2、D 1、D 2母線電圧計</li> </ul>	水源の確保	<ul style="list-style-type: none"> <li>・脱気器タンク水位計 (C R T)</li> </ul>	操作	<p>「1.2 原子炉冷却材圧力バウンダリ高圧時に発電用原子炉を冷却するための手順等」のうち、1.2.2.1(2)a。 「電動主給水ポンプによる蒸気発生器への注水」にて整備する。</p>	<table border="1"> <thead> <tr> <th>手順書</th><th>重大事故等の対応に必要となる監視項目</th><th>監視パラメータ (計器)</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td>1.3.2.1 フロントライン系故障時の対応手順 (1)代替減圧</td><td></td><td></td></tr> <tr> <td>非常時操作手順書 (微候ベース) 「炉心損傷初期対応」</td><td></td><td></td></tr> <tr> <td rowspan="3">a. 電動補助給水ポンプ又はタービン動補助給水ポンプによる蒸気発生器への注水</td><td>判断基準</td><td> <p>補機監視機能</p> <p>原子炉圧力容器内の水位</p> </td></tr> <tr> <td></td><td> <p>低圧炉心スプレイ系ポンプ出口圧力 残留熱除去系ポンプ出口圧力 原子炉給水ポンプ出口ロッダ圧力 復水ポンプ出口圧力 代替循環冷却ポンプ出口圧力 直流駆動低圧注水系ポンプ出口圧力 大容量送水ポンプ（タイプI）出口圧力 ろ過水ポンプ出口圧力</p> <p>原子炉水位（燃料域） 原子炉水位（SA燃料域）</p> </td></tr> <tr> <td></td><td> <p>原子炉圧力容器内の圧力</p> <p>原子炉圧力容器内の水位</p> </td></tr> <tr> <td rowspan="6">b. 電動主給水ポンプによる蒸気発生器への注水</td><td>操作</td><td> <p>原子炉圧力容器内の水位</p> <p>原子炉水位（広域） 原子炉水位（広域） 原子炉水位（燃料域） 原子炉水位（SA広域） 原子炉水位（SA燃料域）</p> <p>原子炉格納容器内の水位</p> <p>原子炉格納容器内の温度</p> </td></tr> <tr> <td rowspan="3">最終ヒートシングルの確保</td><td> <p>非常時操作手順書 (シビアアクシデント) 「注水ストラテジー」</p> </td><td> <p>サブレッショングループ水温度</p> <p>低圧炉心スプレイ系ポンプ出口圧力 残留熱除去系ポンプ出口圧力 原子炉給水ポンプ出口ロッダ圧力 代替循環冷却ポンプ出口圧力 復水ポンプ出口圧力 直流駆動低圧注水系ポンプ出口圧力 大容量送水ポンプ（タイプI）出口圧力 ろ過水ポンプ出口圧力</p> <p>原子炉水位（燃料域） 原子炉水位（SA燃料域）</p> </td></tr> <tr> <td></td><td> <p>原子炉圧力容器内の水位</p> </td></tr> <tr> <td></td><td> <p>原子炉圧力容器内の圧力</p> </td></tr> <tr> <td>操作</td><td> <p>原子炉圧力容器内の水位</p> <p>原子炉水位（燃料域） 原子炉水位（SA燃料域）</p> <p>原子炉水位（燃料域） 原子炉水位（SA広域） 原子炉水位（SA燃料域）</p> <p>原子炉格納容器内の水位</p> <p>原子炉格納容器内の温度</p> </td></tr> <tr> <td></td><td> <p>原子炉水位（燃料域） 原子炉水位（SA燃料域）</p> </td></tr> </tbody> </table>	手順書	重大事故等の対応に必要となる監視項目	監視パラメータ (計器)	1.3.2.1 フロントライン系故障時の対応手順 (1)代替減圧			非常時操作手順書 (微候ベース) 「炉心損傷初期対応」			a. 電動補助給水ポンプ又はタービン動補助給水ポンプによる蒸気発生器への注水	判断基準	<p>補機監視機能</p> <p>原子炉圧力容器内の水位</p>		<p>低圧炉心スプレイ系ポンプ出口圧力 残留熱除去系ポンプ出口圧力 原子炉給水ポンプ出口ロッダ圧力 復水ポンプ出口圧力 代替循環冷却ポンプ出口圧力 直流駆動低圧注水系ポンプ出口圧力 大容量送水ポンプ（タイプI）出口圧力 ろ過水ポンプ出口圧力</p> <p>原子炉水位（燃料域） 原子炉水位（SA燃料域）</p>		<p>原子炉圧力容器内の圧力</p> <p>原子炉圧力容器内の水位</p>	b. 電動主給水ポンプによる蒸気発生器への注水	操作	<p>原子炉圧力容器内の水位</p> <p>原子炉水位（広域） 原子炉水位（広域） 原子炉水位（燃料域） 原子炉水位（SA広域） 原子炉水位（SA燃料域）</p> <p>原子炉格納容器内の水位</p> <p>原子炉格納容器内の温度</p>	最終ヒートシングルの確保	<p>非常時操作手順書 (シビアアクシデント) 「注水ストラテジー」</p>	<p>サブレッショングループ水温度</p> <p>低圧炉心スプレイ系ポンプ出口圧力 残留熱除去系ポンプ出口圧力 原子炉給水ポンプ出口ロッダ圧力 代替循環冷却ポンプ出口圧力 復水ポンプ出口圧力 直流駆動低圧注水系ポンプ出口圧力 大容量送水ポンプ（タイプI）出口圧力 ろ過水ポンプ出口圧力</p> <p>原子炉水位（燃料域） 原子炉水位（SA燃料域）</p>		<p>原子炉圧力容器内の水位</p>		<p>原子炉圧力容器内の圧力</p>	操作	<p>原子炉圧力容器内の水位</p> <p>原子炉水位（燃料域） 原子炉水位（SA燃料域）</p> <p>原子炉水位（燃料域） 原子炉水位（SA広域） 原子炉水位（SA燃料域）</p> <p>原子炉格納容器内の水位</p> <p>原子炉格納容器内の温度</p>		<p>原子炉水位（燃料域） 原子炉水位（SA燃料域）</p>	<table border="1"> <thead> <tr> <th>対応手段</th><th>重大事故等の対応に必要となる監視項目</th><th>監視計器</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td>1.3.2.1 フロントライン系故障時の対応手順 (2) 蒸気発生器2次側からの除熱による原子炉冷却材圧力バウンダリの減圧(注水)</td><td></td><td></td></tr> <tr> <td rowspan="3">a. 電動補助給水ポンプ又はタービン動補助給水ポンプによる蒸気発生器への注水</td><td>判断基準</td><td> <p>最終ヒートシングルの確保</p> <p>原子炉圧力容器内の圧力</p> <p>水源の確保</p> </td></tr> <tr> <td></td><td> <ul style="list-style-type: none"> <li>・蒸気発生器水位（広域）</li> <li>・蒸気発生器水位（狭域）</li> <li>・補助給水流量</li> </ul> </td></tr> <tr> <td></td><td> <p>—</p> </td></tr> <tr> <td rowspan="6">b. 電動主給水ポンプによる蒸気発生器への注水</td><td>操作</td><td> <p>直射線1L電圧、2L電圧</p> <p>後志幹線1L電圧、2L電圧</p> <p>甲母線電圧、乙母線電圧</p> <p>6-C 1、C 2、D母線電圧</p> <p>蒸気発生器水位（広域） 蒸気発生器水位（狭域） 補助給水流量</p> <p>原子炉圧力容器内の圧力</p> <p>1次冷却材圧力（広域）</p> <p>水源の確保</p> <p>脱気器タンク水位</p> </td></tr> <tr> <td rowspan="3">最終ヒートシングルの確保</td><td> <p>電源</p> </td></tr> <tr> <td></td><td> <p>「1.2 原子炉冷却材圧力バウンダリ高圧時に発電用原子炉を冷却するための手順等」のうち、1.2.2.1(2)a、「電動主給水ポンプによる蒸気発生器への注水」にて整備する。</p> </td></tr> <tr> <td></td><td> <p>原子炉水位（燃料域） 原子炉水位（SA燃料域）</p> </td></tr> <tr> <td>操作</td><td> <p>「1.2 原子炉冷却材圧力バウンダリ高圧時に発電用原子炉を冷却するための手順等」のうち、1.2.2.1(2)b、「SG直接給水用高圧ポンプによる蒸気発生器への注水」にて整備する。</p> </td></tr> <tr> <td rowspan="3">最終ヒートシングルの確保</td><td> <p>操作</p> </td></tr> <tr> <td></td><td> <p>蒸気発生器水位（広域） 蒸気発生器水位（狭域） 主給水ワイン流量 蒸気発生器水張り流量</p> </td></tr> <tr> <td></td><td> <p>水源の確保</p> </td></tr> <tr> <td rowspan="3">c. SG直接給水用高圧ポンプによる蒸気発生器への注水</td><td> <p>操作</p> </td></tr> <tr> <td></td><td> <p>「1.2 原子炉冷却材圧力バウンダリ高圧時に発電用原子炉を冷却するための手順等」のうち、1.2.2.1(2)b、「SG直接給水用高圧ポンプによる蒸気発生器への注水」にて整備する。</p> </td></tr> <tr> <td></td><td> <p>原子炉水位（燃料域） 原子炉水位（SA燃料域）</p> </td></tr> </tbody> </table>	対応手段	重大事故等の対応に必要となる監視項目	監視計器	1.3.2.1 フロントライン系故障時の対応手順 (2) 蒸気発生器2次側からの除熱による原子炉冷却材圧力バウンダリの減圧(注水)			a. 電動補助給水ポンプ又はタービン動補助給水ポンプによる蒸気発生器への注水	判断基準	<p>最終ヒートシングルの確保</p> <p>原子炉圧力容器内の圧力</p> <p>水源の確保</p>		<ul style="list-style-type: none"> <li>・蒸気発生器水位（広域）</li> <li>・蒸気発生器水位（狭域）</li> <li>・補助給水流量</li> </ul>		<p>—</p>	b. 電動主給水ポンプによる蒸気発生器への注水	操作	<p>直射線1L電圧、2L電圧</p> <p>後志幹線1L電圧、2L電圧</p> <p>甲母線電圧、乙母線電圧</p> <p>6-C 1、C 2、D母線電圧</p> <p>蒸気発生器水位（広域） 蒸気発生器水位（狭域） 補助給水流量</p> <p>原子炉圧力容器内の圧力</p> <p>1次冷却材圧力（広域）</p> <p>水源の確保</p> <p>脱気器タンク水位</p>	最終ヒートシングルの確保	<p>電源</p>		<p>「1.2 原子炉冷却材圧力バウンダリ高圧時に発電用原子炉を冷却するための手順等」のうち、1.2.2.1(2)a、「電動主給水ポンプによる蒸気発生器への注水」にて整備する。</p>		<p>原子炉水位（燃料域） 原子炉水位（SA燃料域）</p>	操作	<p>「1.2 原子炉冷却材圧力バウンダリ高圧時に発電用原子炉を冷却するための手順等」のうち、1.2.2.1(2)b、「SG直接給水用高圧ポンプによる蒸気発生器への注水」にて整備する。</p>	最終ヒートシングルの確保	<p>操作</p>		<p>蒸気発生器水位（広域） 蒸気発生器水位（狭域） 主給水ワイン流量 蒸気発生器水張り流量</p>		<p>水源の確保</p>	c. SG直接給水用高圧ポンプによる蒸気発生器への注水	<p>操作</p>		<p>「1.2 原子炉冷却材圧力バウンダリ高圧時に発電用原子炉を冷却するための手順等」のうち、1.2.2.1(2)b、「SG直接給水用高圧ポンプによる蒸気発生器への注水」にて整備する。</p>		<p>原子炉水位（燃料域） 原子炉水位（SA燃料域）</p>	<p>—</p>
対応手段	重大事故等の対応に必要となる監視項目	監視計器																																																																																													
1.3.2.1 フロントライン系機能喪失時の手順等 (2) 蒸気発生器2次側による炉心冷却(注水)																																																																																															
a. 電動補助給水ポンプ又はタービン動補助給水ポンプによる蒸気発生器への注水	最終ヒートシングルの確保	<ul style="list-style-type: none"> <li>・蒸気発生器水位計（広域）</li> <li>・蒸気発生器水位計（狭域）</li> <li>・蒸気発生器補助給水流量計</li> </ul>																																																																																													
	原子炉圧力容器内の圧力	<ul style="list-style-type: none"> <li>・1次冷却材圧力計</li> </ul>																																																																																													
	水源の確保	<ul style="list-style-type: none"> <li>・復水ピット水位計</li> </ul>																																																																																													
b. 電動主給水ポンプによる蒸気発生器への注水	操作	—																																																																																													
	最終ヒートシングルの確保	<ul style="list-style-type: none"> <li>・蒸気発生器水位計（広域）</li> <li>・蒸気発生器水位計（狭域）</li> <li>・蒸気発生器補助給水流量計</li> </ul>																																																																																													
		原子炉圧力容器内の圧力	<ul style="list-style-type: none"> <li>・1次冷却材圧力計</li> </ul>																																																																																												
		電源	<ul style="list-style-type: none"> <li>・4-3 (4) C 1、C 2、D 1、D 2母線電圧計</li> </ul>																																																																																												
	水源の確保	<ul style="list-style-type: none"> <li>・脱気器タンク水位計 (C R T)</li> </ul>																																																																																													
	操作	<p>「1.2 原子炉冷却材圧力バウンダリ高圧時に発電用原子炉を冷却するための手順等」のうち、1.2.2.1(2)a。 「電動主給水ポンプによる蒸気発生器への注水」にて整備する。</p>																																																																																													
手順書	重大事故等の対応に必要となる監視項目	監視パラメータ (計器)																																																																																													
1.3.2.1 フロントライン系故障時の対応手順 (1)代替減圧																																																																																															
非常時操作手順書 (微候ベース) 「炉心損傷初期対応」																																																																																															
a. 電動補助給水ポンプ又はタービン動補助給水ポンプによる蒸気発生器への注水	判断基準	<p>補機監視機能</p> <p>原子炉圧力容器内の水位</p>																																																																																													
		<p>低圧炉心スプレイ系ポンプ出口圧力 残留熱除去系ポンプ出口圧力 原子炉給水ポンプ出口ロッダ圧力 復水ポンプ出口圧力 代替循環冷却ポンプ出口圧力 直流駆動低圧注水系ポンプ出口圧力 大容量送水ポンプ（タイプI）出口圧力 ろ過水ポンプ出口圧力</p> <p>原子炉水位（燃料域） 原子炉水位（SA燃料域）</p>																																																																																													
		<p>原子炉圧力容器内の圧力</p> <p>原子炉圧力容器内の水位</p>																																																																																													
b. 電動主給水ポンプによる蒸気発生器への注水	操作	<p>原子炉圧力容器内の水位</p> <p>原子炉水位（広域） 原子炉水位（広域） 原子炉水位（燃料域） 原子炉水位（SA広域） 原子炉水位（SA燃料域）</p> <p>原子炉格納容器内の水位</p> <p>原子炉格納容器内の温度</p>																																																																																													
	最終ヒートシングルの確保	<p>非常時操作手順書 (シビアアクシデント) 「注水ストラテジー」</p>	<p>サブレッショングループ水温度</p> <p>低圧炉心スプレイ系ポンプ出口圧力 残留熱除去系ポンプ出口圧力 原子炉給水ポンプ出口ロッダ圧力 代替循環冷却ポンプ出口圧力 復水ポンプ出口圧力 直流駆動低圧注水系ポンプ出口圧力 大容量送水ポンプ（タイプI）出口圧力 ろ過水ポンプ出口圧力</p> <p>原子炉水位（燃料域） 原子炉水位（SA燃料域）</p>																																																																																												
			<p>原子炉圧力容器内の水位</p>																																																																																												
			<p>原子炉圧力容器内の圧力</p>																																																																																												
	操作	<p>原子炉圧力容器内の水位</p> <p>原子炉水位（燃料域） 原子炉水位（SA燃料域）</p> <p>原子炉水位（燃料域） 原子炉水位（SA広域） 原子炉水位（SA燃料域）</p> <p>原子炉格納容器内の水位</p> <p>原子炉格納容器内の温度</p>																																																																																													
		<p>原子炉水位（燃料域） 原子炉水位（SA燃料域）</p>																																																																																													
対応手段	重大事故等の対応に必要となる監視項目	監視計器																																																																																													
1.3.2.1 フロントライン系故障時の対応手順 (2) 蒸気発生器2次側からの除熱による原子炉冷却材圧力バウンダリの減圧(注水)																																																																																															
a. 電動補助給水ポンプ又はタービン動補助給水ポンプによる蒸気発生器への注水	判断基準	<p>最終ヒートシングルの確保</p> <p>原子炉圧力容器内の圧力</p> <p>水源の確保</p>																																																																																													
		<ul style="list-style-type: none"> <li>・蒸気発生器水位（広域）</li> <li>・蒸気発生器水位（狭域）</li> <li>・補助給水流量</li> </ul>																																																																																													
		<p>—</p>																																																																																													
b. 電動主給水ポンプによる蒸気発生器への注水	操作	<p>直射線1L電圧、2L電圧</p> <p>後志幹線1L電圧、2L電圧</p> <p>甲母線電圧、乙母線電圧</p> <p>6-C 1、C 2、D母線電圧</p> <p>蒸気発生器水位（広域） 蒸気発生器水位（狭域） 補助給水流量</p> <p>原子炉圧力容器内の圧力</p> <p>1次冷却材圧力（広域）</p> <p>水源の確保</p> <p>脱気器タンク水位</p>																																																																																													
	最終ヒートシングルの確保	<p>電源</p>																																																																																													
			<p>「1.2 原子炉冷却材圧力バウンダリ高圧時に発電用原子炉を冷却するための手順等」のうち、1.2.2.1(2)a、「電動主給水ポンプによる蒸気発生器への注水」にて整備する。</p>																																																																																												
			<p>原子炉水位（燃料域） 原子炉水位（SA燃料域）</p>																																																																																												
	操作	<p>「1.2 原子炉冷却材圧力バウンダリ高圧時に発電用原子炉を冷却するための手順等」のうち、1.2.2.1(2)b、「SG直接給水用高圧ポンプによる蒸気発生器への注水」にて整備する。</p>																																																																																													
	最終ヒートシングルの確保	<p>操作</p>																																																																																													
		<p>蒸気発生器水位（広域） 蒸気発生器水位（狭域） 主給水ワイン流量 蒸気発生器水張り流量</p>																																																																																													
		<p>水源の確保</p>																																																																																													
c. SG直接給水用高圧ポンプによる蒸気発生器への注水	<p>操作</p>																																																																																														
		<p>「1.2 原子炉冷却材圧力バウンダリ高圧時に発電用原子炉を冷却するための手順等」のうち、1.2.2.1(2)b、「SG直接給水用高圧ポンプによる蒸気発生器への注水」にて整備する。</p>																																																																																													
		<p>原子炉水位（燃料域） 原子炉水位（SA燃料域）</p>																																																																																													
—	—	—	—																																																																																												

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色: 女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字: 設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字: 記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字: 記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	女川原子力発電所2号炉	泊発電所3号炉	相違理由																																								
<p>c. 蒸気発生器補給用仮設中圧ポンプ（電動）による蒸気発生器への注水</p> <table border="1" style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <tr> <td rowspan="3" style="vertical-align: top; width: 10%;">判断基準</td> <td>最終ヒートシンクの確保</td> <td> <ul style="list-style-type: none"> <li>・蒸気発生器水位計（広域）</li> <li>・蒸気発生器水位計（狭域）</li> <li>・蒸気発生器補助給水流量計</li> </ul> </td> </tr> <tr> <td>原子炉圧力容器内の圧力</td> <td> <ul style="list-style-type: none"> <li>・1次冷却材圧力計</li> </ul> </td> </tr> <tr> <td>水源の確保</td> <td> <ul style="list-style-type: none"> <li>・復水ピット水位計</li> </ul> </td> </tr> <tr> <td rowspan="2" style="vertical-align: top;">操作</td> <td colspan="2"> <p>「1.2 原子炉冷却材圧力バウンダリ高圧時に発電用原子炉を冷却するための手順等」のうち、1.2.2.1(2)b、「蒸気発生器補給用仮設中圧ポンプ（電動）による蒸気発生器への注水」にて整備する。</p> </td> </tr> </table> <p><b>泊3号炉との比較対象なし</b></p> <p><b>泊3号炉との比較対象なし</b></p>	判断基準	最終ヒートシンクの確保	<ul style="list-style-type: none"> <li>・蒸気発生器水位計（広域）</li> <li>・蒸気発生器水位計（狭域）</li> <li>・蒸気発生器補助給水流量計</li> </ul>	原子炉圧力容器内の圧力	<ul style="list-style-type: none"> <li>・1次冷却材圧力計</li> </ul>	水源の確保	<ul style="list-style-type: none"> <li>・復水ピット水位計</li> </ul>	操作	<p>「1.2 原子炉冷却材圧力バウンダリ高圧時に発電用原子炉を冷却するための手順等」のうち、1.2.2.1(2)b、「蒸気発生器補給用仮設中圧ポンプ（電動）による蒸気発生器への注水」にて整備する。</p>		<p>監視計器一覧 (3/19)</p> <table border="1" style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <thead> <tr> <th>対応手段</th> <th>重大事故等の対応に必要となる監視項目</th> <th>監視計器</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td colspan="3"><b>I.3.2.1 フロントライン系故障時の対応手順</b> <b>(2) 蒸気発生器2次側からの除熱による原子炉冷却材圧力バウンダリの減圧（注水）</b></td> </tr> <tr> <td rowspan="3" style="vertical-align: top; width: 10%;">判断基準</td> <td>原子炉圧力容器内の圧力</td> <td> <ul style="list-style-type: none"> <li>・1次冷却材圧力（広域）</li> </ul> </td> </tr> <tr> <td>最終ヒートシンクの確保</td> <td> <ul style="list-style-type: none"> <li>・蒸気発生器水位（広域）</li> <li>・蒸気発生器水位（狭域）</li> <li>・補助給水流量</li> </ul> </td> </tr> <tr> <td>d. 海水を用いた可搬型大型送水ポンプ車による蒸気発生器への注水</td> <td> <p>「I.2 原子炉冷却材圧力バウンダリ高圧時に発電用原子炉を冷却するための手順等」のうち、1.2.2.1(2)c、「海水を用いた可搬型大型送水ポンプ車による蒸気発生器への注水」にて整備する。</p> </td> </tr> <tr> <td rowspan="3" style="vertical-align: top;">操作</td> <td>原子炉圧力容器内の温度</td> <td> <ul style="list-style-type: none"> <li>・1次冷却材温度（広域～高溫側）</li> <li>・1次冷却材温度（広域～低溫側）</li> </ul> </td> </tr> <tr> <td>最終ヒートシンクの確保</td> <td> <ul style="list-style-type: none"> <li>・蒸気発生器水位（広域）</li> <li>・蒸気発生器水位（狭域）</li> <li>・補助給水流量</li> </ul> </td> </tr> <tr> <td>e. 代替給水ピットを水源とした可搬型大型送水ポンプ車による蒸気発生器への注水</td> <td> <p>「I.2 原子炉冷却材圧力バウンダリ高圧時に発電用原子炉を冷却するための手順等」のうち、1.2.2.1(2)d、「代替給水ピットを水源とした可搬型大型送水ポンプ車による蒸気発生器への注水」にて整備する。</p> </td> </tr> <tr> <td rowspan="3" style="vertical-align: top;">判断基準</td> <td>原子炉圧力容器内の温度</td> <td> <ul style="list-style-type: none"> <li>・1次冷却材温度（広域～高溫側）</li> <li>・1次冷却材温度（広域～低溫側）</li> </ul> </td> </tr> <tr> <td>最終ヒートシンクの確保</td> <td> <ul style="list-style-type: none"> <li>・蒸気発生器水位（広域）</li> <li>・蒸気発生器水位（狭域）</li> <li>・補助給水流量</li> </ul> </td> </tr> <tr> <td>f. 原水槽を水源とした可搬型大型送水ポンプ車による蒸気発生器への注水</td> <td> <p>「I.2 原子炉冷却材圧力バウンダリ高圧時に発電用原子炉を冷却するための手順等」のうち、1.2.2.1(2)e、「原水槽を水源とした可搬型大型送水ポンプ車による蒸気発生器への注水」にて整備する。</p> </td> </tr> <tr> <td rowspan="2" style="vertical-align: top;">操作</td> <td>原水槽を水源とした可搬型大型送水ポンプ車による蒸気発生器への注水</td> <td> <ul style="list-style-type: none"> <li>・1次冷却材温度（広域～高溫側）</li> <li>・1次冷却材温度（広域～低溫側）</li> </ul> </td> </tr> <tr> <td></td> <td> <p>「I.2 原子炉冷却材圧力バウンダリ高圧時に発電用原子炉を冷却するための手順等」のうち、1.2.2.1(2)e、「原水槽を水源とした可搬型大型送水ポンプ車による蒸気発生器への注水」にて整備する。</p> </td> </tr> </tbody> </table> <p><b>【大飯】</b> <b>設備の相違（相違理由①）</b> ・泊は自主対策設備による対応手段として、代替給水ピットを水源とした可搬型大型送水ポンプ車による蒸気発生器への注水手段を整備。</p>	対応手段	重大事故等の対応に必要となる監視項目	監視計器	<b>I.3.2.1 フロントライン系故障時の対応手順</b> <b>(2) 蒸気発生器2次側からの除熱による原子炉冷却材圧力バウンダリの減圧（注水）</b>			判断基準	原子炉圧力容器内の圧力	<ul style="list-style-type: none"> <li>・1次冷却材圧力（広域）</li> </ul>	最終ヒートシンクの確保	<ul style="list-style-type: none"> <li>・蒸気発生器水位（広域）</li> <li>・蒸気発生器水位（狭域）</li> <li>・補助給水流量</li> </ul>	d. 海水を用いた可搬型大型送水ポンプ車による蒸気発生器への注水	<p>「I.2 原子炉冷却材圧力バウンダリ高圧時に発電用原子炉を冷却するための手順等」のうち、1.2.2.1(2)c、「海水を用いた可搬型大型送水ポンプ車による蒸気発生器への注水」にて整備する。</p>	操作	原子炉圧力容器内の温度	<ul style="list-style-type: none"> <li>・1次冷却材温度（広域～高溫側）</li> <li>・1次冷却材温度（広域～低溫側）</li> </ul>	最終ヒートシンクの確保	<ul style="list-style-type: none"> <li>・蒸気発生器水位（広域）</li> <li>・蒸気発生器水位（狭域）</li> <li>・補助給水流量</li> </ul>	e. 代替給水ピットを水源とした可搬型大型送水ポンプ車による蒸気発生器への注水	<p>「I.2 原子炉冷却材圧力バウンダリ高圧時に発電用原子炉を冷却するための手順等」のうち、1.2.2.1(2)d、「代替給水ピットを水源とした可搬型大型送水ポンプ車による蒸気発生器への注水」にて整備する。</p>	判断基準	原子炉圧力容器内の温度	<ul style="list-style-type: none"> <li>・1次冷却材温度（広域～高溫側）</li> <li>・1次冷却材温度（広域～低溫側）</li> </ul>	最終ヒートシンクの確保	<ul style="list-style-type: none"> <li>・蒸気発生器水位（広域）</li> <li>・蒸気発生器水位（狭域）</li> <li>・補助給水流量</li> </ul>	f. 原水槽を水源とした可搬型大型送水ポンプ車による蒸気発生器への注水	<p>「I.2 原子炉冷却材圧力バウンダリ高圧時に発電用原子炉を冷却するための手順等」のうち、1.2.2.1(2)e、「原水槽を水源とした可搬型大型送水ポンプ車による蒸気発生器への注水」にて整備する。</p>	操作	原水槽を水源とした可搬型大型送水ポンプ車による蒸気発生器への注水	<ul style="list-style-type: none"> <li>・1次冷却材温度（広域～高溫側）</li> <li>・1次冷却材温度（広域～低溫側）</li> </ul>		<p>「I.2 原子炉冷却材圧力バウンダリ高圧時に発電用原子炉を冷却するための手順等」のうち、1.2.2.1(2)e、「原水槽を水源とした可搬型大型送水ポンプ車による蒸気発生器への注水」にて整備する。</p>
判断基準		最終ヒートシンクの確保	<ul style="list-style-type: none"> <li>・蒸気発生器水位計（広域）</li> <li>・蒸気発生器水位計（狭域）</li> <li>・蒸気発生器補助給水流量計</li> </ul>																																								
		原子炉圧力容器内の圧力	<ul style="list-style-type: none"> <li>・1次冷却材圧力計</li> </ul>																																								
	水源の確保	<ul style="list-style-type: none"> <li>・復水ピット水位計</li> </ul>																																									
操作	<p>「1.2 原子炉冷却材圧力バウンダリ高圧時に発電用原子炉を冷却するための手順等」のうち、1.2.2.1(2)b、「蒸気発生器補給用仮設中圧ポンプ（電動）による蒸気発生器への注水」にて整備する。</p>																																										
	対応手段	重大事故等の対応に必要となる監視項目	監視計器																																								
<b>I.3.2.1 フロントライン系故障時の対応手順</b> <b>(2) 蒸気発生器2次側からの除熱による原子炉冷却材圧力バウンダリの減圧（注水）</b>																																											
判断基準	原子炉圧力容器内の圧力	<ul style="list-style-type: none"> <li>・1次冷却材圧力（広域）</li> </ul>																																									
	最終ヒートシンクの確保	<ul style="list-style-type: none"> <li>・蒸気発生器水位（広域）</li> <li>・蒸気発生器水位（狭域）</li> <li>・補助給水流量</li> </ul>																																									
	d. 海水を用いた可搬型大型送水ポンプ車による蒸気発生器への注水	<p>「I.2 原子炉冷却材圧力バウンダリ高圧時に発電用原子炉を冷却するための手順等」のうち、1.2.2.1(2)c、「海水を用いた可搬型大型送水ポンプ車による蒸気発生器への注水」にて整備する。</p>																																									
操作	原子炉圧力容器内の温度	<ul style="list-style-type: none"> <li>・1次冷却材温度（広域～高溫側）</li> <li>・1次冷却材温度（広域～低溫側）</li> </ul>																																									
	最終ヒートシンクの確保	<ul style="list-style-type: none"> <li>・蒸気発生器水位（広域）</li> <li>・蒸気発生器水位（狭域）</li> <li>・補助給水流量</li> </ul>																																									
	e. 代替給水ピットを水源とした可搬型大型送水ポンプ車による蒸気発生器への注水	<p>「I.2 原子炉冷却材圧力バウンダリ高圧時に発電用原子炉を冷却するための手順等」のうち、1.2.2.1(2)d、「代替給水ピットを水源とした可搬型大型送水ポンプ車による蒸気発生器への注水」にて整備する。</p>																																									
判断基準	原子炉圧力容器内の温度	<ul style="list-style-type: none"> <li>・1次冷却材温度（広域～高溫側）</li> <li>・1次冷却材温度（広域～低溫側）</li> </ul>																																									
	最終ヒートシンクの確保	<ul style="list-style-type: none"> <li>・蒸気発生器水位（広域）</li> <li>・蒸気発生器水位（狭域）</li> <li>・補助給水流量</li> </ul>																																									
	f. 原水槽を水源とした可搬型大型送水ポンプ車による蒸気発生器への注水	<p>「I.2 原子炉冷却材圧力バウンダリ高圧時に発電用原子炉を冷却するための手順等」のうち、1.2.2.1(2)e、「原水槽を水源とした可搬型大型送水ポンプ車による蒸気発生器への注水」にて整備する。</p>																																									
操作	原水槽を水源とした可搬型大型送水ポンプ車による蒸気発生器への注水	<ul style="list-style-type: none"> <li>・1次冷却材温度（広域～高溫側）</li> <li>・1次冷却材温度（広域～低溫側）</li> </ul>																																									
		<p>「I.2 原子炉冷却材圧力バウンダリ高圧時に発電用原子炉を冷却するための手順等」のうち、1.2.2.1(2)e、「原水槽を水源とした可搬型大型送水ポンプ車による蒸気発生器への注水」にて整備する。</p>																																									

泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉			女川原子力発電所2号炉			泊発電所3号炉			相違理由	
<b>監視計器一覧 (3/11)</b>										
		対応手段	重大事故等の対応に必要となる監視項目	監視計器						
1.3.2.1 フロントライン系機能喪失時の手順等										
(3) 蒸気発生器2次側による炉心冷却（蒸気放出）										
a. 主蒸気逃がし弁による蒸気放出	判断基準	原子炉圧力容器内の圧力	<ul style="list-style-type: none"> <li>・1次冷却材圧力計</li> <li>・蒸気発生器水位計（広域）</li> <li>・蒸気発生器水位計（狭域）</li> <li>・蒸気発生器主給水流量計(CRT)</li> <li>・蒸気発生器水張り流量計(CRT)</li> <li>・蒸気発生器補助給水流量計</li> </ul>							
		最終ヒートシンクの確保	<ul style="list-style-type: none"> <li>・主蒸気逃がし弁による蒸気放出</li> </ul>							
b. タービンバイパス弁による蒸気放出	判断基準	操作	<ul style="list-style-type: none"> <li>—</li> <li>—</li> </ul>							
		最終ヒートシンクの確保	<ul style="list-style-type: none"> <li>・原子炉圧力容器内の圧力</li> <li>・主蒸気圧力計</li> <li>・蒸気発生器水位計（広域）</li> <li>・蒸気発生器水位計（狭域）</li> <li>・蒸気発生器主給水流量計(CRT)</li> <li>・蒸気発生器水張り流量計(CRT)</li> <li>・蒸気発生器補助給水流量計</li> <li>・復水器真空度計（広域）</li> </ul>							
(4) 加圧器補助スプレイ弁による減圧	判断基準	電源	<ul style="list-style-type: none"> <li>・4-3 (4) C1, C2, D1, D2 母線電圧計</li> </ul>							
		操作	<ul style="list-style-type: none"> <li>—</li> <li>—</li> </ul>							
1.3.2.1 フロントライン系機能喪失時の手順等										
(4) 加圧器補助スプレイ弁による減圧	判断基準	原子炉圧力容器内の圧力	<ul style="list-style-type: none"> <li>・1次冷却材圧力計</li> </ul>							
		原子炉圧力容器内への注水量	<ul style="list-style-type: none"> <li>・充てん水流量計</li> </ul>							
	操作	水源の確保	<ul style="list-style-type: none"> <li>・燃料取替用水ピット水位計</li> <li>・体積制御タンク水位計(CRT)</li> </ul>							
		原子炉圧力容器内の圧力	<ul style="list-style-type: none"> <li>・1次冷却材圧力計</li> </ul>							
		原子炉圧力容器内への注水量	<ul style="list-style-type: none"> <li>・充てん水流量計</li> </ul>							
— : 通常の運転操作により対応する手順については、監視計器を記載しない。										
<b>監視計器一覧 (4/19)</b>										
		対応手段	重大事故等の対応に必要となる監視項目	監視計器						
1.3.2.1 フロントライン系故障時の対応手順										
(3) 蒸気発生器2次側からの除熱による原子炉冷却材圧力バウンダリの減圧（蒸気放出）										
a. 主蒸気逃がし弁による蒸気放出	判断基準	原子炉圧力容器内の圧力	<ul style="list-style-type: none"> <li>・1次冷却材圧力（広域）</li> <li>・蒸気発生器水位（広域）</li> <li>・蒸気発生器水位（狭域）</li> <li>・主給水ライン流量</li> <li>・蒸気発生器水張り流量</li> <li>・補助給水流量</li> </ul>							
		最終ヒートシンクの確保	<ul style="list-style-type: none"> <li>・主蒸気逃がし弁による蒸気放出</li> </ul>							
b. タービンバイパス弁による蒸気放出	判断基準	操作	<ul style="list-style-type: none"> <li>—</li> <li>—</li> </ul>							
		電源	<ul style="list-style-type: none"> <li>・泊幹線1L電圧、2L電圧</li> <li>・後志幹線1L電圧、2L電圧</li> <li>・甲母線電圧、乙母線電圧</li> <li>・6-C1, C2, D母線電圧</li> </ul>							
(4) 加圧器補助スプレイ弁による減圧	判断基準	原子炉圧力容器内の圧力	<ul style="list-style-type: none"> <li>・主蒸気ライン圧力</li> <li>・蒸気発生器水位（広域）</li> <li>・蒸気発生器水位（狭域）</li> <li>・主給水ライン流量</li> <li>・蒸気発生器水張り流量</li> <li>・復水器真空（広域）</li> <li>・補助給水流量</li> </ul>							
		最終ヒートシンクの確保	<ul style="list-style-type: none"> <li>・タービンバイパス弁による蒸気放出</li> </ul>							
1.3.2.1 フロントライン系故障時の対応手順										
(4) 加圧器補助スプレイ弁による減圧	判断基準	操作	<ul style="list-style-type: none"> <li>—</li> <li>—</li> </ul>							
		原子炉圧力容器内の圧力	<ul style="list-style-type: none"> <li>・1次冷却材圧力（広域）</li> </ul>							
		原子炉圧力容器への注水量	<ul style="list-style-type: none"> <li>・充てん水流量</li> </ul>							
		水源の確保	<ul style="list-style-type: none"> <li>・燃料取替用水ピット水位</li> <li>・体積制御タンク水位</li> </ul>							
		原子炉圧力容器内の圧力	<ul style="list-style-type: none"> <li>・1次冷却材圧力（広域）</li> </ul>							
		原子炉圧力容器への注水量	<ul style="list-style-type: none"> <li>・充てん水流量</li> </ul>							
— : 通常の運転操作により対応する手順については、監視計器を記載しない。										
<b>【大飯】</b>										
<b>記載内容の相違</b>										
・判断基準「電源」について、泊は常用系母線の電圧及び外部電源の電圧を記載。										

泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉			女川原子力発電所2号炉	泊発電所3号炉	相違理由																													
監視計器一覧 (4/11)	重大事故等の対応に必要となる監視項目	監視計器	監視計器一覧 (3/7)	監視計器一覧 (5/19)																														
<table border="1"> <thead> <tr> <th>対応手段</th><th>重大事故等の対応に必要となる監視項目</th><th>監視計器</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td colspan="3">1.3.2.2 サポート系機能喪失時の手順等 (1)補助給水ポンプの機能回復</td></tr> <tr> <td rowspan="5">a. タービン動補助給水ポンプ (現場手動操作)及びタービン動補助給水ポンプ起動弁(現場手動操作)によるタービン動補助給水ポンプの機能回復</td><td>原子炉圧力容器内の圧力</td><td>・1次冷却材圧力計</td><td rowspan="5"> <table border="1"> <thead> <tr> <th>手順書</th><th>重大事故等の対応に必要となる監視項目</th><th>監視パラメータ(計器)</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td colspan="3">1.3.2.2 サポート系故障時の対応手順 (1)常設直流電源系統喪失時の減圧</td></tr> <tr> <td>非常時操作手順書 (設備別) 「手動による原子炉減圧」</td><td>電源の確保</td><td>125V 直流主母線 2A 電圧 125V 直流主母線 2B 電圧 125V 直流主母線 2A-1 電圧 125V 直流主母線 2B-1 電圧</td></tr> <tr> <td></td><td>補機監視機能</td><td>高圧炉心スプレイ系ポンプ出口圧力 低圧炉心スプレイ系ポンプ出口圧力 残留熱除去系ポンプ出口圧力 原子炉給水ポンプ出口ヘッダ圧力 復水移送ポンプ出口圧力 代替循環冷却水ポンプ出口圧力 直流水移送冷却水ポンプ出口圧力 大容量送水ポンプ(タイプ1)出口圧力 ろ過水ポンプ出口圧力</td></tr> <tr> <td></td><td>操作</td><td>原子炉圧力容器内の圧力 原子炉圧力 原子炉圧力(SA)</td></tr> </tbody> </table> </td></tr> <tr> <td>最終ヒートシンクの確保</td><td>・蒸気発生器水位計(広域) ・蒸気発生器水位計(狭域) ・蒸気発生器補助給水流量計</td></tr> <tr> <td>水源の確保</td><td>・復水ピット水位計</td></tr> <tr> <td>電源</td><td>・A、B直流水電盤出力電圧計</td></tr> <tr> <td></td><td>「1.2 原子炉冷却材圧力バウンダリ高圧時に発電用原子炉を冷却するための手順等」のうち、1.2.2.2(1)a、「タービン動補助給水ポンプ(現場手動操作)及びタービン動補助給水ポンプ起動弁(現場手動操作)によるタービン動補助給水ポンプの機能回復」にて整備する。</td></tr> </tbody></table>	対応手段	重大事故等の対応に必要となる監視項目	監視計器	1.3.2.2 サポート系機能喪失時の手順等 (1)補助給水ポンプの機能回復			a. タービン動補助給水ポンプ (現場手動操作)及びタービン動補助給水ポンプ起動弁(現場手動操作)によるタービン動補助給水ポンプの機能回復	原子炉圧力容器内の圧力	・1次冷却材圧力計	<table border="1"> <thead> <tr> <th>手順書</th><th>重大事故等の対応に必要となる監視項目</th><th>監視パラメータ(計器)</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td colspan="3">1.3.2.2 サポート系故障時の対応手順 (1)常設直流電源系統喪失時の減圧</td></tr> <tr> <td>非常時操作手順書 (設備別) 「手動による原子炉減圧」</td><td>電源の確保</td><td>125V 直流主母線 2A 電圧 125V 直流主母線 2B 電圧 125V 直流主母線 2A-1 電圧 125V 直流主母線 2B-1 電圧</td></tr> <tr> <td></td><td>補機監視機能</td><td>高圧炉心スプレイ系ポンプ出口圧力 低圧炉心スプレイ系ポンプ出口圧力 残留熱除去系ポンプ出口圧力 原子炉給水ポンプ出口ヘッダ圧力 復水移送ポンプ出口圧力 代替循環冷却水ポンプ出口圧力 直流水移送冷却水ポンプ出口圧力 大容量送水ポンプ(タイプ1)出口圧力 ろ過水ポンプ出口圧力</td></tr> <tr> <td></td><td>操作</td><td>原子炉圧力容器内の圧力 原子炉圧力 原子炉圧力(SA)</td></tr> </tbody> </table>	手順書	重大事故等の対応に必要となる監視項目	監視パラメータ(計器)	1.3.2.2 サポート系故障時の対応手順 (1)常設直流電源系統喪失時の減圧			非常時操作手順書 (設備別) 「手動による原子炉減圧」	電源の確保	125V 直流主母線 2A 電圧 125V 直流主母線 2B 電圧 125V 直流主母線 2A-1 電圧 125V 直流主母線 2B-1 電圧		補機監視機能	高圧炉心スプレイ系ポンプ出口圧力 低圧炉心スプレイ系ポンプ出口圧力 残留熱除去系ポンプ出口圧力 原子炉給水ポンプ出口ヘッダ圧力 復水移送ポンプ出口圧力 代替循環冷却水ポンプ出口圧力 直流水移送冷却水ポンプ出口圧力 大容量送水ポンプ(タイプ1)出口圧力 ろ過水ポンプ出口圧力		操作	原子炉圧力容器内の圧力 原子炉圧力 原子炉圧力(SA)	最終ヒートシンクの確保	・蒸気発生器水位計(広域) ・蒸気発生器水位計(狭域) ・蒸気発生器補助給水流量計	水源の確保	・復水ピット水位計	電源	・A、B直流水電盤出力電圧計		「1.2 原子炉冷却材圧力バウンダリ高圧時に発電用原子炉を冷却するための手順等」のうち、1.2.2.2(1)a、「タービン動補助給水ポンプ(現場手動操作)及びタービン動補助給水ポンプ起動弁(現場手動操作)によるタービン動補助給水ポンプの機能回復」にて整備する。	
対応手段	重大事故等の対応に必要となる監視項目	監視計器																																
1.3.2.2 サポート系機能喪失時の手順等 (1)補助給水ポンプの機能回復																																		
a. タービン動補助給水ポンプ (現場手動操作)及びタービン動補助給水ポンプ起動弁(現場手動操作)によるタービン動補助給水ポンプの機能回復	原子炉圧力容器内の圧力	・1次冷却材圧力計	<table border="1"> <thead> <tr> <th>手順書</th><th>重大事故等の対応に必要となる監視項目</th><th>監視パラメータ(計器)</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td colspan="3">1.3.2.2 サポート系故障時の対応手順 (1)常設直流電源系統喪失時の減圧</td></tr> <tr> <td>非常時操作手順書 (設備別) 「手動による原子炉減圧」</td><td>電源の確保</td><td>125V 直流主母線 2A 電圧 125V 直流主母線 2B 電圧 125V 直流主母線 2A-1 電圧 125V 直流主母線 2B-1 電圧</td></tr> <tr> <td></td><td>補機監視機能</td><td>高圧炉心スプレイ系ポンプ出口圧力 低圧炉心スプレイ系ポンプ出口圧力 残留熱除去系ポンプ出口圧力 原子炉給水ポンプ出口ヘッダ圧力 復水移送ポンプ出口圧力 代替循環冷却水ポンプ出口圧力 直流水移送冷却水ポンプ出口圧力 大容量送水ポンプ(タイプ1)出口圧力 ろ過水ポンプ出口圧力</td></tr> <tr> <td></td><td>操作</td><td>原子炉圧力容器内の圧力 原子炉圧力 原子炉圧力(SA)</td></tr> </tbody> </table>	手順書	重大事故等の対応に必要となる監視項目	監視パラメータ(計器)		1.3.2.2 サポート系故障時の対応手順 (1)常設直流電源系統喪失時の減圧			非常時操作手順書 (設備別) 「手動による原子炉減圧」	電源の確保	125V 直流主母線 2A 電圧 125V 直流主母線 2B 電圧 125V 直流主母線 2A-1 電圧 125V 直流主母線 2B-1 電圧		補機監視機能	高圧炉心スプレイ系ポンプ出口圧力 低圧炉心スプレイ系ポンプ出口圧力 残留熱除去系ポンプ出口圧力 原子炉給水ポンプ出口ヘッダ圧力 復水移送ポンプ出口圧力 代替循環冷却水ポンプ出口圧力 直流水移送冷却水ポンプ出口圧力 大容量送水ポンプ(タイプ1)出口圧力 ろ過水ポンプ出口圧力		操作	原子炉圧力容器内の圧力 原子炉圧力 原子炉圧力(SA)															
	手順書	重大事故等の対応に必要となる監視項目		監視パラメータ(計器)																														
	1.3.2.2 サポート系故障時の対応手順 (1)常設直流電源系統喪失時の減圧																																	
	非常時操作手順書 (設備別) 「手動による原子炉減圧」	電源の確保		125V 直流主母線 2A 電圧 125V 直流主母線 2B 電圧 125V 直流主母線 2A-1 電圧 125V 直流主母線 2B-1 電圧																														
		補機監視機能		高圧炉心スプレイ系ポンプ出口圧力 低圧炉心スプレイ系ポンプ出口圧力 残留熱除去系ポンプ出口圧力 原子炉給水ポンプ出口ヘッダ圧力 復水移送ポンプ出口圧力 代替循環冷却水ポンプ出口圧力 直流水移送冷却水ポンプ出口圧力 大容量送水ポンプ(タイプ1)出口圧力 ろ過水ポンプ出口圧力																														
	操作	原子炉圧力容器内の圧力 原子炉圧力 原子炉圧力(SA)																																
最終ヒートシンクの確保	・蒸気発生器水位計(広域) ・蒸気発生器水位計(狭域) ・蒸気発生器補助給水流量計																																	
水源の確保	・復水ピット水位計																																	
電源	・A、B直流水電盤出力電圧計																																	
	「1.2 原子炉冷却材圧力バウンダリ高圧時に発電用原子炉を冷却するための手順等」のうち、1.2.2.2(1)a、「タービン動補助給水ポンプ(現場手動操作)及びタービン動補助給水ポンプ起動弁(現場手動操作)によるタービン動補助給水ポンプの機能回復」にて整備する。																																	
<table border="1"> <thead> <tr> <th>対応手段</th><th>重大事故等の対応に必要となる監視項目</th><th>監視計器</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td colspan="3">1.3.2.2 サポート系故障時の対応手順 (1)常設直流電源系統喪失時の減圧</td></tr> <tr> <td rowspan="5">b. 空冷式非常用発電装置による電動補助給水ポンプの機能回復</td><td>原子炉圧力容器内の圧力</td><td>・1次冷却材圧力計</td><td rowspan="5"> <table border="1"> <thead> <tr> <th>手順書</th><th>重大事故等の対応に必要となる監視項目</th><th>監視パラメータ(計器)</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td colspan="3">1.3.2.2 サポート系故障時の対応手順 (1)常設直流電源系統喪失時の減圧</td></tr> <tr> <td>非常時操作手順書 (設備別) 「主蒸気逃がし安全弁用可搬型蓄電池による主蒸気逃がし安全弁開放」</td><td>電源の確保</td><td>125V 直流主母線 2A 電圧 125V 直流主母線 2B 電圧 125V 直流主母線 2A-1 電圧 125V 直流主母線 2B-1 電圧</td></tr> <tr> <td></td><td>補機監視機能</td><td>高圧炉心スプレイ系ポンプ出口圧力 低圧炉心スプレイ系ポンプ出口圧力 残留熱除去系ポンプ出口圧力 原子炉給水ポンプ出口ヘッダ圧力 復水移送ポンプ出口圧力 代替循環冷却水ポンプ出口圧力 直流水移送冷却水ポンプ出口圧力 大容量送水ポンプ(タイプ1)出口圧力 ろ過水ポンプ出口圧力</td></tr> <tr> <td></td><td>操作</td><td>原子炉圧力容器内の圧力 原子炉圧力 原子炉圧力(SA)</td></tr> </tbody> </table> </td></tr> <tr> <td>最終ヒートシンクの確保</td><td>・蒸気発生器水位計(広域) ・蒸気発生器水位計(狭域) ・蒸気発生器補助給水流量計</td></tr> <tr> <td>水源の確保</td><td>・復水ピット水位計</td></tr> <tr> <td>電源</td><td>・4-3 (4) A、B母線電圧計 ・空冷式非常用発電装置 電力計、周波数計</td></tr> <tr> <td></td><td>「1.2 原子炉冷却材圧力バウンダリ高圧時に発電用原子炉を冷却するための手順等」のうち、1.2.2.2(1)b、「空冷式非常用発電装置による電動補助給水ポンプの機能回復」にて整備する。</td></tr> </tbody></table>	対応手段	重大事故等の対応に必要となる監視項目	監視計器	1.3.2.2 サポート系故障時の対応手順 (1)常設直流電源系統喪失時の減圧			b. 空冷式非常用発電装置による電動補助給水ポンプの機能回復	原子炉圧力容器内の圧力	・1次冷却材圧力計	<table border="1"> <thead> <tr> <th>手順書</th><th>重大事故等の対応に必要となる監視項目</th><th>監視パラメータ(計器)</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td colspan="3">1.3.2.2 サポート系故障時の対応手順 (1)常設直流電源系統喪失時の減圧</td></tr> <tr> <td>非常時操作手順書 (設備別) 「主蒸気逃がし安全弁用可搬型蓄電池による主蒸気逃がし安全弁開放」</td><td>電源の確保</td><td>125V 直流主母線 2A 電圧 125V 直流主母線 2B 電圧 125V 直流主母線 2A-1 電圧 125V 直流主母線 2B-1 電圧</td></tr> <tr> <td></td><td>補機監視機能</td><td>高圧炉心スプレイ系ポンプ出口圧力 低圧炉心スプレイ系ポンプ出口圧力 残留熱除去系ポンプ出口圧力 原子炉給水ポンプ出口ヘッダ圧力 復水移送ポンプ出口圧力 代替循環冷却水ポンプ出口圧力 直流水移送冷却水ポンプ出口圧力 大容量送水ポンプ(タイプ1)出口圧力 ろ過水ポンプ出口圧力</td></tr> <tr> <td></td><td>操作</td><td>原子炉圧力容器内の圧力 原子炉圧力 原子炉圧力(SA)</td></tr> </tbody> </table>	手順書	重大事故等の対応に必要となる監視項目	監視パラメータ(計器)	1.3.2.2 サポート系故障時の対応手順 (1)常設直流電源系統喪失時の減圧			非常時操作手順書 (設備別) 「主蒸気逃がし安全弁用可搬型蓄電池による主蒸気逃がし安全弁開放」	電源の確保	125V 直流主母線 2A 電圧 125V 直流主母線 2B 電圧 125V 直流主母線 2A-1 電圧 125V 直流主母線 2B-1 電圧		補機監視機能	高圧炉心スプレイ系ポンプ出口圧力 低圧炉心スプレイ系ポンプ出口圧力 残留熱除去系ポンプ出口圧力 原子炉給水ポンプ出口ヘッダ圧力 復水移送ポンプ出口圧力 代替循環冷却水ポンプ出口圧力 直流水移送冷却水ポンプ出口圧力 大容量送水ポンプ(タイプ1)出口圧力 ろ過水ポンプ出口圧力		操作	原子炉圧力容器内の圧力 原子炉圧力 原子炉圧力(SA)	最終ヒートシンクの確保	・蒸気発生器水位計(広域) ・蒸気発生器水位計(狭域) ・蒸気発生器補助給水流量計	水源の確保	・復水ピット水位計	電源	・4-3 (4) A、B母線電圧計 ・空冷式非常用発電装置 電力計、周波数計		「1.2 原子炉冷却材圧力バウンダリ高圧時に発電用原子炉を冷却するための手順等」のうち、1.2.2.2(1)b、「空冷式非常用発電装置による電動補助給水ポンプの機能回復」にて整備する。	
対応手段	重大事故等の対応に必要となる監視項目	監視計器																																
1.3.2.2 サポート系故障時の対応手順 (1)常設直流電源系統喪失時の減圧																																		
b. 空冷式非常用発電装置による電動補助給水ポンプの機能回復	原子炉圧力容器内の圧力	・1次冷却材圧力計	<table border="1"> <thead> <tr> <th>手順書</th><th>重大事故等の対応に必要となる監視項目</th><th>監視パラメータ(計器)</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td colspan="3">1.3.2.2 サポート系故障時の対応手順 (1)常設直流電源系統喪失時の減圧</td></tr> <tr> <td>非常時操作手順書 (設備別) 「主蒸気逃がし安全弁用可搬型蓄電池による主蒸気逃がし安全弁開放」</td><td>電源の確保</td><td>125V 直流主母線 2A 電圧 125V 直流主母線 2B 電圧 125V 直流主母線 2A-1 電圧 125V 直流主母線 2B-1 電圧</td></tr> <tr> <td></td><td>補機監視機能</td><td>高圧炉心スプレイ系ポンプ出口圧力 低圧炉心スプレイ系ポンプ出口圧力 残留熱除去系ポンプ出口圧力 原子炉給水ポンプ出口ヘッダ圧力 復水移送ポンプ出口圧力 代替循環冷却水ポンプ出口圧力 直流水移送冷却水ポンプ出口圧力 大容量送水ポンプ(タイプ1)出口圧力 ろ過水ポンプ出口圧力</td></tr> <tr> <td></td><td>操作</td><td>原子炉圧力容器内の圧力 原子炉圧力 原子炉圧力(SA)</td></tr> </tbody> </table>	手順書	重大事故等の対応に必要となる監視項目	監視パラメータ(計器)		1.3.2.2 サポート系故障時の対応手順 (1)常設直流電源系統喪失時の減圧			非常時操作手順書 (設備別) 「主蒸気逃がし安全弁用可搬型蓄電池による主蒸気逃がし安全弁開放」	電源の確保	125V 直流主母線 2A 電圧 125V 直流主母線 2B 電圧 125V 直流主母線 2A-1 電圧 125V 直流主母線 2B-1 電圧		補機監視機能	高圧炉心スプレイ系ポンプ出口圧力 低圧炉心スプレイ系ポンプ出口圧力 残留熱除去系ポンプ出口圧力 原子炉給水ポンプ出口ヘッダ圧力 復水移送ポンプ出口圧力 代替循環冷却水ポンプ出口圧力 直流水移送冷却水ポンプ出口圧力 大容量送水ポンプ(タイプ1)出口圧力 ろ過水ポンプ出口圧力		操作	原子炉圧力容器内の圧力 原子炉圧力 原子炉圧力(SA)															
	手順書	重大事故等の対応に必要となる監視項目		監視パラメータ(計器)																														
	1.3.2.2 サポート系故障時の対応手順 (1)常設直流電源系統喪失時の減圧																																	
	非常時操作手順書 (設備別) 「主蒸気逃がし安全弁用可搬型蓄電池による主蒸気逃がし安全弁開放」	電源の確保		125V 直流主母線 2A 電圧 125V 直流主母線 2B 電圧 125V 直流主母線 2A-1 電圧 125V 直流主母線 2B-1 電圧																														
		補機監視機能		高圧炉心スプレイ系ポンプ出口圧力 低圧炉心スプレイ系ポンプ出口圧力 残留熱除去系ポンプ出口圧力 原子炉給水ポンプ出口ヘッダ圧力 復水移送ポンプ出口圧力 代替循環冷却水ポンプ出口圧力 直流水移送冷却水ポンプ出口圧力 大容量送水ポンプ(タイプ1)出口圧力 ろ過水ポンプ出口圧力																														
	操作	原子炉圧力容器内の圧力 原子炉圧力 原子炉圧力(SA)																																
最終ヒートシンクの確保	・蒸気発生器水位計(広域) ・蒸気発生器水位計(狭域) ・蒸気発生器補助給水流量計																																	
水源の確保	・復水ピット水位計																																	
電源	・4-3 (4) A、B母線電圧計 ・空冷式非常用発電装置 電力計、周波数計																																	
	「1.2 原子炉冷却材圧力バウンダリ高圧時に発電用原子炉を冷却するための手順等」のうち、1.2.2.2(1)b、「空冷式非常用発電装置による電動補助給水ポンプの機能回復」にて整備する。																																	

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	女川原子力発電所2号炉	泊発電所3号炉	相違理由																																																							
<p>監視計器一覧 (5/11)</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>対応手段</th><th>重大事故等の対応に必要となる監視項目</th><th>監視計器</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td colspan="3">1.3.2.2 サポート系機能喪失時の手順等 (2) 主蒸気逃がし弁の機能回復</td></tr> <tr> <td rowspan="10">a. 主蒸気逃がし弁（現場手動操作）による主蒸気逃がし弁の機能回復</td><td rowspan="10">判斷基準  操作</td><td>原子炉圧力容器内の圧力 ・ 1次冷却材圧力計</td></tr> <tr><td>・ 主蒸気圧力計</td></tr> <tr><td>・ 蒸気発生器水位計（広域）</td></tr> <tr><td>最終ヒートシンクの確保 ・ 蒸気発生器水位計（狭域）</td></tr> <tr><td>・ 蒸気発生器主給水流流量計（CRT）</td></tr> <tr><td>・ 蒸気発生器水振り流量計（CRT）</td></tr> <tr><td>・ 蒸気発生器補助給水流流量計</td></tr> <tr><td>補機監視機能 ・ 制御用空気供給母管圧力計</td></tr> <tr><td>原子炉圧力容器内の温度 ・ 1次冷却材高温側温度計（広域）</td></tr> <tr><td>・ 1次冷却材低温側温度計（広域）</td></tr> <tr> <td>原子炉圧力容器内の圧力 ・ 1次冷却材圧力計</td></tr> <tr><td>・ 主蒸気圧力計</td></tr> <tr><td>最終ヒートシンクの確保 ・ 蒸気発生器水位計（広域）</td></tr> <tr><td>・ 蒸気発生器水位計（狭域）</td></tr> <tr><td>・ 蒸気発生器主給水流流量計（CRT）</td></tr> <tr><td>・ 蒸気発生器水振り流量計（CRT）</td></tr> <tr><td>・ 蒸気発生器補助給水流流量計</td></tr> <tr> <td>格納容器バイパスの監視 ・ 復水器空気抽出器ガスマニタ</td></tr> <tr><td>・ 蒸気発生器プローダウン水モニタ</td></tr> <tr><td>・ 主蒸気圧力計</td></tr> <tr><td>・ 蒸気発生器水位計（狭域）</td></tr> </tbody> </table>	対応手段	重大事故等の対応に必要となる監視項目	監視計器	1.3.2.2 サポート系機能喪失時の手順等 (2) 主蒸気逃がし弁の機能回復			a. 主蒸気逃がし弁（現場手動操作）による主蒸気逃がし弁の機能回復	判斷基準  操作	原子炉圧力容器内の圧力 ・ 1次冷却材圧力計	・ 主蒸気圧力計	・ 蒸気発生器水位計（広域）	最終ヒートシンクの確保 ・ 蒸気発生器水位計（狭域）	・ 蒸気発生器主給水流流量計（CRT）	・ 蒸気発生器水振り流量計（CRT）	・ 蒸気発生器補助給水流流量計	補機監視機能 ・ 制御用空気供給母管圧力計	原子炉圧力容器内の温度 ・ 1次冷却材高温側温度計（広域）	・ 1次冷却材低温側温度計（広域）	原子炉圧力容器内の圧力 ・ 1次冷却材圧力計	・ 主蒸気圧力計	最終ヒートシンクの確保 ・ 蒸気発生器水位計（広域）	・ 蒸気発生器水位計（狭域）	・ 蒸気発生器主給水流流量計（CRT）	・ 蒸気発生器水振り流量計（CRT）	・ 蒸気発生器補助給水流流量計	格納容器バイパスの監視 ・ 復水器空気抽出器ガスマニタ	・ 蒸気発生器プローダウン水モニタ	・ 主蒸気圧力計	・ 蒸気発生器水位計（狭域）	<p>監視計器一覧 (6/19)</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>対応手段</th><th>重大事故等の対応に必要となる監視項目</th><th>監視計器</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td colspan="3">1.3.2.2 サポート系故障時の対応手順 (1) 製設直流水電源系統喪失時の減圧</td></tr> <tr> <td rowspan="10">b. 現場手動操作による主蒸気逃がし弁の機能回復</td><td rowspan="10">判斷基準  操作</td><td>原子炉圧力容器内の圧力 ・ 1次冷却材圧力（広域）</td></tr> <tr><td>・ 主蒸気ライン圧力</td></tr> <tr><td>最終ヒートシンクの確保 ・ 蒸気発生器水位（広域）</td></tr> <tr><td>・ 蒸気発生器水位（狭域）</td></tr> <tr><td>・ 補助給水流量</td></tr> <tr><td>電源 ・ A, B一直流コントロールセンタ母線電圧</td></tr> <tr><td>補機監視機能 ・ 制御用空気圧力</td></tr> <tr><td>原子炉圧力容器内の温度 ・ 1次冷却材温度（広域-高温側）</td></tr> <tr><td>・ 1次冷却材温度（広域-低温側）</td></tr> <tr><td>原子炉圧力容器内の圧力 ・ 1次冷却材圧力（広域）</td></tr> <tr><td>原子炉圧力容器内の水位 ・ 加圧器水位</td></tr> <tr><td>・ 主蒸気ライン圧力</td></tr> <tr><td>最終ヒートシンクの確保 ・ 蒸気発生器水位（広域）</td></tr> <tr><td>・ 蒸気発生器水位（狭域）</td></tr> <tr><td>・ 補助給水流量</td></tr> <tr><td>復水器排気ガスモニタ</td></tr> <tr><td>格納容器バイパスの監視 ・ 蒸気発生器プローダウン水モニタ</td></tr> <tr><td>・ 主蒸気ライン圧力</td></tr> <tr><td>・ 蒸気発生器水位（狭域）</td></tr> </tbody> </table>	対応手段	重大事故等の対応に必要となる監視項目	監視計器	1.3.2.2 サポート系故障時の対応手順 (1) 製設直流水電源系統喪失時の減圧			b. 現場手動操作による主蒸気逃がし弁の機能回復	判斷基準  操作	原子炉圧力容器内の圧力 ・ 1次冷却材圧力（広域）	・ 主蒸気ライン圧力	最終ヒートシンクの確保 ・ 蒸気発生器水位（広域）	・ 蒸気発生器水位（狭域）	・ 補助給水流量	電源 ・ A, B一直流コントロールセンタ母線電圧	補機監視機能 ・ 制御用空気圧力	原子炉圧力容器内の温度 ・ 1次冷却材温度（広域-高温側）	・ 1次冷却材温度（広域-低温側）	原子炉圧力容器内の圧力 ・ 1次冷却材圧力（広域）	原子炉圧力容器内の水位 ・ 加圧器水位	・ 主蒸気ライン圧力	最終ヒートシンクの確保 ・ 蒸気発生器水位（広域）	・ 蒸気発生器水位（狭域）	・ 補助給水流量	復水器排気ガスモニタ	格納容器バイパスの監視 ・ 蒸気発生器プローダウン水モニタ	・ 主蒸気ライン圧力	・ 蒸気発生器水位（狭域）	<p>【大飯】 記載内容の相違 ・ 泊は判断基準で用いる監視項目として「電源」の項目を記載。 ・ 最終ヒートシンクの確保について、大飯は主給水ラインについての流量計も記載しているが、泊は補助給水ラインによる通水であるため記載不要。</p>
対応手段	重大事故等の対応に必要となる監視項目	監視計器																																																								
1.3.2.2 サポート系機能喪失時の手順等 (2) 主蒸気逃がし弁の機能回復																																																										
a. 主蒸気逃がし弁（現場手動操作）による主蒸気逃がし弁の機能回復	判斷基準  操作	原子炉圧力容器内の圧力 ・ 1次冷却材圧力計																																																								
		・ 主蒸気圧力計																																																								
		・ 蒸気発生器水位計（広域）																																																								
		最終ヒートシンクの確保 ・ 蒸気発生器水位計（狭域）																																																								
		・ 蒸気発生器主給水流流量計（CRT）																																																								
		・ 蒸気発生器水振り流量計（CRT）																																																								
		・ 蒸気発生器補助給水流流量計																																																								
		補機監視機能 ・ 制御用空気供給母管圧力計																																																								
		原子炉圧力容器内の温度 ・ 1次冷却材高温側温度計（広域）																																																								
		・ 1次冷却材低温側温度計（広域）																																																								
原子炉圧力容器内の圧力 ・ 1次冷却材圧力計																																																										
・ 主蒸気圧力計																																																										
最終ヒートシンクの確保 ・ 蒸気発生器水位計（広域）																																																										
・ 蒸気発生器水位計（狭域）																																																										
・ 蒸気発生器主給水流流量計（CRT）																																																										
・ 蒸気発生器水振り流量計（CRT）																																																										
・ 蒸気発生器補助給水流流量計																																																										
格納容器バイパスの監視 ・ 復水器空気抽出器ガスマニタ																																																										
・ 蒸気発生器プローダウン水モニタ																																																										
・ 主蒸気圧力計																																																										
・ 蒸気発生器水位計（狭域）																																																										
対応手段	重大事故等の対応に必要となる監視項目	監視計器																																																								
1.3.2.2 サポート系故障時の対応手順 (1) 製設直流水電源系統喪失時の減圧																																																										
b. 現場手動操作による主蒸気逃がし弁の機能回復	判斷基準  操作	原子炉圧力容器内の圧力 ・ 1次冷却材圧力（広域）																																																								
		・ 主蒸気ライン圧力																																																								
		最終ヒートシンクの確保 ・ 蒸気発生器水位（広域）																																																								
		・ 蒸気発生器水位（狭域）																																																								
		・ 補助給水流量																																																								
		電源 ・ A, B一直流コントロールセンタ母線電圧																																																								
		補機監視機能 ・ 制御用空気圧力																																																								
		原子炉圧力容器内の温度 ・ 1次冷却材温度（広域-高温側）																																																								
		・ 1次冷却材温度（広域-低温側）																																																								
		原子炉圧力容器内の圧力 ・ 1次冷却材圧力（広域）																																																								
原子炉圧力容器内の水位 ・ 加圧器水位																																																										
・ 主蒸気ライン圧力																																																										
最終ヒートシンクの確保 ・ 蒸気発生器水位（広域）																																																										
・ 蒸気発生器水位（狭域）																																																										
・ 補助給水流量																																																										
復水器排気ガスモニタ																																																										
格納容器バイパスの監視 ・ 蒸気発生器プローダウン水モニタ																																																										
・ 主蒸気ライン圧力																																																										
・ 蒸気発生器水位（狭域）																																																										

## 泊発電所 3号炉 技術的能力 比較表

### 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

**赤字**：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
**青字**：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
**緑字**：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	女川原子力発電所2号炉	泊発電所3号炉	相違理由																																																																				
<p>【比較のため、比較表 p1.3-95 より再掲】</p> <table border="1"> <caption>監視計器一覧 (5/11)</caption> <thead> <tr> <th>対応手段</th><th>重大事故等の対応に必要となる監視項目</th><th>監視計器</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td colspan="3">1.3.2.2 サポート系機能喪失時の手順等 (2) 主蒸気逃がし弁の機能回復</td></tr> <tr> <td rowspan="10">a. 主蒸気逃がし弁 (現場手動操作)による主蒸気逃がし弁の機能回復</td><td>原子炉圧力容器内の圧力</td><td> <ul style="list-style-type: none"> <li>・1次冷却材圧力計</li> <li>・主蒸気圧力計</li> <li>・蒸気発生器水位計 (広域)</li> <li>・蒸気発生器水位計 (狭域)</li> <li>・蒸気発生器主給水流量計 (C.R.T.)</li> <li>・蒸気発生器水流量計 (C.R.T.)</li> <li>・蒸気発生器補助給水流量計</li> <li>・制御用空気供給母管圧力計</li> </ul> </td></tr> <tr> <td rowspan="4">最終ヒートシンクの確保</td><td>原子炉圧力容器内の温度</td><td> <ul style="list-style-type: none"> <li>・1次冷却材高温側温度計 (広域)</li> <li>・1次冷却材低温側温度計 (広域)</li> </ul> </td></tr> <tr> <td>原子炉圧力容器内の圧力</td><td>・1次冷却材圧力計</td></tr> <tr> <td rowspan="4">最終ヒートシンクの確保</td><td>主蒸気逃がし弁</td><td> <ul style="list-style-type: none"> <li>・主蒸気圧力計</li> <li>・蒸気発生器水位計 (広域)</li> <li>・蒸気発生器水位計 (狭域)</li> <li>・蒸気発生器主給水流量計 (C.R.T.)</li> <li>・蒸気発生器水流量計 (C.R.T.)</li> <li>・蒸気発生器補助給水流量計</li> </ul> </td></tr> <tr> <td>格納容器バイパスの監視</td><td> <ul style="list-style-type: none"> <li>・復水器空気抽出器ガスマニタ</li> <li>・蒸気発生器プローダウン水モニタ</li> <li>・主蒸気圧力計</li> <li>・蒸気発生器水位計 (狭域)</li> </ul> </td></tr> </tbody> </table>	対応手段	重大事故等の対応に必要となる監視項目	監視計器	1.3.2.2 サポート系機能喪失時の手順等 (2) 主蒸気逃がし弁の機能回復			a. 主蒸気逃がし弁 (現場手動操作)による主蒸気逃がし弁の機能回復	原子炉圧力容器内の圧力	<ul style="list-style-type: none"> <li>・1次冷却材圧力計</li> <li>・主蒸気圧力計</li> <li>・蒸気発生器水位計 (広域)</li> <li>・蒸気発生器水位計 (狭域)</li> <li>・蒸気発生器主給水流量計 (C.R.T.)</li> <li>・蒸気発生器水流量計 (C.R.T.)</li> <li>・蒸気発生器補助給水流量計</li> <li>・制御用空気供給母管圧力計</li> </ul>	最終ヒートシンクの確保	原子炉圧力容器内の温度	<ul style="list-style-type: none"> <li>・1次冷却材高温側温度計 (広域)</li> <li>・1次冷却材低温側温度計 (広域)</li> </ul>	原子炉圧力容器内の圧力	・1次冷却材圧力計	最終ヒートシンクの確保	主蒸気逃がし弁	<ul style="list-style-type: none"> <li>・主蒸気圧力計</li> <li>・蒸気発生器水位計 (広域)</li> <li>・蒸気発生器水位計 (狭域)</li> <li>・蒸気発生器主給水流量計 (C.R.T.)</li> <li>・蒸気発生器水流量計 (C.R.T.)</li> <li>・蒸気発生器補助給水流量計</li> </ul>	格納容器バイパスの監視	<ul style="list-style-type: none"> <li>・復水器空気抽出器ガスマニタ</li> <li>・蒸気発生器プローダウン水モニタ</li> <li>・主蒸気圧力計</li> <li>・蒸気発生器水位計 (狭域)</li> </ul>	<p>監視計器一覧 (7/19)</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>対応手段</th><th>重大事故等の対応に必要となる監視項目</th><th>監視計器</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td colspan="3">1.3.2.2 サポート系故障時の対応手順 (1) 常設直流電源系統喪失時の減圧</td></tr> <tr> <td rowspan="4">c. 加圧器逃がし弁操作用パッテリによる加圧器逃がし弁の機能回復</td><td>電源</td><td> <ul style="list-style-type: none"> <li>・A, B - 直流コントロールセンタ母線電圧</li> </ul> </td></tr> <tr> <td>原子炉圧力容器内の圧力</td><td>・1次冷却材圧力 (広域)</td></tr> <tr> <td>原子炉圧力容器内の圧力</td><td>・1次冷却材圧力 (広域)</td></tr> <tr> <td>補機監視機能</td><td>・加圧器逃がし弁表示</td></tr> </tbody> </table>	対応手段	重大事故等の対応に必要となる監視項目	監視計器	1.3.2.2 サポート系故障時の対応手順 (1) 常設直流電源系統喪失時の減圧			c. 加圧器逃がし弁操作用パッテリによる加圧器逃がし弁の機能回復	電源	<ul style="list-style-type: none"> <li>・A, B - 直流コントロールセンタ母線電圧</li> </ul>	原子炉圧力容器内の圧力	・1次冷却材圧力 (広域)	原子炉圧力容器内の圧力	・1次冷却材圧力 (広域)	補機監視機能	・加圧器逃がし弁表示	<p>【大飯】記載箇所の相違 (女川審査実績の反映)</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>・加圧器逃がし弁操作用パッテリによる加圧器逃がし弁の機能回復手段の監視計器は比較表 p1.3-99 にて比較。</li> </ul>																																			
対応手段	重大事故等の対応に必要となる監視項目	監視計器																																																																					
1.3.2.2 サポート系機能喪失時の手順等 (2) 主蒸気逃がし弁の機能回復																																																																							
a. 主蒸気逃がし弁 (現場手動操作)による主蒸気逃がし弁の機能回復	原子炉圧力容器内の圧力	<ul style="list-style-type: none"> <li>・1次冷却材圧力計</li> <li>・主蒸気圧力計</li> <li>・蒸気発生器水位計 (広域)</li> <li>・蒸気発生器水位計 (狭域)</li> <li>・蒸気発生器主給水流量計 (C.R.T.)</li> <li>・蒸気発生器水流量計 (C.R.T.)</li> <li>・蒸気発生器補助給水流量計</li> <li>・制御用空気供給母管圧力計</li> </ul>																																																																					
	最終ヒートシンクの確保	原子炉圧力容器内の温度	<ul style="list-style-type: none"> <li>・1次冷却材高温側温度計 (広域)</li> <li>・1次冷却材低温側温度計 (広域)</li> </ul>																																																																				
		原子炉圧力容器内の圧力	・1次冷却材圧力計																																																																				
		最終ヒートシンクの確保	主蒸気逃がし弁	<ul style="list-style-type: none"> <li>・主蒸気圧力計</li> <li>・蒸気発生器水位計 (広域)</li> <li>・蒸気発生器水位計 (狭域)</li> <li>・蒸気発生器主給水流量計 (C.R.T.)</li> <li>・蒸気発生器水流量計 (C.R.T.)</li> <li>・蒸気発生器補助給水流量計</li> </ul>																																																																			
			格納容器バイパスの監視	<ul style="list-style-type: none"> <li>・復水器空気抽出器ガスマニタ</li> <li>・蒸気発生器プローダウン水モニタ</li> <li>・主蒸気圧力計</li> <li>・蒸気発生器水位計 (狭域)</li> </ul>																																																																			
	対応手段		重大事故等の対応に必要となる監視項目	監視計器																																																																			
	1.3.2.2 サポート系故障時の対応手順 (1) 常設直流電源系統喪失時の減圧																																																																						
	c. 加圧器逃がし弁操作用パッテリによる加圧器逃がし弁の機能回復	電源	<ul style="list-style-type: none"> <li>・A, B - 直流コントロールセンタ母線電圧</li> </ul>																																																																				
		原子炉圧力容器内の圧力	・1次冷却材圧力 (広域)																																																																				
		原子炉圧力容器内の圧力	・1次冷却材圧力 (広域)																																																																				
補機監視機能		・加圧器逃がし弁表示																																																																					
<p>監視計器一覧 (4/7)</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>手順書</th><th>重大事故等の対応に必要となる監視項目</th><th>監視パラメータ (計器)</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td colspan="3">1.3.2.2 サポート系故障時の対応手順 (2) 主蒸気逃がし弁の作動に必要な窒素喪失時の減圧</td></tr> <tr> <td rowspan="8">非常時操作手順書 (設備別) 「高圧窒素ガス供給系 (非常用)による主蒸気逃がし弁と安全弁作動窒素ガス確保」</td><td>補機監視機能</td><td> <ul style="list-style-type: none"> <li>高圧窒素ガス供給系 ABS 入口圧力</li> <li>高圧窒素ガス供給系窒素ガスボンベ出口圧力</li> </ul> </td></tr> <tr> <td rowspan="4">操作</td><td>関連警報</td><td> <ul style="list-style-type: none"> <li>高圧窒素ガス供給系常用系原子炉格納容器入口圧力低警報</li> <li>高圧窒素ガス供給系 ABS 入口圧力</li> <li>高圧窒素ガス供給系窒素ガスボンベ出口圧力</li> </ul> </td></tr> <tr> <td>補機監視機能</td><td>高圧窒素ガス供給系窒素ガスボンベ出口圧力低警報</td></tr> <tr> <td>関連警報</td><td>高圧窒素ガス供給系窒素ガスボンベ出口圧力低警報</td></tr> <tr> <td rowspan="4">非常時操作手順書 (設備別) 「代替高圧窒素ガス供給系による主蒸気逃がし弁と安全弁開放」</td><td>補機監視機能</td><td> <ul style="list-style-type: none"> <li>高圧窒素ガス供給系 ABS 入口圧力</li> <li>高圧窒素ガス供給系窒素ガスボンベ出口圧力</li> </ul> </td></tr> <tr> <td rowspan="4">操作</td><td>関連警報</td><td> <ul style="list-style-type: none"> <li>高圧窒素ガス供給系常用系原子炉格納容器入口圧力低警報</li> <li>高圧窒素ガス供給系窒素ガスボンベ出口圧力低警報</li> </ul> </td></tr> <tr> <td>補機監視機能</td><td>代替高圧窒素ガス供給系窒素ガス供給止め弁人口圧力</td></tr> <tr> <td>操作</td><td>代替高圧窒素ガス供給系窒素ガスボンベ出口圧力</td></tr> </tbody> </table>	手順書	重大事故等の対応に必要となる監視項目	監視パラメータ (計器)	1.3.2.2 サポート系故障時の対応手順 (2) 主蒸気逃がし弁の作動に必要な窒素喪失時の減圧			非常時操作手順書 (設備別) 「高圧窒素ガス供給系 (非常用)による主蒸気逃がし弁と安全弁作動窒素ガス確保」	補機監視機能	<ul style="list-style-type: none"> <li>高圧窒素ガス供給系 ABS 入口圧力</li> <li>高圧窒素ガス供給系窒素ガスボンベ出口圧力</li> </ul>	操作	関連警報	<ul style="list-style-type: none"> <li>高圧窒素ガス供給系常用系原子炉格納容器入口圧力低警報</li> <li>高圧窒素ガス供給系 ABS 入口圧力</li> <li>高圧窒素ガス供給系窒素ガスボンベ出口圧力</li> </ul>	補機監視機能	高圧窒素ガス供給系窒素ガスボンベ出口圧力低警報	関連警報	高圧窒素ガス供給系窒素ガスボンベ出口圧力低警報	非常時操作手順書 (設備別) 「代替高圧窒素ガス供給系による主蒸気逃がし弁と安全弁開放」	補機監視機能	<ul style="list-style-type: none"> <li>高圧窒素ガス供給系 ABS 入口圧力</li> <li>高圧窒素ガス供給系窒素ガスボンベ出口圧力</li> </ul>	操作	関連警報	<ul style="list-style-type: none"> <li>高圧窒素ガス供給系常用系原子炉格納容器入口圧力低警報</li> <li>高圧窒素ガス供給系窒素ガスボンベ出口圧力低警報</li> </ul>	補機監視機能	代替高圧窒素ガス供給系窒素ガス供給止め弁人口圧力	操作	代替高圧窒素ガス供給系窒素ガスボンベ出口圧力	<p>監視計器一覧 (8/19)</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>対応手段</th><th>重大事故等の対応に必要となる監視項目</th><th>監視計器</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td colspan="3">1.3.2.2 サポート系故障時の対応手順 (2) 主蒸気逃がし弁及び加圧器逃がし弁の作動に必要な制御用空気喪失時の減圧</td></tr> <tr> <td rowspan="16">a. 現場手動操作による主蒸気逃がし弁の機能回復</td><td>原子炉圧力容器内の圧力</td><td> <ul style="list-style-type: none"> <li>・1次冷却材圧力 (広域)</li> </ul> </td></tr> <tr> <td rowspan="4">操作</td><td>原子炉圧力容器内の水位</td><td>・加圧器水位</td></tr> <tr> <td>原子炉格納容器内の温度</td><td>・格納容器内温度</td></tr> <tr> <td>原子炉格納容器内の圧力</td><td>・原子炉格納容器圧力</td></tr> <tr> <td rowspan="4">操作</td><td>原子炉格納容器内の水位</td><td>・格納容器圧力 (AM用)</td></tr> <tr> <td>最終ヒートシンクの確保</td><td>・格納容器再循環サンプル水位 (狭域)</td></tr> <tr> <td>主蒸気ライン圧力</td><td>・主蒸気ライン圧力</td></tr> <tr> <td>蒸気発生器水位 (広域)</td><td>・蒸気発生器水位 (広域)</td></tr> <tr> <td rowspan="4">電源</td><td>補助給水流量</td><td>・補助給水流量</td></tr> <tr> <td>1次冷却材電圧</td><td>・1次冷却材電圧 (1 L 電圧, 2 L 電圧)</td></tr> <tr> <td>後冷却材電圧</td><td>・後冷却材電圧 (1 L 電圧, 2 L 電圧)</td></tr> <tr> <td>母線電圧</td><td>・甲母線電圧, 乙母線電圧</td></tr> <tr> <td rowspan="4">操作</td><td>B - A, B, C 1, C 2, D 母線電圧</td><td>・B - A, B, C 1, C 2, D 母線電圧</td></tr> <tr> <td>補機監視機能</td><td>・補機監視機能</td></tr> <tr> <td>操作</td><td>現場手動操作による主蒸気逃がし弁の機能回復</td></tr> <tr> <td>操作</td><td>現場手動操作による主蒸気逃がし弁の機能回復の手順については、1.3.2.2(1)b、「現場手動操作による主蒸気逃がし弁の機能回復」と同様である。</td></tr> </tbody> </table>	対応手段	重大事故等の対応に必要となる監視項目	監視計器	1.3.2.2 サポート系故障時の対応手順 (2) 主蒸気逃がし弁及び加圧器逃がし弁の作動に必要な制御用空気喪失時の減圧			a. 現場手動操作による主蒸気逃がし弁の機能回復	原子炉圧力容器内の圧力	<ul style="list-style-type: none"> <li>・1次冷却材圧力 (広域)</li> </ul>	操作	原子炉圧力容器内の水位	・加圧器水位	原子炉格納容器内の温度	・格納容器内温度	原子炉格納容器内の圧力	・原子炉格納容器圧力	操作	原子炉格納容器内の水位	・格納容器圧力 (AM用)	最終ヒートシンクの確保	・格納容器再循環サンプル水位 (狭域)	主蒸気ライン圧力	・主蒸気ライン圧力	蒸気発生器水位 (広域)	・蒸気発生器水位 (広域)	電源	補助給水流量	・補助給水流量	1次冷却材電圧	・1次冷却材電圧 (1 L 電圧, 2 L 電圧)	後冷却材電圧	・後冷却材電圧 (1 L 電圧, 2 L 電圧)	母線電圧	・甲母線電圧, 乙母線電圧	操作	B - A, B, C 1, C 2, D 母線電圧	・B - A, B, C 1, C 2, D 母線電圧	補機監視機能	・補機監視機能	操作	現場手動操作による主蒸気逃がし弁の機能回復	操作	現場手動操作による主蒸気逃がし弁の機能回復の手順については、1.3.2.2(1)b、「現場手動操作による主蒸気逃がし弁の機能回復」と同様である。	<p>【大飯】記載箇所の相違 (女川審査実績の反映)</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>・現場手動操作による主蒸気逃がし弁の機能回復の手順については、1.3.2.2(1)b、「現場手動操作による主蒸気逃がし弁の機能回復」と同様である。</li> </ul>
手順書	重大事故等の対応に必要となる監視項目	監視パラメータ (計器)																																																																					
1.3.2.2 サポート系故障時の対応手順 (2) 主蒸気逃がし弁の作動に必要な窒素喪失時の減圧																																																																							
非常時操作手順書 (設備別) 「高圧窒素ガス供給系 (非常用)による主蒸気逃がし弁と安全弁作動窒素ガス確保」	補機監視機能	<ul style="list-style-type: none"> <li>高圧窒素ガス供給系 ABS 入口圧力</li> <li>高圧窒素ガス供給系窒素ガスボンベ出口圧力</li> </ul>																																																																					
	操作	関連警報	<ul style="list-style-type: none"> <li>高圧窒素ガス供給系常用系原子炉格納容器入口圧力低警報</li> <li>高圧窒素ガス供給系 ABS 入口圧力</li> <li>高圧窒素ガス供給系窒素ガスボンベ出口圧力</li> </ul>																																																																				
		補機監視機能	高圧窒素ガス供給系窒素ガスボンベ出口圧力低警報																																																																				
		関連警報	高圧窒素ガス供給系窒素ガスボンベ出口圧力低警報																																																																				
		非常時操作手順書 (設備別) 「代替高圧窒素ガス供給系による主蒸気逃がし弁と安全弁開放」	補機監視機能	<ul style="list-style-type: none"> <li>高圧窒素ガス供給系 ABS 入口圧力</li> <li>高圧窒素ガス供給系窒素ガスボンベ出口圧力</li> </ul>																																																																			
	操作		関連警報	<ul style="list-style-type: none"> <li>高圧窒素ガス供給系常用系原子炉格納容器入口圧力低警報</li> <li>高圧窒素ガス供給系窒素ガスボンベ出口圧力低警報</li> </ul>																																																																			
			補機監視機能	代替高圧窒素ガス供給系窒素ガス供給止め弁人口圧力																																																																			
			操作	代替高圧窒素ガス供給系窒素ガスボンベ出口圧力																																																																			
対応手段		重大事故等の対応に必要となる監視項目	監視計器																																																																				
1.3.2.2 サポート系故障時の対応手順 (2) 主蒸気逃がし弁及び加圧器逃がし弁の作動に必要な制御用空気喪失時の減圧																																																																							
a. 現場手動操作による主蒸気逃がし弁の機能回復	原子炉圧力容器内の圧力	<ul style="list-style-type: none"> <li>・1次冷却材圧力 (広域)</li> </ul>																																																																					
	操作	原子炉圧力容器内の水位	・加圧器水位																																																																				
		原子炉格納容器内の温度	・格納容器内温度																																																																				
		原子炉格納容器内の圧力	・原子炉格納容器圧力																																																																				
		操作	原子炉格納容器内の水位	・格納容器圧力 (AM用)																																																																			
	最終ヒートシンクの確保		・格納容器再循環サンプル水位 (狭域)																																																																				
	主蒸気ライン圧力		・主蒸気ライン圧力																																																																				
	蒸気発生器水位 (広域)		・蒸気発生器水位 (広域)																																																																				
	電源	補助給水流量	・補助給水流量																																																																				
		1次冷却材電圧	・1次冷却材電圧 (1 L 電圧, 2 L 電圧)																																																																				
		後冷却材電圧	・後冷却材電圧 (1 L 電圧, 2 L 電圧)																																																																				
		母線電圧	・甲母線電圧, 乙母線電圧																																																																				
	操作	B - A, B, C 1, C 2, D 母線電圧	・B - A, B, C 1, C 2, D 母線電圧																																																																				
		補機監視機能	・補機監視機能																																																																				
		操作	現場手動操作による主蒸気逃がし弁の機能回復																																																																				
		操作	現場手動操作による主蒸気逃がし弁の機能回復の手順については、1.3.2.2(1)b、「現場手動操作による主蒸気逃がし弁の機能回復」と同様である。																																																																				

泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容  
赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

大飯発電所3／4号炉			女川原子力発電所2号炉			泊発電所3号炉			相違理由																															
監視計器一覧 (6 / 11)																																								
<table border="1"> <thead> <tr> <th>対応手段</th><th>重大事故等の対応に必要となる監視項目</th><th>監視計器</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td colspan="3">1.3.2.2 サポート系機能喪失時の手順等 (2) 主蒸気逃がし弁の機能回復</td></tr> </tbody> </table>			対応手段	重大事故等の対応に必要となる監視項目	監視計器	1.3.2.2 サポート系機能喪失時の手順等 (2) 主蒸気逃がし弁の機能回復																																		
対応手段	重大事故等の対応に必要となる監視項目	監視計器																																						
1.3.2.2 サポート系機能喪失時の手順等 (2) 主蒸気逃がし弁の機能回復																																								
<table border="1"> <thead> <tr> <th rowspan="2">判断基準</th><th rowspan="2">原子炉圧力容器内の圧力</th><th>1次冷却材圧力計</th></tr> <tr> <td>主蒸気圧力計</td><td>蒸気発生器水位計（広域）</td></tr> </thead> <tbody> <tr> <td colspan="3">最終ヒートシングの確保</td></tr> <tr> <td colspan="3">b. 壓素ボンベ（主蒸気逃がし弁作動用）による主蒸気逃がし弁の機能回復</td></tr> <tr> <td rowspan="10">操作</td><td>原子炉圧力容器内の温度</td><td>蒸気発生器水位許（広域）</td></tr> <tr> <td>原子炉圧力容器内の圧力</td><td>1次冷却材低限値温度計（広域）</td></tr> <tr> <td>原子炉圧力容器内の圧力</td><td>1次冷却材圧力計</td></tr> <tr> <td>原子炉圧力容器内の圧力</td><td>主蒸気圧力計</td></tr> <tr> <td>最終ヒートシングの確保</td><td>蒸気発生器水位許（広域）</td></tr> <tr> <td>最終ヒートシングの確保</td><td>蒸気発生器水位許（狭域）</td></tr> <tr> <td>最終ヒートシングの確保</td><td>蒸気発生器主給水流量計（CRT）</td></tr> <tr> <td>最終ヒートシングの確保</td><td>蒸気発生器水張り流量計（CRT）</td></tr> <tr> <td>最終ヒートシングの確保</td><td>蒸気発生器補助給水流量計</td></tr> <tr> <td>補機監視機能</td><td>制御用空気供給母管圧力計</td></tr> </tbody> </table>			判断基準	原子炉圧力容器内の圧力	1次冷却材圧力計	主蒸気圧力計	蒸気発生器水位計（広域）	最終ヒートシングの確保			b. 壓素ボンベ（主蒸気逃がし弁作動用）による主蒸気逃がし弁の機能回復			操作	原子炉圧力容器内の温度	蒸気発生器水位許（広域）	原子炉圧力容器内の圧力	1次冷却材低限値温度計（広域）	原子炉圧力容器内の圧力	1次冷却材圧力計	原子炉圧力容器内の圧力	主蒸気圧力計	最終ヒートシングの確保	蒸気発生器水位許（広域）	最終ヒートシングの確保	蒸気発生器水位許（狭域）	最終ヒートシングの確保	蒸気発生器主給水流量計（CRT）	最終ヒートシングの確保	蒸気発生器水張り流量計（CRT）	最終ヒートシングの確保	蒸気発生器補助給水流量計	補機監視機能	制御用空気供給母管圧力計						
判断基準	原子炉圧力容器内の圧力	1次冷却材圧力計																																						
		主蒸気圧力計	蒸気発生器水位計（広域）																																					
最終ヒートシングの確保																																								
b. 壓素ボンベ（主蒸気逃がし弁作動用）による主蒸気逃がし弁の機能回復																																								
操作	原子炉圧力容器内の温度	蒸気発生器水位許（広域）																																						
	原子炉圧力容器内の圧力	1次冷却材低限値温度計（広域）																																						
	原子炉圧力容器内の圧力	1次冷却材圧力計																																						
	原子炉圧力容器内の圧力	主蒸気圧力計																																						
	最終ヒートシングの確保	蒸気発生器水位許（広域）																																						
	最終ヒートシングの確保	蒸気発生器水位許（狭域）																																						
	最終ヒートシングの確保	蒸気発生器主給水流量計（CRT）																																						
	最終ヒートシングの確保	蒸気発生器水張り流量計（CRT）																																						
	最終ヒートシングの確保	蒸気発生器補助給水流量計																																						
	補機監視機能	制御用空気供給母管圧力計																																						
<table border="1"> <thead> <tr> <th rowspan="2">判断基準</th><th rowspan="2">原子炉圧力容器内の圧力</th><th>1次冷却材圧力計</th></tr> <tr> <td>主蒸気圧力計</td><td>蒸気発生器水位許（広域）</td></tr> </thead> <tbody> <tr> <td colspan="3">最終ヒートシングの確保</td></tr> <tr> <td colspan="3">c. 大容量ポンプを用いたB制御用空気圧縮機（海水冷却）による主蒸気逃がし弁の機能回復</td></tr> <tr> <td rowspan="10">操作</td><td>原子炉圧力容器内の温度</td><td>蒸気発生器水位許（広域）</td></tr> <tr> <td>原子炉圧力容器内の圧力</td><td>蒸気発生器水位許（狭域）</td></tr> <tr> <td>原子炉圧力容器内の圧力</td><td>蒸気発生器主給水流量計（CRT）</td></tr> <tr> <td>原子炉圧力容器内の圧力</td><td>蒸気発生器水張り流量計（CRT）</td></tr> <tr> <td>原子炉圧力容器内の圧力</td><td>蒸気発生器補助給水流量計</td></tr> <tr> <td>補機監視機能</td><td>制御用空気供給母管圧力計</td></tr> <tr> <td>補機冷却水（海水）通水</td><td>海水は「1.5 最終ヒートシングへ熱を輸送するための手順等」のうち、1.5.2.2(2)c、「大容量ポンプを用いたB制御用空気圧縮機（海水冷却）による主蒸気逃がし弁の機能回復」にて整備する。 主蒸気逃がし弁の開操作は、1.3.2.2(2)b.(b)④と同様。</td></tr> <tr> <td>補機冷却水（海水）通水</td><td>海水は「1.5 最終ヒートシングへ熱を輸送するための手順等」のうち、1.5.2.2(2)c、「大容量ポンプを用いたB制御用空気圧縮機（海水冷却）による主蒸気逃がし弁の機能回復」にて整備する。 主蒸気逃がし弁の開操作は、1.3.2.2(2)b.(b)④と同様。</td></tr> <tr> <td>補機冷却水（海水）通水</td><td>海水は「1.5 最終ヒートシングへ熱を輸送するための手順等」のうち、1.5.2.2(2)c、「大容量ポンプを用いたB制御用空気圧縮機（海水冷却）による主蒸気逃がし弁の機能回復」にて整備する。 主蒸気逃がし弁の開操作は、1.3.2.2(2)b.(b)④と同様。</td></tr> <tr> <td>補機冷却水（海水）通水</td><td>海水は「1.5 最終ヒートシングへ熱を輸送するための手順等」のうち、1.5.2.2(2)c、「大容量ポンプを用いたB制御用空気圧縮機（海水冷却）による主蒸気逃がし弁の機能回復」にて整備する。 主蒸気逃がし弁の開操作は、1.3.2.2(2)b.(b)④と同様。</td></tr> </tbody> </table>			判断基準	原子炉圧力容器内の圧力	1次冷却材圧力計	主蒸気圧力計	蒸気発生器水位許（広域）	最終ヒートシングの確保			c. 大容量ポンプを用いたB制御用空気圧縮機（海水冷却）による主蒸気逃がし弁の機能回復			操作	原子炉圧力容器内の温度	蒸気発生器水位許（広域）	原子炉圧力容器内の圧力	蒸気発生器水位許（狭域）	原子炉圧力容器内の圧力	蒸気発生器主給水流量計（CRT）	原子炉圧力容器内の圧力	蒸気発生器水張り流量計（CRT）	原子炉圧力容器内の圧力	蒸気発生器補助給水流量計	補機監視機能	制御用空気供給母管圧力計	補機冷却水（海水）通水	海水は「1.5 最終ヒートシングへ熱を輸送するための手順等」のうち、1.5.2.2(2)c、「大容量ポンプを用いたB制御用空気圧縮機（海水冷却）による主蒸気逃がし弁の機能回復」にて整備する。 主蒸気逃がし弁の開操作は、1.3.2.2(2)b.(b)④と同様。	補機冷却水（海水）通水	海水は「1.5 最終ヒートシングへ熱を輸送するための手順等」のうち、1.5.2.2(2)c、「大容量ポンプを用いたB制御用空気圧縮機（海水冷却）による主蒸気逃がし弁の機能回復」にて整備する。 主蒸気逃がし弁の開操作は、1.3.2.2(2)b.(b)④と同様。	補機冷却水（海水）通水	海水は「1.5 最終ヒートシングへ熱を輸送するための手順等」のうち、1.5.2.2(2)c、「大容量ポンプを用いたB制御用空気圧縮機（海水冷却）による主蒸気逃がし弁の機能回復」にて整備する。 主蒸気逃がし弁の開操作は、1.3.2.2(2)b.(b)④と同様。	補機冷却水（海水）通水	海水は「1.5 最終ヒートシングへ熱を輸送するための手順等」のうち、1.5.2.2(2)c、「大容量ポンプを用いたB制御用空気圧縮機（海水冷却）による主蒸気逃がし弁の機能回復」にて整備する。 主蒸気逃がし弁の開操作は、1.3.2.2(2)b.(b)④と同様。						
判断基準	原子炉圧力容器内の圧力	1次冷却材圧力計																																						
		主蒸気圧力計	蒸気発生器水位許（広域）																																					
最終ヒートシングの確保																																								
c. 大容量ポンプを用いたB制御用空気圧縮機（海水冷却）による主蒸気逃がし弁の機能回復																																								
操作	原子炉圧力容器内の温度	蒸気発生器水位許（広域）																																						
	原子炉圧力容器内の圧力	蒸気発生器水位許（狭域）																																						
	原子炉圧力容器内の圧力	蒸気発生器主給水流量計（CRT）																																						
	原子炉圧力容器内の圧力	蒸気発生器水張り流量計（CRT）																																						
	原子炉圧力容器内の圧力	蒸気発生器補助給水流量計																																						
	補機監視機能	制御用空気供給母管圧力計																																						
	補機冷却水（海水）通水	海水は「1.5 最終ヒートシングへ熱を輸送するための手順等」のうち、1.5.2.2(2)c、「大容量ポンプを用いたB制御用空気圧縮機（海水冷却）による主蒸気逃がし弁の機能回復」にて整備する。 主蒸気逃がし弁の開操作は、1.3.2.2(2)b.(b)④と同様。																																						
	補機冷却水（海水）通水	海水は「1.5 最終ヒートシングへ熱を輸送するための手順等」のうち、1.5.2.2(2)c、「大容量ポンプを用いたB制御用空気圧縮機（海水冷却）による主蒸気逃がし弁の機能回復」にて整備する。 主蒸気逃がし弁の開操作は、1.3.2.2(2)b.(b)④と同様。																																						
	補機冷却水（海水）通水	海水は「1.5 最終ヒートシングへ熱を輸送するための手順等」のうち、1.5.2.2(2)c、「大容量ポンプを用いたB制御用空気圧縮機（海水冷却）による主蒸気逃がし弁の機能回復」にて整備する。 主蒸気逃がし弁の開操作は、1.3.2.2(2)b.(b)④と同様。																																						
	補機冷却水（海水）通水	海水は「1.5 最終ヒートシングへ熱を輸送するための手順等」のうち、1.5.2.2(2)c、「大容量ポンプを用いたB制御用空気圧縮機（海水冷却）による主蒸気逃がし弁の機能回復」にて整備する。 主蒸気逃がし弁の開操作は、1.3.2.2(2)b.(b)④と同様。																																						
監視計器一覧 (7 / 11)																																								
<table border="1"> <thead> <tr> <th>対応手段</th><th>重大事故等の対応に必要となる監視項目</th><th>監視計器</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td colspan="3">1.3.2.2 サポート系機能喪失時の手順等 (3) 加圧器逃がし弁の機能回復</td></tr> </tbody> </table>			対応手段	重大事故等の対応に必要となる監視項目	監視計器	1.3.2.2 サポート系機能喪失時の手順等 (3) 加圧器逃がし弁の機能回復																																		
対応手段	重大事故等の対応に必要となる監視項目	監視計器																																						
1.3.2.2 サポート系機能喪失時の手順等 (3) 加圧器逃がし弁の機能回復																																								
<table border="1"> <thead> <tr> <th rowspan="2">判断基準</th><th rowspan="2">原子炉圧力容器内の圧力</th><th>1次冷却材圧力計</th></tr> <tr> <td>電源</td><td>4-3 (4) A、B、C1、C2、D1、D2 母線電圧計</td></tr> </thead> <tbody> <tr> <td colspan="3">a. 壓素ボンベ（代替制御用空気供給用）による加圧器逃がし弁の機能回復</td></tr> <tr> <td rowspan="10">操作</td><td>原子炉圧力容器内の圧力</td><td>加圧器逃がし弁の開操作は、1.3.4「炉心損傷時における高圧溶融物放出及び格納容器旁囲気直接加熱を防止する対応手段及び設備」にて整備する。</td></tr> <tr> <td>原子炉圧力容器内の圧力</td><td>4-3 (4) A、B、C1、C2、D1、D2 母線電圧計</td></tr> </tbody> </table>			判断基準	原子炉圧力容器内の圧力	1次冷却材圧力計	電源	4-3 (4) A、B、C1、C2、D1、D2 母線電圧計	a. 壓素ボンベ（代替制御用空気供給用）による加圧器逃がし弁の機能回復			操作	原子炉圧力容器内の圧力	加圧器逃がし弁の開操作は、1.3.4「炉心損傷時における高圧溶融物放出及び格納容器旁囲気直接加熱を防止する対応手段及び設備」にて整備する。	原子炉圧力容器内の圧力	4-3 (4) A、B、C1、C2、D1、D2 母線電圧計	原子炉圧力容器内の圧力	4-3 (4) A、B、C1、C2、D1、D2 母線電圧計	原子炉圧力容器内の圧力	4-3 (4) A、B、C1、C2、D1、D2 母線電圧計	原子炉圧力容器内の圧力	4-3 (4) A、B、C1、C2、D1、D2 母線電圧計	原子炉圧力容器内の圧力	4-3 (4) A、B、C1、C2、D1、D2 母線電圧計	原子炉圧力容器内の圧力	4-3 (4) A、B、C1、C2、D1、D2 母線電圧計	原子炉圧力容器内の圧力	4-3 (4) A、B、C1、C2、D1、D2 母線電圧計	原子炉圧力容器内の圧力	4-3 (4) A、B、C1、C2、D1、D2 母線電圧計	原子炉圧力容器内の圧力	4-3 (4) A、B、C1、C2、D1、D2 母線電圧計									
判断基準	原子炉圧力容器内の圧力	1次冷却材圧力計																																						
		電源	4-3 (4) A、B、C1、C2、D1、D2 母線電圧計																																					
a. 壓素ボンベ（代替制御用空気供給用）による加圧器逃がし弁の機能回復																																								
操作	原子炉圧力容器内の圧力	加圧器逃がし弁の開操作は、1.3.4「炉心損傷時における高圧溶融物放出及び格納容器旁囲気直接加熱を防止する対応手段及び設備」にて整備する。																																						
	原子炉圧力容器内の圧力	4-3 (4) A、B、C1、C2、D1、D2 母線電圧計																																						
	原子炉圧力容器内の圧力	4-3 (4) A、B、C1、C2、D1、D2 母線電圧計																																						
	原子炉圧力容器内の圧力	4-3 (4) A、B、C1、C2、D1、D2 母線電圧計																																						
	原子炉圧力容器内の圧力	4-3 (4) A、B、C1、C2、D1、D2 母線電圧計																																						
	原子炉圧力容器内の圧力	4-3 (4) A、B、C1、C2、D1、D2 母線電圧計																																						
	原子炉圧力容器内の圧力	4-3 (4) A、B、C1、C2、D1、D2 母線電圧計																																						
	原子炉圧力容器内の圧力	4-3 (4) A、B、C1、C2、D1、D2 母線電圧計																																						
	原子炉圧力容器内の圧力	4-3 (4) A、B、C1、C2、D1、D2 母線電圧計																																						
	原子炉圧力容器内の圧力	4-3 (4) A、B、C1、C2、D1、D2 母線電圧計																																						
<table border="1"> <thead> <tr> <th rowspan="2">判断基準</th><th rowspan="2">原子炉圧力容器内の圧力</th><th>1次冷却材圧力計</th></tr> <tr> <td>電源</td><td>4-3 (4) A、B、C1、C2、D1、D2 母線電圧計</td></tr> </thead> <tbody> <tr> <td colspan="3">b. 可搬式空気圧縮機（代替制御用空気供給用）による加圧器逃がし弁の機能回復</td></tr> <tr> <td rowspan="10">操作</td><td>原子炉圧力容器内の圧力</td><td>加圧器逃がし弁の開操作は、1.3.4「炉心損傷時における高圧溶融物放出及び格納容器旁囲気直接加熱を防止する対応手段及び設備」にて整備する。</td></tr> <tr> <td>原子炉圧力容器内の圧力</td><td>4-3 (4) A、B、C1、C2、D1、D2 母線電圧計</td></tr> </tbody> </table>			判断基準	原子炉圧力容器内の圧力	1次冷却材圧力計	電源	4-3 (4) A、B、C1、C2、D1、D2 母線電圧計	b. 可搬式空気圧縮機（代替制御用空気供給用）による加圧器逃がし弁の機能回復			操作	原子炉圧力容器内の圧力	加圧器逃がし弁の開操作は、1.3.4「炉心損傷時における高圧溶融物放出及び格納容器旁囲気直接加熱を防止する対応手段及び設備」にて整備する。	原子炉圧力容器内の圧力	4-3 (4) A、B、C1、C2、D1、D2 母線電圧計	原子炉圧力容器内の圧力	4-3 (4) A、B、C1、C2、D1、D2 母線電圧計	原子炉圧力容器内の圧力	4-3 (4) A、B、C1、C2、D1、D2 母線電圧計	原子炉圧力容器内の圧力	4-3 (4) A、B、C1、C2、D1、D2 母線電圧計	原子炉圧力容器内の圧力	4-3 (4) A、B、C1、C2、D1、D2 母線電圧計	原子炉圧力容器内の圧力	4-3 (4) A、B、C1、C2、D1、D2 母線電圧計	原子炉圧力容器内の圧力	4-3 (4) A、B、C1、C2、D1、D2 母線電圧計	原子炉圧力容器内の圧力	4-3 (4) A、B、C1、C2、D1、D2 母線電圧計	原子炉圧力容器内の圧力	4-3 (4) A、B、C1、C2、D1、D2 母線電圧計									
判断基準	原子炉圧力容器内の圧力	1次冷却材圧力計																																						
		電源	4-3 (4) A、B、C1、C2、D1、D2 母線電圧計																																					
b. 可搬式空気圧縮機（代替制御用空気供給用）による加圧器逃がし弁の機能回復																																								
操作	原子炉圧力容器内の圧力	加圧器逃がし弁の開操作は、1.3.4「炉心損傷時における高圧溶融物放出及び格納容器旁囲気直接加熱を防止する対応手段及び設備」にて整備する。																																						
	原子炉圧力容器内の圧力	4-3 (4) A、B、C1、C2、D1、D2 母線電圧計																																						
	原子炉圧力容器内の圧力	4-3 (4) A、B、C1、C2、D1、D2 母線電圧計																																						
	原子炉圧力容器内の圧力	4-3 (4) A、B、C1、C2、D1、D2 母線電圧計																																						
	原子炉圧力容器内の圧力	4-3 (4) A、B、C1、C2、D1、D2 母線電圧計																																						
	原子炉圧力容器内の圧力	4-3 (4) A、B、C1、C2、D1、D2 母線電圧計																																						
	原子炉圧力容器内の圧力	4-3 (4) A、B、C1、C2、D1、D2 母線電圧計																																						
	原子炉圧力容器内の圧力	4-3 (4) A、B、C1、C2、D1、D2 母線電圧計																																						
	原子炉圧力容器内の圧力	4-3 (4) A、B、C1、C2、D1、D2 母線電圧計																																						
	原子炉圧力容器内の圧力	4-3 (4) A、B、C1、C2、D1、D2 母線電圧計																																						
灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容			赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）			青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）																																		
青字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）			緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）			【大飯】																																		
記載内容の相違			記載箇所の相違（女川審査実績の反映）			【大飯】																																		
最終ヒートシンクの確保について、大飯は主給水ラインについての流量計も記載しているが、泊は補助給水ラインによる通水であるため記載不要。			判断基準「電源」について、泊は母線の電圧及び外部電源の電圧を記載。			【大飯】																																		
操作			電源			【大飯】																																		
操作			操作			記載箇所の相違（女川審査実績の反映）																																		
操作			操作			可搬型大型送水ポンプ車を用いたA-B制御用空気圧縮機による主蒸気逃がし弁の機能回復手段の監視計器は比較表p1.3-100にて比較。																																		
操作			操作			【大飯】																																		
操作			操作			設備の相違（相違理由②）																																		
操作			操作			大飯3／4号炉との比較対象なし																																		

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	女川原子力発電所2号炉	泊発電所3号炉	相違理由																																						
	<p>監視計器一覧 (5/7)</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>手順書</th><th>重大事故等の対応に必要となる監視項目</th><th>監視パラメータ（計器）</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td>L.3.2.2 サポート系故障時の対応手順 (3) 主蒸気逃がし安全弁の背圧を考慮した減圧  非常時操作手順書 (設備別) 「代替高圧窒素ガス供給系による主蒸気逃がし安全弁開放」</td><td> <table border="1"> <thead> <tr> <th>判断基準</th><th>電源の確保</th><th>4-2C母線電圧 4-2D母線電圧 ドライウェル圧力 圧力抑制室圧力</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td></td><td>原子炉格納容器内の圧力</td><td>原子炉水位(燃料域) 原子炉水位(SA燃料域)</td></tr> <tr> <td></td><td>原子炉圧力容器内の水位</td><td>原子炉圧力 原子炉圧力(SA)</td></tr> <tr> <td></td><td>原子炉圧力容器内の圧力</td><td>代替高圧窒素ガス供給系窒素ガス供給止め弁入口圧力 代替高圧窒素ガス供給系窒素ガスボンベ出口圧力 低圧炉心スプレイ系ポンプ出口圧力 残余熱除去系ポンプ出口圧力 原子炉給水ポンプ出口ヘッダ圧力 代替循環冷却ポンプ出口圧力 海水移送ポンプ出口圧力 直流水駆動低圧注水系ポンプ出口圧力 大容量送水ポンプ(タイプI)出口圧力 ろ過水ポンプ出口圧力</td></tr> <tr> <td>操作</td><td>補機監視機能</td><td></td></tr> </tbody> </table> </td><td> <p>監視計器一覧 (10/19)</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>対応手段</th><th>重大事故等の対応に必要となる監視項目</th><th>監視計器</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td>I.3.2.2 サポート系故障時の対応手順 (3) 加圧器逃がし弁の背圧を考慮した減圧</td><td></td><td></td></tr> <tr> <td>a. 加圧器逃がし弁操作用可搬型窒素ガスボンベによる加圧器逃がし弁の開操作</td><td> <table border="1"> <thead> <tr> <th>判断基準</th><th>電源</th><th>操作</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td></td><td>・泊幹線1L電圧、2L電圧 ・復志幹線1L電圧、2L電圧 ・甲母線電圧、乙母線電圧 ・6-A、B、C1、C2、D母線電圧</td><td>原子炉圧力容器内の圧力 ・1次冷却材圧力（広域）</td></tr> <tr> <td></td><td></td><td>加圧器逃がし弁操作用可搬型窒素ガスボンベによる加圧器逃がし弁の機能回復</td></tr> </tbody> </table> </td><td> <p>【大飯】 記載方針の相違 (女川審査実績の反映)</p> </td></tr> </tbody> </table> </td><td></td></tr> </tbody> </table>	手順書	重大事故等の対応に必要となる監視項目	監視パラメータ（計器）	L.3.2.2 サポート系故障時の対応手順 (3) 主蒸気逃がし安全弁の背圧を考慮した減圧  非常時操作手順書 (設備別) 「代替高圧窒素ガス供給系による主蒸気逃がし安全弁開放」	<table border="1"> <thead> <tr> <th>判断基準</th><th>電源の確保</th><th>4-2C母線電圧 4-2D母線電圧 ドライウェル圧力 圧力抑制室圧力</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td></td><td>原子炉格納容器内の圧力</td><td>原子炉水位(燃料域) 原子炉水位(SA燃料域)</td></tr> <tr> <td></td><td>原子炉圧力容器内の水位</td><td>原子炉圧力 原子炉圧力(SA)</td></tr> <tr> <td></td><td>原子炉圧力容器内の圧力</td><td>代替高圧窒素ガス供給系窒素ガス供給止め弁入口圧力 代替高圧窒素ガス供給系窒素ガスボンベ出口圧力 低圧炉心スプレイ系ポンプ出口圧力 残余熱除去系ポンプ出口圧力 原子炉給水ポンプ出口ヘッダ圧力 代替循環冷却ポンプ出口圧力 海水移送ポンプ出口圧力 直流水駆動低圧注水系ポンプ出口圧力 大容量送水ポンプ(タイプI)出口圧力 ろ過水ポンプ出口圧力</td></tr> <tr> <td>操作</td><td>補機監視機能</td><td></td></tr> </tbody> </table>	判断基準	電源の確保	4-2C母線電圧 4-2D母線電圧 ドライウェル圧力 圧力抑制室圧力		原子炉格納容器内の圧力	原子炉水位(燃料域) 原子炉水位(SA燃料域)		原子炉圧力容器内の水位	原子炉圧力 原子炉圧力(SA)		原子炉圧力容器内の圧力	代替高圧窒素ガス供給系窒素ガス供給止め弁入口圧力 代替高圧窒素ガス供給系窒素ガスボンベ出口圧力 低圧炉心スプレイ系ポンプ出口圧力 残余熱除去系ポンプ出口圧力 原子炉給水ポンプ出口ヘッダ圧力 代替循環冷却ポンプ出口圧力 海水移送ポンプ出口圧力 直流水駆動低圧注水系ポンプ出口圧力 大容量送水ポンプ(タイプI)出口圧力 ろ過水ポンプ出口圧力	操作	補機監視機能		<p>監視計器一覧 (10/19)</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>対応手段</th><th>重大事故等の対応に必要となる監視項目</th><th>監視計器</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td>I.3.2.2 サポート系故障時の対応手順 (3) 加圧器逃がし弁の背圧を考慮した減圧</td><td></td><td></td></tr> <tr> <td>a. 加圧器逃がし弁操作用可搬型窒素ガスボンベによる加圧器逃がし弁の開操作</td><td> <table border="1"> <thead> <tr> <th>判断基準</th><th>電源</th><th>操作</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td></td><td>・泊幹線1L電圧、2L電圧 ・復志幹線1L電圧、2L電圧 ・甲母線電圧、乙母線電圧 ・6-A、B、C1、C2、D母線電圧</td><td>原子炉圧力容器内の圧力 ・1次冷却材圧力（広域）</td></tr> <tr> <td></td><td></td><td>加圧器逃がし弁操作用可搬型窒素ガスボンベによる加圧器逃がし弁の機能回復</td></tr> </tbody> </table> </td><td> <p>【大飯】 記載方針の相違 (女川審査実績の反映)</p> </td></tr> </tbody> </table>	対応手段	重大事故等の対応に必要となる監視項目	監視計器	I.3.2.2 サポート系故障時の対応手順 (3) 加圧器逃がし弁の背圧を考慮した減圧			a. 加圧器逃がし弁操作用可搬型窒素ガスボンベによる加圧器逃がし弁の開操作	<table border="1"> <thead> <tr> <th>判断基準</th><th>電源</th><th>操作</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td></td><td>・泊幹線1L電圧、2L電圧 ・復志幹線1L電圧、2L電圧 ・甲母線電圧、乙母線電圧 ・6-A、B、C1、C2、D母線電圧</td><td>原子炉圧力容器内の圧力 ・1次冷却材圧力（広域）</td></tr> <tr> <td></td><td></td><td>加圧器逃がし弁操作用可搬型窒素ガスボンベによる加圧器逃がし弁の機能回復</td></tr> </tbody> </table>	判断基準	電源	操作		・泊幹線1L電圧、2L電圧 ・復志幹線1L電圧、2L電圧 ・甲母線電圧、乙母線電圧 ・6-A、B、C1、C2、D母線電圧	原子炉圧力容器内の圧力 ・1次冷却材圧力（広域）			加圧器逃がし弁操作用可搬型窒素ガスボンベによる加圧器逃がし弁の機能回復	<p>【大飯】 記載方針の相違 (女川審査実績の反映)</p>	
手順書	重大事故等の対応に必要となる監視項目	監視パラメータ（計器）																																							
L.3.2.2 サポート系故障時の対応手順 (3) 主蒸気逃がし安全弁の背圧を考慮した減圧  非常時操作手順書 (設備別) 「代替高圧窒素ガス供給系による主蒸気逃がし安全弁開放」	<table border="1"> <thead> <tr> <th>判断基準</th><th>電源の確保</th><th>4-2C母線電圧 4-2D母線電圧 ドライウェル圧力 圧力抑制室圧力</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td></td><td>原子炉格納容器内の圧力</td><td>原子炉水位(燃料域) 原子炉水位(SA燃料域)</td></tr> <tr> <td></td><td>原子炉圧力容器内の水位</td><td>原子炉圧力 原子炉圧力(SA)</td></tr> <tr> <td></td><td>原子炉圧力容器内の圧力</td><td>代替高圧窒素ガス供給系窒素ガス供給止め弁入口圧力 代替高圧窒素ガス供給系窒素ガスボンベ出口圧力 低圧炉心スプレイ系ポンプ出口圧力 残余熱除去系ポンプ出口圧力 原子炉給水ポンプ出口ヘッダ圧力 代替循環冷却ポンプ出口圧力 海水移送ポンプ出口圧力 直流水駆動低圧注水系ポンプ出口圧力 大容量送水ポンプ(タイプI)出口圧力 ろ過水ポンプ出口圧力</td></tr> <tr> <td>操作</td><td>補機監視機能</td><td></td></tr> </tbody> </table>	判断基準	電源の確保	4-2C母線電圧 4-2D母線電圧 ドライウェル圧力 圧力抑制室圧力		原子炉格納容器内の圧力	原子炉水位(燃料域) 原子炉水位(SA燃料域)		原子炉圧力容器内の水位	原子炉圧力 原子炉圧力(SA)		原子炉圧力容器内の圧力	代替高圧窒素ガス供給系窒素ガス供給止め弁入口圧力 代替高圧窒素ガス供給系窒素ガスボンベ出口圧力 低圧炉心スプレイ系ポンプ出口圧力 残余熱除去系ポンプ出口圧力 原子炉給水ポンプ出口ヘッダ圧力 代替循環冷却ポンプ出口圧力 海水移送ポンプ出口圧力 直流水駆動低圧注水系ポンプ出口圧力 大容量送水ポンプ(タイプI)出口圧力 ろ過水ポンプ出口圧力	操作	補機監視機能		<p>監視計器一覧 (10/19)</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>対応手段</th><th>重大事故等の対応に必要となる監視項目</th><th>監視計器</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td>I.3.2.2 サポート系故障時の対応手順 (3) 加圧器逃がし弁の背圧を考慮した減圧</td><td></td><td></td></tr> <tr> <td>a. 加圧器逃がし弁操作用可搬型窒素ガスボンベによる加圧器逃がし弁の開操作</td><td> <table border="1"> <thead> <tr> <th>判断基準</th><th>電源</th><th>操作</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td></td><td>・泊幹線1L電圧、2L電圧 ・復志幹線1L電圧、2L電圧 ・甲母線電圧、乙母線電圧 ・6-A、B、C1、C2、D母線電圧</td><td>原子炉圧力容器内の圧力 ・1次冷却材圧力（広域）</td></tr> <tr> <td></td><td></td><td>加圧器逃がし弁操作用可搬型窒素ガスボンベによる加圧器逃がし弁の機能回復</td></tr> </tbody> </table> </td><td> <p>【大飯】 記載方針の相違 (女川審査実績の反映)</p> </td></tr> </tbody> </table>	対応手段	重大事故等の対応に必要となる監視項目	監視計器	I.3.2.2 サポート系故障時の対応手順 (3) 加圧器逃がし弁の背圧を考慮した減圧			a. 加圧器逃がし弁操作用可搬型窒素ガスボンベによる加圧器逃がし弁の開操作	<table border="1"> <thead> <tr> <th>判断基準</th><th>電源</th><th>操作</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td></td><td>・泊幹線1L電圧、2L電圧 ・復志幹線1L電圧、2L電圧 ・甲母線電圧、乙母線電圧 ・6-A、B、C1、C2、D母線電圧</td><td>原子炉圧力容器内の圧力 ・1次冷却材圧力（広域）</td></tr> <tr> <td></td><td></td><td>加圧器逃がし弁操作用可搬型窒素ガスボンベによる加圧器逃がし弁の機能回復</td></tr> </tbody> </table>	判断基準	電源	操作		・泊幹線1L電圧、2L電圧 ・復志幹線1L電圧、2L電圧 ・甲母線電圧、乙母線電圧 ・6-A、B、C1、C2、D母線電圧	原子炉圧力容器内の圧力 ・1次冷却材圧力（広域）			加圧器逃がし弁操作用可搬型窒素ガスボンベによる加圧器逃がし弁の機能回復	<p>【大飯】 記載方針の相違 (女川審査実績の反映)</p>						
判断基準	電源の確保	4-2C母線電圧 4-2D母線電圧 ドライウェル圧力 圧力抑制室圧力																																							
	原子炉格納容器内の圧力	原子炉水位(燃料域) 原子炉水位(SA燃料域)																																							
	原子炉圧力容器内の水位	原子炉圧力 原子炉圧力(SA)																																							
	原子炉圧力容器内の圧力	代替高圧窒素ガス供給系窒素ガス供給止め弁入口圧力 代替高圧窒素ガス供給系窒素ガスボンベ出口圧力 低圧炉心スプレイ系ポンプ出口圧力 残余熱除去系ポンプ出口圧力 原子炉給水ポンプ出口ヘッダ圧力 代替循環冷却ポンプ出口圧力 海水移送ポンプ出口圧力 直流水駆動低圧注水系ポンプ出口圧力 大容量送水ポンプ(タイプI)出口圧力 ろ過水ポンプ出口圧力																																							
操作	補機監視機能																																								
対応手段	重大事故等の対応に必要となる監視項目	監視計器																																							
I.3.2.2 サポート系故障時の対応手順 (3) 加圧器逃がし弁の背圧を考慮した減圧																																									
a. 加圧器逃がし弁操作用可搬型窒素ガスボンベによる加圧器逃がし弁の開操作	<table border="1"> <thead> <tr> <th>判断基準</th><th>電源</th><th>操作</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td></td><td>・泊幹線1L電圧、2L電圧 ・復志幹線1L電圧、2L電圧 ・甲母線電圧、乙母線電圧 ・6-A、B、C1、C2、D母線電圧</td><td>原子炉圧力容器内の圧力 ・1次冷却材圧力（広域）</td></tr> <tr> <td></td><td></td><td>加圧器逃がし弁操作用可搬型窒素ガスボンベによる加圧器逃がし弁の機能回復</td></tr> </tbody> </table>	判断基準	電源	操作		・泊幹線1L電圧、2L電圧 ・復志幹線1L電圧、2L電圧 ・甲母線電圧、乙母線電圧 ・6-A、B、C1、C2、D母線電圧	原子炉圧力容器内の圧力 ・1次冷却材圧力（広域）			加圧器逃がし弁操作用可搬型窒素ガスボンベによる加圧器逃がし弁の機能回復	<p>【大飯】 記載方針の相違 (女川審査実績の反映)</p>																														
判断基準	電源	操作																																							
	・泊幹線1L電圧、2L電圧 ・復志幹線1L電圧、2L電圧 ・甲母線電圧、乙母線電圧 ・6-A、B、C1、C2、D母線電圧	原子炉圧力容器内の圧力 ・1次冷却材圧力（広域）																																							
		加圧器逃がし弁操作用可搬型窒素ガスボンベによる加圧器逃がし弁の機能回復																																							

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色: 女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字: 設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字: 記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字: 記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉			女川原子力発電所2号炉	泊発電所3号炉	相違理由
【比較のため、比較表 p1.3-95 より再掲】					
監視計器一覧 (5/11)					
対応手段	重大事故等の対応に必要となる監視項目	監視計器			
<b>1.3.2.2 サポート系機能喪失時の手順等</b>					
(2) 主蒸気逃がし弁の機能回復					
a. 主蒸気逃がし弁（現場手動操作）による主蒸気逃がし弁の機能回復	操作	原子炉圧力容器内の圧力	<ul style="list-style-type: none"> <li>・1次冷却材圧力計</li> <li>・主蒸気圧力計</li> <li>・蒸気発生器水位計（広域）</li> <li>・蒸気発生器水位計（狭域）</li> <li>・蒸気発生器主給水流量計（CRT）</li> <li>・蒸気発生器水張り流量計（CRT）</li> <li>・蒸気発生器補助給水流量計</li> </ul>	監視計器一覧 (11/19)	【大飯】 記載方針の相違 (女川審査実績の反映)
		最終ヒートシンクの確保	<ul style="list-style-type: none"> <li>・制御用空気供給母管圧力計</li> </ul>		
		原子炉圧力容器内の温度	<ul style="list-style-type: none"> <li>・1次冷却材高温側温度計（広域）</li> <li>・1次冷却材低温側温度計（広域）</li> </ul>		
		原子炉圧力容器内の圧力	<ul style="list-style-type: none"> <li>・1次冷却材圧力計</li> <li>・主蒸気圧力計</li> <li>・蒸気発生器水位計（広域）</li> <li>・蒸気発生器水位計（狭域）</li> <li>・蒸気発生器主給水流量計（CRT）</li> <li>・蒸気発生器水張り流量計（CRT）</li> <li>・蒸気発生器補助給水流量計</li> </ul>		
		最終ヒートシンクの確保	<ul style="list-style-type: none"> <li>・復水器空気抽出器ガスマニタ</li> <li>・蒸気発生器プローダウン水モニタ</li> </ul>		
		格納容器バイパスの監視	<ul style="list-style-type: none"> <li>・主蒸気圧力計</li> <li>・蒸気発生器水位計（狭域）</li> </ul>		
c. 可搬型パッテリ（加圧器逃がし弁用）による加圧器逃がし弁の機能回復	操作	原子炉圧力容器内の圧力	・1次冷却材圧力計	a. 現場手動操作による主蒸気逃がし弁の機能回復	【大飯】 記載方針の相違 (女川審査実績の反映)
		電源	・A、B直流水電源出力電圧計		
		加圧器逃がし弁の開操作は、1.3.4「炉心損傷時における高压溶融物放出及び格納容器旁通気直接加熱を防止する対応手段及び設備」にて整備する。			
d. 空冷式非常用発電装置及び可搬式整流器による加圧器逃がし弁の機能回復	操作	原子炉圧力容器内の圧力	・1次冷却材圧力計	b. 加圧器逃がし弁操作用パッテリによる加圧器逃がし弁の機能回復	【大飯】 記載内容の相違 ・判断基準「電源」について、泊は母線の電圧及び外部電源の電圧を記載。
		電源	・4-3 (4) A、B、C 1、C 2、D 1、D 2 四線電圧計 ・A、B直流水電源出力電圧計		
		加圧器逃がし弁の開操作は、1.3.4「炉心損傷時における高压溶融物放出及び格納容器旁通気直接加熱を防止する対応手段及び設備」にて整備する。			
e. 電代替交流電源設備による加圧器逃がし弁の機能回復	操作	原子炉圧力容器内の圧力	・1次冷却材圧力計	c. 電代替交流電源設備による加圧器逃がし弁の機能回復	【大飯】 記載内容の相違 ・判断基準「電源」について、泊は母線の電圧及び外部電源の電圧を記載。
		電源	・A、B直流水電源出力電圧計		
		加圧器逃がし弁の開操作は、1.3.4「炉心損傷時における高压溶融物放出及び格納容器旁通気直接加熱を防止する対応手段及び設備」にて整備する。			

泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	女川原子力発電所2号炉	泊発電所3号炉	相違理由																																	
<b>【比較のため、比較表 p1.3-94 より再掲】</b>																																				
<b>b. 空冷式非常用発電装置による電動補助給水ポンプの機能回復</b>																																				
<table border="1" style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <tr> <td rowspan="5" style="vertical-align: top; width: 10%;">判断基準</td> <td>原子炉圧力容器内の圧力</td> <td> <ul style="list-style-type: none"> <li>・1次冷却材圧力計</li> <li>・蒸気発生器水位計（広域）</li> <li>・蒸気発生器水位計（狭域）</li> <li>・蒸気発生器補助給水流量計</li> </ul> </td> </tr> <tr> <td>最終ヒートシンクの確保</td> <td> <ul style="list-style-type: none"> <li>・復水ピット水位計</li> </ul> </td> </tr> <tr> <td>水源の確保</td> <td> <ul style="list-style-type: none"> <li>・4-3 (4) A、B母線電圧計</li> </ul> </td> </tr> <tr> <td>電源</td> <td> <ul style="list-style-type: none"> <li>・空冷式非常用発電装置</li> <li>・電力計、周波数計</li> </ul> </td> </tr> <tr> <td>操作</td> <td> <p>「1.2 原子炉冷却材圧力バウンダリ高圧時に発電用原子炉を冷却するための手順等」のうち、「1.2.2(1)b、「空冷式非常用発電装置による電動補助給水ポンプの機能回復」にて整備する。」</p> </td> </tr> </table>	判断基準	原子炉圧力容器内の圧力	<ul style="list-style-type: none"> <li>・1次冷却材圧力計</li> <li>・蒸気発生器水位計（広域）</li> <li>・蒸気発生器水位計（狭域）</li> <li>・蒸気発生器補助給水流量計</li> </ul>	最終ヒートシンクの確保	<ul style="list-style-type: none"> <li>・復水ピット水位計</li> </ul>	水源の確保	<ul style="list-style-type: none"> <li>・4-3 (4) A、B母線電圧計</li> </ul>	電源	<ul style="list-style-type: none"> <li>・空冷式非常用発電装置</li> <li>・電力計、周波数計</li> </ul>	操作	<p>「1.2 原子炉冷却材圧力バウンダリ高圧時に発電用原子炉を冷却するための手順等」のうち、「1.2.2(1)b、「空冷式非常用発電装置による電動補助給水ポンプの機能回復」にて整備する。」</p>	<table border="1" style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <tr> <td rowspan="5" style="vertical-align: top; width: 10%;">判断基準</td> <td>原子炉圧力容器内の圧力</td> <td> <ul style="list-style-type: none"> <li>・1次冷却材圧力計</li> <li>・蒸気発生器水位計（広域）</li> <li>・蒸気発生器水位計（狭域）</li> <li>・蒸気発生器補助給水流量計</li> </ul> </td> </tr> <tr> <td>最終ヒートシンクの確保</td> <td> <ul style="list-style-type: none"> <li>・復水ピット水位計</li> </ul> </td> </tr> <tr> <td>水源の確保</td> <td> <ul style="list-style-type: none"> <li>・4-3 (4) A、B母線電圧計</li> </ul> </td> </tr> <tr> <td>電源</td> <td> <ul style="list-style-type: none"> <li>・空冷式非常用発電装置</li> <li>・電力計、周波数計</li> </ul> </td> </tr> <tr> <td>操作</td> <td> <p>「1.2 原子炉冷却材圧力バウンダリ高圧時に発電用原子炉を冷却するための手順等」のうち、「1.2.2(1)b、「空冷式非常用発電装置による電動補助給水ポンプの機能回復」にて整備する。」</p> </td> </tr> </table>	判断基準	原子炉圧力容器内の圧力	<ul style="list-style-type: none"> <li>・1次冷却材圧力計</li> <li>・蒸気発生器水位計（広域）</li> <li>・蒸気発生器水位計（狭域）</li> <li>・蒸気発生器補助給水流量計</li> </ul>	最終ヒートシンクの確保	<ul style="list-style-type: none"> <li>・復水ピット水位計</li> </ul>	水源の確保	<ul style="list-style-type: none"> <li>・4-3 (4) A、B母線電圧計</li> </ul>	電源	<ul style="list-style-type: none"> <li>・空冷式非常用発電装置</li> <li>・電力計、周波数計</li> </ul>	操作	<p>「1.2 原子炉冷却材圧力バウンダリ高圧時に発電用原子炉を冷却するための手順等」のうち、「1.2.2(1)b、「空冷式非常用発電装置による電動補助給水ポンプの機能回復」にて整備する。」</p>	<table border="1" style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <tr> <td rowspan="5" style="vertical-align: top; width: 10%;">判断基準</td> <td>原子炉圧力容器内の圧力</td> <td> <ul style="list-style-type: none"> <li>・1次冷却材圧力（広域）</li> </ul> </td> </tr> <tr> <td>最終ヒートシンクの確保</td> <td> <ul style="list-style-type: none"> <li>・蒸気発生器水位（広域）</li> <li>・蒸気発生器水位（狭域）</li> </ul> </td> </tr> <tr> <td>水源の確保</td> <td> <ul style="list-style-type: none"> <li>・補助給水流量</li> </ul> </td> </tr> <tr> <td>電源</td> <td> <ul style="list-style-type: none"> <li>・6-A、B母線電圧</li> <li>・代替非常用発電機電圧、電力、周波数</li> </ul> </td> </tr> <tr> <td>操作</td> <td> <p>「L.3.2.2 サポート系故障時の対応手順 (4) 度量」</p> </td> </tr> </table>	判断基準	原子炉圧力容器内の圧力	<ul style="list-style-type: none"> <li>・1次冷却材圧力（広域）</li> </ul>	最終ヒートシンクの確保	<ul style="list-style-type: none"> <li>・蒸気発生器水位（広域）</li> <li>・蒸気発生器水位（狭域）</li> </ul>	水源の確保	<ul style="list-style-type: none"> <li>・補助給水流量</li> </ul>	電源	<ul style="list-style-type: none"> <li>・6-A、B母線電圧</li> <li>・代替非常用発電機電圧、電力、周波数</li> </ul>	操作	<p>「L.3.2.2 サポート系故障時の対応手順 (4) 度量」</p>	<p>【大飯】</p> <p>記載内容の相違</p> <p>・操作について、泊は本対応手順に記載。</p>
判断基準		原子炉圧力容器内の圧力	<ul style="list-style-type: none"> <li>・1次冷却材圧力計</li> <li>・蒸気発生器水位計（広域）</li> <li>・蒸気発生器水位計（狭域）</li> <li>・蒸気発生器補助給水流量計</li> </ul>																																	
		最終ヒートシンクの確保	<ul style="list-style-type: none"> <li>・復水ピット水位計</li> </ul>																																	
		水源の確保	<ul style="list-style-type: none"> <li>・4-3 (4) A、B母線電圧計</li> </ul>																																	
		電源	<ul style="list-style-type: none"> <li>・空冷式非常用発電装置</li> <li>・電力計、周波数計</li> </ul>																																	
	操作	<p>「1.2 原子炉冷却材圧力バウンダリ高圧時に発電用原子炉を冷却するための手順等」のうち、「1.2.2(1)b、「空冷式非常用発電装置による電動補助給水ポンプの機能回復」にて整備する。」</p>																																		
判断基準	原子炉圧力容器内の圧力	<ul style="list-style-type: none"> <li>・1次冷却材圧力計</li> <li>・蒸気発生器水位計（広域）</li> <li>・蒸気発生器水位計（狭域）</li> <li>・蒸気発生器補助給水流量計</li> </ul>																																		
	最終ヒートシンクの確保	<ul style="list-style-type: none"> <li>・復水ピット水位計</li> </ul>																																		
	水源の確保	<ul style="list-style-type: none"> <li>・4-3 (4) A、B母線電圧計</li> </ul>																																		
	電源	<ul style="list-style-type: none"> <li>・空冷式非常用発電装置</li> <li>・電力計、周波数計</li> </ul>																																		
	操作	<p>「1.2 原子炉冷却材圧力バウンダリ高圧時に発電用原子炉を冷却するための手順等」のうち、「1.2.2(1)b、「空冷式非常用発電装置による電動補助給水ポンプの機能回復」にて整備する。」</p>																																		
判断基準	原子炉圧力容器内の圧力	<ul style="list-style-type: none"> <li>・1次冷却材圧力（広域）</li> </ul>																																		
	最終ヒートシンクの確保	<ul style="list-style-type: none"> <li>・蒸気発生器水位（広域）</li> <li>・蒸気発生器水位（狭域）</li> </ul>																																		
	水源の確保	<ul style="list-style-type: none"> <li>・補助給水流量</li> </ul>																																		
	電源	<ul style="list-style-type: none"> <li>・6-A、B母線電圧</li> <li>・代替非常用発電機電圧、電力、周波数</li> </ul>																																		
	操作	<p>「L.3.2.2 サポート系故障時の対応手順 (4) 度量」</p>																																		
<b>【比較のため、比較表 p1.3-97 より再掲】</b>																																				
<b>c. 大容量ポンプを用いたB制御用空気圧縮機（海水冷却）による主蒸気逃がし弁の機能回復</b>																																				
<table border="1" style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <tr> <td rowspan="5" style="vertical-align: top; width: 10%;">判断基準</td> <td>原子炉圧力容器内の圧力</td> <td> <ul style="list-style-type: none"> <li>・1次冷却材圧力計</li> </ul> </td> </tr> <tr> <td>最終ヒートシンクの確保</td> <td> <ul style="list-style-type: none"> <li>・主蒸気圧力計</li> <li>・蒸気発生器水位計（広域）</li> <li>・蒸気発生器水位計（狭域）</li> </ul> </td> </tr> <tr> <td>補機監視機能</td> <td> <ul style="list-style-type: none"> <li>・蒸気発生器主給水流量計(CRT)</li> <li>・蒸気発生器水張り流量計(CRT)</li> <li>・蒸気発生器補助給水流量計</li> </ul> </td> </tr> <tr> <td>操作</td> <td> <p>補機監視機能</p> <p>補機冷却水（海水）通水は「1.5 最終ヒートシンクへ熱を輸送するための手順等」のうち、「1.5.2.2(2)c、「大容量ポンプを用いたB制御用空気圧縮機（海水冷却）による主蒸気逃がし弁の機能回復」にて整備する。」</p> <p>主蒸気逃がし弁の開操作は、「1.3.2.2(2)b.(b)(①)と同様。」</p> </td> </tr> </table>	判断基準	原子炉圧力容器内の圧力	<ul style="list-style-type: none"> <li>・1次冷却材圧力計</li> </ul>	最終ヒートシンクの確保	<ul style="list-style-type: none"> <li>・主蒸気圧力計</li> <li>・蒸気発生器水位計（広域）</li> <li>・蒸気発生器水位計（狭域）</li> </ul>	補機監視機能	<ul style="list-style-type: none"> <li>・蒸気発生器主給水流量計(CRT)</li> <li>・蒸気発生器水張り流量計(CRT)</li> <li>・蒸気発生器補助給水流量計</li> </ul>	操作	<p>補機監視機能</p> <p>補機冷却水（海水）通水は「1.5 最終ヒートシンクへ熱を輸送するための手順等」のうち、「1.5.2.2(2)c、「大容量ポンプを用いたB制御用空気圧縮機（海水冷却）による主蒸気逃がし弁の機能回復」にて整備する。」</p> <p>主蒸気逃がし弁の開操作は、「1.3.2.2(2)b.(b)(①)と同様。」</p>	<table border="1" style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <tr> <td rowspan="5" style="vertical-align: top; width: 10%;">判断基準</td> <td>原子炉圧力容器内の圧力</td> <td> <ul style="list-style-type: none"> <li>・1次冷却材圧力（広域）</li> </ul> </td> </tr> <tr> <td>最終ヒートシンクの確保</td> <td> <ul style="list-style-type: none"> <li>・主蒸気ライン圧力</li> <li>・蒸気発生器水位（広域）</li> <li>・蒸気発生器水位（狭域）</li> </ul> </td> </tr> <tr> <td>補機監視機能</td> <td> <ul style="list-style-type: none"> <li>・補助給水流量</li> </ul> </td> </tr> <tr> <td>操作</td> <td> <p>e. 可搬型大型送水ポンプ車を用いたA-制御用空気圧縮機（海水冷却）による主蒸気逃がし弁の機能回復</p> <p>可搬型大型送水ポンプ車を用いたA-制御用空気圧縮機の補機冷却水（海水）通水により制御用空気系を潤滑する手順は、「1.5 最終ヒートシンクへ熱を輸送するための手順等」のうち、「1.5.2.1(5) b、「可搬型大型送水ポンプ車によるA-制御用空気圧縮機（海水冷却）への補機冷却水（海水）通水」にて整備する。</p> <p>主蒸気逃がし弁の開度調整は、「1.3.2.2(2) b. (b)④」と同様。</p> </td> </tr> </table>	判断基準	原子炉圧力容器内の圧力	<ul style="list-style-type: none"> <li>・1次冷却材圧力（広域）</li> </ul>	最終ヒートシンクの確保	<ul style="list-style-type: none"> <li>・主蒸気ライン圧力</li> <li>・蒸気発生器水位（広域）</li> <li>・蒸気発生器水位（狭域）</li> </ul>	補機監視機能	<ul style="list-style-type: none"> <li>・補助給水流量</li> </ul>	操作	<p>e. 可搬型大型送水ポンプ車を用いたA-制御用空気圧縮機（海水冷却）による主蒸気逃がし弁の機能回復</p> <p>可搬型大型送水ポンプ車を用いたA-制御用空気圧縮機の補機冷却水（海水）通水により制御用空気系を潤滑する手順は、「1.5 最終ヒートシンクへ熱を輸送するための手順等」のうち、「1.5.2.1(5) b、「可搬型大型送水ポンプ車によるA-制御用空気圧縮機（海水冷却）への補機冷却水（海水）通水」にて整備する。</p> <p>主蒸気逃がし弁の開度調整は、「1.3.2.2(2) b. (b)④」と同様。</p>	<p>【大飯】</p> <p>記載内容の相違</p> <p>・最終ヒートシンクの確保について、大飯は主給水ラインについての流量計も記載しているが、泊は補助給水ラインによる通水であるため記載不要。</p>																
判断基準		原子炉圧力容器内の圧力	<ul style="list-style-type: none"> <li>・1次冷却材圧力計</li> </ul>																																	
		最終ヒートシンクの確保	<ul style="list-style-type: none"> <li>・主蒸気圧力計</li> <li>・蒸気発生器水位計（広域）</li> <li>・蒸気発生器水位計（狭域）</li> </ul>																																	
		補機監視機能	<ul style="list-style-type: none"> <li>・蒸気発生器主給水流量計(CRT)</li> <li>・蒸気発生器水張り流量計(CRT)</li> <li>・蒸気発生器補助給水流量計</li> </ul>																																	
		操作	<p>補機監視機能</p> <p>補機冷却水（海水）通水は「1.5 最終ヒートシンクへ熱を輸送するための手順等」のうち、「1.5.2.2(2)c、「大容量ポンプを用いたB制御用空気圧縮機（海水冷却）による主蒸気逃がし弁の機能回復」にて整備する。」</p> <p>主蒸気逃がし弁の開操作は、「1.3.2.2(2)b.(b)(①)と同様。」</p>																																	
	判断基準	原子炉圧力容器内の圧力	<ul style="list-style-type: none"> <li>・1次冷却材圧力（広域）</li> </ul>																																	
最終ヒートシンクの確保		<ul style="list-style-type: none"> <li>・主蒸気ライン圧力</li> <li>・蒸気発生器水位（広域）</li> <li>・蒸気発生器水位（狭域）</li> </ul>																																		
補機監視機能		<ul style="list-style-type: none"> <li>・補助給水流量</li> </ul>																																		
操作		<p>e. 可搬型大型送水ポンプ車を用いたA-制御用空気圧縮機（海水冷却）による主蒸気逃がし弁の機能回復</p> <p>可搬型大型送水ポンプ車を用いたA-制御用空気圧縮機の補機冷却水（海水）通水により制御用空気系を潤滑する手順は、「1.5 最終ヒートシンクへ熱を輸送するための手順等」のうち、「1.5.2.1(5) b、「可搬型大型送水ポンプ車によるA-制御用空気圧縮機（海水冷却）への補機冷却水（海水）通水」にて整備する。</p> <p>主蒸気逃がし弁の開度調整は、「1.3.2.2(2) b. (b)④」と同様。</p>																																		

泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉			女川原子力発電所2号炉			泊発電所3号炉			相違理由	
監視計器一覧 (8 / 11)			監視計器一覧 (13 / 19)			監視計器一覧 (14 / 19)				
対応手段			対応手段			対応手段				
重大事故等の対応に必要となる監視項目			監視計器			監視計器				
1.3.2.2 サポート系機能喪失時の手順等 (3)加圧器逃がし弁の機能回復			1.3.2.2 サポート系故障時の対応手順 (1)復旧			1.3.2.3 売心損傷時における高圧溶融物放出及び格納容器旁囲気直接加熱を防止する対応手段及び設備				
e. 大容量ポンプを用いたB制御用空気圧縮機（海水冷却）による加圧器逃がし弁の機能回復	判断基準	原子炉圧力容器内の圧力	・1次冷却材圧力計			操作	原子炉圧力容器内の圧力	・1次冷却材圧力（広域）		
		電源	・4-3(4) A、B、C1、C2、D1、D2母線電圧計				電源	・泊幹線1L電圧、2L電圧 ・後志幹線1L電圧、2L電圧 ・甲母線電圧、乙母線電圧		
		補機冷却	・B制御用空気圧縮機・中間冷却器 冷却水流量計 ・B制御用空気冷却器・乾燥器冷却 水流量計				補機冷却	・6-A、B、C1、C2、D母線電圧		
		操作	補機冷却水（海水）通水は「1.5 最終ヒートシンク～熱を輸送するための手順等」のうち、1.5.2.2(2)c、「大容量ポンプを用いたB制御用空気圧縮機（海水冷却）による主蒸気逃がし弁の機能回復」にて整備する。 加圧器逃がし弁の開操作は1.3.4「炉心損傷時における高圧溶融物放出及び格納容器旁囲気直接加熱を防止する対応手段及び設備」にて整備する。				E. 可搬型大型送水ポンプ車を用いたA-制御用空気圧縮機（海水冷却）による加圧器逃がし弁の機能回復	可搬型大型送水ポンプ車を用いたA-制御用空気圧縮機の補機冷却水（海水）通水により制御用空気系を回復する手順は、「1.5 最終ヒートシンク～熱を輸送するための手順等」のうち、1.5.2.1(5)b、「可搬型大型送水ポンプ車によるA-制御用空気圧縮機（海水冷却）への補機冷却水（海水）通水」にて整備する。 加圧器逃がし弁の開操作は、1.3.2.3「炉心損傷時における高圧溶融物放出／格納容器旁囲気直接加熱を防止する手順」にて整備する。		
	操作	原子炉圧力容器内の温度	・炉心出口温度計				原子炉圧力容器内の温度	・炉心出口温度		
		原子炉圧力容器内の圧力	・1次冷却材圧力計				原子炉圧力容器内の圧力	・1次冷却材圧力（広域）		
		原子炉格納容器内の放射線量率	・格納容器内高レンジエリアモニタ（高レンジ）				原子炉格納容器内の放射線量率	・格納容器内高レンジエリアモニタ（高レンジ）		
		原子炉圧力容器内の温度	・炉心出口温度計				原子炉圧力容器内の温度	・炉心出口温度		
		原子炉圧力容器内の圧力	・1次冷却材圧力計				原子炉圧力容器内の圧力	・1次冷却材圧力（広域）		
		原子炉格納容器内の放射線量率	・格納容器内高レンジエリアモニタ（高レンジ）				原子炉格納容器内の放射線量率	・格納容器内高レンジエリアモニタ（高レンジ）		

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	女川原子力発電所2号炉	泊発電所3号炉	相違理由																																																																																				
<p>監視計器一覧 (9 / 11)</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>対応手段</th><th>重大事故等の対応に必要となる監視項目</th><th>監視計器</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td colspan="3"><b>1.3.5 蒸気発生器伝熱管破損発生時減圧継続の手順</b></td></tr> <tr> <td rowspan="10">判断基準</td><td>最終ヒートシンクの確保</td><td> <ul style="list-style-type: none"> <li>蒸気発生器水位計（広域）</li> <li>蒸気発生器水位計（狭域）</li> <li>主蒸気圧力計</li> </ul> </td></tr> <tr> <td>原子炉圧力容器内の水位</td><td>加圧器水位計</td></tr> <tr> <td rowspan="6">格納容器バイパスの監視</td><td>1次冷却材圧力計</td></tr> <tr><td>復水器空気抽出器ガスマニタ</td></tr> <tr><td>蒸気発生器プローデューン水モニタ</td></tr> <tr><td>高感度型主蒸気管モニタ</td></tr> <tr><td>蒸気発生器水位計（狭域）</td></tr> <tr><td>主蒸気圧力計</td></tr> <tr> <td>信号</td><td>安全注入作動警報</td></tr> <tr> <td rowspan="4">最終ヒートシンクの確保</td><td>主蒸気圧力計</td></tr> <tr><td>蒸気発生器補助給水流量計</td></tr> <tr><td>蒸気発生器水位計（広域）</td></tr> <tr><td>蒸気発生器水位計（狭域）</td></tr> <tr> <td rowspan="2">原子炉圧力容器内の温度</td><td>1次冷却材高温側温度計（広域）</td></tr> <tr><td>1次冷却材低温側温度計（広域）</td></tr> <tr> <td rowspan="2">原子炉圧力容器内の圧力</td><td>1次冷却材圧力計</td></tr> <tr> <td rowspan="2">原子炉圧力容器内の注水量</td><td>高圧注入流量計</td></tr> <tr><td>充てん水流量計</td></tr> <tr> <td rowspan="2">原子炉圧力容器内の水位</td><td>加圧器水位計</td></tr> <tr> <td rowspan="7">水源の確保</td><td>ほう酸タンク水位計</td></tr> <tr><td>復水ビット水位計</td></tr> <tr><td>燃料取替用水ビット水位計</td></tr> <tr><td>1次系純水タンク水位計(C.R.T.)</td></tr> <tr><td>N.o. 3淡水タンク水位計(C.R.T.)</td></tr> <tr><td>N.o. 2淡水タンク水位計(C.R.T.)</td></tr> </tbody> </table>	対応手段	重大事故等の対応に必要となる監視項目	監視計器	<b>1.3.5 蒸気発生器伝熱管破損発生時減圧継続の手順</b>			判断基準	最終ヒートシンクの確保	<ul style="list-style-type: none"> <li>蒸気発生器水位計（広域）</li> <li>蒸気発生器水位計（狭域）</li> <li>主蒸気圧力計</li> </ul>	原子炉圧力容器内の水位	加圧器水位計	格納容器バイパスの監視	1次冷却材圧力計	復水器空気抽出器ガスマニタ	蒸気発生器プローデューン水モニタ	高感度型主蒸気管モニタ	蒸気発生器水位計（狭域）	主蒸気圧力計	信号	安全注入作動警報	最終ヒートシンクの確保	主蒸気圧力計	蒸気発生器補助給水流量計	蒸気発生器水位計（広域）	蒸気発生器水位計（狭域）	原子炉圧力容器内の温度	1次冷却材高温側温度計（広域）	1次冷却材低温側温度計（広域）	原子炉圧力容器内の圧力	1次冷却材圧力計	原子炉圧力容器内の注水量	高圧注入流量計	充てん水流量計	原子炉圧力容器内の水位	加圧器水位計	水源の確保	ほう酸タンク水位計	復水ビット水位計	燃料取替用水ビット水位計	1次系純水タンク水位計(C.R.T.)	N.o. 3淡水タンク水位計(C.R.T.)	N.o. 2淡水タンク水位計(C.R.T.)	<p>監視計器一覧 (15 / 19)</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>対応手段</th><th>重大事故等の対応に必要となる監視項目</th><th>監視計器</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td colspan="3"><b>1.3.2.4 蒸気発生器伝熱管破損発生時減圧継続の対応手順</b></td></tr> <tr> <td rowspan="15">判断基準</td><td>信号</td><td> <ul style="list-style-type: none"> <li>ECCS作動</li> <li>蒸気発生器水位（狭域）</li> <li>蒸気発生器水位（広域）</li> <li>主蒸気ライン圧力</li> <li>主蒸気流量</li> </ul> </td></tr> <tr> <td>原子炉圧力容器内の水位</td><td>加圧器水位</td></tr> <tr> <td rowspan="6">格納容器バイパスの監視</td><td>1次冷却材圧力（広域）</td></tr> <tr><td>復水器排気ガスマニタ</td></tr> <tr><td>蒸気発生器プローデューン水モニタ</td></tr> <tr><td>高感度型主蒸気管モニタ</td></tr> <tr><td>蒸気発生器水位（狭域）</td></tr> <tr><td>主蒸気ライン圧力</td></tr> <tr> <td rowspan="4">最終ヒートシンクの確保</td><td>主蒸気ライン圧力</td></tr> <tr><td>補助給水流量</td></tr> <tr><td>蒸気発生器水位（狭域）</td></tr> <tr><td>蒸気発生器水位（広域）</td></tr> <tr> <td>原子炉圧力容器内の温度</td><td>1次冷却材温度（広域～高溫側）</td></tr> <tr> <td>原子炉圧力容器内の温度</td><td>1次冷却材温度（広域～低溫側）</td></tr> <tr> <td>操作</td><td>1次冷却材圧力（広域）</td></tr> <tr> <td>原子炉圧力容器内の水位</td><td>加圧器水位</td></tr> <tr> <td>原子炉圧力容器内の水位</td><td>高圧注入流量</td></tr> <tr> <td>充てん水流量</td><td>充てん流量</td></tr> <tr> <td rowspan="5">水源の確保</td><td>燃料取替用水ビット水位</td></tr> <tr><td>ほう酸タンク水位</td></tr> <tr><td>補助給水ビット水位</td></tr> <tr><td>1次系純水タンク水位</td></tr> <tr><td>2次系純水タンク水位</td></tr> <tr> <td></td><td>ろ過水タンク水位</td></tr> </tbody> </table>	対応手段	重大事故等の対応に必要となる監視項目	監視計器	<b>1.3.2.4 蒸気発生器伝熱管破損発生時減圧継続の対応手順</b>			判断基準	信号	<ul style="list-style-type: none"> <li>ECCS作動</li> <li>蒸気発生器水位（狭域）</li> <li>蒸気発生器水位（広域）</li> <li>主蒸気ライン圧力</li> <li>主蒸気流量</li> </ul>	原子炉圧力容器内の水位	加圧器水位	格納容器バイパスの監視	1次冷却材圧力（広域）	復水器排気ガスマニタ	蒸気発生器プローデューン水モニタ	高感度型主蒸気管モニタ	蒸気発生器水位（狭域）	主蒸気ライン圧力	最終ヒートシンクの確保	主蒸気ライン圧力	補助給水流量	蒸気発生器水位（狭域）	蒸気発生器水位（広域）	原子炉圧力容器内の温度	1次冷却材温度（広域～高溫側）	原子炉圧力容器内の温度	1次冷却材温度（広域～低溫側）	操作	1次冷却材圧力（広域）	原子炉圧力容器内の水位	加圧器水位	原子炉圧力容器内の水位	高圧注入流量	充てん水流量	充てん流量	水源の確保	燃料取替用水ビット水位	ほう酸タンク水位	補助給水ビット水位	1次系純水タンク水位	2次系純水タンク水位		ろ過水タンク水位	<p>【大飯】 記載内容の相違 ・最終ヒートシンクの確保について、泊は2次冷却系破断がないことを確認するため、主蒸気流量を記載。</p>
対応手段	重大事故等の対応に必要となる監視項目	監視計器																																																																																					
<b>1.3.5 蒸気発生器伝熱管破損発生時減圧継続の手順</b>																																																																																							
判断基準	最終ヒートシンクの確保	<ul style="list-style-type: none"> <li>蒸気発生器水位計（広域）</li> <li>蒸気発生器水位計（狭域）</li> <li>主蒸気圧力計</li> </ul>																																																																																					
	原子炉圧力容器内の水位	加圧器水位計																																																																																					
	格納容器バイパスの監視	1次冷却材圧力計																																																																																					
		復水器空気抽出器ガスマニタ																																																																																					
		蒸気発生器プローデューン水モニタ																																																																																					
		高感度型主蒸気管モニタ																																																																																					
		蒸気発生器水位計（狭域）																																																																																					
		主蒸気圧力計																																																																																					
	信号	安全注入作動警報																																																																																					
	最終ヒートシンクの確保	主蒸気圧力計																																																																																					
蒸気発生器補助給水流量計																																																																																							
蒸気発生器水位計（広域）																																																																																							
蒸気発生器水位計（狭域）																																																																																							
原子炉圧力容器内の温度	1次冷却材高温側温度計（広域）																																																																																						
	1次冷却材低温側温度計（広域）																																																																																						
原子炉圧力容器内の圧力	1次冷却材圧力計																																																																																						
	原子炉圧力容器内の注水量	高圧注入流量計																																																																																					
充てん水流量計																																																																																							
原子炉圧力容器内の水位	加圧器水位計																																																																																						
	水源の確保	ほう酸タンク水位計																																																																																					
復水ビット水位計																																																																																							
燃料取替用水ビット水位計																																																																																							
1次系純水タンク水位計(C.R.T.)																																																																																							
N.o. 3淡水タンク水位計(C.R.T.)																																																																																							
N.o. 2淡水タンク水位計(C.R.T.)																																																																																							
対応手段		重大事故等の対応に必要となる監視項目	監視計器																																																																																				
<b>1.3.2.4 蒸気発生器伝熱管破損発生時減圧継続の対応手順</b>																																																																																							
判断基準	信号	<ul style="list-style-type: none"> <li>ECCS作動</li> <li>蒸気発生器水位（狭域）</li> <li>蒸気発生器水位（広域）</li> <li>主蒸気ライン圧力</li> <li>主蒸気流量</li> </ul>																																																																																					
	原子炉圧力容器内の水位	加圧器水位																																																																																					
	格納容器バイパスの監視	1次冷却材圧力（広域）																																																																																					
		復水器排気ガスマニタ																																																																																					
		蒸気発生器プローデューン水モニタ																																																																																					
		高感度型主蒸気管モニタ																																																																																					
		蒸気発生器水位（狭域）																																																																																					
		主蒸気ライン圧力																																																																																					
	最終ヒートシンクの確保	主蒸気ライン圧力																																																																																					
		補助給水流量																																																																																					
		蒸気発生器水位（狭域）																																																																																					
		蒸気発生器水位（広域）																																																																																					
	原子炉圧力容器内の温度	1次冷却材温度（広域～高溫側）																																																																																					
	原子炉圧力容器内の温度	1次冷却材温度（広域～低溫側）																																																																																					
	操作	1次冷却材圧力（広域）																																																																																					
原子炉圧力容器内の水位	加圧器水位																																																																																						
原子炉圧力容器内の水位	高圧注入流量																																																																																						
充てん水流量	充てん流量																																																																																						
水源の確保	燃料取替用水ビット水位																																																																																						
	ほう酸タンク水位																																																																																						
	補助給水ビット水位																																																																																						
	1次系純水タンク水位																																																																																						
	2次系純水タンク水位																																																																																						
	ろ過水タンク水位																																																																																						

泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

赤字: 設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字: 記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字: 記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

大飯発電所3／4号炉

監視計器一覧 (10/11)

対応手段	重大事故等の対応に必要となる監視項目	監視計器
1.3.6 インターフェイスシステムLOCA発生時の手順		
	原子炉圧力容器内の水位	・加圧器水位計
		・1次冷却材圧力計
		・原子炉周辺建屋サンプタンク水位計(CRT)
		・排気筒ガスモニタ
		・余熱除去ポンプ吐出圧力計
		・加圧器逃がしタンク水位計
		・加圧器逃がしタンク圧力計
		・加圧器逃がしタンク温度計
	信号	・安全注入作動警報

監視計器一覧 (11/11)

対応手段	重大事故等の対応に必要となる監視項目	監視計器
1.3.6 インターフェイスシステムLOCA発生時の手順		
	原子炉圧力容器内の水位	・加圧器水位計
	原子炉圧力容器内の温度	・1次冷却材高温側温度計(広域) ・1次冷却材低温側温度計(広域)
	原子炉圧力容器内の圧力	・1次冷却材圧力計
	最終ヒートシンクの確保	・蒸気発生器補助給水流計 ・蒸気発生器水位計(狭域) ・主蒸気圧力計
	原子炉圧力容器内への注水量	・高圧注入流量計 ・充てん水流量計 ・燃料取替用水ピット水位計 ・1次純水タンク水位計(CRT)
	水源の確保	・ほう酸タンク水位計 ・N o. 3淡水タンク水位計(CRT) ・復水ピット水位計 ・N o. 2淡水タンク水位計(CRT)

女川原子力発電所2号炉

監視計器一覧 (6/7)

手順書	重大事故等の対応に必要となる監視項目	監視パラメータ(計器)
1.3.2.4 インターフェイスシステムLOCA発生時の対応手順		
非常時操作手順書 (微候ベース) 「原子炉建屋制御」等	原子炉水位(快崩域) 原子炉水位(広崩域) 原子炉圧力 原子炉圧力(SA) ドライカウル圧力 ドライカウル温度 高圧炉心スプレイ系ポンプ出口圧力 残留熱除去系ポンプ出口圧力 低圧炉心スプレイ系ポンプ出口圧力 原子炉隔壁冷却系ポンプ出口圧力 エリア放射線モニタ ドライカウルサンプ水位 建屋・床・タンク漏えい警報 残留熱除去系機器室/熱交換器室漏えい警報 残留熱除去系機器室/熱交換器室排気温度高 警報 原子炉建屋原子炉棟放射能高 警報 原子炉建屋原子炉棟放射能高 警報 原子炉建屋原子炉棟ダスマスト放射線モニタ(A)異常 警報 原子炉建屋原子炉棟ダスマスト放射線モニタ(B)異常 警報	格納容器バイパスの監視 補機監視機能 漏えい閾値警報
	原子炉水位(快崩域) 原子炉水位(広崩域) 原子炉水位(燃料域) 原子炉水位(SA 快崩域) 原子炉水位(SA 燃料域) 原子炉圧力 原子炉圧力(SA) 高圧炉心スプレイ系ポンプ出口圧力 低圧炉心スプレイ系ポンプ出口圧力 残留熱除去系ポンプ出口圧力 原子炉隔壁冷却系ポンプ出口圧力 残留熱除去系ポンプ室漏えい検出閾値 エリア放射線モニタ プロセス放射線モニタ ・原子炉建屋原子炉棟排気放射線モニタ ・燃料取替エリア放射線モニタ	操作

監視計器一覧 (7/7)

手順書	重大事故等の対応に必要となる監視項目	監視パラメータ(計器)
1.3.2.4 インターフェイスシステムLOCA発生時の対応手順		
非常時操作手順書 (微候ベース) 「原子炉建屋制御」等	高圧炉心スプレイ系ポンプ出口流量 低圧炉心スプレイ系ポンプ出口流量 残留熱除去系ポンプ出口流量 代替循環冷却ポンプ出口流量 残留熱除去系洗浄ライン流量(残留熱除去系ヘッドスプレイ系ポンプ(狭域)) 残留熱除去系洗浄ライン流量(残留熱除去系B格納容器冷却ライン洗浄流量) 直流駆動低圧水系ポンプ出口流量 高圧炉心スプレイ系ポンプ出口圧力 低圧炉心スプレイ系ポンプ出口圧力 残留熱除去系ポンプ出口圧力 復水移送ポンプ出口圧力 代替循環冷却ポンプ出口圧力 直流駆動低圧水系ポンプ出口圧力 大容量送水ポンプ(タイプI)出口圧力 ろ過水ポンプ出口圧力 圧力抑制室水位 海水貯蔵タンク水位 原子炉格納容器内の温度 ナフレーションブール水温度 残留熱除去系熱交換器入口温度 残留熱除去系熱交換器出口温度 残留熱除去系ポンプ出口流量(A, B系のみ) 原子炉補機冷却水系ポンプ出口流量 原子炉補機冷却水系冷却水供給温度 原子炉補機冷却水系ポンプ出口圧力 主復水器内圧力	原子炉圧力容器内への注水量 補機監視機能 水源の確保 原子炉格納容器内の温度 最終ヒートシンクの確保 補機監視機能

泊発電所3号炉

監視計器一覧 (16/19)

対応手段	重大事故等の対応に必要となる監視項目	監視計器
1.3.2.5 インターフェイスシステムLOCA発生時の対応手順		
	ECCS作動 原子炉圧力容器内の水位 ・1次冷却材圧力(広域) ・補助建屋サンプタンク水位 ・排気筒ガスモニタ(低レンジ) ・排気筒高レンジガスモニタ(高レンジ) ・復水器排気ガスモニタ ・蒸気発生器プローブグラン水モニタ ・高感度型主蒸気管モニタ ・蒸気発生器水位(狭域) ・主蒸気ライイン圧力 ・全熱除去ポンプ出口圧力 ・全熱除去冷却器人口温度 ・全熱除去冷却器出口温度 ・加圧器逃がしタンク水位 ・加圧器逃がしタンク圧力	判断基準
	格納容器バイパスの監視	

監視計器一覧 (17/19)

対応手段	重大事故等の対応に必要となる監視項目	監視計器
1.3.2.5 インターフェイスシステムLOCA発生時の対応手順		
	原子炉圧力容器内の水位 ・1次冷却材温度(広域-高溫側) ・1次冷却材温度(広域-低溫側) 原子炉圧力容器内の圧力 ・1次冷却材圧力(広域) ・補助給水流量 ・蒸気発生器水位(広域) ・蒸気発生器水位(狭域) ・主蒸気ライイン圧力 ・高圧注入流量 ・充てん流量 ・燃料取替用水ピット水位 ・ほう酸タンク水位 ・補助給水ピット水位 ・1次純水タンク水位 ・2次純水タンク水位 ・ろ過水タンク水位	操作
	原子炉圧力容器内の圧力 ・1次冷却材圧力(広域) ・補助給水流量 ・蒸気発生器水位(広域) ・蒸気発生器水位(狭域) ・主蒸気ライイン圧力 ・高圧注入流量 ・充てん流量 ・燃料取替用水ピット水位 ・ほう酸タンク水位 ・補助給水ピット水位 ・1次純水タンク水位 ・2次純水タンク水位 ・ろ過水タンク水位	操作
	原子炉圧力容器内の温度 ・高圧注入流量 ・充てん流量 ・燃料取替用水ピット水位 ・ほう酸タンク水位 ・補助給水ピット水位 ・1次純水タンク水位 ・2次純水タンク水位 ・ろ過水タンク水位	水源の確保

相違理由

【大飯】  
記載内容の相違  
・判断基準  
・格納容器バイパスの監視について、排気筒高レンジガスモニタ(低レンジ)、排気筒高レンジガスモニタ(高レンジ)、復水器排気ガスモニタ(高レンジ)、蒸気発生器プローブグラン水モニタは、有効性評価でも期待している監視パラメータであるため、追加した。(伊方と同様)

【大飯】  
記載内容の相違  
・最終ヒートシンクの確保について、泊は蒸気発生器2次側による炉心冷却を監視するため、蒸気発生器水位(広域)を記載。

泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色: 女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字: 設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字: 記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字: 記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	女川原子力発電所2号炉	泊発電所3号炉	相違理由																														
<div style="border: 1px solid black; padding: 2px;">泊3号炉との比較対象なし</div>		<p>監視計器一覧 (18/19)</p> <table border="1" style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <thead> <tr> <th style="text-align: center;">対応手段</th> <th style="text-align: center;">重大事故等の対応に必要な監視項目</th> <th style="text-align: center;">監視計器</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td colspan="3" style="text-align: center;">1.3.2.6 重大事故等対応設備（設計基準拡張）による対応手順</td> </tr> <tr> <td colspan="3" style="text-align: center;">(1) 蒸気発生器2次側からの餘熱による原子炉冷却材圧力バウンダリの減圧</td> </tr> <tr> <td rowspan="2" style="vertical-align: middle; text-align: center; width: 15%;"> <small>判断基準</small>             a. 電動補助給水ポンプ又はタービン動補助給水ポンプによる蒸気発生器への注水             b. 主蒸気逃がし弁による蒸気放散         </td> <td rowspan="2" style="vertical-align: middle; text-align: center; width: 15%;"> <small>操作</small>   <small>「1.2 原子炉冷却材圧力バウンダリ高圧時に発電用原子炉を冷卻するための手順等」のうち、1.2.2.4(i) a. 「電動補助給水ポンプ又はタービン動補助給水ポンプによる蒸気発生器への注水」にて整備する。   <small>「1.2 原子炉冷却材圧力バウンダリ高圧時に発電用原子炉を冷卻するための手順等」のうち、1.2.2.4(i) b. 「主蒸気逃がし弁による蒸気放散」にて整備する。</small> </small></td> <td style="text-align: center;">           最終ヒートシンクの確保             原子炉圧力容器内の圧力             水位の確保         </td> <td style="text-align: center;">           • 蒸気発生器水位（広域）            • 蒸気発生器水位（狭域）            • 補助給水流量            • 1次冷却材圧力（広域）            • 補助給水ピット水位         </td> </tr> <tr> <td style="text-align: center;">           原子炉圧力容器内の圧力   <small>最終ヒートシンクの確保</small> </td> <td style="text-align: center;">           • 蒸気発生器水位（広域）            • 蒸気発生器水位（狭域）            • 主給水ライン流量            • 蒸気発生器水抜き液抜            • 補助給水流量         </td> </tr> </tbody> </table> <p>監視計器一覧 (19/19)</p> <table border="1" style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <thead> <tr> <th style="text-align: center;">対応手段</th> <th style="text-align: center;">重大事故等の対応に必要な監視項目</th> <th style="text-align: center;">監視計器</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td colspan="3" style="text-align: center;">1.3.2.6 重大事故等対応設備（設計基準拡張）による対応手順</td> </tr> <tr> <td colspan="3" style="text-align: center;">(2) 加圧器逃がし弁による原子炉冷却材圧力バウンダリの減圧</td> </tr> <tr> <td rowspan="2" style="vertical-align: middle; text-align: center; width: 15%;"> <small>判断基準</small>             原子炉圧力容器内の圧力   <small>操作</small>             補機監視機能         </td> <td rowspan="2" style="vertical-align: middle; text-align: center; width: 15%;"> <small>操作</small>             原子炉圧力容器内の圧力   <small>補機監視機能</small> </td> <td style="text-align: center;">           原子炉圧力容器内の圧力         </td> <td style="text-align: center;">           • 1次冷却材圧力（広域）         </td> </tr> <tr> <td style="text-align: center;">           原子炉圧力容器内の圧力   <small>補機監視機能</small> </td> <td style="text-align: center;">           • 1次冷却材圧力（広域）            • 加圧器逃がし弁表示         </td> </tr> </tbody> </table>	対応手段	重大事故等の対応に必要な監視項目	監視計器	1.3.2.6 重大事故等対応設備（設計基準拡張）による対応手順			(1) 蒸気発生器2次側からの餘熱による原子炉冷却材圧力バウンダリの減圧			<small>判断基準</small>  a. 電動補助給水ポンプ又はタービン動補助給水ポンプによる蒸気発生器への注水  b. 主蒸気逃がし弁による蒸気放散	<small>操作</small>  <small>「1.2 原子炉冷却材圧力バウンダリ高圧時に発電用原子炉を冷卻するための手順等」のうち、1.2.2.4(i) a. 「電動補助給水ポンプ又はタービン動補助給水ポンプによる蒸気発生器への注水」にて整備する。   <small>「1.2 原子炉冷却材圧力バウンダリ高圧時に発電用原子炉を冷卻するための手順等」のうち、1.2.2.4(i) b. 「主蒸気逃がし弁による蒸気放散」にて整備する。</small> </small>	最終ヒートシンクの確保  原子炉圧力容器内の圧力  水位の確保	• 蒸気発生器水位（広域） • 蒸気発生器水位（狭域） • 補助給水流量 • 1次冷却材圧力（広域） • 補助給水ピット水位	原子炉圧力容器内の圧力  <small>最終ヒートシンクの確保</small>	• 蒸気発生器水位（広域） • 蒸気発生器水位（狭域） • 主給水ライン流量 • 蒸気発生器水抜き液抜 • 補助給水流量	対応手段	重大事故等の対応に必要な監視項目	監視計器	1.3.2.6 重大事故等対応設備（設計基準拡張）による対応手順			(2) 加圧器逃がし弁による原子炉冷却材圧力バウンダリの減圧			<small>判断基準</small>  原子炉圧力容器内の圧力  <small>操作</small>  補機監視機能	<small>操作</small>  原子炉圧力容器内の圧力  <small>補機監視機能</small>	原子炉圧力容器内の圧力	• 1次冷却材圧力（広域）	原子炉圧力容器内の圧力  <small>補機監視機能</small>	• 1次冷却材圧力（広域） • 加圧器逃がし弁表示	
対応手段	重大事故等の対応に必要な監視項目	監視計器																															
1.3.2.6 重大事故等対応設備（設計基準拡張）による対応手順																																	
(1) 蒸気発生器2次側からの餘熱による原子炉冷却材圧力バウンダリの減圧																																	
<small>判断基準</small>  a. 電動補助給水ポンプ又はタービン動補助給水ポンプによる蒸気発生器への注水  b. 主蒸気逃がし弁による蒸気放散	<small>操作</small>  <small>「1.2 原子炉冷却材圧力バウンダリ高圧時に発電用原子炉を冷卻するための手順等」のうち、1.2.2.4(i) a. 「電動補助給水ポンプ又はタービン動補助給水ポンプによる蒸気発生器への注水」にて整備する。   <small>「1.2 原子炉冷却材圧力バウンダリ高圧時に発電用原子炉を冷卻するための手順等」のうち、1.2.2.4(i) b. 「主蒸気逃がし弁による蒸気放散」にて整備する。</small> </small>	最終ヒートシンクの確保  原子炉圧力容器内の圧力  水位の確保	• 蒸気発生器水位（広域） • 蒸気発生器水位（狭域） • 補助給水流量 • 1次冷却材圧力（広域） • 補助給水ピット水位																														
		原子炉圧力容器内の圧力  <small>最終ヒートシンクの確保</small>	• 蒸気発生器水位（広域） • 蒸気発生器水位（狭域） • 主給水ライン流量 • 蒸気発生器水抜き液抜 • 補助給水流量																														
対応手段	重大事故等の対応に必要な監視項目	監視計器																															
1.3.2.6 重大事故等対応設備（設計基準拡張）による対応手順																																	
(2) 加圧器逃がし弁による原子炉冷却材圧力バウンダリの減圧																																	
<small>判断基準</small>  原子炉圧力容器内の圧力  <small>操作</small>  補機監視機能	<small>操作</small>  原子炉圧力容器内の圧力  <small>補機監視機能</small>	原子炉圧力容器内の圧力	• 1次冷却材圧力（広域）																														
		原子炉圧力容器内の圧力  <small>補機監視機能</small>	• 1次冷却材圧力（広域） • 加圧器逃がし弁表示																														

【大飯】  
記載方針の相違  
(女川審査実績の反映)  
・重大事故等対応設備（設計基準拡張）による対応手段の監視計器を整理している。

泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	女川原子力発電所2号炉	泊発電所3号炉	相違理由																																																																																								
<p>第1.3.6表 審査基準における要求事項ごとの給電対象設備</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>対象条文</th> <th>供給対象設備</th> <th>給電元</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td rowspan="13">【1.3】 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等</td> <td>A 高圧注入ポンプ</td> <td>4-3(4)A 非常用高圧母線</td> </tr> <tr> <td>B 高圧注入ポンプ</td> <td>4-3(4)B 非常用高圧母線</td> </tr> <tr> <td>A 余熱除去ポンプ</td> <td>4-3(4)A 非常用高圧母線</td> </tr> <tr> <td>B 余熱除去ポンプ</td> <td>4-3(4)B 非常用高圧母線</td> </tr> <tr> <td>A 電動補助給水ポンプ</td> <td>4-3(4)A 非常用高圧母線</td> </tr> <tr> <td>B 電動補助給水ポンプ</td> <td>4-3(4)B 非常用高圧母線</td> </tr> <tr> <td>A 主蒸気逃がし弁</td> <td>A1ソレノイド分電盤</td> </tr> <tr> <td>B 主蒸気逃がし弁</td> <td>A1ソレノイド分電盤</td> </tr> <tr> <td>C 主蒸気逃がし弁</td> <td>B1ソレノイド分電盤</td> </tr> <tr> <td>D 主蒸気逃がし弁</td> <td>B1ソレノイド分電盤</td> </tr> <tr> <td>A 加圧器逃がし弁</td> <td>A2ソレノイド分電盤</td> </tr> <tr> <td>B 加圧器逃がし弁</td> <td>B2ソレノイド分電盤</td> </tr> <tr> <td>可搬式空気圧縮機 (代替制御用空気供給用)</td> <td>可搬式空気圧縮機 (代替制御用空気供給用) 分電盤</td> </tr> </tbody> </table>	対象条文	供給対象設備	給電元	【1.3】 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等	A 高圧注入ポンプ	4-3(4)A 非常用高圧母線	B 高圧注入ポンプ	4-3(4)B 非常用高圧母線	A 余熱除去ポンプ	4-3(4)A 非常用高圧母線	B 余熱除去ポンプ	4-3(4)B 非常用高圧母線	A 電動補助給水ポンプ	4-3(4)A 非常用高圧母線	B 電動補助給水ポンプ	4-3(4)B 非常用高圧母線	A 主蒸気逃がし弁	A1ソレノイド分電盤	B 主蒸気逃がし弁	A1ソレノイド分電盤	C 主蒸気逃がし弁	B1ソレノイド分電盤	D 主蒸気逃がし弁	B1ソレノイド分電盤	A 加圧器逃がし弁	A2ソレノイド分電盤	B 加圧器逃がし弁	B2ソレノイド分電盤	可搬式空気圧縮機 (代替制御用空気供給用)	可搬式空気圧縮機 (代替制御用空気供給用) 分電盤	<p>第1.3-3表 「審査基準」における要求事項ごとの給電対象設備</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th rowspan="2">対象条文</th> <th rowspan="2">供給対象設備</th> <th colspan="2">供給元</th> </tr> <tr> <th>設備</th> <th>母線</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td rowspan="13">【1.3】 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等</td> <td rowspan="13">主蒸気逃がし安全弁</td> <td>常設代替交流電源設備</td> <td>125V 直流主母線 2A-1 125V 直流主母線 2B-1 125V 直流主母線 2A-1 125V 直流主母線 2B-1 125V 直流主母線 2A-1 125V 直流主母線 2B-1 125V 直流主母線 2B-1</td> </tr> <tr> <td>可搬型代替交流電源設備</td> <td>-</td> </tr> <tr> <td>所内常設蓄式直流電源設備</td> <td>-</td> </tr> <tr> <td>可搬型代替直流電源設備</td> <td>-</td> </tr> <tr> <td>主蒸気逃がし安全弁用可搬型蓄電池</td> <td>-</td> </tr> <tr> <td rowspan="5">高圧蒸素ガス供給系</td> <td>常設代替交流電源設備</td> <td>非常用低圧母線 MCC 2C 系 非常用低圧母線 MCC 2D 系 非常用低圧母線 MCC 2C 系 非常用低圧母線 MCC 2D 系 非常用低圧母線 MCC 2C 系 非常用低圧母線 MCC 2D 系</td> </tr> <tr> <td>可搬型代替交流電源設備</td> <td>緊急用低圧母線 MCC 2G 系 非常用低圧母線 MCC 2C 系 緊急用低圧母線 MCC 2G 系 非常用低圧母線 MCC 2C 系 緊急用低圧母線 MCC 2G 系</td> </tr> <tr> <td rowspan="3">代替高圧蒸素ガス供給系</td> <td>常設代替交流電源設備</td> <td>非常用低圧母線 MCC 2C 系 非常用低圧母線 MCC 2D 系 緊急用低圧母線 MCC 2G 系 非常用低圧母線 MCC 2C 系 緊急用低圧母線 MCC 2G 系</td> </tr> <tr> <td>可搬型代替交流電源設備</td> <td>非常用低圧母線 MCC 2C 系 非常用低圧母線 MCC 2D 系 緊急用低圧母線 MCC 2G 系 非常用低圧母線 MCC 2C 系 緊急用低圧母線 MCC 2G 系</td> </tr> <tr> <td>計測用電源*</td> <td>常設代替交流電源設備 可搬型代替交流電源設備 可搬型代替直流電源設備</td> <td>125V 直流主母線 2A-1 125V 直流主母線 2B-1</td> </tr> </tbody> </table> <p>*：供給負荷は監視計器</p>	対象条文	供給対象設備	供給元		設備	母線	【1.3】 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等	主蒸気逃がし安全弁	常設代替交流電源設備	125V 直流主母線 2A-1 125V 直流主母線 2B-1 125V 直流主母線 2A-1 125V 直流主母線 2B-1 125V 直流主母線 2A-1 125V 直流主母線 2B-1 125V 直流主母線 2B-1	可搬型代替交流電源設備	-	所内常設蓄式直流電源設備	-	可搬型代替直流電源設備	-	主蒸気逃がし安全弁用可搬型蓄電池	-	高圧蒸素ガス供給系	常設代替交流電源設備	非常用低圧母線 MCC 2C 系 非常用低圧母線 MCC 2D 系 非常用低圧母線 MCC 2C 系 非常用低圧母線 MCC 2D 系 非常用低圧母線 MCC 2C 系 非常用低圧母線 MCC 2D 系	可搬型代替交流電源設備	緊急用低圧母線 MCC 2G 系 非常用低圧母線 MCC 2C 系 緊急用低圧母線 MCC 2G 系 非常用低圧母線 MCC 2C 系 緊急用低圧母線 MCC 2G 系	代替高圧蒸素ガス供給系	常設代替交流電源設備	非常用低圧母線 MCC 2C 系 非常用低圧母線 MCC 2D 系 緊急用低圧母線 MCC 2G 系 非常用低圧母線 MCC 2C 系 緊急用低圧母線 MCC 2G 系	可搬型代替交流電源設備	非常用低圧母線 MCC 2C 系 非常用低圧母線 MCC 2D 系 緊急用低圧母線 MCC 2G 系 非常用低圧母線 MCC 2C 系 緊急用低圧母線 MCC 2G 系	計測用電源*	常設代替交流電源設備 可搬型代替交流電源設備 可搬型代替直流電源設備	125V 直流主母線 2A-1 125V 直流主母線 2B-1	<p>第1.3.3表 「審査基準」における要求事項ごとの給電対象設備</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th rowspan="2">対象条文</th> <th rowspan="2">供給対象設備</th> <th colspan="2">給電元</th> </tr> <tr> <th>設備</th> <th>母線</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td rowspan="13">【1.3】 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等</td> <td rowspan="13">非常用交換電源設備 非常用交換電源設備 非常用交換電源設備 1次冷却設備 余熱除去設備 2次冷却設備 (主蒸気設備) 2次冷却設備 (補助給水設備) ポンプ・弁 注水空気設備 (制御用圧縮空気設備)</td> <td>女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容</td> <td>赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違） 青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違） 緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）</td> </tr> <tr> <td>非常用交換電源設備</td> <td>A-IA非常用低圧母線 A-II非常用低圧母線 A1-原子炉コントロールセンタ B1-原子炉コントロールセンタ</td> </tr> <tr> <td>非常用交換電源設備</td> <td>A-直流水線 B-直流水線</td> </tr> <tr> <td>非常用交換電源設備</td> <td>A1-原子炉コントロールセンタ B1-原子炉コントロールセンタ A2-原子炉コントロールセンタ</td> </tr> <tr> <td>1次冷却設備</td> <td>A-直流水線 B-直流水線</td> </tr> <tr> <td>余熱除去設備</td> <td>A-直流水線 B-直流水線</td> </tr> <tr> <td>2次冷却設備</td> <td>A-直流水線 B-直流水線</td> </tr> <tr> <td>2次冷却設備 (補助給水設備) ポンプ・弁</td> <td>B-A非常用低圧母線 B-B非常用低圧母線 A-直流水線 B-直流水線</td> </tr> <tr> <td>注水空気設備 (制御用圧縮空気設備)</td> <td>A2-原子炉コントロールセンタ B2-原子炉コントロールセンタ</td> </tr> <tr> <td>計測用電源*</td> <td>非常用交換電源設備 非常用交換電源設備 非常用交換電源設備 常設代替交流電源設備 常設代替交流電源設備 A-計測用変換分電盤 B-計測用変換分電盤 C-計測用変換分電盤 D-計測用変換分電盤 A-計測用直流水線分電盤 B-計測用直流水線分電盤</td> </tr> </tbody> </table> <p>※：供給負荷は監視計器</p>	対象条文	供給対象設備	給電元		設備	母線	【1.3】 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等	非常用交換電源設備 非常用交換電源設備 非常用交換電源設備 1次冷却設備 余熱除去設備 2次冷却設備 (主蒸気設備) 2次冷却設備 (補助給水設備) ポンプ・弁 注水空気設備 (制御用圧縮空気設備)	女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容	赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違） 青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違） 緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）	非常用交換電源設備	A-IA非常用低圧母線 A-II非常用低圧母線 A1-原子炉コントロールセンタ B1-原子炉コントロールセンタ	非常用交換電源設備	A-直流水線 B-直流水線	非常用交換電源設備	A1-原子炉コントロールセンタ B1-原子炉コントロールセンタ A2-原子炉コントロールセンタ	1次冷却設備	A-直流水線 B-直流水線	余熱除去設備	A-直流水線 B-直流水線	2次冷却設備	A-直流水線 B-直流水線	2次冷却設備 (補助給水設備) ポンプ・弁	B-A非常用低圧母線 B-B非常用低圧母線 A-直流水線 B-直流水線	注水空気設備 (制御用圧縮空気設備)	A2-原子炉コントロールセンタ B2-原子炉コントロールセンタ	計測用電源*	非常用交換電源設備 非常用交換電源設備 非常用交換電源設備 常設代替交流電源設備 常設代替交流電源設備 A-計測用変換分電盤 B-計測用変換分電盤 C-計測用変換分電盤 D-計測用変換分電盤 A-計測用直流水線分電盤 B-計測用直流水線分電盤
対象条文	供給対象設備	給電元																																																																																									
【1.3】 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等	A 高圧注入ポンプ	4-3(4)A 非常用高圧母線																																																																																									
	B 高圧注入ポンプ	4-3(4)B 非常用高圧母線																																																																																									
	A 余熱除去ポンプ	4-3(4)A 非常用高圧母線																																																																																									
	B 余熱除去ポンプ	4-3(4)B 非常用高圧母線																																																																																									
	A 電動補助給水ポンプ	4-3(4)A 非常用高圧母線																																																																																									
	B 電動補助給水ポンプ	4-3(4)B 非常用高圧母線																																																																																									
	A 主蒸気逃がし弁	A1ソレノイド分電盤																																																																																									
	B 主蒸気逃がし弁	A1ソレノイド分電盤																																																																																									
	C 主蒸気逃がし弁	B1ソレノイド分電盤																																																																																									
	D 主蒸気逃がし弁	B1ソレノイド分電盤																																																																																									
	A 加圧器逃がし弁	A2ソレノイド分電盤																																																																																									
	B 加圧器逃がし弁	B2ソレノイド分電盤																																																																																									
	可搬式空気圧縮機 (代替制御用空気供給用)	可搬式空気圧縮機 (代替制御用空気供給用) 分電盤																																																																																									
対象条文	供給対象設備	供給元																																																																																									
		設備	母線																																																																																								
【1.3】 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等	主蒸気逃がし安全弁	常設代替交流電源設備	125V 直流主母線 2A-1 125V 直流主母線 2B-1 125V 直流主母線 2A-1 125V 直流主母線 2B-1 125V 直流主母線 2A-1 125V 直流主母線 2B-1 125V 直流主母線 2B-1																																																																																								
		可搬型代替交流電源設備	-																																																																																								
		所内常設蓄式直流電源設備	-																																																																																								
		可搬型代替直流電源設備	-																																																																																								
		主蒸気逃がし安全弁用可搬型蓄電池	-																																																																																								
		高圧蒸素ガス供給系	常設代替交流電源設備	非常用低圧母線 MCC 2C 系 非常用低圧母線 MCC 2D 系 非常用低圧母線 MCC 2C 系 非常用低圧母線 MCC 2D 系 非常用低圧母線 MCC 2C 系 非常用低圧母線 MCC 2D 系																																																																																							
			可搬型代替交流電源設備	緊急用低圧母線 MCC 2G 系 非常用低圧母線 MCC 2C 系 緊急用低圧母線 MCC 2G 系 非常用低圧母線 MCC 2C 系 緊急用低圧母線 MCC 2G 系																																																																																							
			代替高圧蒸素ガス供給系	常設代替交流電源設備	非常用低圧母線 MCC 2C 系 非常用低圧母線 MCC 2D 系 緊急用低圧母線 MCC 2G 系 非常用低圧母線 MCC 2C 系 緊急用低圧母線 MCC 2G 系																																																																																						
				可搬型代替交流電源設備	非常用低圧母線 MCC 2C 系 非常用低圧母線 MCC 2D 系 緊急用低圧母線 MCC 2G 系 非常用低圧母線 MCC 2C 系 緊急用低圧母線 MCC 2G 系																																																																																						
				計測用電源*	常設代替交流電源設備 可搬型代替交流電源設備 可搬型代替直流電源設備	125V 直流主母線 2A-1 125V 直流主母線 2B-1																																																																																					
		対象条文	供給対象設備	給電元																																																																																							
				設備	母線																																																																																						
		【1.3】 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等	非常用交換電源設備 非常用交換電源設備 非常用交換電源設備 1次冷却設備 余熱除去設備 2次冷却設備 (主蒸気設備) 2次冷却設備 (補助給水設備) ポンプ・弁 注水空気設備 (制御用圧縮空気設備)	女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容	赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違） 青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違） 緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）																																																																																						
非常用交換電源設備	A-IA非常用低圧母線 A-II非常用低圧母線 A1-原子炉コントロールセンタ B1-原子炉コントロールセンタ																																																																																										
非常用交換電源設備	A-直流水線 B-直流水線																																																																																										
非常用交換電源設備	A1-原子炉コントロールセンタ B1-原子炉コントロールセンタ A2-原子炉コントロールセンタ																																																																																										
1次冷却設備	A-直流水線 B-直流水線																																																																																										
余熱除去設備	A-直流水線 B-直流水線																																																																																										
2次冷却設備	A-直流水線 B-直流水線																																																																																										
2次冷却設備 (補助給水設備) ポンプ・弁	B-A非常用低圧母線 B-B非常用低圧母線 A-直流水線 B-直流水線																																																																																										
注水空気設備 (制御用圧縮空気設備)	A2-原子炉コントロールセンタ B2-原子炉コントロールセンタ																																																																																										
計測用電源*	非常用交換電源設備 非常用交換電源設備 非常用交換電源設備 常設代替交流電源設備 常設代替交流電源設備 A-計測用変換分電盤 B-計測用変換分電盤 C-計測用変換分電盤 D-計測用変換分電盤 A-計測用直流水線分電盤 B-計測用直流水線分電盤																																																																																										

泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

灰色: 女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字: 設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字: 記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字: 記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

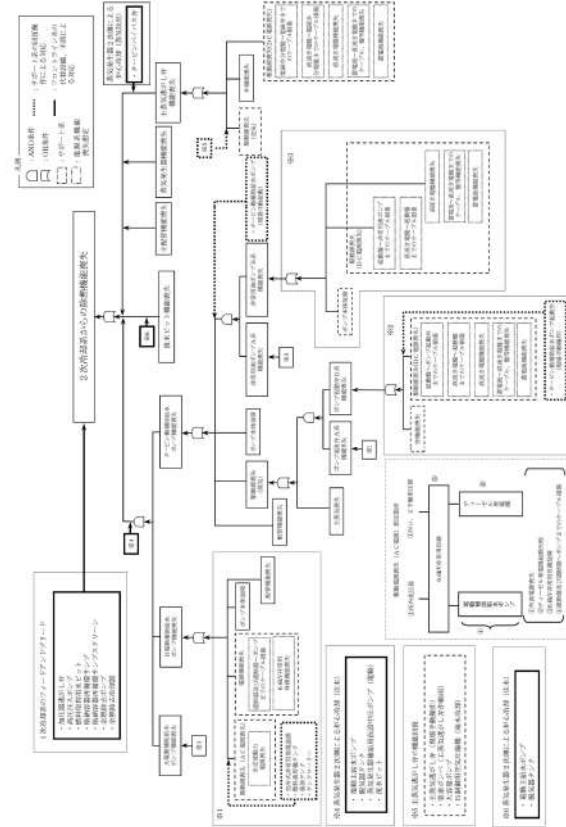
1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

大飯発電所3／4号炉

女川原子力発電所2号炉

泊発電所3号炉

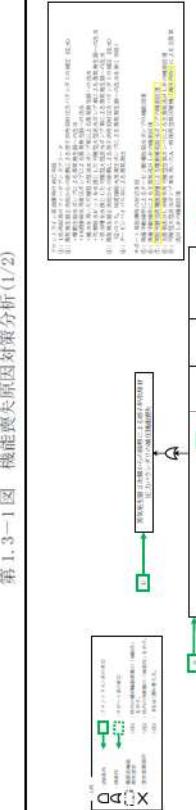
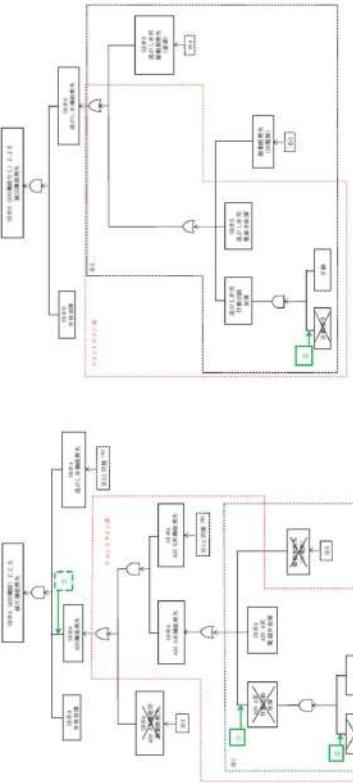
相違理由



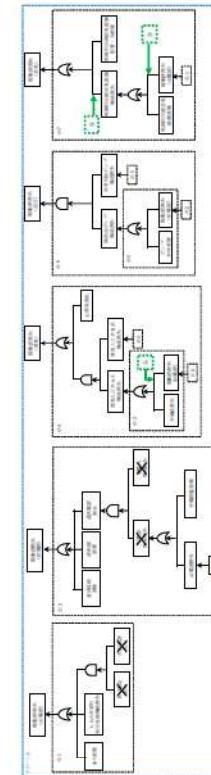
第1.3.1図 機能喪失原因対策分析（2次冷却系からの除熱機能喪失）



第1.3-1 図 機能喪失原因対策分析(1/2)



第1.3-1 図 機能喪失原因対策分析(1/2)



第1.3-1 図 機能喪失原因対策分析(1/2)

【大飯】  
記載方針の相違  
(女川審査実績の反映)

- ・フロントライン系の故障等を赤点線、サポート系の故障等を青点線で枠囲い。
- ・対応手段を緑枠（実線、点線）とした。
- ・故障想定箇所をX印で記載。

【大飯】  
設備の相違（相違理由①）  
泊の②、③と  
大飯の④、⑥

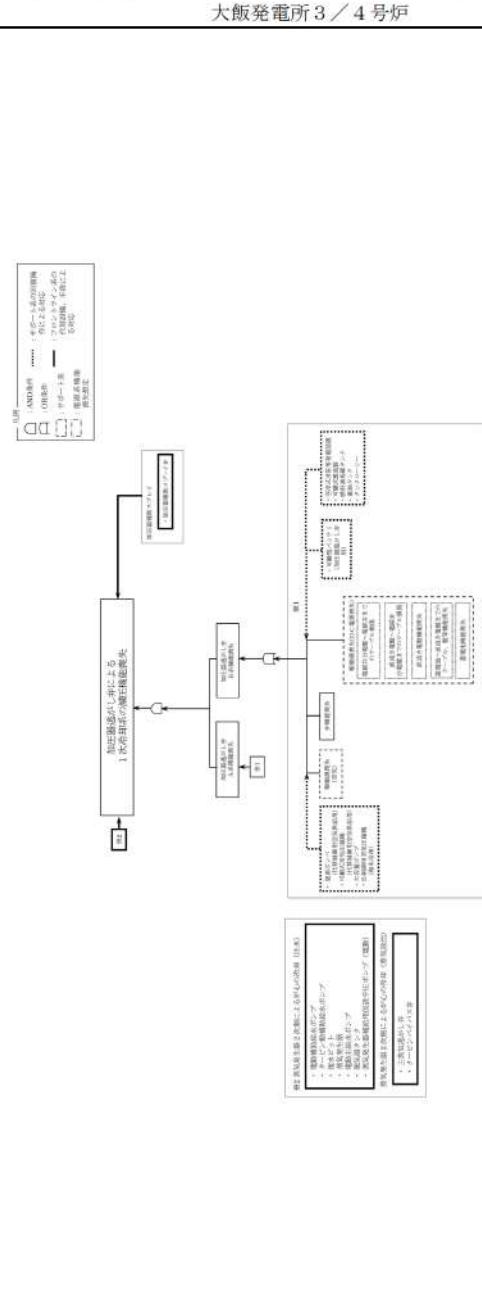
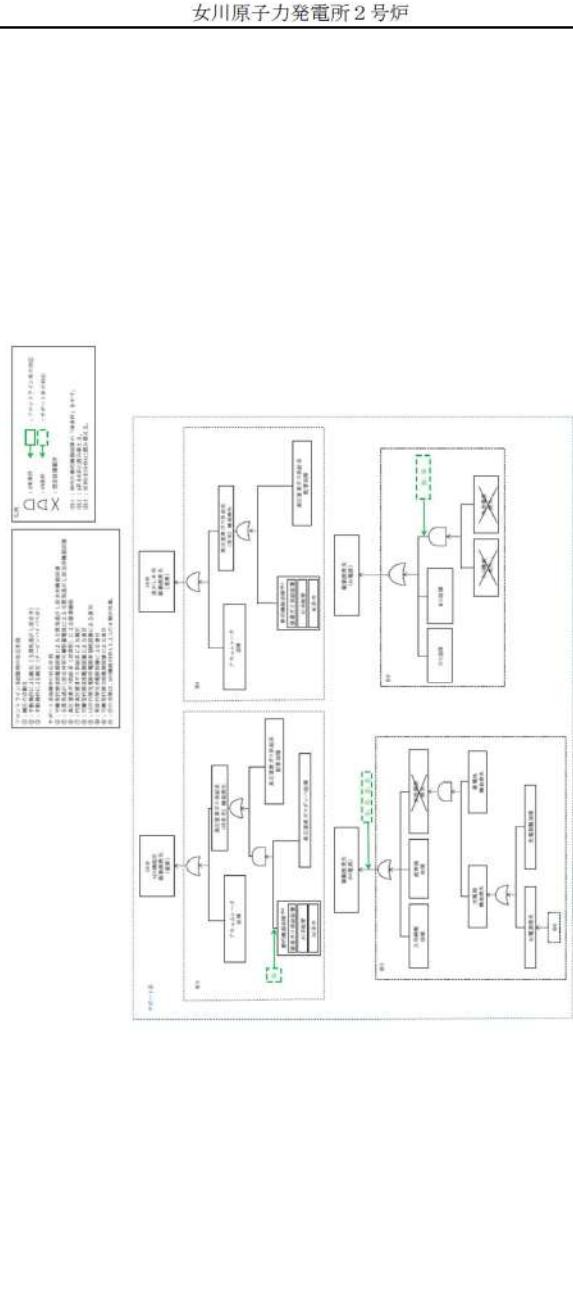
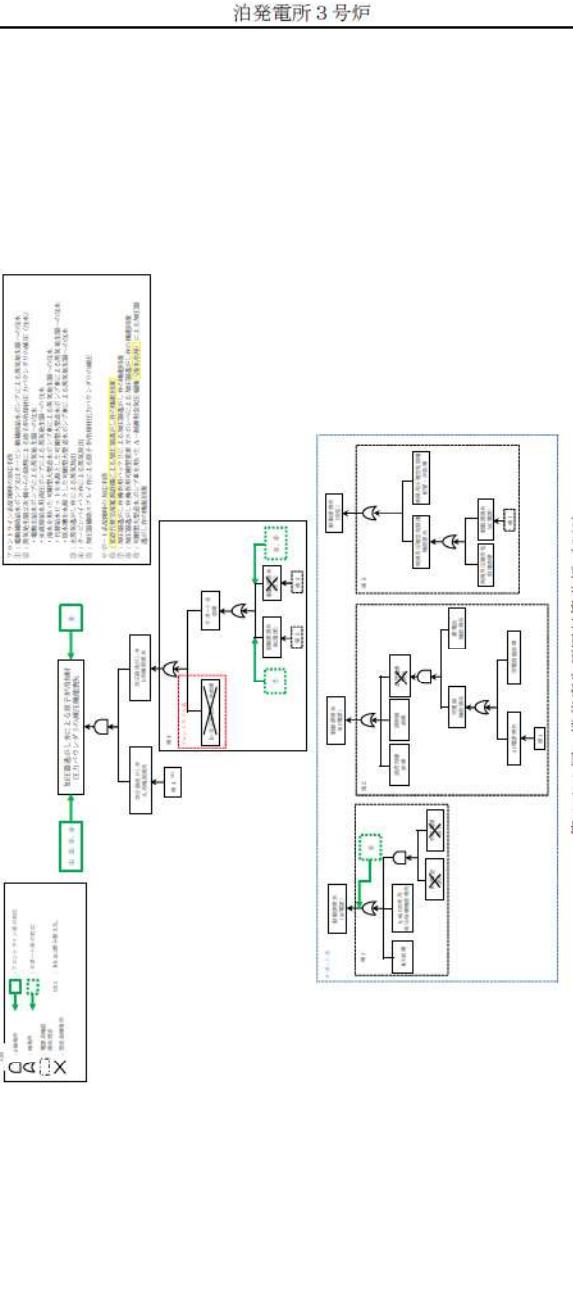
【女川】  
設備の相違(BWR固有の対応手段)

泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

灰色: 女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字: 設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字: 記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字: 記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

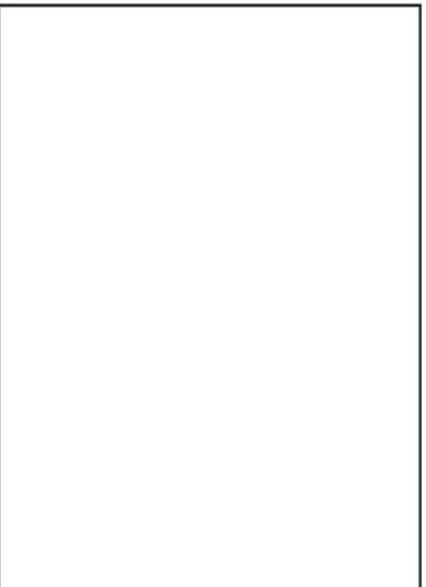
大飯発電所3／4号炉	女川原子力発電所2号炉	泊発電所3号炉	相違理由
 <p>第1.3.2図 機能喪失原因対策分析（加圧器逃がし弁による1次冷却系の減圧機能喪失）</p> <p>This flowchart illustrates the emergency shutdown sequence for a loss of function due to a pump trip. It starts with a pump trip signal (1) which triggers a shutdown of the primary heat transport system (2). This leads to a shutdown of the steam generator (3), followed by a shutdown of the reactor (4). A shutdown of the auxiliary power system (5) is also initiated. The sequence then branches into two paths: one leading to a shutdown of the secondary heat transport system (6) and another leading to a shutdown of the intermediate heat transport system (7). Finally, a shutdown of the reactor building ventilation system (8) is completed.</p>	 <p>第1.3.1図 機能喪失原因対策分析(2/2)</p> <p>This flowchart continues the analysis for a pump trip-induced primary heat transport system depressurization. It shows the sequence from pump trip (1) through reactor shutdown (4) and auxiliary power shutdown (5). The path then diverges into two main branches: one leading to a shutdown of the intermediate heat transport system (7) and another leading to a shutdown of the reactor building ventilation system (8). The flowchart uses various symbols to indicate different types of shutdowns and their interactions.</p>	 <p>第1.3.1図 機能喪失原因対策分析(2/2)</p> <p>This flowchart provides a detailed comparison of the function loss analysis between the Onagawa Unit 2 and the泊発電所3号炉. It highlights differences in equipment and operational procedures. The diagram includes numerous annotations in Japanese, such as '赤字: 設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）' (Red text: Equipment, operation or system differences (design philosophy differences)) and '青字: 記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）' (Blue text: Differences in the location or content of the记载 (recording philosophy differences)).</p>	<p><b>【大飯】</b> 記載方針の相違 (女川審査実績の反映)</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>・フロントライン系の故障等を赤点線、サポート系の故障等を青点線で枠囲い。</li> <li>・対応手段を緑枠（実線、点線）とした。</li> <li>・故障想定箇所を×印で記載。</li> <li>・代替交流電源設備による加圧器逃がし弁の復旧手順整定に伴い泊⑥を追加した。</li> </ul> <p>第1.3.1図 機能喪失原因対策分析(2/2)</p>

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

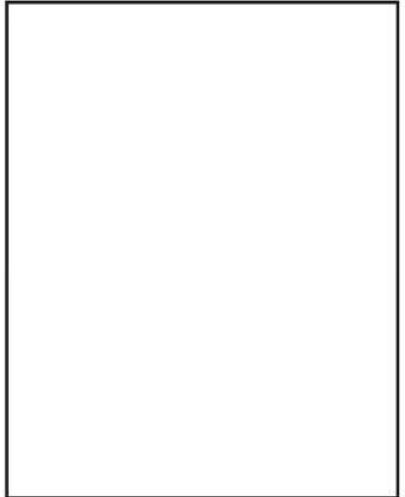
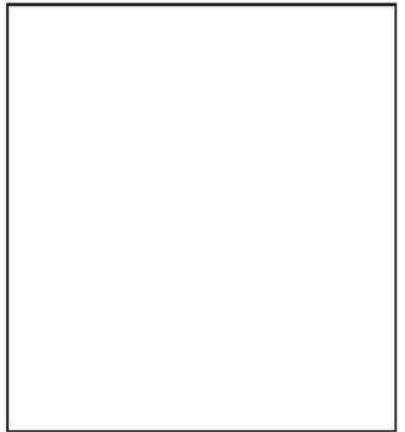
大飯発電所3／4号炉	女川原子力発電所2号炉	泊発電所3号炉	相違理由
	 <p>第1.3-2図 非常時操作手順書（徴候ベース）「減圧冷却」における対応フロー  <span style="border: 1px solid black; padding: 2px;">詳細のみの内容は商業機密の範囲から公開できません。</span></p>		<p>【女川】</p> <p>記載方針の相違</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>泊の対応手順フローは重大事故等時の対応手段選択フローチャートにて示す。 (大飯と同様)</li> </ul> <p><span style="border: 1px solid black; padding: 2px;">女川 2号炉との比較対象なし</span></p>
	 <p>第1.3-3図 非常時操作手順書（徴候ベース）「急速減圧」における対応フロー  <span style="border: 1px solid black; padding: 2px;">詳細のみの内容は商業機密の範囲から公開できません。</span></p>		

## 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

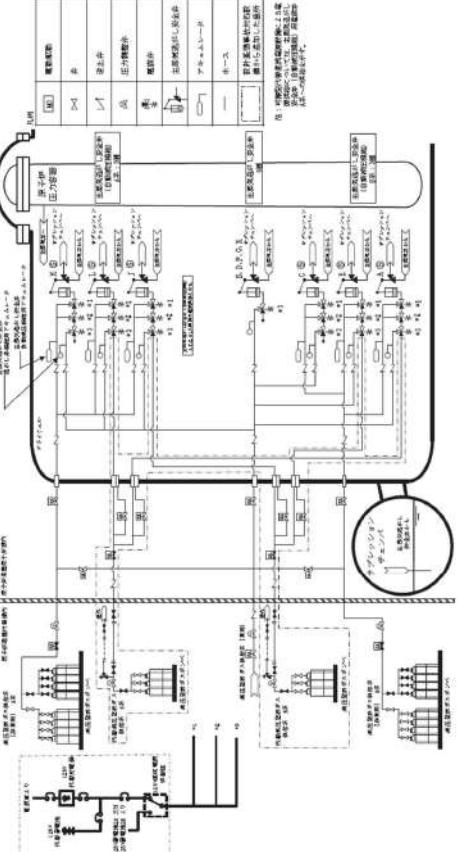
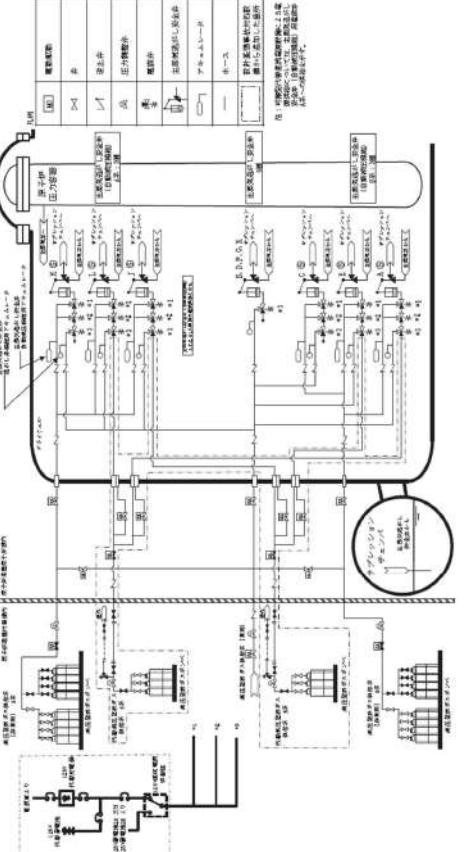
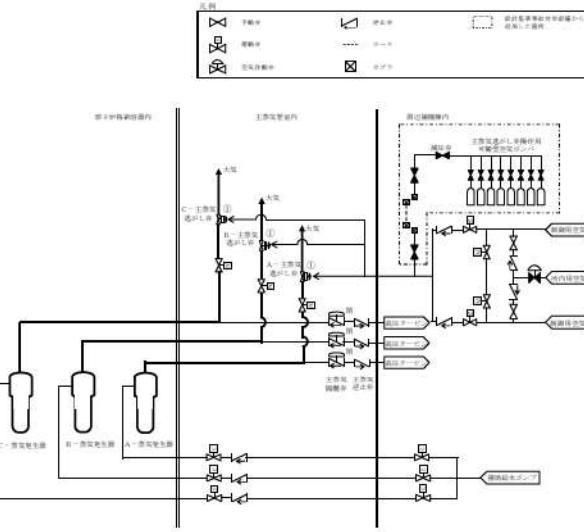
大飯発電所3／4号炉	女川原子力発電所2号炉	泊発電所3号炉	相違理由
	 <p>第1.3-4図 非常時操作手順書（供給ベース）「炉心損傷初期対応」における対応フロー</p> <p>件細みの内容は商業機密の範囲から公開できません。</p>		<p>【女川】</p> <p>記載方針の相違</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>・泊の対応手順フローは重大事故等時の対応手段選択フローとして示す。 (大飯と同様)</li> </ul> <p>女川2号炉との比較対象なし</p>
	 <p>第1.3-5図 非常時操作手順書（シビアアクシデント）「圧水ストラテジー」における対応フロー</p> <p>件細みの内容は商業機密の範囲から公開できません。</p>		

泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

灰色: 女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字: 設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字: 記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字: 記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

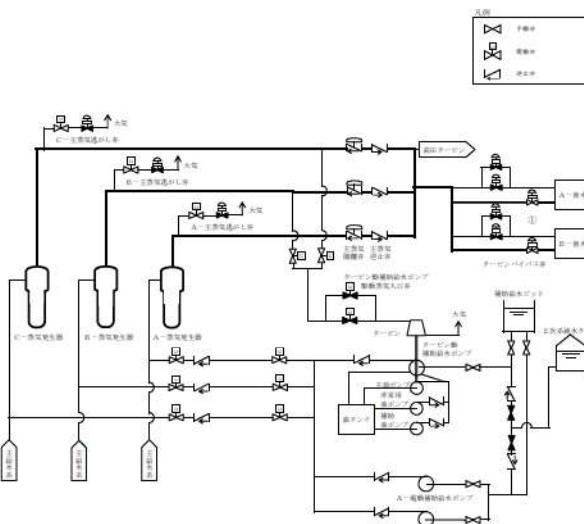
大飯発電所3／4号炉	女川原子力発電所2号炉	泊発電所3号炉	相違理由						
<p>泊3号炉との比較対象なし</p> 	 <p>操作手順 ⑤ 主蒸気逃がし弁による主蒸気逃がし安全弁（自動減圧機能）開放 概要図</p> <p>第1.3-6 図 可燃型代替直流電源設備による主蒸気逃がし弁（自動減圧機能）開放 概要図</p>	 <table border="1"> <thead> <tr> <th>操作順序番号</th> <th>操作対象機器</th> <th>状態の変化</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>①</td> <td>A - 主蒸気逃がし弁 B - 主蒸気逃がし弁 C - 主蒸気逃がし弁</td> <td>全閉→全開 全閉→全開 全閉→全開</td> </tr> </tbody> </table> <p>※本手順は「中央制御室からの遠隔操作が可能であり、通常の連続操作により対応する」手順であることから操作順序を示す。</p> <p>第1.3-2 図 主蒸気逃がし弁による蒸気放出 概要図</p>	操作順序番号	操作対象機器	状態の変化	①	A - 主蒸気逃がし弁 B - 主蒸気逃がし弁 C - 主蒸気逃がし弁	全閉→全開 全閉→全開 全閉→全開	<p>【大飯】 記載方針の相違 (相違理由②)</p>
操作順序番号	操作対象機器	状態の変化							
①	A - 主蒸気逃がし弁 B - 主蒸気逃がし弁 C - 主蒸気逃がし弁	全閉→全開 全閉→全開 全閉→全開							

泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

灰色: 女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字: 設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字: 記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字: 記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

大飯発電所3／4号炉	女川原子力発電所2号炉	泊発電所3号炉	相違理由						
泊3号炉との比較対象なし		 <table border="1" data-bbox="1437 952 1931 992"> <tr> <th>操作順序</th> <th>操作対象機器</th> <th>状態の変化</th> </tr> <tr> <td>①</td> <td>タービンバイパス弁</td> <td>全閉→開閉回</td> </tr> </table> <p>参考断面図は「中央制御室からの遠隔操作が可能であり、通常の運転操作により対応する」旨があることから操作順序を示す。</p>	操作順序	操作対象機器	状態の変化	①	タービンバイパス弁	全閉→開閉回	<p>【大飯】 記載方針の相違 (相違理由②)</p>
操作順序	操作対象機器	状態の変化							
①	タービンバイパス弁	全閉→開閉回							

泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

灰色: 女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字: 設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字: 記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字: 記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

大飯発電所3／4号炉	女川原子力発電所2号炉	泊発電所3号炉	相違理由																		
<p>第1.3.3図 加圧器補助スプレイ弁による減圧 概要図</p>		<table border="1"> <thead> <tr> <th>操作手順</th> <th>操作対象機器</th> <th>状態の変化</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>②<sup>ホ</sup></td> <td>A-充てんポンプ</td> <td>起動確認</td> </tr> <tr> <td>③<sup>ホ</sup></td> <td>光てんライン底面調節弁</td> <td>調整開確認</td> </tr> <tr> <td>④<sup>ホ</sup></td> <td>加圧器補助スプレイ弁</td> <td>切入</td> </tr> <tr> <td>⑤<sup>ホ</sup></td> <td>加圧器補助スプレイ弁</td> <td>全開→半開</td> </tr> <tr> <td>⑥<sup>ホ</sup></td> <td>光てんライン止め弁</td> <td>全閉→半閉</td> </tr> </tbody> </table> <p>注) 1～5同一操作手順番号内に複数の操作又は確認を実施する機器があることを示す。</p> <p>第1.3.4図 加圧器補助スプレイ弁による原子炉冷却材圧力バウンダリの減圧 概要図</p>	操作手順	操作対象機器	状態の変化	② <sup>ホ</sup>	A-充てんポンプ	起動確認	③ <sup>ホ</sup>	光てんライン底面調節弁	調整開確認	④ <sup>ホ</sup>	加圧器補助スプレイ弁	切入	⑤ <sup>ホ</sup>	加圧器補助スプレイ弁	全開→半開	⑥ <sup>ホ</sup>	光てんライン止め弁	全閉→半閉	<p>【大飯】 記載方針の相違 (女川審査実績の反映)</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>凡例の記載内容充実</li> <li>概要図と操作内容を組づけ</li> </ul>
操作手順	操作対象機器	状態の変化																			
② <sup>ホ</sup>	A-充てんポンプ	起動確認																			
③ <sup>ホ</sup>	光てんライン底面調節弁	調整開確認																			
④ <sup>ホ</sup>	加圧器補助スプレイ弁	切入																			
⑤ <sup>ホ</sup>	加圧器補助スプレイ弁	全開→半開																			
⑥ <sup>ホ</sup>	光てんライン止め弁	全閉→半閉																			

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

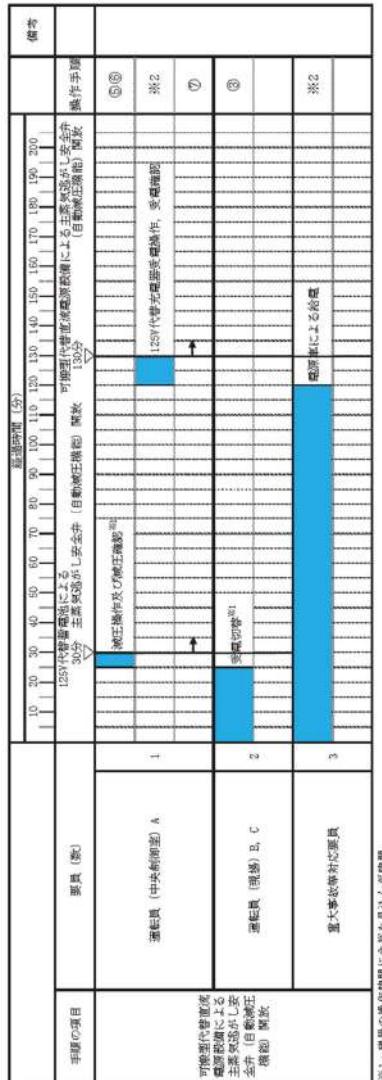
大飯発電所3／4号炉

手順の項目	要員(数)	経過時間[分]										備考
		5	10	15	20	25	30	35	40	45		
加圧器補助スプレイ弁による減圧	運転員等 (中央制御室) 1											
	運転員等 (現場) 1											

※ 計算結果等時間には所用器具用時間も含む。

第1.3-4図 加圧器補助スプレイ弁による減圧 タイムチャート

女川原子力発電所2号炉



第1.3-7図 可搬型代替直流電源設備による主蒸気逃がし安全弁（自動減圧機能）開放 タイムチャート

泊発電所3号炉



第1.3.5図 加圧器補助スプレイ弁による原子炉冷却材圧力バウンダリの減圧  
タイムチャート

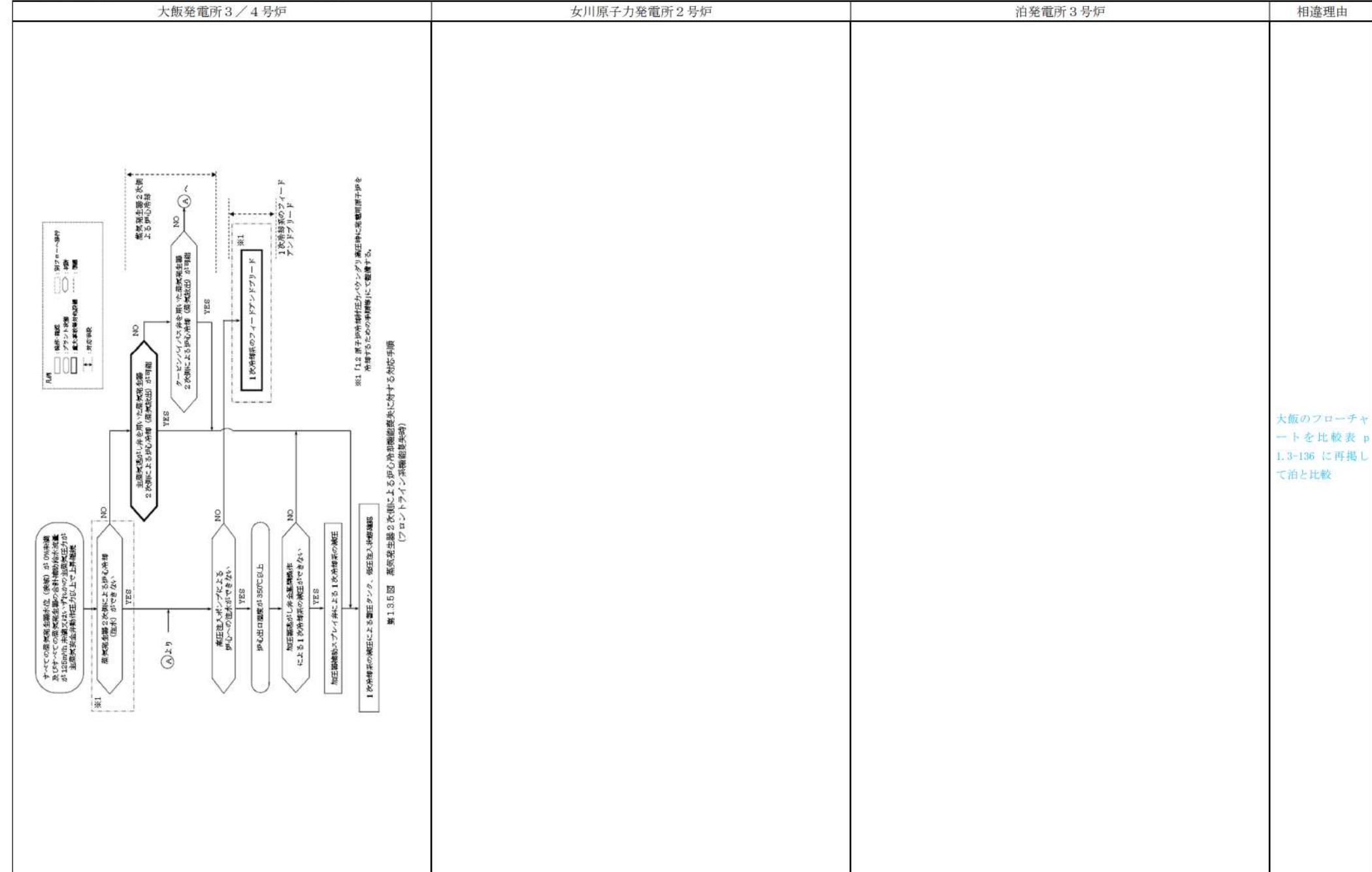
【大飯】  
記載方針の相違  
(女川審査実績の反映)  
・ タイムチャートと操作手順番号を紐づけ  
・ 補足の充実  
・ 備考欄の追加

泊発電所 3 号炉 技術的能力 比較表

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

**赤字**：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
**青字**：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
**緑字**：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

### 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等



泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

灰色: 女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字: 設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字: 記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字: 記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

大飯発電所3／4号炉	女川原子力発電所2号炉	泊発電所3号炉	相違理由												
<p>第1.3.6図 主蒸気逃がし弁（現場手動操作）による主蒸気逃がし弁の機能回復 概要図</p>	<p>第1.3.6図 主蒸気逃がし弁（現場手動操作）による主蒸気逃がし弁の機能回復 概要図</p>	<table border="1"> <thead> <tr> <th>操作手順</th> <th>操作対象機器</th> <th>状態の変化</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>①<sup>④</sup></td> <td>A—主蒸気逃がし弁</td> <td>全閉→全開</td> </tr> <tr> <td>②<sup>④</sup></td> <td>B—主蒸気逃がし弁</td> <td>全開→全閉</td> </tr> <tr> <td>③<sup>④</sup></td> <td>C—主蒸気逃がし弁</td> <td>全閉→全開</td> </tr> </tbody> </table> <p>①～: 同一操作手順番号内に複数の操作又は確認を実施することを示す。</p>	操作手順	操作対象機器	状態の変化	① <sup>④</sup>	A—主蒸気逃がし弁	全閉→全開	② <sup>④</sup>	B—主蒸気逃がし弁	全開→全閉	③ <sup>④</sup>	C—主蒸気逃がし弁	全閉→全開	<p>【大飯】 記載方針の相違 (女川審査実績の反映)</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>・凡例の記載内容充実</li> <li>・概要図と操作内容を組づけ</li> </ul>
操作手順	操作対象機器	状態の変化													
① <sup>④</sup>	A—主蒸気逃がし弁	全閉→全開													
② <sup>④</sup>	B—主蒸気逃がし弁	全開→全閉													
③ <sup>④</sup>	C—主蒸気逃がし弁	全閉→全開													

泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

大飯発電所3／4号炉

女川原子力発電所2号炉

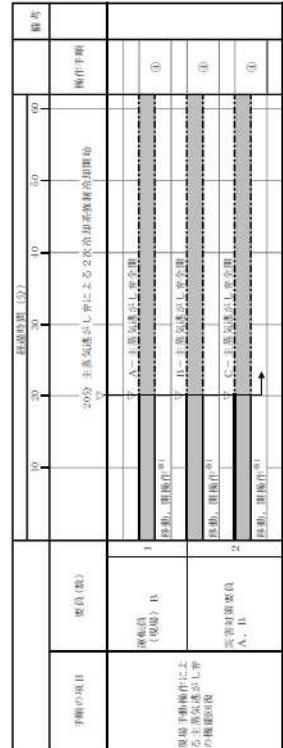
泊発電所3号炉

相違理由

手順の項目	要員(数)	経過時間(分)									備考
		10	20	30	40	50	60	70	80	90	
<b>主蒸気逃がし弁による主蒸気回復し弁の機能回復</b>											
運転員等 (現場)	1			▽ 約30分 主蒸気逃がし弁(現場手動操作)による 2次系強制冷却開始							
運転員等 (現場)	3			▽ 主蒸気逃がし弁全開							
		▽ 移動	▽ 關操作								
				▽ 移動	▽ 關操作						
						▽ 移動	▽ 關操作				
							▽ 移動	▽ 關操作			
								▽ 移動	▽ 關操作		
									▽ 移動	▽ 關操作	
										▽ 移動	▽ 關操作

\* 現場移動時間には防護器具着用時間を含む。

第1.3.7図 主蒸気逃がし弁(現場手動操作)による主蒸気逃がし弁の機能回復 タイムチャート



①～④を繰り返すが機器動作時間までこの移動時間と重複する場合を見込んだ時間間

第1.3.7図 現場手動操作による主蒸気逃がし弁の機能回復 タイムチャート

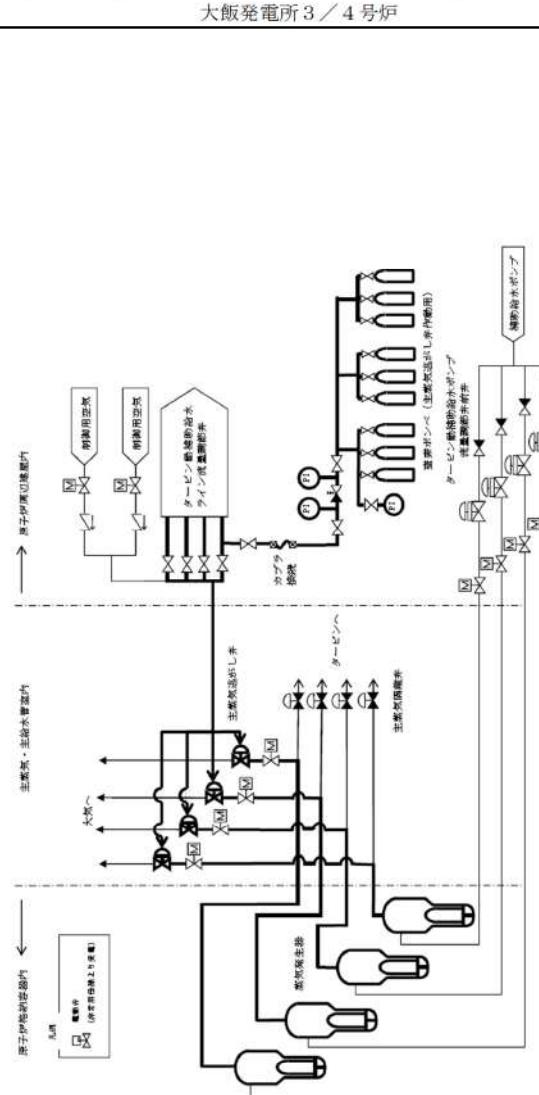
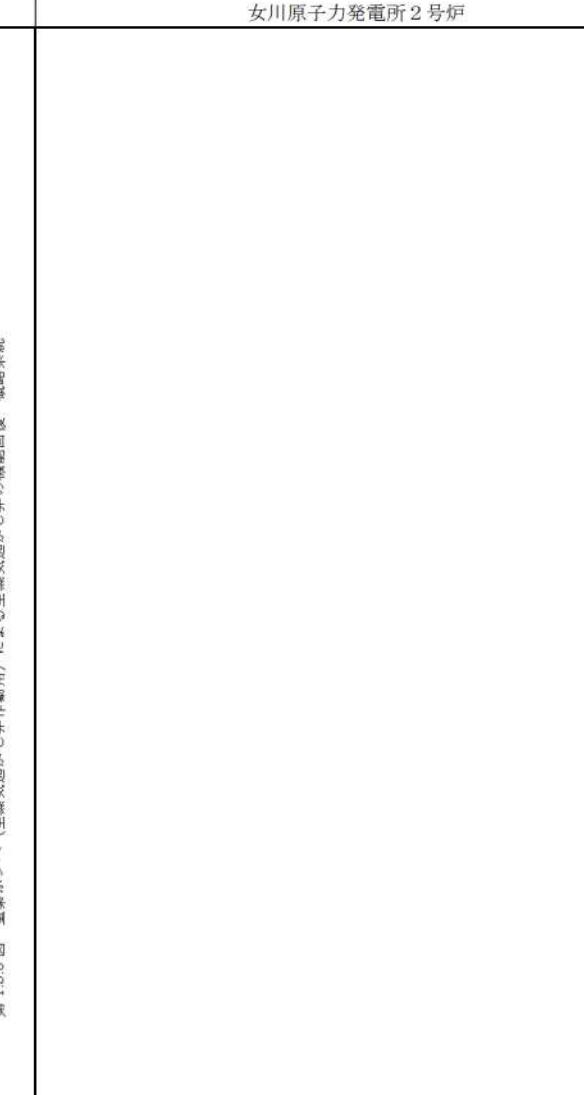
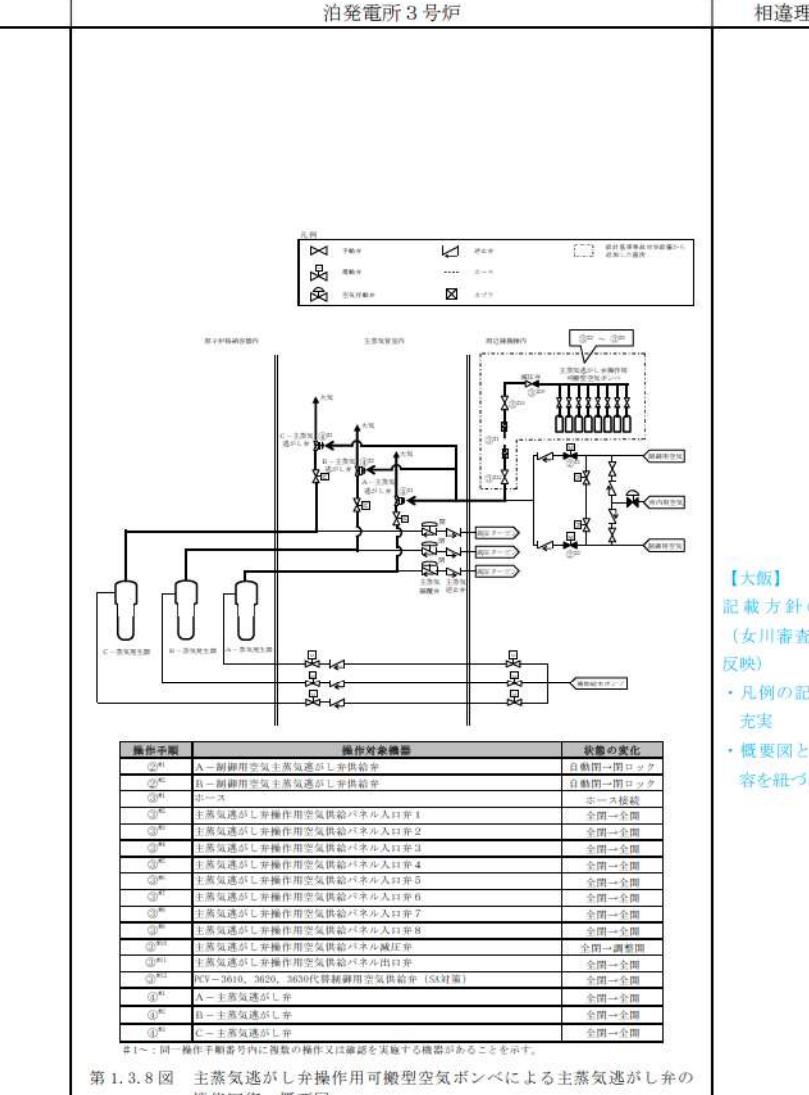
【大飯】  
記載方針の相違  
(女川審査実績の反映)  
・ タイムチャートと操作手順番号を紐づけ  
・ 補足の充実  
・ 備考欄の追加

泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

灰色: 女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字: 設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字: 記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字: 記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

大飯発電所3／4号炉	女川原子力発電所2号炉	泊発電所3号炉	相違理由																																																
 <p>第1.3.8図 主蒸気逃がし弁ボンベ（主蒸気逃がし弁作動用）による主蒸気逃がし弁の機能回復 概要図</p>		 <p>【大飯】 記載方針の相違 (女川審査実績の反映) ・凡例の記載内容充実 ・概要図と操作内容を組づけ</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>操作手順</th> <th>操作対象機器</th> <th>装置の変化</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>②(a)</td> <td>主一副側用空気主蒸気逃がし弁供給室</td> <td>自動開→閉ロック</td> </tr> <tr> <td>②(b)</td> <td>主一副側用空気主蒸気逃がし弁供給室</td> <td>手→ス接続</td> </tr> <tr> <td>③(a)</td> <td>主蒸気逃がし弁操作用空気供給バルブA11弁1</td> <td>全閉→全開</td> </tr> <tr> <td>③(b)</td> <td>主蒸気逃がし弁操作用空気供給バルブA11弁2</td> <td>全閉→全開</td> </tr> <tr> <td>③(c)</td> <td>主蒸気逃がし弁操作用空気供給バルブA11弁3</td> <td>全閉→全開</td> </tr> <tr> <td>③(d)</td> <td>主蒸気逃がし弁操作用空気供給バルブA11弁4</td> <td>全閉→全開</td> </tr> <tr> <td>③(e)</td> <td>主蒸気逃がし弁操作用空気供給バルブA11弁5</td> <td>全閉→全開</td> </tr> <tr> <td>③(f)</td> <td>主蒸気逃がし弁操作用空気供給バルブA11弁6</td> <td>全閉→全開</td> </tr> <tr> <td>③(g)</td> <td>主蒸気逃がし弁操作用空気供給バルブA11弁7</td> <td>全閉→全開</td> </tr> <tr> <td>③(h)</td> <td>主蒸気逃がし弁操作用空気供給バルブA11弁8</td> <td>全閉→調整開</td> </tr> <tr> <td>③(i)</td> <td>主蒸気逃がし弁操作用空気供給バルブA11弁9</td> <td>全閉→全開</td> </tr> <tr> <td>③(j)</td> <td>PCV-3610, 3620, 3630代替替用空気供給室 (SA対策)</td> <td>全閉→全開</td> </tr> <tr> <td>④(a)</td> <td>A - 主蒸気逃がし弁</td> <td>全閉→全開</td> </tr> <tr> <td>④(b)</td> <td>B - 主蒸気逃がし弁</td> <td>全閉→全開</td> </tr> <tr> <td>④(c)</td> <td>C - 主蒸気逃がし弁</td> <td>全閉→全開</td> </tr> </tbody> </table> <p>#1～：同一操作手順番号内に複数の操作又は確認を実施する機器があることを示す。</p> <p>第1.3.8図 主蒸気逃がし弁操作用可搬型空気ボンベによる主蒸気逃がし弁の機能回復 概要図</p>	操作手順	操作対象機器	装置の変化	②(a)	主一副側用空気主蒸気逃がし弁供給室	自動開→閉ロック	②(b)	主一副側用空気主蒸気逃がし弁供給室	手→ス接続	③(a)	主蒸気逃がし弁操作用空気供給バルブA11弁1	全閉→全開	③(b)	主蒸気逃がし弁操作用空気供給バルブA11弁2	全閉→全開	③(c)	主蒸気逃がし弁操作用空気供給バルブA11弁3	全閉→全開	③(d)	主蒸気逃がし弁操作用空気供給バルブA11弁4	全閉→全開	③(e)	主蒸気逃がし弁操作用空気供給バルブA11弁5	全閉→全開	③(f)	主蒸気逃がし弁操作用空気供給バルブA11弁6	全閉→全開	③(g)	主蒸気逃がし弁操作用空気供給バルブA11弁7	全閉→全開	③(h)	主蒸気逃がし弁操作用空気供給バルブA11弁8	全閉→調整開	③(i)	主蒸気逃がし弁操作用空気供給バルブA11弁9	全閉→全開	③(j)	PCV-3610, 3620, 3630代替替用空気供給室 (SA対策)	全閉→全開	④(a)	A - 主蒸気逃がし弁	全閉→全開	④(b)	B - 主蒸気逃がし弁	全閉→全開	④(c)	C - 主蒸気逃がし弁	全閉→全開	
操作手順	操作対象機器	装置の変化																																																	
②(a)	主一副側用空気主蒸気逃がし弁供給室	自動開→閉ロック																																																	
②(b)	主一副側用空気主蒸気逃がし弁供給室	手→ス接続																																																	
③(a)	主蒸気逃がし弁操作用空気供給バルブA11弁1	全閉→全開																																																	
③(b)	主蒸気逃がし弁操作用空気供給バルブA11弁2	全閉→全開																																																	
③(c)	主蒸気逃がし弁操作用空気供給バルブA11弁3	全閉→全開																																																	
③(d)	主蒸気逃がし弁操作用空気供給バルブA11弁4	全閉→全開																																																	
③(e)	主蒸気逃がし弁操作用空気供給バルブA11弁5	全閉→全開																																																	
③(f)	主蒸気逃がし弁操作用空気供給バルブA11弁6	全閉→全開																																																	
③(g)	主蒸気逃がし弁操作用空気供給バルブA11弁7	全閉→全開																																																	
③(h)	主蒸気逃がし弁操作用空気供給バルブA11弁8	全閉→調整開																																																	
③(i)	主蒸気逃がし弁操作用空気供給バルブA11弁9	全閉→全開																																																	
③(j)	PCV-3610, 3620, 3630代替替用空気供給室 (SA対策)	全閉→全開																																																	
④(a)	A - 主蒸気逃がし弁	全閉→全開																																																	
④(b)	B - 主蒸気逃がし弁	全閉→全開																																																	
④(c)	C - 主蒸気逃がし弁	全閉→全開																																																	

## 泊発電所 3号炉 技術的能力 比較表

### 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

**灰色:** 女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

**赤字**：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
**青字**：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
**緑字**：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

泊発電所 3号炉 技術的能力 比較表

### 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

色: 女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

**赤字**：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
**青字**：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
**緑字**：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

### 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

柏発電所 3号炉 技術的能力 比較表

色：女川2号炉の記載のうち、BWR  
有の設備や対応手段であり、泊3  
炉と比較対象とならない記載内容

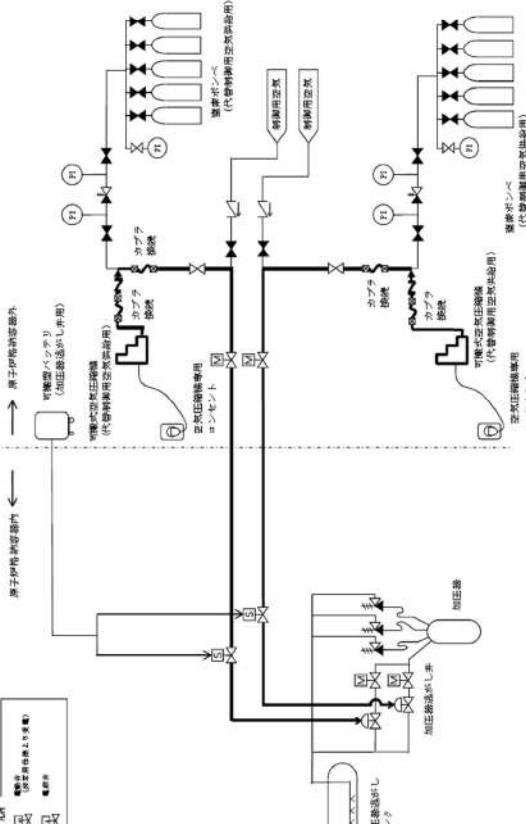
**赤字**：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
**青字**：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
**緑字**：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

泊発電所 3号炉 技術的能力 比較表

### 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

**赤字**：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
**青字**：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
**緑字**：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	女川原子力発電所2号炉	泊発電所3号炉	相違理由
 <p>第13-12図 可搬式空気圧縮機(代替制御用空気供給用)による加圧密閉がし中の機能回復 諸略系統</p>	<p>女川原子力発電所2号炉</p>	<p>泊発電所3号炉</p> <p>大飯3／4号炉との比較対象なし</p>	<p>【大飯】 設備の相違(相違理由②)</p>

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

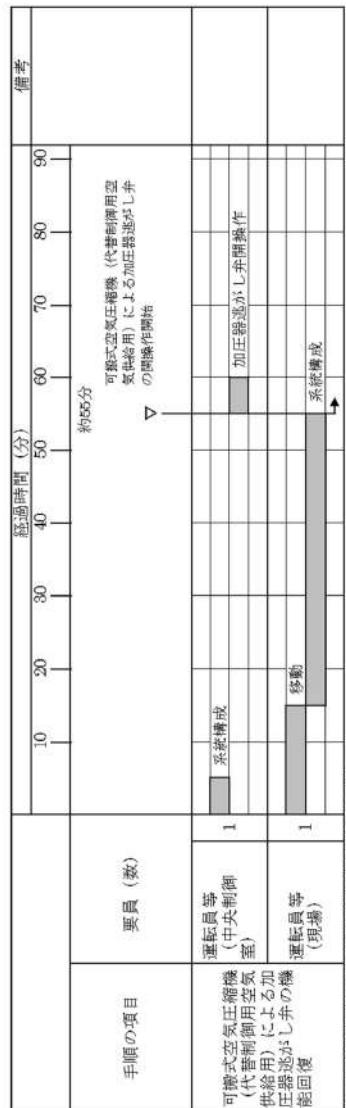
## 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

大飯発電所3／4号炉

女川原子力発電所2号炉

泊発電所3号炉

相違理由



第1.3.13図 可搬式空気圧縮機(代替制御用空気供給用)による加圧器逃がし弁の機能回復 タイムチャート

大飯3／4号炉との比較対象なし

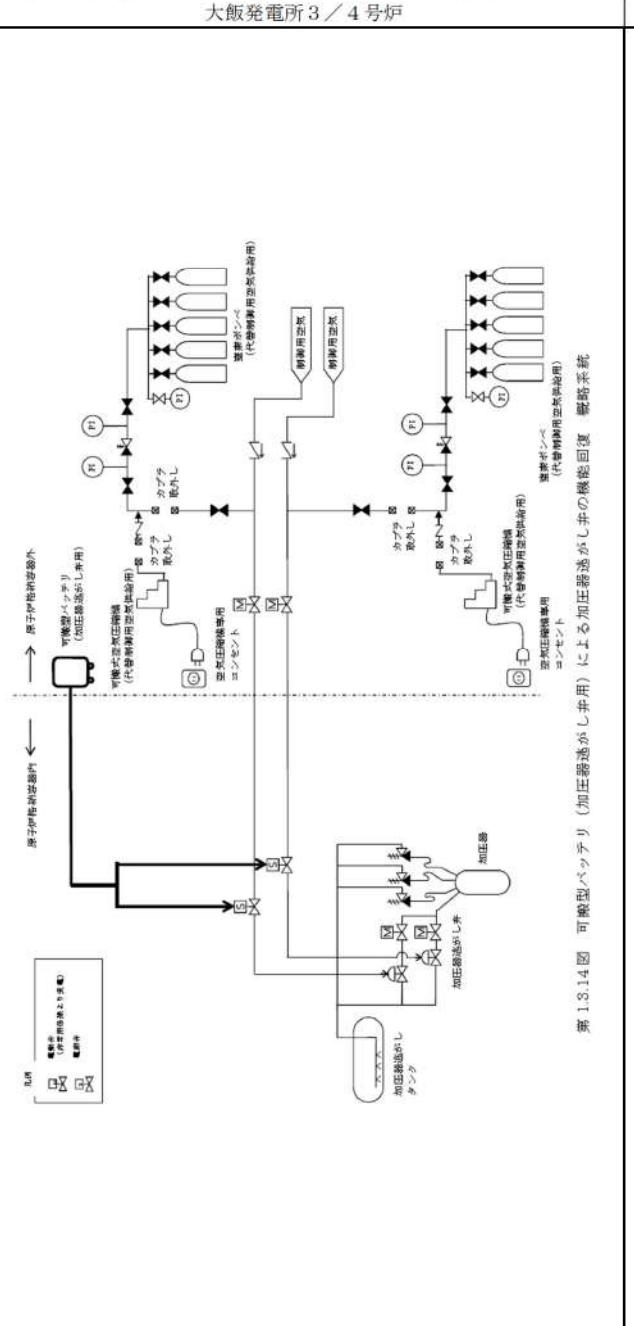
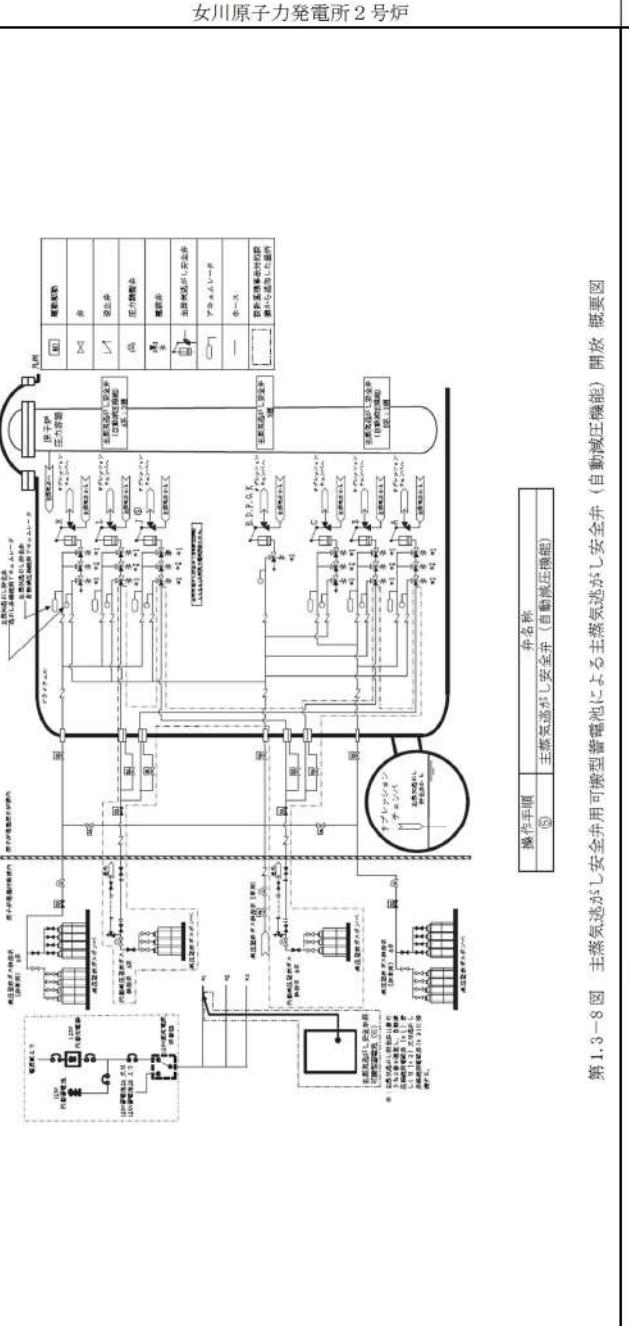
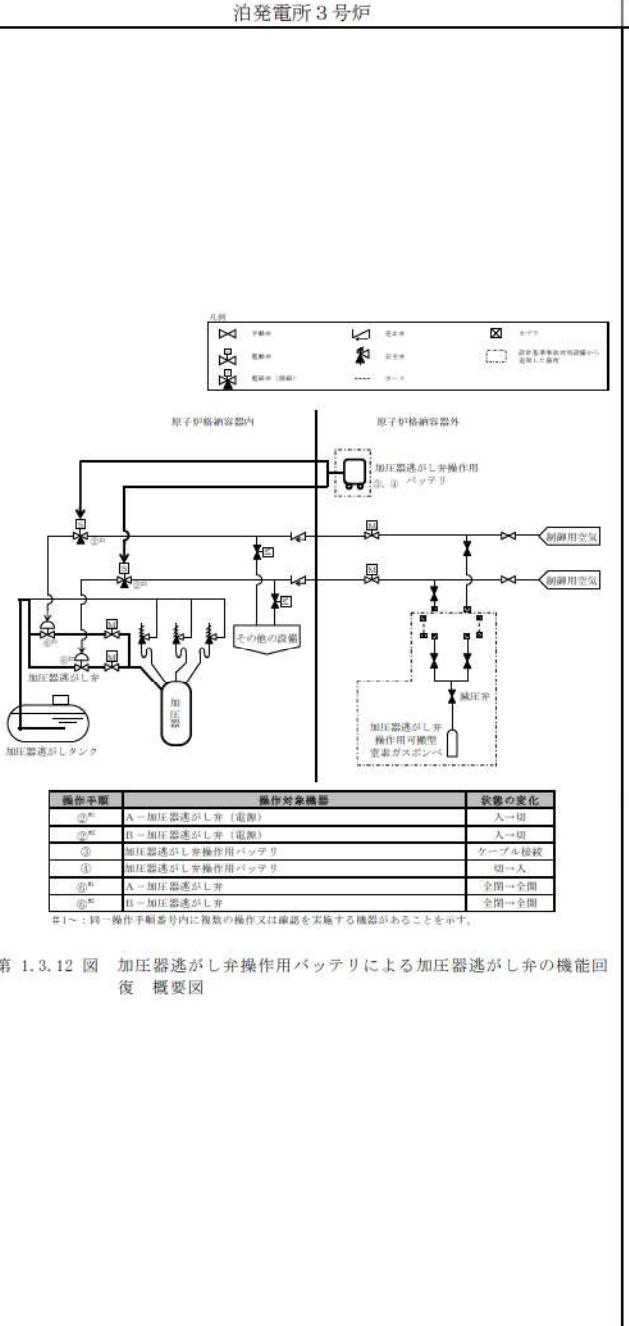
【大飯】  
設備の相違(相違理由②)

泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

灰色: 女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字: 設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字: 記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字: 記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

大飯発電所3／4号炉	女川原子力発電所2号炉	泊発電所3号炉	相違理由
 <p>第1.3.14図 可変型ベッタリ（加圧器逃がし弁用）による加圧器逃がし弁の機能回復 概要図</p>	 <p>第1.3-8図 主蒸気逃がし安全弁による主蒸気逃がし安全弁（自動減圧機能）開放 概要図</p>	 <p>第1.3.12図 加圧器逃がし弁操作用バッテリによる加圧器逃がし弁の機能回復 概要図</p> <p>【大飯】 記載方針の相違 (女川審査実績の反映) ・凡例の記載内容充実 ・概要図と操作内容を紐づけ</p> <p>【女川】 設備の相違(BWR固有の対応手段)</p>	<p>灰色: 女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容</p> <p>赤字: 設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違） 青字: 記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違） 緑字: 記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）</p>

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉

手順の項目	要員(数)	経過時間(分)										備考
		10	20	30	40	50	60	70	80	90	100	
可搬型ベッテリ （加圧器逃がし弁用）による加圧器逃がし弁開閉手順	緊急安全金 关键操作要員 （中央制御室） 1 運転員等 （現場） 1	移動	可搬型ベッテリ （加圧器逃がし弁用）による加圧器逃がし弁開始	565分	▼	ケーブル敷設及び接続 可搬型ベッテリ （加圧器逃がし弁用）起動						
可搬型ベッテリ （加圧器逃がし弁用）による加圧器逃がし弁 の操作回復												
※ 現場移動時間には防護器具着用時間も含む。												

第1.3.15図 可搬型ベッテリ（加圧器逃がし弁用）による加圧器逃がし弁の機能回復 タイムチャート

女川原子力発電所2号炉

手順の項目	要員(数)	経過時間(分)										備考
		10	20	30	40	50	60	70	80	90	100	
主蒸気逃がし安全弁用可搬型蓄電池による主蒸気逃がし安全弁（自動減圧機能）開放 タイムチャート	運転員（中央制御室）A 運転員（現場）B,C	移動	可搬型蓄電池搬入	56分	主蒸気逃がし安全弁用可搬型蓄電池による主蒸気逃がし安全弁（自動減圧機能）開放							操作手順
主蒸気逃がし安全弁用可搬型蓄電池による主蒸気逃がし安全弁（自動減圧機能）開放												

注1：現場の場合は現地に必要な工具を各自で持参  
注2：中央制御室での作業概要に必要な機器を持参

第1.3-9図 主蒸気逃がし安全弁用可搬型蓄電池による主蒸気逃がし安全弁（自動減圧機能）開放 タイムチャート

泊発電所3号炉

手順の項目	要員(数)	経過時間(分)										備考
		10	20	30	40	50	60	70	80	90	100	
油漏れ （中央制御室）A												
加圧器逃がし弁操作 （中央制御室）A 運転員（現場）B の操作回復	1	移動	主蒸気逃がし安全弁用可搬型蓄電池搬入	56分	▲	主蒸気逃がし安全弁用可搬型蓄電池搬入						操作手順
災害対策要員 A,B	2	移動	ケーブル敷設及び接続 主蒸気逃がし安全弁用可搬型蓄電池搬入	56分	▲	主蒸気逃がし安全弁用可搬型蓄電池搬入						操作手順

参考：機器の搬入時間及び蓄電池搬入時間に合わせて必要な工具（機器）の搬入時間

参考：中央制御室から現場までの機器搬出時間

参考：加圧器逃がし弁操作用バッテリ搬出時間

参考：中央制御室から現場までの機器搬入時間

参考：加圧器逃がし弁操作用バッテリ搬入時間

参考：中央制御室から現場までの機器搬出時間

参考：加圧器逃がし弁操作用バッテリ搬出時間

参考：中央制御室から現場までの機器搬入時間

参考：加圧器逃がし弁操作用バッテリ搬入時間

第1.3-13図 加圧器逃がし弁操作用バッテリによる加圧器逃がし弁の機能回復 タイムチャート

相違理由

【大飯】  
記載方針の相違  
(女川審査実績の反映)  
・タイムチャートと操作手順番号を紐づけ  
・補足の充実  
・備考欄の追加

【女川】  
設備の相違(BWR固有の対応手段)

泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

灰色: 女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容  
赤字: 設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字: 記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字: 記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

大飯発電所3／4号炉	女川原子力発電所2号炉	泊発電所3号炉	相違理由
<p>女川原子力発電所2号炉</p> <p>第1.3.16図 蒸気発生器2次側による炉心冷却機能喪失又は加圧器逃がし予想発生時 (サガート系構造喪失時)</p> <p>注1 1.2回目が初期圧力計測時で、2.2回目が後期圧力計測時である。この2回目にて監視する。 注2 1.1回目にてトランジンにて監視する。 注3 1.1回目が炉心冷却機能喪失時にて監視する。</p> <p>注4 1.1回目が炉心冷却機能喪失時にて監視する。</p>			大飯のフローチャートを比較表 p 1.3-137 に再掲して泊と比較

泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

灰色: 女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字: 設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字: 記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字: 記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

大飯発電所3／4号炉	女川原子力発電所2号炉	泊発電所3号炉	相違理由									
泊3号炉との比較対象なし		<table border="1" style="margin-left: auto; margin-right: auto;"> <thead> <tr> <th>操作手順</th> <th>操作対象機器</th> <th>状態の変化</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>①A</td> <td>△一加圧器逃がし弁</td> <td>全閉→全開</td> </tr> <tr> <td>②B</td> <td>△一加圧器逃がし弁</td> <td>全開→全閉</td> </tr> </tbody> </table> <p>注)同一操作手順番号内に複数の操作又は確認を実施する機器があることを示す。</p>	操作手順	操作対象機器	状態の変化	①A	△一加圧器逃がし弁	全閉→全開	②B	△一加圧器逃がし弁	全開→全閉	<p style="color: blue;">【大飯】</p> <p>記載方針の相違 (相違理由②)</p> <p>第1.3.14図 加圧器逃がし弁による1次冷却系の減圧 概要図 (高圧溶融物放出／格納容器旁回気直接加熱の防止)</p>
操作手順	操作対象機器	状態の変化										
①A	△一加圧器逃がし弁	全閉→全開										
②B	△一加圧器逃がし弁	全開→全閉										

### 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

泊発電所 3号炉 技術的能力 比較表

**灰色**: 女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

**赤字**：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
**青字**：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
**緑字**：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

### 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

泊発電所 3号炉 技術的能力 比較表

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

**赤字**：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
**青字**：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
**緑字**：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	女川原子力発電所2号炉	泊発電所3号炉	相違理由																																																																																								
	<p style="text-align: center;">女川原子力発電所2号炉</p> <table border="1" style="margin-left: auto; margin-right: auto;"> <thead> <tr> <th rowspan="2">手順の項目</th> <th rowspan="2">要員(名)</th> <th colspan="10">経過時間(分)</th> <th rowspan="2">備考</th> </tr> <tr> <th>10</th><th>20</th><th>30</th><th>40</th><th>50</th><th>60</th><th>70</th><th>80</th><th>90</th><th>100</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>運転員 (中央制御室 A)</td> <td>運転員 (中央制御室 A)</td> <td colspan="10">代替高圧蒸気管破裂による安全弁開放時間</td> <td>操作手順</td> </tr> <tr> <td>代替高圧蒸気管破裂による安全弁開放時間</td> <td>25分 (自動操作時)</td> <td>25分 (手動操作時)</td> <td>25分 (自発的停止)</td> <td>25分 (緊急停止)</td> <td>①②</td> </tr> <tr> <td>運転員 (運転室 B, C)</td> <td>運転員 (運転室 B, C)</td> <td>自動安全弁開放</td> <td>2分</td> <td>2分</td> <td>2分</td> <td>2分</td> <td>2分</td> <td>2分</td> <td>2分</td> <td>2分</td> <td>2分</td> <td>④⑤</td> </tr> <tr> <td></td> <td></td> <td>ボンベ取替</td> <td>24</td> <td>24</td> <td>24</td> <td>24</td> <td>24</td> <td>24</td> <td>24</td> <td>24</td> <td>24</td> <td>⑥</td> </tr> <tr> <td></td> <td></td> <td>リードチャレンジ</td> <td>24</td> <td>24</td> <td>24</td> <td>24</td> <td>24</td> <td>24</td> <td>24</td> <td>24</td> <td>24</td> <td>⑦</td> </tr> </tbody> </table> <p>※1-3: 安全弁開放までの経過時間にかかる時間 ※3-1: 電線の燃焼時間にかかる時間 ※3-2: 安全弁開放から高圧蒸気管破裂までの操作時間</p> <p style="text-align: center;">第1.3-13図 代替高圧蒸気管破裂による主蒸気逃がし安全弁 (自動或王機能) 開放 タイムチャート</p>	手順の項目	要員(名)	経過時間(分)										備考	10	20	30	40	50	60	70	80	90	100	運転員 (中央制御室 A)	運転員 (中央制御室 A)	代替高圧蒸気管破裂による安全弁開放時間										操作手順	代替高圧蒸気管破裂による安全弁開放時間	25分 (自動操作時)	25分 (手動操作時)	25分 (自発的停止)	25分 (緊急停止)	①②	運転員 (運転室 B, C)	運転員 (運転室 B, C)	自動安全弁開放	2分	④⑤			ボンベ取替	24	24	24	24	24	24	24	24	24	⑥			リードチャレンジ	24	24	24	24	24	24	24	24	24	⑦	<p style="text-align: center;">泊発電所3号炉</p> <p style="border: 1px solid black; padding: 5px; text-align: center;">女川2号炉との比較対象なし</p>																
手順の項目	要員(名)			経過時間(分)											備考																																																																												
		10	20	30	40	50	60	70	80	90	100																																																																																
運転員 (中央制御室 A)	運転員 (中央制御室 A)	代替高圧蒸気管破裂による安全弁開放時間										操作手順																																																																															
代替高圧蒸気管破裂による安全弁開放時間	25分 (自動操作時)	25分 (手動操作時)	25分 (自発的停止)	25分 (緊急停止)	①②																																																																																						
運転員 (運転室 B, C)	運転員 (運転室 B, C)	自動安全弁開放	2分	2分	2分	2分	2分	2分	2分	2分	2分	④⑤																																																																															
		ボンベ取替	24	24	24	24	24	24	24	24	24	⑥																																																																															
		リードチャレンジ	24	24	24	24	24	24	24	24	24	⑦																																																																															

泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

灰色: 女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字: 設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字: 記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字: 記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

大飯発電所3／4号炉	女川原子力発電所2号炉	泊発電所3号炉	相違理由
 <b>第1.3.17図 加圧器逃がし弁による1次冷却系の減圧 (高压溶融物放出及び格納容器界面直接加熱防止)</b>	 <b>第1.3.15図 加圧器逃がし弁による1次冷却系の減圧 (高压溶融物放出／格納容器界面直接加熱の防止)</b>		<p><b>【大飯】</b> 記載方針の相違 (女川審査実績の反映)</p>

泊発電所 3号炉 技術的能力 比較表

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

**赤字**：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
**青字**：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
**緑字**：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

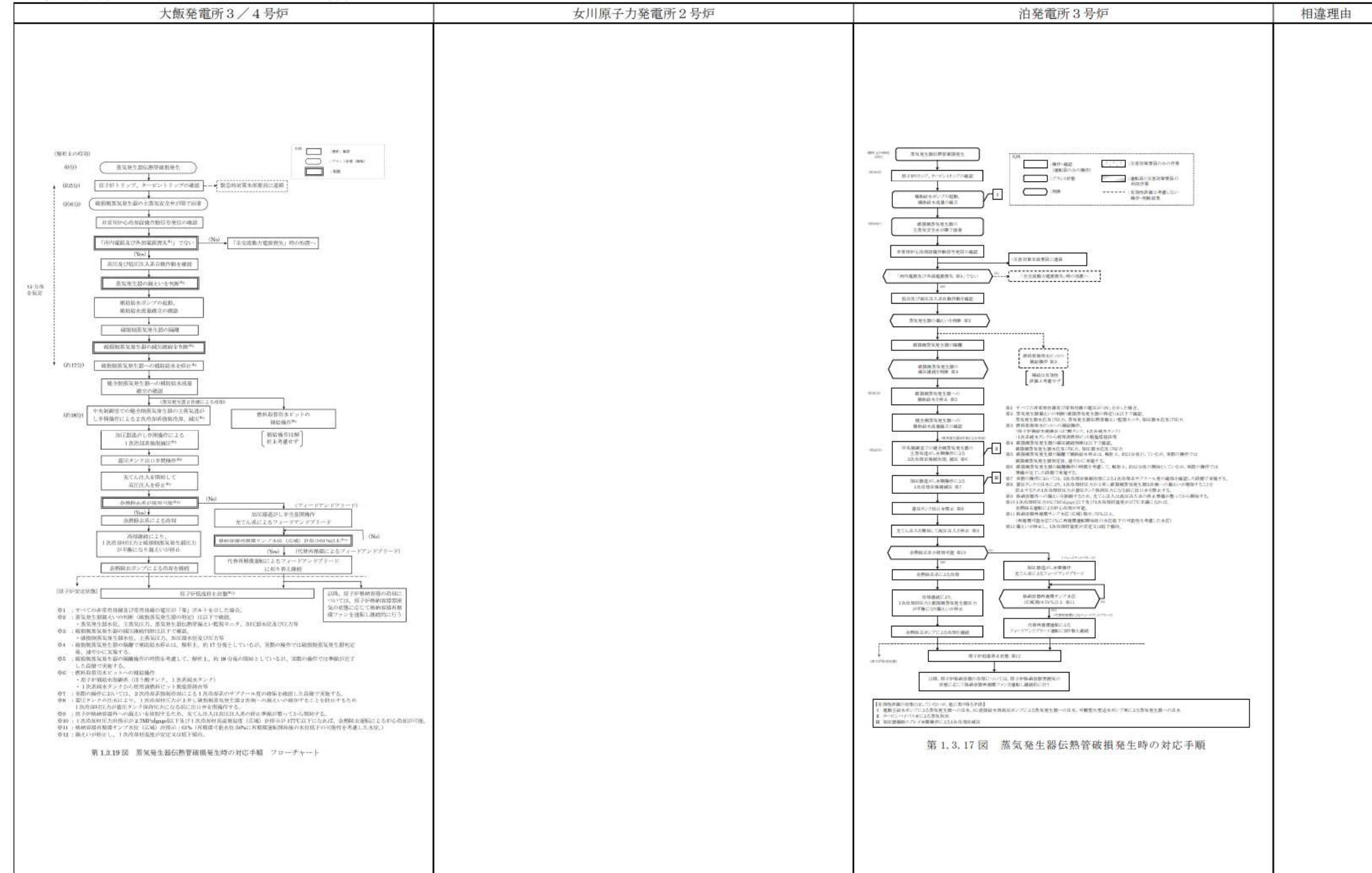
### 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

泊発電所 3号炉 技術的能力 比較表

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

**赤字**：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
**青字**：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
**緑字**：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

### 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

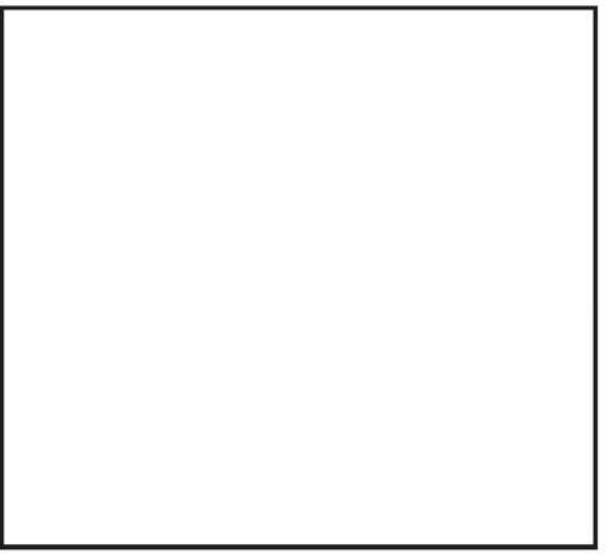


## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	女川原子力発電所2号炉	泊発電所3号炉	相違理由
	 <p>第1.3-14図 非常時操作手順書（微候ベース）「RCスクラム」における対応フロー</p> <p>各段みの内容は商業機密の範囲から分離できません。</p>		<p>【女川】</p> <p>記載方針の相違</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>・泊の対応手順フローは重大事故等時の対応手段選択フローチャートにて示す。 (大飯と同様)</li> </ul> <p>女川2号炉との比較対象なし</p>
	 <p>第1.3-15図 非常時操作手順書（微候ベース）「原子炉建屋制御」における対応フロー</p> <p>各段みの内容は商業機密の範囲から分離できません。</p>		

泊発電所 3 号炉 技術的能力 比較表

色: 女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

**赤字**: 設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
**青字**: 記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
**緑字**: 記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

### 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

灰色: 女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字: 設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字: 記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字: 記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

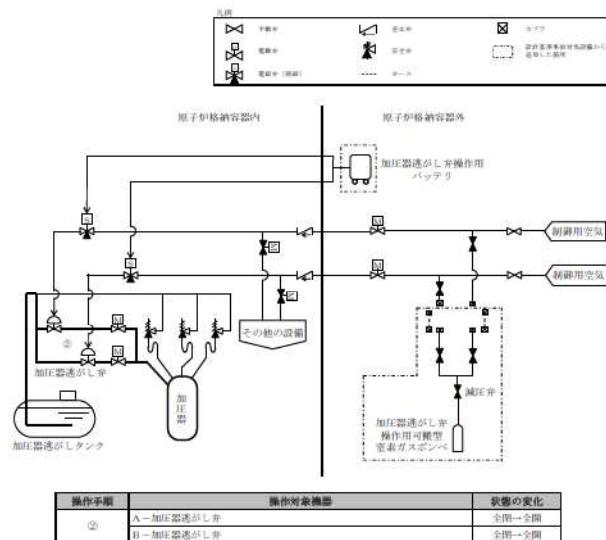
大飯発電所3／4号炉	女川原子力発電所2号炉	泊発電所3号炉	相違理由
<p>(初期上の時間) 約6分 インターフェイスシステム LOCA発生 原子炉トリップ、タービントリップの確認 「原子炉圧力は正常用伊心 冷却設備作動限界値に達」 非常用伊心冷却設備作動信号確認の確認 「所内電源及び外部電源喪失」でない (Yes) 「全交流動力電源喪失」時の対策へ 高圧及び中圧主系自動動作を確認 補助給水ポンプの起動、 補助給水装置運転の確認 全熱除去系統からの漏えいの確認 海水注入系動作 全熱除去系統の漏れ 全熱除去系統の漏れ消失 (高気温発生2次側上昇冷却) 燃料取扱用水ビットの 補給操作<sup>a)</sup> 原子炉側での水素発生がし始め 操作による2次熱除去冷却、減圧<sup>b)</sup> 原子炉側での水素発生がし始め 操作による2次熱除去冷却<sup>b)</sup> 全ての注入を開始して 原子炉注入を停止<sup>c)</sup> 蓄圧タンク出力率を再操作<sup>d)</sup> 全熱除去系統からの漏えいを 停止する操作を実施<sup>e)</sup> 全熱除去系統からの漏えいを停止<sup>f)</sup> (約63分) 健全な熱除去系による 1次冷却却の冷却 原子炉底温停止状態<sup>g)</sup> (原子炉安定状態) 原子炉の運転停止による 長時間の冷却操作 原子炉の運転停止による、原子炉冷却水ポンプを運転し循環 約25分の開始としているが、 余熱放出装置からの漏えいを抑制するため実施する。 原子炉底温停止するボンベ水位、各開閉部出入口正立 全熱除去系統からの漏えいを抑制できないものとする。 燃料取扱用水ビットの補給操作 原子炉底温停止(3次熱タンク、1次熱除去タンク) 余熱放出装置操作等の判断を考慮して、解析上では、約25分の開始としているが、 実際の操作では、原子炉底温停止する1次冷却却のサブターンの確認を確認した段階で必要により実施し、 保有水の確保を図る。また、その後の漏えいを最低限のため、操作は遅延実施。 1次冷却却注入計操作が0.05t/min<sup>h)</sup>以下で開始する。 全熱除去系統からの漏えいを停止する。ただし、注入注入は注入系の停止準備が整ってから開始する。 1次冷却却注入計操作で可能と想定する。なお、解析においては事象発生約3時間まで漏えい停止を考慮しない。 全熱除去ポンプ出力正立、加压注入及び水位、1次冷却却圧力、光てん水流量、原子炉水位、燃料取扱用水ビット水位等の 単体の実験的確認をする。 漏えいが停止し、1次冷却却温度が設定値は低下傾向。</p> <p><sup>a)</sup>すべての非常用送風及非常用噴射ポンプが停止ボルトを示した場合。 <sup>b)</sup>全熱除去系統からの漏えいを抑制するため実施する。 <sup>c)</sup>原子炉底温停止するボンベ水位、各開閉部出入口正立 <sup>d)</sup>全熱除去系統からの漏えいを抑制できないものとする。 <sup>e)</sup>燃料取扱用水ビットの補給操作 ・原子炉底温停止(3次熱タンク、1次熱除去タンク) 余熱放出装置操作等の判断を考慮して、解析上では、約25分の開始としているが、 実際の操作では、原子炉底温停止する1次冷却却のサブターンの確認を確認した段階で必要により実施し、 保有水の確保を図る。また、その後の漏えいを最低限のため、操作は遅延実施。 1次冷却却注入計操作が0.05t/min<sup>h)</sup>以下で開始する。 全熱除去系統からの漏えいを停止する。ただし、注入注入は注入系の停止準備が整ってから開始する。 1次冷却却注入計操作で可能と想定する。なお、解析においては事象発生約3時間まで漏えい停止を考慮しない。 <sup>f)</sup>全熱除去ポンプ出力正立、加压注入及び水位、1次冷却却圧力、光てん水流量、原子炉水位、燃料取扱用水ビット水位等の 単体の実験的確認をする。 <sup>g)</sup>漏えいが停止し、1次冷却却温度が設定値は低下傾向。</p> <p>第1.3.21 図 インターフェイスシステム LOCA発生時の対応手順</p>	<p>泊発電所3号炉</p> <p>灰色: 女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容</p> <p>赤字: 設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違） 青字: 記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違） 緑字: 記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）</p> <p>第1.3.19 図 インターフェイスシステム LOCA発生時の対応手順</p>		

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色: 女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字: 設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字: 記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字: 記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

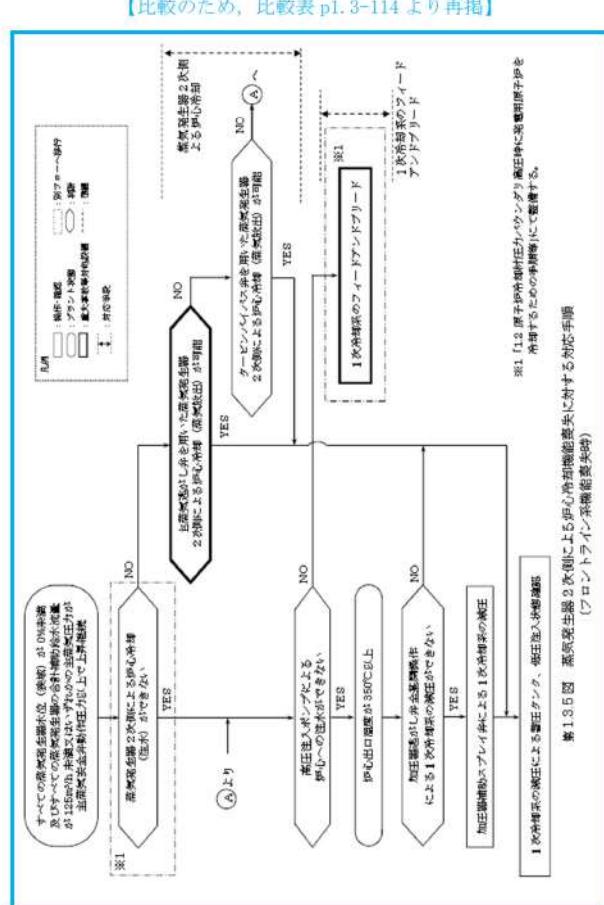
大飯発電所3／4号炉	女川原子力発電所2号炉	泊発電所3号炉	相違理由						
泊3号炉との比較対象なし		 <table border="1" data-bbox="1448 952 1942 1008"> <tr> <th>操作手順</th> <th>操作対象機器</th> <th>状態の変化</th> </tr> <tr> <td>②</td> <td>入一加圧器逃がし弁 リ一加圧器逃がし弁</td> <td>全閉→全開 全閉→全開</td> </tr> </table> <p>第1.3.20図 加圧器逃がし弁による原子炉冷却材圧力バウンダリの減圧概要図</p>	操作手順	操作対象機器	状態の変化	②	入一加圧器逃がし弁 リ一加圧器逃がし弁	全閉→全開 全閉→全開	<p>【大飯】</p> <p>記載方針の相違</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>泊は重大事故等対処設備（設計基準拡張）による対応手段を整備しているため、当該手段の概要図を整理している</li> </ul>
操作手順	操作対象機器	状態の変化							
②	入一加圧器逃がし弁 リ一加圧器逃がし弁	全閉→全開 全閉→全開							

泊発電所 3号炉 技術的能力 比較表

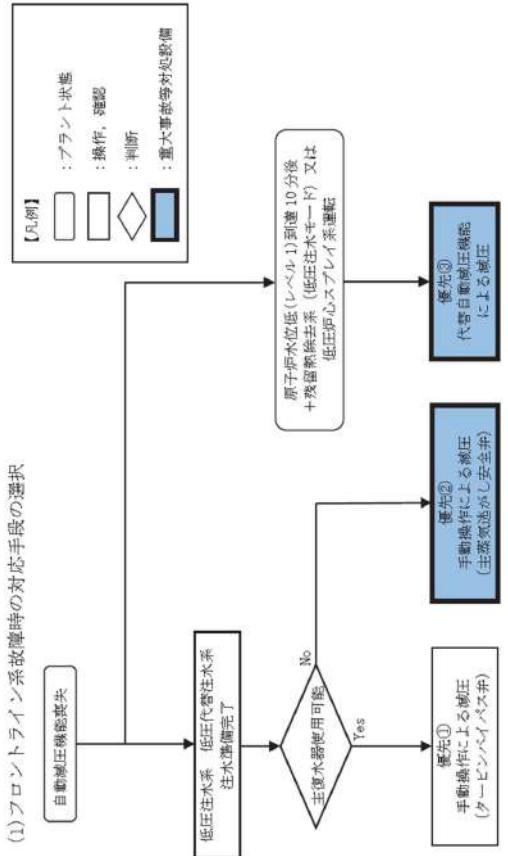
**赤字**：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
**青字**：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
**緑字**：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

### 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

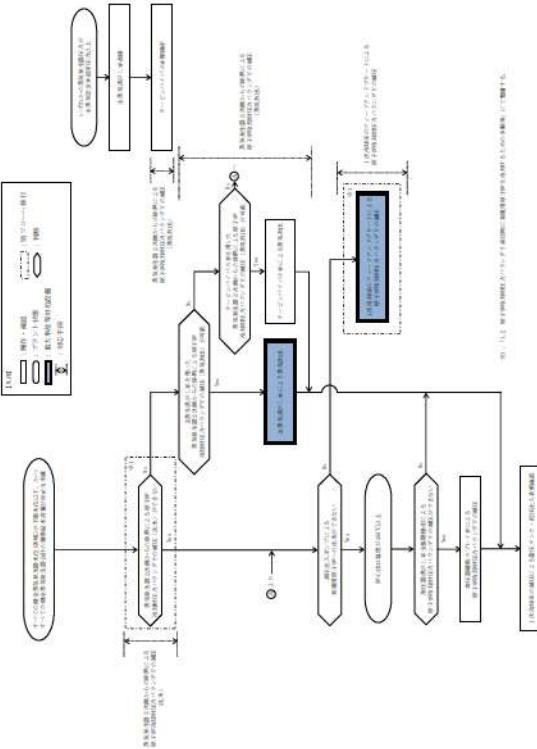
大飯発電所3／4号炉



女川原子力発電所 2号炉



泊発電所3号炉



第1.3-17図 重大事故等時の対応手段選択フローチャート (1/3)

### (1) フロントライン系故障時の対応手段の選択

相違理由

## 【大飯】 記載方針の相違 (女川審査実績の反映)

【女川】

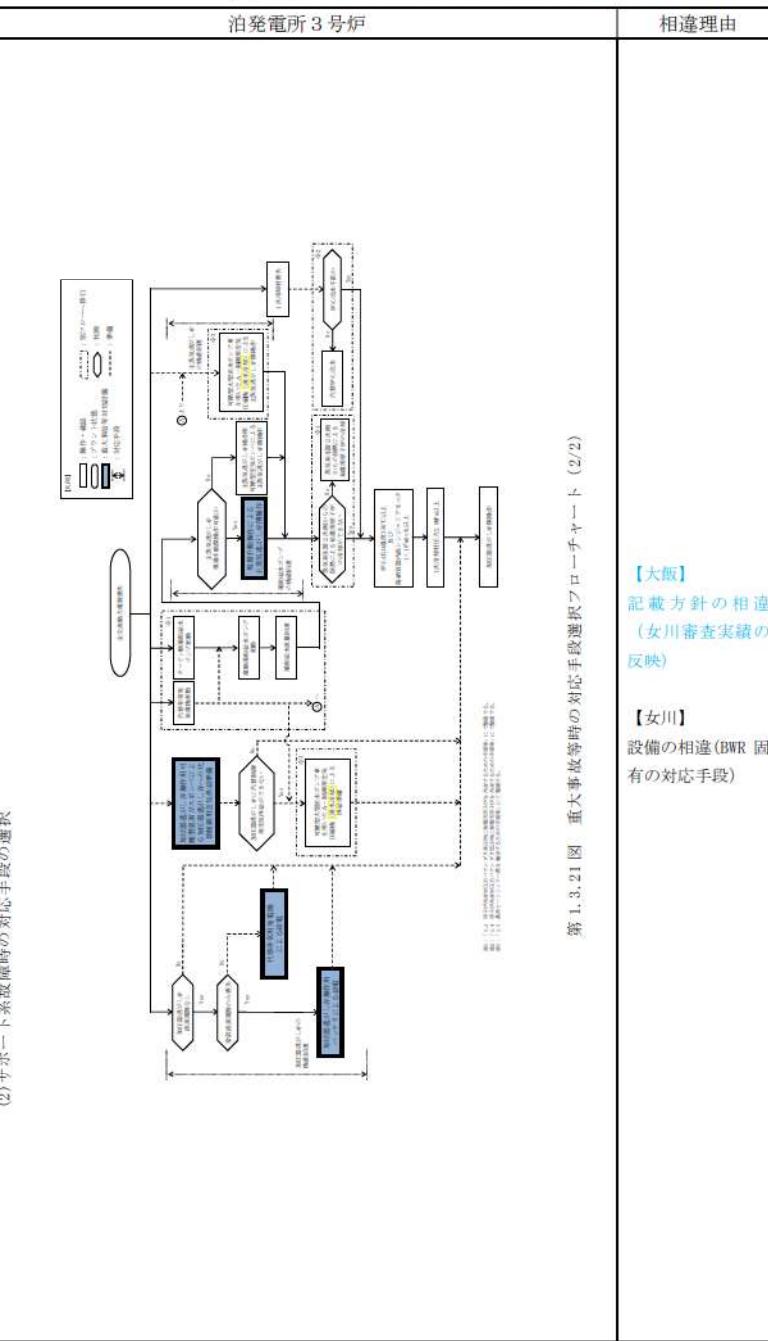
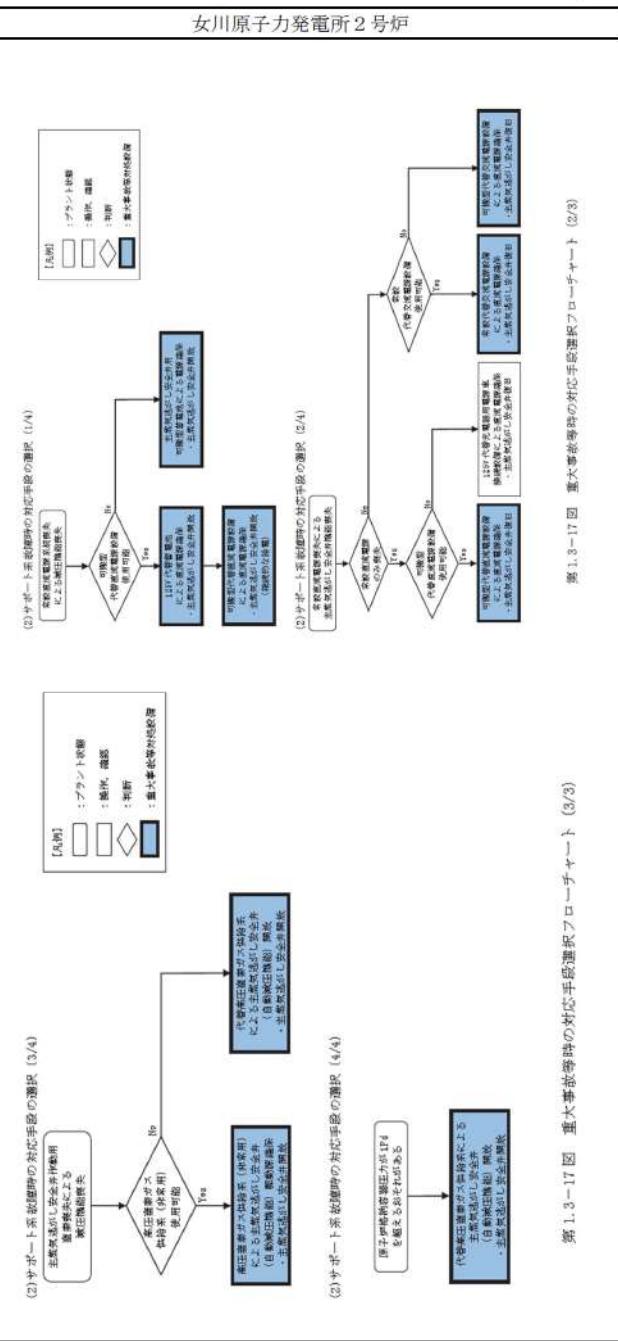
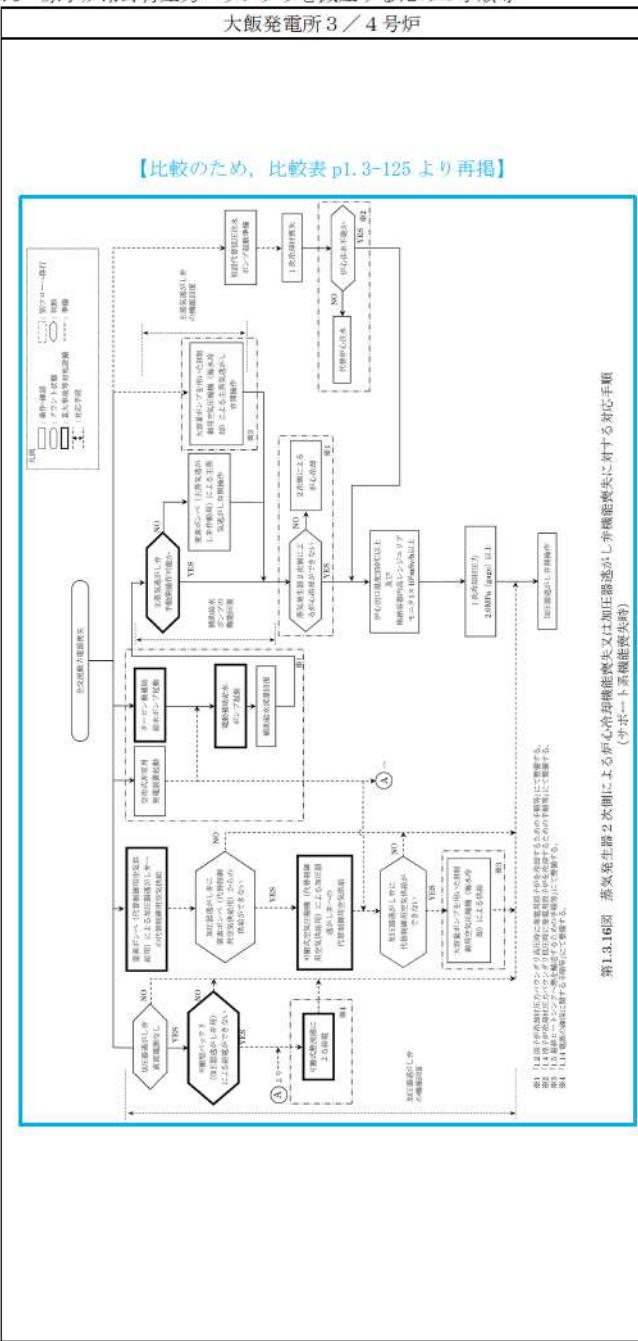
第1章 重複等の対応手段選択プロセス(1/2)

### 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

泊発電所 3 号炉 技術的能力 比較表

色：女川2号炉の記載のうち、BWR有の設備や対応手段であり、泊3炉と比較対象とならない記載内容

**赤字**：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
**青字**：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
**緑字**：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）



泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

大飯発電所3／4号炉				泊発電所3号炉	添付資料1.3.1	
				審査基準、基準規則と対処設備との対応表 (1/5)	審査基準、基準規則と対処設備との対応表 (1/9)	相違理由
【女川2号炉の添付資料1.3.1を掲載】	添付資料1.3.1					
<p>【本文】</p> <p>発電用原子炉施設者において、原子炉冷却材圧力バウンダリが高圧の状態である場合に、原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等</p> <p>【解説】</p> <p>1. 「炉心の新しい損傷」を「防止するためには、原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するためには必要な手順等」とは、以下に掲げる手順又はこれらと同様以上の効果を有する措置を行なうための手順等をいう。</p> <p>(1) 可搬型重大事故防止装置</p> <p>a) 電源直供電源系統喪失時において、減圧用の弁(逃げ弁、安全弁(IGWの場合は)又は主蒸気逃げ弁及び加圧器逃げ弁(PIWの場合は))を作動させ原子炉冷却材圧力バウンダリの減圧操作が行えるよう、手順等が整備されていること。</p> <p>b) 脱止用の弁が作動可能である場合、減圧用の弁を作動させ原子炉冷却材圧力バウンダリの減圧操作が行えるよう、可搬型コンプレッサー又は蓄圧ボンベを整備すること。</p> <p>c) 減圧用の弁が作動可能な構造条件を明確にすること。</p> <p>(2) 推進</p> <p>a) 電源直供電源系統喪失時においても、減圧用の弁を作動させ原子炉冷却材圧力バウンダリの減圧操作が行えるよう、代替電源による復旧手順等が整備されていること。</p> <p>(3) 蒸気発生器伝熱管破裂(IISLOCA)</p> <p>a) IISLOCA発生時ににおいて、原子炉冷却材圧力バウンダリの機械的損傷を防ぐために、漏洩を遮断すること、漏洩を遮断しない場合、原子炉冷却材圧力バウンダリの機械的損傷を防ぐために、逃げ弁安全弁(IGWの場合は)又は主蒸気逃げ弁及び加圧器逃げ弁(PIWの場合は)を作動させ原子炉冷却材圧力バウンダリの減圧操作が行えること等により原子炉冷却材圧力バウンダリの漏洩操作が行えるよう、手順等が整備されていること。</p> <p>(4) インターフェイスシステム LOCA (ISLOCA)</p> <p>a) ISLOCA発生時ににおいて、原子炉冷却材圧力バウンダリの機械的損傷を防ぐために、漏洩を遮断すること、漏洩を遮断しない場合、原子炉冷却材圧力バウンダリの機械的損傷を防ぐために、逃げ弁安全弁(IGWの場合は)又は主蒸気逃げ弁及び加圧器逃げ弁(PIWの場合は)を作動させること等により原子炉冷却材圧力バウンダリの減圧操作が行えるよう、手順等が整備されていること。</p>	<p>【本文】</p> <p>発電用原子炉施設には、原子炉冷却材圧力バウンダリが高圧の状態であって、設計基準事例対応設備が有する発電用原子炉の減圧機能が喪失した場合において、炉心の新しい損傷及び原子炉冷却材圧力バウンダリの破損を防止するため、原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するためには必要な手順等が適切に整備されているか、又は整備される方針が適切に示されていること。</p> <p>【解説】</p> <p>1. 第6.6条に規定する「炉心の新しい損傷」を「防止するため、原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するためには必要な手順等」とは、以下に掲げる手順又はこれらと同様以上の効果を有する措置を行なうための手順等をいう。</p> <p>(1) ロジックの追加</p> <p>a) 原子炉水位低かつ低圧注水系が利用可能な状態で、逃げ弁安全弁を作動させらる減圧自動化ロジックを開けること(IGWの場合)。</p> <p>(2) 可搬型重大事故防止装置</p> <p>a) 常設直流水系喪失時において、減圧用の弁(逃げ弁、安全弁(IGWの場合)又は主蒸気逃げ弁及び加圧器逃げ弁(PIWの場合))を作動させ原子炉冷却材圧力バウンダリの減圧操作が行えるよう、手動操作又は可搬型代償直流水源設備を開けること。</p> <p>b) 減圧用の弁が空気作動弁である場合、減圧用の弁を作動させ原子炉冷却材圧力バウンダリの減圧操作が行えるよう、可搬型コンプレッサー又は蓄圧ボンベを整備すること。</p> <p>c) 減圧用の弁が作動可能な構造条件を明確にすること。</p> <p>(3) 逃げ</p> <p>a) 常設直流水系喪失時においても、減圧用の弁を作動させ原子炉冷却材圧力バウンダリの減圧操作が行えるよう、代替電源による復旧手順等が整備されていること。</p> <p>(4) SGTR発生時</p> <p>a) SGTR発生時ににおいて、被圧用の弁を作動させ原子炉冷却材圧力バウンダリの減圧操作が行えるよう、代替電源による復旧手順等が整備されていること。</p> <p>(5) 蒸気発生器伝熱管破裂(SGTR)</p> <p>a) SGTR発生時ににおいて、被圧した蒸気発生器を隔離すること。隔離できない場合、加圧器逃げ弁を作動させること等により原子炉冷却材圧力バウンダリの減圧操作が行えるよう、手順等が整備されていること。(PIWの場合)</p> <p>(6) インターフェイスシステム LOCA (ISLOCA)</p> <p>a) ISLOCA発生時ににおいて、原子炉冷却材圧力バウンダリの機械的損傷を防ぐために、漏洩を遮断すること。漏洩を遮断しない場合、原子炉冷却材圧力バウンダリの機械的損傷を防ぐために、逃げ弁安全弁(IGWの場合は)又は主蒸気逃げ弁及び加圧器逃げ弁(PIWの場合は)を作動させること等により原子炉冷却材圧力バウンダリの減圧操作が行えるよう、手順等が整備されていること。</p>	<p>【本文】</p> <p>発電用原子炉施設には、原子炉冷却材圧力バウンダリが高圧の状態であって、設計基準事例対応設備が有する発電用原子炉の減圧機能が喪失した場合においても、炉心の新しい損傷及び原子炉冷却材圧力バウンダリの破損を防止するため、原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するためには必要な手順等が適切に整備されなければならない。</p> <p>【解説】</p> <p>1. 第6.1条に規定する「炉心の新しい損傷」を「防止するため、原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するためには必要な手順等」とは、以下に掲げる措置又はこれらと同様以上の効果を有する措置を行なうための設備をいう。</p> <p>(1) ロジックの追加</p> <p>a) 原子炉水位低かつ低圧注水系が利用可能な状態で、逃げ弁安全弁を作動させらる減圧自動化ロジックを開けること(IGWの場合)。</p> <p>(2) 可搬型重大事故防止装置</p> <p>a) 常設直流水系喪失時においても、減圧用の弁(逃げ弁、安全弁(IGWの場合)又は主蒸気逃げ弁及び加圧器逃げ弁(PIWの場合))を作動させ原子炉冷却材圧力バウンダリの減圧操作が行えるよう、手動操作又は可搬型代償直流水源設備を開けること。</p> <p>b) 減圧用の弁が空気作動弁である場合、減圧用の弁を作動させ原子炉冷却材圧力バウンダリの減圧操作が行えるよう、可搬型コンプレッサー又は蓄圧ボンベを整備すること。</p> <p>c) 減圧用の弁が作動可能な構造条件を明確にすること。</p> <p>(3) 逃げ</p> <p>a) 常設直流水系喪失時においても、減圧用の弁を作動させ原子炉冷却材圧力バウンダリの減圧操作が行えるよう、代替電源による復旧手順等が整備されていること。</p> <p>(4) SGTR発生時</p> <p>a) SGTR発生時ににおいて、被圧用の弁を作動させ原子炉冷却材圧力バウンダリの減圧操作が行えるよう、代替電源による復旧手順等が整備されていること。</p> <p>(5) 蒸気発生器伝熱管破裂(SGTR)</p> <p>a) SGTR発生時ににおいて、被圧した蒸気発生器を隔離すること。隔離できない場合、加圧器逃げ弁を作動させること等により原子炉冷却材圧力バウンダリの減圧操作が行えるよう、手順等が整備されていること。(PIWの場合)</p> <p>(6) インターフェイスシステム LOCA (ISLOCA)</p> <p>a) ISLOCA発生時ににおいて、原子炉冷却材圧力バウンダリの機械的損傷を防ぐために、漏洩を遮断すること。漏洩を遮断しない場合、原子炉冷却材圧力バウンダリの機械的損傷を防ぐために、逃げ弁安全弁(IGWの場合は)又は主蒸気逃げ弁及び加圧器逃げ弁(PIWの場合は)を作動させること等により原子炉冷却材圧力バウンダリの減圧操作が行えるよう、手順等が整備されていること。</p>	<p>赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違） 青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違） 緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）</p> <p>【女川】 PWRとBWRに対する要求事項相違による附番の相違</p> <p>【大飯】 記載方針の相違（女川審査実績の反映） ・大飯の比較対象となる添付資料1.3.2は後段に掲載している。 ・泊は女川の審査実績を踏まえた構成としているため、本資料の比較対象は女川としている。</p>			

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉									泊発電所3号炉							相違理由							
<b>【女川2号炉の添付資料1.3.1を掲載】</b>																							
審査基準、基準規則と対処設備との対応表(2/5)																							
重大事故等対応設備を使用した手段 審査基準の要求に適合するための手段																							
対応手段 機器名稱 設置新設番号 解析対応番号 機器名稱 機器名稱 常設可能 必要時間内に使用可能か 対応可能な人数で使用可能か 備考																							
自主対策																							
減圧の自動化	代替自動減圧回路 (代替自動減圧機能)	新設	①	一	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—							
	ATW 緩和装置 (自動減圧系) (自動阻止機能)	新設	②	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—							
	主燃気逃がし安全弁 (自動減圧機能) (G, Hの2個)	既設	③	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—							
	主燃気系 配管 ・クエンチャ	既設	④	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—							
	主燃気逃がし安全弁 自動減圧機能用 アクチュムレータ	既設	⑤	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—							
	非常用交流電源設備	既設	⑥	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—							
	主燃気逃がし安全弁	既設	⑦	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—							
手動操作による減圧	主燃気逃がし安全弁	既設	⑧	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—							
	主燃気系 配管 ・クエンチャ	既設	⑨	—	常設	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—							
	主燃気逃がし安全弁 逃がし弁機能用 アクチュムレータ	既設	⑩	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—							
	主燃気逃がし安全弁 自動減圧機能用 アクチュムレータ	既設	⑪	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—							
	所内常設蓄電池式電源設備	既設	⑫	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—							
	常設代替底流電源設備	新設	⑬	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—							
	可能型代替底流電源設備	新設	⑭	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—							
可能型代替底流電源設備による 主燃気逃がし安全弁復帰回路	可能型代替底流電源設備	新設	⑮	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—							
	125V底流電源切替盤	新設	⑯	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—							
	主燃気逃がし安全弁 (自動減圧機能)	既設	⑰	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—							
	主燃気系 配管 ・クエンチャ	既設	⑱	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—							
※注：手順は「1.14 電源の確保に関する手順書」にて載置する。																							
審査基準、基準規則と対応設備との対応表(2/9)																							
重大事故等対応設備を使用した手段 審査基準の要求に適合するための手段																							
対応手段 機器名稱 設置新設番号 解析対応番号 機器名稱 機器名稱 対応手段 機器名稱 設置可否 対応手段 機器名稱 設置可否 必要時間内に使用可能か 対応可能な人数で使用可能か 備考																							
自主対策																							
【女川】	電動消防給水ポンプ	既設	①	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—							
	タービン動植物消防給水ポンプ	既設	②	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—							
	主燃気逃がし弁	既設	③	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—							
	補助給水ピット	既設	④	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—							
	高気密生産力強化バッカニア	既設	⑤	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—							
	2次冷却設備(給水設備)配管	既設	⑥	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—							
	2次冷却設備(補助給水設備)配管・弁	既設	⑦	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—							
	2次冷却設備(主燃気設備)配管・弁	既設	⑧	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—							
	非常用交換電源設備	既設	⑨	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—							
	所内常設蓄電池式底流電源設備	既設	⑩	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—							
原子炉冷却材圧力																							
加压装置																							
【大飯】	加压装置	既設	⑪	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—							
	1次冷却設備 配管・弁	既設	⑫	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—							
	所内常設蓄電池式底流電源設備	既設	⑬	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—							
	常設代替底流電源設備	新設	⑭	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—							
	可能型代替底流電源設備	新設	⑮	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—	—							
記載方針の相違(女川審査実績の反映)																							
・大飯の比較対象となる添付資料1.3.2は後段に掲載している。																							
・泊は女川の審査実績を踏まえた構成としているため、本資料の比較対象は女川としている。																							

泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉									泊発電所3号炉					相違理由																																																																																						
【女川2号炉の添付資料1.3.1を掲載】									泊発電所3号炉																																																																																											
<p>審査基準、基準規則と対応設備との対応表 (3/5)</p> <p>■：重大事故等対応設備 ■■：重大事故等対応設備（設計基準拡張）</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th colspan="2">重大事故等対応設備を使用した手段</th> <th colspan="7">自主対策</th> </tr> <tr> <th colspan="2">審査基準の要求に適合するための手段</th> <th colspan="7"></th> </tr> <tr> <th>機器</th> <th>機器名</th> <th>既設 新設</th> <th>既設 新設</th> <th>機器</th> <th>機器名</th> <th>常設 可搬</th> <th>必要時間内に 使用可能か</th> <th>対応可能な人數 で使用可能か</th> <th>備考</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td rowspan="6">主 要 部 分 の 可 能 性 が 保 持 さ ず る 状 態 によ る 復 元 手 段</td> <td>主燃氣送りし安全井 用可搬型蓄電池</td> <td>新設</td> <td rowspan="6">① ② ⑦ ⑨</td> <td rowspan="6">-</td> <td rowspan="6">-</td> <td rowspan="6">-</td> <td rowspan="6">-</td> <td rowspan="6">-</td> <td rowspan="6">-</td> </tr> <tr> <td>主燃氣送りし安全井 (自動油圧機油)</td> <td>既設</td> </tr> <tr> <td>主燃氣系 配管 ・グローバル</td> <td>既設</td> </tr> <tr> <td>主燃氣送りし安全井 自動油圧油槽用 アキュムレータ</td> <td>既設</td> </tr> <tr> <td>-</td> <td>-</td> </tr> <tr> <td>高圧産業ガスポンベ</td> <td>既設</td> </tr> <tr> <td>高圧産業ガス供給系 配管・弁</td> <td>既設</td> <td rowspan="6">① ③ ⑦ ⑩</td> <td rowspan="6">-</td> <td rowspan="6">-</td> <td rowspan="6">-</td> <td rowspan="6">-</td> <td rowspan="6">-</td> <td rowspan="6">-</td> </tr> <tr> <td>主燃氣送りし安全井 自動油圧油槽用 アキュムレータ</td> <td>既設</td> </tr> <tr> <td>常設代用交流電源 装置</td> <td>新設</td> </tr> <tr> <td>可搬型代用交流電源 装置</td> <td>新設</td> </tr> <tr> <td>非常用交流電源装置</td> <td>既設</td> </tr> <tr> <td>高圧産業ガスポンベ</td> <td>新設</td> </tr> <tr> <td>ホース・弁</td> <td>新設</td> <td rowspan="6">① ⑦</td> <td rowspan="6">-</td> <td rowspan="6">-</td> <td rowspan="6">-</td> <td rowspan="6">-</td> <td rowspan="6">-</td> <td rowspan="6">-</td> </tr> <tr> <td>代替高圧産業ガス 供給系 配管・弁</td> <td>新設</td> </tr> <tr> <td>常設代用交流電源 装置</td> <td>新設</td> </tr> <tr> <td>可搬型代用交流電源 装置</td> <td>新設</td> </tr> <tr> <td>代替内電気設備</td> <td>新設</td> </tr> <tr> <td>非常用内電気設備</td> <td>新設</td> </tr> </tbody> </table> <p>※1：手帳は「1.14 故障の発生に関する手順書」にて記載する。</p>									重大事故等対応設備を使用した手段		自主対策							審査基準の要求に適合するための手段									機器	機器名	既設 新設	既設 新設	機器	機器名	常設 可搬	必要時間内に 使用可能か	対応可能な人數 で使用可能か	備考	主 要 部 分 の 可 能 性 が 保 持 さ ず る 状 態 によ る 復 元 手 段	主燃氣送りし安全井 用可搬型蓄電池	新設	① ② ⑦ ⑨	-	-	-	-	-	-	主燃氣送りし安全井 (自動油圧機油)	既設	主燃氣系 配管 ・グローバル	既設	主燃氣送りし安全井 自動油圧油槽用 アキュムレータ	既設	-	-	高圧産業ガスポンベ	既設	高圧産業ガス供給系 配管・弁	既設	① ③ ⑦ ⑩	-	-	-	-	-	-	主燃氣送りし安全井 自動油圧油槽用 アキュムレータ	既設	常設代用交流電源 装置	新設	可搬型代用交流電源 装置	新設	非常用交流電源装置	既設	高圧産業ガスポンベ	新設	ホース・弁	新設	① ⑦	-	-	-	-	-	-	代替高圧産業ガス 供給系 配管・弁	新設	常設代用交流電源 装置	新設	可搬型代用交流電源 装置	新設	代替内電気設備	新設	非常用内電気設備	新設	泊発電所3号炉					
重大事故等対応設備を使用した手段		自主対策																																																																																																		
審査基準の要求に適合するための手段																																																																																																				
機器	機器名	既設 新設	既設 新設	機器	機器名	常設 可搬	必要時間内に 使用可能か	対応可能な人數 で使用可能か	備考																																																																																											
主 要 部 分 の 可 能 性 が 保 持 さ ず る 状 態 によ る 復 元 手 段	主燃氣送りし安全井 用可搬型蓄電池	新設	① ② ⑦ ⑨	-	-	-	-	-	-																																																																																											
	主燃氣送りし安全井 (自動油圧機油)	既設																																																																																																		
	主燃氣系 配管 ・グローバル	既設																																																																																																		
	主燃氣送りし安全井 自動油圧油槽用 アキュムレータ	既設																																																																																																		
	-	-																																																																																																		
	高圧産業ガスポンベ	既設																																																																																																		
高圧産業ガス供給系 配管・弁	既設	① ③ ⑦ ⑩	-	-	-	-	-	-																																																																																												
主燃氣送りし安全井 自動油圧油槽用 アキュムレータ	既設																																																																																																			
常設代用交流電源 装置	新設																																																																																																			
可搬型代用交流電源 装置	新設																																																																																																			
非常用交流電源装置	既設																																																																																																			
高圧産業ガスポンベ	新設																																																																																																			
ホース・弁	新設	① ⑦	-	-	-	-	-	-																																																																																												
代替高圧産業ガス 供給系 配管・弁	新設																																																																																																			
常設代用交流電源 装置	新設																																																																																																			
可搬型代用交流電源 装置	新設																																																																																																			
代替内電気設備	新設																																																																																																			
非常用内電気設備	新設																																																																																																			
<p>審査基準、基準規則と対応設備との対応表 (3/9)</p> <p>■：重大事故等対応設備 ■■：重大事故等対応設備（設計基準拡張）</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th colspan="2">重大事故等対応設備を使用した手段</th> <th colspan="7">自主対策</th> </tr> <tr> <th colspan="2">審査基準の要求に適合するための手段</th> <th colspan="7"></th> </tr> <tr> <th>対応手段</th> <th>機器名</th> <th>既設 新設</th> <th>既設 新設</th> <th>機器名</th> <th>常設 可搬</th> <th>必要時間内に 使用可能か</th> <th>対応可能な人數 で使用可能か</th> <th>備考</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td rowspan="13">1 次 冷 却 系 の フ ィ ー ド ア ン ド ブ リ ッ ト</td> <td>加圧送水ポンプ</td> <td>常設</td> <td rowspan="13">① ⑧</td> <td rowspan="13">充てんポンプ 燃料取替用水ピット 熱料取替用水ピット 格納容器再循環サンプ 格納容器再循環サンプクリーン 余熱除去ポンプ 余熱除去冷却器 加圧器 蓄圧タンク 蓄圧タンク出口弁 非常用炉心冷却設備 配管・弁 非常用炉心冷却設備(高圧注入系) 配 管・弁 はう焼性入タンク 余熱除去設備 配管・弁 非常用炉心冷却設備(蓄圧注入系) 配 管・弁 蒸気發生器 1次冷却設備 配管・弁 加圧器 原子炉容器 非常用交換電源設備</td> <td rowspan="13">常設 常設 常設 常設 常設 常設 常設 常設 常設 常設 常設 常設 常設</td> <td rowspan="13">5分 1名 自主対策とする理由は本文 書類</td> </tr> <tr> <td>高圧注入ポンプ</td> <td>常設</td> </tr> <tr> <td>再生熱交換器</td> <td>常設</td> </tr> <tr> <td>非常用炉心冷却設備 配管・弁</td> <td>常設</td> </tr> <tr> <td>化学体積制御設備 配管・弁</td> <td>常設</td> </tr> <tr> <td>1次冷却設備 配管・弁</td> <td>常設</td> </tr> <tr> <td>加圧器</td> <td>常設</td> </tr> <tr> <td>原子炉容器</td> <td>常設</td> </tr> <tr> <td>非常用交換電源設備</td> <td>常設</td> </tr> <tr> <td>蒸気發生器</td> <td>常設</td> </tr> <tr> <td>1次冷却設備 配管・弁</td> <td>常設</td> </tr> <tr> <td>加圧器</td> <td>常設</td> </tr> <tr> <td>原子炉容器</td> <td>常設</td> </tr> </tbody> </table>									重大事故等対応設備を使用した手段		自主対策							審査基準の要求に適合するための手段									対応手段	機器名	既設 新設	既設 新設	機器名	常設 可搬	必要時間内に 使用可能か	対応可能な人數 で使用可能か	備考	1 次 冷 却 系 の フ ィ ー ド ア ン ド ブ リ ッ ト	加圧送水ポンプ	常設	① ⑧	充てんポンプ 燃料取替用水ピット 熱料取替用水ピット 格納容器再循環サンプ 格納容器再循環サンプクリーン 余熱除去ポンプ 余熱除去冷却器 加圧器 蓄圧タンク 蓄圧タンク出口弁 非常用炉心冷却設備 配管・弁 非常用炉心冷却設備(高圧注入系) 配 管・弁 はう焼性入タンク 余熱除去設備 配管・弁 非常用炉心冷却設備(蓄圧注入系) 配 管・弁 蒸気發生器 1次冷却設備 配管・弁 加圧器 原子炉容器 非常用交換電源設備	常設 常設 常設 常設 常設 常設 常設 常設 常設 常設 常設 常設 常設	5分 1名 自主対策とする理由は本文 書類	高圧注入ポンプ	常設	再生熱交換器	常設	非常用炉心冷却設備 配管・弁	常設	化学体積制御設備 配管・弁	常設	1次冷却設備 配管・弁	常設	加圧器	常設	原子炉容器	常設	非常用交換電源設備	常設	蒸気發生器	常設	1次冷却設備 配管・弁	常設	加圧器	常設	原子炉容器	常設	泊発電所3号炉																																	
重大事故等対応設備を使用した手段		自主対策																																																																																																		
審査基準の要求に適合するための手段																																																																																																				
対応手段	機器名	既設 新設	既設 新設	機器名	常設 可搬	必要時間内に 使用可能か	対応可能な人數 で使用可能か	備考																																																																																												
1 次 冷 却 系 の フ ィ ー ド ア ン ド ブ リ ッ ト	加圧送水ポンプ	常設	① ⑧	充てんポンプ 燃料取替用水ピット 熱料取替用水ピット 格納容器再循環サンプ 格納容器再循環サンプクリーン 余熱除去ポンプ 余熱除去冷却器 加圧器 蓄圧タンク 蓄圧タンク出口弁 非常用炉心冷却設備 配管・弁 非常用炉心冷却設備(高圧注入系) 配 管・弁 はう焼性入タンク 余熱除去設備 配管・弁 非常用炉心冷却設備(蓄圧注入系) 配 管・弁 蒸気發生器 1次冷却設備 配管・弁 加圧器 原子炉容器 非常用交換電源設備	常設 常設 常設 常設 常設 常設 常設 常設 常設 常設 常設 常設 常設	5分 1名 自主対策とする理由は本文 書類																																																																																														
	高圧注入ポンプ	常設																																																																																																		
	再生熱交換器	常設																																																																																																		
	非常用炉心冷却設備 配管・弁	常設																																																																																																		
	化学体積制御設備 配管・弁	常設																																																																																																		
	1次冷却設備 配管・弁	常設																																																																																																		
	加圧器	常設																																																																																																		
	原子炉容器	常設																																																																																																		
	非常用交換電源設備	常設																																																																																																		
	蒸気發生器	常設																																																																																																		
	1次冷却設備 配管・弁	常設																																																																																																		
	加圧器	常設																																																																																																		
	原子炉容器	常設																																																																																																		
<p>【女川】 設備の相違による対応手段の相違</p> <p>【大飯】 記載方針の相違（女川審査実績の反映） ・大飯の比較対象となる添付資料1.3.2は後段に掲載している。 ・泊は女川の審査実績を踏まえた構成としているため、本資料の比較対象は女川としている。</p>									泊発電所3号炉																																																																																											

泊発電所 3号炉 技術的能力 比較表

### 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

**赤字**: 設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
**青字**: 記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
**緑字**: 記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉

### 【女川 2 号炉の添付資料 1.3.1 を掲載】

審査基準、基準規則と対処設備との対応表 (4/5)

重大事故等对处股偿  重大事故等对处股偿（设计基準擴張）

重大事故等対応設備を使用した手段 審査基準の要求に適合するための手段				自主対策					
機能	機器名称	既設 新設	解説 対応番号	機能	機器名称	常設 可搬	必要時間内に 使用可能か	対応可能な人数 で使用可能か	備考
による主蒸気逃がし安全弁の 代替高压蒸素ガス供給系	高圧蒸素ガスポンベ	新設	① ④ ⑦ ⑪	-	-	-	-	-	-
	ホース・弁	新設			-	-	-	-	-
	代替高压蒸素ガス 供給系 配管・弁	新設			-	-	-	-	-
	常設代替交流電源 設備	新設			-	-	-	-	-
	可搬型代替交流電源 設備	新設			-	-	-	-	-
	代替所内電気設備	新設			-	-	-	-	-
代 替 直 流 電 源 設備	可搬型代替直流電源 設備	新設	① ⑤ ⑦	125V 代替充電器用 電源車接続設備	常設 可搬	対応1	対応1	自主対策 とする理由 は本文 参照	対応1
	-	-			-				
	-	-			-				
代 替 交 流 電 源 設備	常設代替交流電源 設備	新設	① ⑤ ⑦	-	-	-	-	-	-
	可搬型代替交流電源 設備	新設			-	-	-	-	
	-	-			-	-	-	-	

※1：手順は「1.14 電源の確保に関する手順書」にて整備する。

泊発電所3号炉

#### 審査基準、基準規則と対処設備との対応表 (4/9)

 : 重大事故等対処設備  : 重大事故等対処設備（設計基準拡張）

## 【女川】

## 【大飯】 記載方針の相違（女川 審査実績の反映）

- ・大飯の比較対象となる添付資料1.3.2は後段に掲載している。
  - ・泊は女川の審査実績を踏まえた構成としているため、本資料の比較対象は女川としている。

泊発電所 3号炉 技術的能力 比較表

### 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

**赤字**：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
**青字**：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
**緑字**：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉

### 【女川 2 号炉の添付資料 1.3.1 を掲載】

審査基準、基準規則と対応設備との対応表（5/5）

■：重大事故等対応設備

■：重大事故等対応設備（設計基準強度）

重大事故等対応設備を使用した手段 審査基準の要求に適合するための手段			自主対策						
種類	機器名	既設 新設	解説 対応 事項	機能	機器名称	常設 可動	必要時間内に 使用可能か	対応可能な人数 で使用可能か	備考
高圧溶鉱炉底吹出 ガス燃焼防止 装置	主燃氣逃がし安全井	既設	① ⑦	-	-	-	-	-	-
	主燃氣系 配管	既設							
	・グレンチャ								
	主燃氣逃がし安全井 逃がし井換気用	既設							
	アキュムレータ								
	主燃氣逃がし安全井 自動排圧機能用	既設							
	アキュムレータ								
	主燃氣逃がし安全井	既設	① ⑥ ⑦	-	ターピンバイパス井	常設	B分	1名	自主対策 とする理由 は本文 参照
	主燃氣系 配管	既設							
	・グレンチャ								
IGC注入装置 の燃焼抑制 装置	主燃氣逃がし安全井 逃がし井換気用	既設	① ⑤ ⑥ ⑦	-	ターピン制御系	常設	B分	1名	自主対策 とする理由 は本文 参照
	所内燃設施並並流 電源設備	既設 新設							
	常設代替燃源電源 設備	新設							
	可燃型代替燃源電源 設備	新設							
	常設代替燃源電源 設備	新設							
	可燃型代替燃源電源 設備	新設							
	IGC注入装置	既設							
原子炉底吹出 ガス燃焼抑制 装置	原子炉底 プローブ・アウトパネル	既設	① ⑥ ⑦	-	-	-	-	-	-
	原子炉底 プローブ・アウトパネル	既設							

※1：手順は「1.14 電源の確保に関する手順書」にて記載する。

\*1：手順は「1.14 電源の確保に関する手順書」にて該当する。

泊発電所3号炉

審査基準、基準規則と対処設備との対応表 (5/9)

: 重大事故等對應設備      : 重大事故等對應設備（設計基準擴張）

### 【女川】

### 【大飯】 記載方針の相違（女川 審査実績の反映）

- ・大飯の比較対象となる添付資料1.3.2は後段に掲載している。
  - ・泊は女川の審査実績を踏まえた構成としているため、本資料の比較対象は女川としている。

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉								相違理由																																																																																																																																																					
審査基準、基準規則と対処設備との対応表 (6/9)																																																																																																																																																														
■重大事故等対処設備 ■重大事故等対処設備（設計基準拡張）																																																																																																																																																														
<table border="1" style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <thead> <tr> <th colspan="3">重大事故等対処設備を使用した手段 審査基準の要求に適合するための手段</th> <th colspan="7">自主対策</th> </tr> <tr> <th>対応手段</th> <th>機器名称</th> <th>既設 新設</th> <th>対応手段番号</th> <th>対応手段</th> <th>機器名称</th> <th>常設可搬</th> <th>必要時間内に使用可能か</th> <th>対応可能な人数で使用可能か</th> <th>備考</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td rowspan="6">タービン動噴給水ポンプによる機器回復</td> <td>タービン動噴給水ポンプ</td> <td>既設</td> <td rowspan="6">① ③</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> </tr> <tr> <td>タービン動噴給水ポンプ駆動蒸気入口弁</td> <td>既設</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>補助給水ピット</td> <td>既設</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>蒸気発生器</td> <td>既設</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>2次冷却設備（給水設備）配管</td> <td>既設</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>2次冷却設備（補助給水設備）配管・弁</td> <td>既設</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td rowspan="4">主蒸気逃がし弁一時的遮断による機器回復</td> <td>主蒸気逃がし弁</td> <td>既設</td> <td rowspan="4">① ② ⑤ ⑨</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> </tr> <tr> <td>蒸気発生器</td> <td>既設</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>2次冷却設備（主蒸気設備）配管・弁</td> <td>既設</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>加圧操作弁</td> <td>既設</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td rowspan="3">1次冷却設備による機器回復</td> <td>加圧操作弁</td> <td>既設</td> <td rowspan="3">① ③ ⑧ ⑨</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> </tr> <tr> <td>加圧器</td> <td>既設</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>1次冷却設備 配管・弁</td> <td>既設</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>加圧操作弁</td> <td>新設</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> </tr> </tbody> </table>									重大事故等対処設備を使用した手段 審査基準の要求に適合するための手段			自主対策							対応手段	機器名称	既設 新設	対応手段番号	対応手段	機器名称	常設可搬	必要時間内に使用可能か	対応可能な人数で使用可能か	備考	タービン動噴給水ポンプによる機器回復	タービン動噴給水ポンプ	既設	① ③	-	-	-	-	-	-	タービン動噴給水ポンプ駆動蒸気入口弁	既設								補助給水ピット	既設								蒸気発生器	既設								2次冷却設備（給水設備）配管	既設								2次冷却設備（補助給水設備）配管・弁	既設								主蒸気逃がし弁一時的遮断による機器回復	主蒸気逃がし弁	既設	① ② ⑤ ⑨	-	-	-	-	-	-	蒸気発生器	既設								2次冷却設備（主蒸気設備）配管・弁	既設								加圧操作弁	既設								1次冷却設備による機器回復	加圧操作弁	既設	① ③ ⑧ ⑨	-	-	-	-	-	-	加圧器	既設								1次冷却設備 配管・弁	既設								加圧操作弁	新設								
重大事故等対処設備を使用した手段 審査基準の要求に適合するための手段			自主対策																																																																																																																																																											
対応手段	機器名称	既設 新設	対応手段番号	対応手段	機器名称	常設可搬	必要時間内に使用可能か	対応可能な人数で使用可能か	備考																																																																																																																																																					
タービン動噴給水ポンプによる機器回復	タービン動噴給水ポンプ	既設	① ③	-	-	-	-	-	-																																																																																																																																																					
	タービン動噴給水ポンプ駆動蒸気入口弁	既設																																																																																																																																																												
	補助給水ピット	既設																																																																																																																																																												
	蒸気発生器	既設																																																																																																																																																												
	2次冷却設備（給水設備）配管	既設																																																																																																																																																												
	2次冷却設備（補助給水設備）配管・弁	既設																																																																																																																																																												
主蒸気逃がし弁一時的遮断による機器回復	主蒸気逃がし弁	既設	① ② ⑤ ⑨	-	-	-	-	-	-																																																																																																																																																					
	蒸気発生器	既設																																																																																																																																																												
	2次冷却設備（主蒸気設備）配管・弁	既設																																																																																																																																																												
	加圧操作弁	既設																																																																																																																																																												
1次冷却設備による機器回復	加圧操作弁	既設	① ③ ⑧ ⑨	-	-	-	-	-	-																																																																																																																																																					
	加圧器	既設																																																																																																																																																												
	1次冷却設備 配管・弁	既設																																																																																																																																																												
加圧操作弁	新設																																																																																																																																																													
泊3号炉との比較対象は 女川2号炉の添付資料1.3.1を参照																																																																																																																																																														
【女川】 設備の相違による対応手段の相違（本ページは比較対象なし）																																																																																																																																																														
【大飯】 記載方針の相違（女川審査実績の反映） ・大飯の比較対象となる添付資料1.3.2は後段に掲載している。 ・泊は女川の審査実績を踏まえた構成をしているため、本資料の比較対象は女川としている。																																																																																																																																																														

泊発電所 3 号炉 技術的能力 比較表

### 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色: 女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

**赤字**：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
**青字**：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
**緑字**：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

泊発電所 3号炉 技術的能力 比較表

#### 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

**赤字**：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
**青字**：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
**緑字**：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

### 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

泊発電所 3 号炉 技術的能力 比較表

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

**赤字**：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
**青字**：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
**緑字**：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

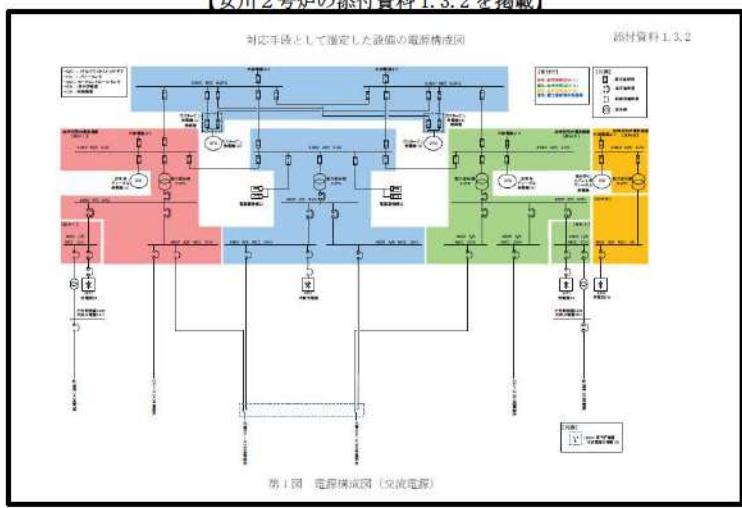
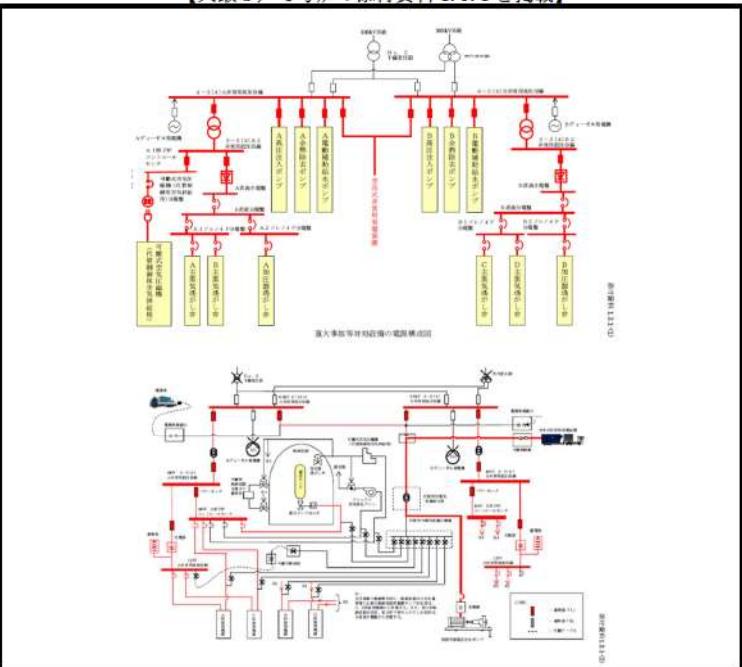
大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	相違理由																																																																																																																																																																																																																																																								
<p>泊3号炉との比較対象は 女川2号炉の添付資料1.3.1を参照</p>	<p>審査基準、基準規則と対処設備との対応表(9/9)</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th colspan="4">重大事故等対処設備</th> <th colspan="5">重大事故等対処設備(設計基準拡張)</th> </tr> <tr> <th colspan="4">重大事故等対処設備を使用した手段 審査基準の要件に適合するための手段</th> <th colspan="5">自主対策</th> </tr> <tr> <th>対応手段</th> <th>機器名称</th> <th>既設 新設</th> <th>解説 対応番号</th> <th>対応手段</th> <th>機器名称</th> <th>常設 可否</th> <th>必要時間内に 使用可能か</th> <th>対応可能な 人材で 使用可能か</th> <th>備考</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>高圧 圧縮 空気脱 離装置 加出 熱／ の排 止器 器</td> <td>加圧移送がし弁</td> <td>既設</td> <td>① ③</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> </tr> <tr> <td></td> <td>加圧器</td> <td>既設</td> <td>① ⑥ ③</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> </tr> <tr> <td></td> <td>1次冷却設備 配管・弁</td> <td>既設</td> <td>① ⑥ ③</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> </tr> <tr> <td></td> <td>所内蓄電池式直流水源設備</td> <td>既設 新設</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>一 高 水 量 生 器 公 用 管 道 設 置 生 器</td> <td>加圧移送がし弁</td> <td>既設</td> <td>① ⑥ ③</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> </tr> <tr> <td></td> <td>主蒸気送がし弁</td> <td>既設</td> <td>① ⑥ ③</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> </tr> <tr> <td></td> <td>加圧器</td> <td>既設</td> <td>① ⑥ ③</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> </tr> <tr> <td></td> <td>1次冷却設備 配管・弁</td> <td>既設</td> <td>① ⑥ ③</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> </tr> <tr> <td></td> <td>蒸気發生器</td> <td>既設</td> <td>① ⑥ ③</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> </tr> <tr> <td></td> <td>2次冷却設備(主蒸気設備) 配管・弁</td> <td>既設</td> <td>① ⑥ ③</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> </tr> <tr> <td></td> <td>所内蓄電池式直流水源設備</td> <td>既設 新設</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>レ イ ン 1 レ タ ク ロ コ フ レ イ シ ス テ ム 1 レ イ ン タ ク ロ コ フ レ イ シ ス テ ム 1 レ イ ン タ ク ロ コ フ レ イ シ ス テ ム</td> <td>加圧移送がし弁</td> <td>既設</td> <td>① ⑦ ⑧</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> </tr> <tr> <td></td> <td>主蒸気送がし弁</td> <td>既設</td> <td>① ⑦ ⑧</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> </tr> <tr> <td></td> <td>加圧器</td> <td>既設</td> <td>① ⑦ ⑧</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> </tr> <tr> <td></td> <td>1次冷却設備 配管・弁</td> <td>既設</td> <td>① ⑦ ⑧</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> </tr> <tr> <td></td> <td>蒸気發生器</td> <td>既設</td> <td>① ⑦ ⑧</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> </tr> <tr> <td></td> <td>2次冷却設備(主蒸気設備) 配管・弁</td> <td>既設</td> <td>① ⑦ ⑧</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> </tr> <tr> <td></td> <td>所内蓄電池式直流水源設備</td> <td>既設 新設</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>1 レ イ ン タ ク ロ コ フ レ イ シ ス テ ム 1 レ イ ン タ ク ロ コ フ レ イ シ ス テ ム 1 レ イ ン タ ク ロ コ フ レ イ シ ス テ ム</td> <td>全熱除湿ポンプ入口弁</td> <td>既設</td> <td>① ⑦ ⑧</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> </tr> <tr> <td></td> <td>全熱除湿ポンプ入口弁操作用可動型空 気ポンベ</td> <td>新設</td> <td>① ⑦ ⑧</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> </tr> <tr> <td></td> <td>セーフ・弁</td> <td>既設</td> <td>① ⑦ ⑧</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> <td>-</td> </tr> <tr> <td></td> <td>圧縮空気設備(所内用圧縮空気設備) 配管・弁</td> <td>既設 新設</td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> <td></td> </tr> </tbody> </table>	重大事故等対処設備				重大事故等対処設備(設計基準拡張)					重大事故等対処設備を使用した手段 審査基準の要件に適合するための手段				自主対策					対応手段	機器名称	既設 新設	解説 対応番号	対応手段	機器名称	常設 可否	必要時間内に 使用可能か	対応可能な 人材で 使用可能か	備考	高圧 圧縮 空気脱 離装置 加出 熱／ の排 止器 器	加圧移送がし弁	既設	① ③	-	-	-	-	-	-		加圧器	既設	① ⑥ ③	-	-	-	-	-	-		1次冷却設備 配管・弁	既設	① ⑥ ③	-	-	-	-	-	-		所内蓄電池式直流水源設備	既設 新設								一 高 水 量 生 器 公 用 管 道 設 置 生 器	加圧移送がし弁	既設	① ⑥ ③	-	-	-	-	-	-		主蒸気送がし弁	既設	① ⑥ ③	-	-	-	-	-	-		加圧器	既設	① ⑥ ③	-	-	-	-	-	-		1次冷却設備 配管・弁	既設	① ⑥ ③	-	-	-	-	-	-		蒸気發生器	既設	① ⑥ ③	-	-	-	-	-	-		2次冷却設備(主蒸気設備) 配管・弁	既設	① ⑥ ③	-	-	-	-	-	-		所内蓄電池式直流水源設備	既設 新設								レ イ ン 1 レ タ ク ロ コ フ レ イ シ ス テ ム 1 レ イ ン タ ク ロ コ フ レ イ シ ス テ ム 1 レ イ ン タ ク ロ コ フ レ イ シ ス テ ム	加圧移送がし弁	既設	① ⑦ ⑧	-	-	-	-	-	-		主蒸気送がし弁	既設	① ⑦ ⑧	-	-	-	-	-	-		加圧器	既設	① ⑦ ⑧	-	-	-	-	-	-		1次冷却設備 配管・弁	既設	① ⑦ ⑧	-	-	-	-	-	-		蒸気發生器	既設	① ⑦ ⑧	-	-	-	-	-	-		2次冷却設備(主蒸気設備) 配管・弁	既設	① ⑦ ⑧	-	-	-	-	-	-		所内蓄電池式直流水源設備	既設 新設								1 レ イ ン タ ク ロ コ フ レ イ シ ス テ ム 1 レ イ ン タ ク ロ コ フ レ イ シ ス テ ム 1 レ イ ン タ ク ロ コ フ レ イ シ ス テ ム	全熱除湿ポンプ入口弁	既設	① ⑦ ⑧	-	-	-	-	-	-		全熱除湿ポンプ入口弁操作用可動型空 気ポンベ	新設	① ⑦ ⑧	-	-	-	-	-	-		セーフ・弁	既設	① ⑦ ⑧	-	-	-	-	-	-		圧縮空気設備(所内用圧縮空気設備) 配管・弁	既設 新設								<p>【女川】 設備の相違による対応手段の相違(本ページは比較対象なし)</p> <p>【大飯】 記載方針の相違(女川審査実績の反映) ・大飯の比較対象となる添付資料1.3.2は後段に掲載している。 ・泊は女川の審査実績を踏まえた構成としているため、本資料の比較対象は女川としている。</p>
重大事故等対処設備				重大事故等対処設備(設計基準拡張)																																																																																																																																																																																																																																																						
重大事故等対処設備を使用した手段 審査基準の要件に適合するための手段				自主対策																																																																																																																																																																																																																																																						
対応手段	機器名称	既設 新設	解説 対応番号	対応手段	機器名称	常設 可否	必要時間内に 使用可能か	対応可能な 人材で 使用可能か	備考																																																																																																																																																																																																																																																	
高圧 圧縮 空気脱 離装置 加出 熱／ の排 止器 器	加圧移送がし弁	既設	① ③	-	-	-	-	-	-																																																																																																																																																																																																																																																	
	加圧器	既設	① ⑥ ③	-	-	-	-	-	-																																																																																																																																																																																																																																																	
	1次冷却設備 配管・弁	既設	① ⑥ ③	-	-	-	-	-	-																																																																																																																																																																																																																																																	
	所内蓄電池式直流水源設備	既設 新設																																																																																																																																																																																																																																																								
一 高 水 量 生 器 公 用 管 道 設 置 生 器	加圧移送がし弁	既設	① ⑥ ③	-	-	-	-	-	-																																																																																																																																																																																																																																																	
	主蒸気送がし弁	既設	① ⑥ ③	-	-	-	-	-	-																																																																																																																																																																																																																																																	
	加圧器	既設	① ⑥ ③	-	-	-	-	-	-																																																																																																																																																																																																																																																	
	1次冷却設備 配管・弁	既設	① ⑥ ③	-	-	-	-	-	-																																																																																																																																																																																																																																																	
	蒸気發生器	既設	① ⑥ ③	-	-	-	-	-	-																																																																																																																																																																																																																																																	
	2次冷却設備(主蒸気設備) 配管・弁	既設	① ⑥ ③	-	-	-	-	-	-																																																																																																																																																																																																																																																	
	所内蓄電池式直流水源設備	既設 新設																																																																																																																																																																																																																																																								
レ イ ン 1 レ タ ク ロ コ フ レ イ シ ス テ ム 1 レ イ ン タ ク ロ コ フ レ イ シ ス テ ム 1 レ イ ン タ ク ロ コ フ レ イ シ ス テ ム	加圧移送がし弁	既設	① ⑦ ⑧	-	-	-	-	-	-																																																																																																																																																																																																																																																	
	主蒸気送がし弁	既設	① ⑦ ⑧	-	-	-	-	-	-																																																																																																																																																																																																																																																	
	加圧器	既設	① ⑦ ⑧	-	-	-	-	-	-																																																																																																																																																																																																																																																	
	1次冷却設備 配管・弁	既設	① ⑦ ⑧	-	-	-	-	-	-																																																																																																																																																																																																																																																	
	蒸気發生器	既設	① ⑦ ⑧	-	-	-	-	-	-																																																																																																																																																																																																																																																	
	2次冷却設備(主蒸気設備) 配管・弁	既設	① ⑦ ⑧	-	-	-	-	-	-																																																																																																																																																																																																																																																	
	所内蓄電池式直流水源設備	既設 新設																																																																																																																																																																																																																																																								
1 レ イ ン タ ク ロ コ フ レ イ シ ス テ ム 1 レ イ ン タ ク ロ コ フ レ イ シ ス テ ム 1 レ イ ン タ ク ロ コ フ レ イ シ ス テ ム	全熱除湿ポンプ入口弁	既設	① ⑦ ⑧	-	-	-	-	-	-																																																																																																																																																																																																																																																	
	全熱除湿ポンプ入口弁操作用可動型空 気ポンベ	新設	① ⑦ ⑧	-	-	-	-	-	-																																																																																																																																																																																																																																																	
	セーフ・弁	既設	① ⑦ ⑧	-	-	-	-	-	-																																																																																																																																																																																																																																																	
	圧縮空気設備(所内用圧縮空気設備) 配管・弁	既設 新設																																																																																																																																																																																																																																																								

泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	添付資料 1.3.2
【女川2号炉の添付資料 1.3.2 を掲載】	対応手段として選定した設備の電源構成図	相違理由
 <p>【大飯3／4号炉の添付資料 1.3.1 を掲載】</p> 		
<p>【女川】 設備の相違による電源構成の相違</p> <p>【大飯】 記載方針の相違（女川審査実績の反映）</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>・泊は交流と直流で電源構成図を分割</li> <li>・泊は流路及び給電に使用する設備を記載</li> </ul>		

泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	相違理由
<p>【女川2号炉の添付資料1.3.2を掲載】</p> <p>第2図 電源構成図（直流電源）</p> <p>【大飯3／4号炉の添付資料1.3.1を再掲】</p> <p>第2図 電源構成図（直流電源）</p>	<p>第2図 電源構成図（直流電源）</p> <p>*1：常設代用交流電源設備の主要設備 *2：可搬型代用交流電源設備の主要設備 *3：代替所内電気設備の主要設備 *4：所内常設電式直流水源設備の主要設備</p>	<p>【女川】 設備の相違による電源構成の相違</p> <p>【大飯】 記載方針の相違（女川審査実績の反映）</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>・泊は交流と直流で電源構成図を分割</li> <li>・泊は流路及び給電に使用する設備を記載</li> </ul>

泊発電所 3号炉 技術的能力 比較表

### 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

**赤字**：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
**青字**：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
**緑字**：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉

泊発電所 3号炉

### 相違理由

記載方針の相違（女川  
審査実績の反映）

- ・大飯の比較対象となる泊の添付資料1.3.1は前段で整理している。
  - ・泊は女川の審査実績を踏まえた構成をしているため、本資料の比較対象は女川としている。

比較対象は泊3号炉の添付資料1.3.1を参照

泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉				
多様性拡張設備仕様				
機器名称	常設 ／可搬	耐震性	容量	揚程
電動主給水ポンプ	常設	Cクラス	約3,300m <sup>3</sup> /h	約620m
脱気器タンク	常設	Cクラス	約600m <sup>3</sup>	—
蒸気発生器補給用仮設中圧ポンプ（電動）	可搬	—	50m <sup>3</sup> /h	約300m
復水ピット	常設	Sクラス	約1,200m <sup>3</sup>	—
タービンバイパス弁	常設	Cクラス	—	15個
加圧器補助スプレイ弁	常設	Sクラス	—	1個
窒素ポンベ（主蒸気逃がし弁作動用）	可搬	—	約7.0Nm <sup>3</sup>	—
大容量ポンプ	可搬	—	約1,800m <sup>3</sup> /h	約120m
B制御用空気圧縮機（海水冷却）	常設	Sクラス	3号炉：約1,020Nm <sup>3</sup> /h 4号炉：約720Nm <sup>3</sup> /h	吐出圧力 0.74MPa

添付資料 1.3.3

泊発電所3号炉					
自主対策設備仕様					
機器名称	常設 ／可搬	耐震性	容量	揚程	台数
充てんポンプ	常設	Sクラス	約45m <sup>3</sup> /h	約1,770m	3台
燃料取替用水ピット	常設	Sクラス	約2,000m <sup>3</sup>	—	1基
電動主給水ポンプ	常設	Cクラス	約3,400m <sup>3</sup> /h	620m	1台
脱気器タンク	常設	Cクラス	約400m <sup>3</sup>	—	1基
SG直接給水用高圧ポンプ	常設	免震	90m <sup>3</sup> /h	900m	1台
補助給水ピット	常設	Sクラス	約660m <sup>3</sup>	—	1基
可搬型大型送水ポンプ車	可搬	転倒評価	約300m <sup>3</sup> /h	吐出圧力 約1.3MPa[gage]	4台+予備2台
代替給水ピット	常設	Cクラス	約473m <sup>3</sup>	—	1基
原水槽	常設	Cクラス	約5,000m <sup>3</sup>	—	2基
2次系純水タンク	常設	Cクラス	約1,500m <sup>3</sup>	—	2基
ろ過水タンク	常設	Cクラス	約1,500m <sup>3</sup>	—	4基
タービンバイパス弁	常設	Cクラス	約350t/h	—	6個
加圧器補助スプレイ弁	常設	Sクラス	—	—	1台
主蒸気逃がし弁操作用可搬型空気ポンベ	可搬	—	約7Nm <sup>3</sup>	—	8個
A-制御用空気圧縮機	常設	Sクラス	約17Nm <sup>3</sup> /min	吐出圧力 約0.74MPa[gage]	1台

設備の相違(相違理由  
①, ④, ⑧)

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

## 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	添付資料1.3.4	
1次冷却材喪失事故時の蒸気発生器伝熱管破損監視について	1次冷却材喪失事故時の蒸気発生器伝熱管破損監視について		
1.はじめに  地震等により、1次冷却材喪失事故（以下「LOCA」という）と蒸気発生器伝熱管破損事象が重畠した場合の運転パラメータの動きと主蒸気逃がし弁を開操作する判断基準について、以下に整理した。	1.はじめに  地震等により、1次冷却材喪失事故（以下「LOCA」という）と蒸気発生器伝熱管破損事象が重畠した場合の運転パラメータの動きと主蒸気逃がし弁を開操作する判断基準について、以下に整理した。		
2. LOCA及び蒸気発生器伝熱管破損事象  原子炉トリップや安全注入が作動すれば、事故時操作所則「安全注入自動動作」のうち、「事故直後の操作及び事象判別」に従い、あらかじめ定めたパラメータを確認し事象の判別を行う。  LOCA及び蒸気発生器伝熱管破損の事象判別を行う際に用いる確認パラメータと判断基準は以下のとおりである。  (1) LOCAが生じた場合  「加圧器水位、圧力の低下」、「原子炉格納容器内温度、圧力の上昇」、「原子炉格納容器内放射線モニタの指示上昇」、「格納容器サンプ水位の指示上昇」、「凝縮液量測定装置水位の指示上昇」が確認されればLOCAと判断する。  (2) 蒸気発生器伝熱管破損が生じた場合  「復水器空気抽出器ガスマニタの指示上昇」、「蒸気発生器プローダウン水モニタの指示上昇」、「高感度型主蒸気管モニタの指示上昇」、「蒸気発生器水位、主蒸気圧力の上昇」が確認されれば蒸気発生器伝熱管破損と判断する。  (3) LOCAと蒸気発生器伝熱管破損が重畠した事象  所内非常用高圧母線に電源が有る場合にLOCAと蒸気発生器伝熱管破損が重畠した場合は、前項に示したLOCAの兆候と蒸気発生器伝熱管破損の兆候が同時に現れるため事象判別が可能である。  一方、全交流動力電源が喪失している場合は、放射線モニタが使用できず、蒸気発生器水位及び主蒸気圧力で監視する。この時の破損側蒸気発生器の水位、主蒸気圧力はLOCAの規模によって以下のような挙動を示すと考えられる。  (1) LOCAの規模が小さい場合  事象発生直後は、1次冷却材圧力が破損側蒸気発生器の主蒸気圧力よりも高い状態であるが、1次冷却材の漏えいに伴い、徐々に破損側蒸気発生器の主蒸気圧力を均圧する。この間に蒸気発生器に漏えいした1次冷却材により、破損側蒸気発生器の水位は健全側蒸気発生器と比べ上昇傾向を示す。  (2) LOCAの規模が大きい場合  1次冷却材漏えいによる1次冷却材圧力の低下が大きく、1次冷却材圧力に対して破損側蒸気発生器の主蒸気圧力が高いため、破損側蒸気発生器の2次冷却水が1次冷却系に流入し、破損側蒸気発生器の水位、主蒸気圧力は健全側蒸気発生器に比べ低下傾向を示す。  以上のように、1次冷却材圧力と主蒸気圧力の変化に着目し、4基の蒸気発生器の水位、主蒸気圧力のパラメータを比較することにより、LOCAと蒸気発生器伝熱管破損が重畠しているか否かを判断する。  なお、運転員は、事象判別時において「原子炉トリップ」や「安全注入作動」の原因を抽出するために、LOCAや蒸気発生器伝熱管破損だけでなく複数の事象を想定して運転パラメータを確認する。	1.はじめに  地震等により、1次冷却材喪失事故（以下「LOCA」という）と蒸気発生器伝熱管破損事象が重畠した場合の運転パラメータの動きと主蒸気逃がし弁を開操作する判断基準について、以下に整理した。  2. LOCA及び蒸気発生器伝熱管破損事象  原子炉トリップや非常用炉心冷却設備が作動すれば、運転要領緊急処置編のうち、「事故直後の操作および事象の判別」に従い、あらかじめ定めたパラメータを確認し事象の判別を行う。  LOCA及び蒸気発生器伝熱管破損の事象判別を行う際に用いる確認パラメータと判断基準は以下のとおりである。  (1) LOCAが生じた場合  「加圧器水位、圧力の低下」、「原子炉格納容器内温度、圧力の上昇」、「原子炉格納容器内放射線モニタの指示上昇」、「格納容器サンプ水位の指示上昇」、「凝縮液量測定装置水位の指示上昇」が確認されればLOCAと判断する。  (2) 蒸気発生器伝熱管破損が生じた事象  「復水器排気ガスマニタの指示上昇」、「蒸気発生器プローダウン水モニタの指示上昇」、「高感度型主蒸気管モニタの指示上昇」、「蒸気発生器水位、主蒸気ライン圧力の上昇」が確認されれば蒸気発生器伝熱管破損と判断する。  (3) LOCAと蒸気発生器伝熱管破損が重畠した事象  所内非常用高圧母線に電源が有る場合にLOCAと蒸気発生器伝熱管破損が重畠した場合は、前項に示したLOCAの兆候と蒸気発生器伝熱管破損の兆候が同時に現れるため事象判別が可能である。  一方、全交流動力電源が喪失している場合は、放射線モニタが使用できず、蒸気発生器水位及び主蒸気ライン圧力で監視する。この時の破損側蒸気発生器の水位、主蒸気ライン圧力はLOCAの規模によって以下のような挙動を示すと考えられる。  (1) LOCAの規模が小さい場合  事象発生直後は、1次冷却材圧力が破損側蒸気発生器の主蒸気ライン圧力よりも高い状態であるが、1次冷却材の漏えいに伴い、徐々に破損側蒸気発生器の主蒸気ライン圧力を均圧する。この間に蒸気発生器に漏えいした1次冷却材により、破損蒸気発生器の水位は健全側蒸気発生器と比べ上昇傾向を示す。  (2) LOCAの規模が大きい場合  1次冷却材漏えいによる1次冷却材圧力の低下が大きく、1次冷却材圧力に対して破損側蒸気発生器の主蒸気ライン圧力が高いため、破損側蒸気発生器の2次冷却水が1次冷却系に流入し、破損側蒸気発生器の水位、主蒸気ライン圧力は健全側蒸気発生器に比べ低下傾向を示す。  以上のように1次冷却材圧力と主蒸気ライン圧力の変化に着目し、3基の蒸気発生器の水位、主蒸気ライン圧力のパラメータを比較することにより、LOCAと蒸気発生器伝熱管破損が重畠しているか否かを判断する。  なお、運転員は、事象判別時において「原子炉トリップ」や「非常用炉心冷却設備作動」の原因を抽出するために、LOCAや蒸気発生器伝熱管破損だけでなく複数の事象を想定して運転パラメータを確認する。	泊発電所3号炉	添付資料1.3.4
灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容	赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違） 青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違） 緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）	相違理由	

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

## 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR  
固有の設備や対応手段であり、泊3  
号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	相違理由
<p>また、事象の重畠や計器の単体故障も想定して計器間の偏差を確認する方法を用い複数の計器を確認し、総合的に事象を判別する訓練を継続している。</p> <p>4. 主蒸気逃がし弁開操作の判断</p> <p>LOCAと蒸気発生器伝熱管破損が重畠していると判断した場合には、上記2. 及び3. 項により判別した結果を基に破損側蒸気発生器を特定する。特定した破損側蒸気発生器に接続された主蒸気逃がし弁を開操作することなく、健全側蒸気発生器を使用した冷却を実施する。</p>	<p>また、事象の重畠や計器の単体故障も想定して計器間の偏差を確認する方法を用い複数の計器を確認し、総合的に事象を判別する訓練を継続している。</p> <p>4. 主蒸気逃がし弁開操作の判断</p> <p>LOCAと蒸気発生器伝熱管破損が重畠していると判断した場合には、上記2. 及び3. 項により判別した結果を基に破損側蒸気発生器を特定する。特定した破損側蒸気発生器に接続された主蒸気逃がし弁を開操作することなく、健全側蒸気発生器を使用した冷却を実施する。</p>	

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

## 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	泊発電所3号炉	相違理由
添付資料 1.3.5		添付資料 1.3.5	
加圧器補助スプレイ弁電源入	加圧器補助スプレイ弁電源入		
<b>1. 操作概要</b> 加圧器補助スプレイ弁による減圧のために、加圧器補助スプレイ弁の電源を入とする。	<b>1. 操作概要</b> 加圧器補助スプレイ弁による減圧のために、加圧器補助スプレイ弁の電源を入とする。		
<b>2. 必要要員数及び操作時間</b> 必要要員数：1名／ユニット 操作時間（想定）：10分 操作時間（実績）：7分（現場移動時間を含む。）	<b>2. 操作場所</b> 原子炉補助建屋T.P. 10.3m		記載方針の相違（女川審査実績の反映） ・作業場所の追加 ・以降、同様の相違理由は省略する。
<b>3. 操作の成立性</b> アクセス性：ヘッドライト、懐中電灯等を携行していることから、アクセス可能である。  作業環境：事故環境下における室温は通常運転状態と同等である。また、作業エリアに設置されている照明はバッテリ内蔵型であり、事故環境下においても作業可能である。 また、汚染が予想されることから個人線量計を携帯し、全面マスク等を着用する。	<b>3. 必要要員数及び操作時間</b> 必要要員数：1名 操作時間（想定）：15分 操作時間（訓練実績等）：10分（現場移動、放射線防護具着用時間を含む。）		記載表現の相違 ・泊は「実績」又は「模擬」の操作時間を「訓練実績等」と記載。（女川と同様） ・放射線防護具着用時間も含めていることを記載。（伊方、玄海と同様） ・以降、同様の相違理由は省略する。
操作性：通常行う電源操作と同じであり、容易に操作可能である。	<b>4. 操作の成立性</b> 移動経路：ヘッドライト、懐中電灯等を携行していることから、建屋内照明消灯時においてもアクセス可能である。また、アクセスルート上に支障となる設備はない。 作業環境：事故環境下における室温は通常運転状態と同等である。また、作業エリアに設置されている照明はバッテリ内蔵型であり、事故環境下においても作業可能である。 操作は汚染の可能性を考慮し、防護具（全面マスク、個人線量計、ゴム手袋等）を装備又は携行して作業を行う。	操作性：通常行う電源操作と同じであり、容易に操作可能である。	記載表現の相違 ・泊は状況に応じて防護具を着用する記載（女川と同様） ・以降、同様の相違理由は省略する。
連絡手段：事故環境下において通常の連絡手段が使用不能となった場合でも、携行型通話装置を使用し、確実に連絡可能である。	連絡手段：事故環境下において通常の連絡手段が使用不能となった場合でも、携行型通話装置を使用し、確実に中央制御室へ連絡することが可能である。		記載表現の相違（女川審査実績の反映）
 加圧器補助スプレイ弁電源入 (制御建屋 E.L.+15.8m)		 加圧器補助スプレイ弁電源入 (原子炉補助建屋 T.P. 10.3m)	

泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	泊発電所3号炉	相違理由
<p>添付資料 1.3.6</p> <p>現場手動操作による主蒸気逃がし弁開操作</p> <p>1. 操作概要 全交流動力電源喪失事象において、2次冷却系強制冷却のために現場で主蒸気逃がし弁を開操作する。 (注) 1次冷却材圧力 1.7MPa 保持時の注意事項 1次冷却材圧力は1次冷却材温度に依存し、主蒸気逃がし弁を開操作することで1次冷却材圧力はゆっくりと安定する。これは系統が持つ熱容量による遅れ時間によるもので、運転員はその遅れ時間を勘案し設定圧力（温度）到達前から徐々に調整を開始することから、圧力保持に失敗することなく調整が可能である。さらに、蓄圧タンク出口弁は電動弁であり、中央制御室からの隔離操作により約13秒／台（4台）で開操作できることから、1次冷却系に窒素ガスが放出されることはない。</p> <p>2. 必要要員数及び操作時間 必要要員数：4名／ユニット 操作時間（想定）：30分 操作時間（実績）：27分 (A、B、C、Dループ同時間、現場移動時間を含む、常用照明切にて実施。)</p> <p>3. 操作の成立性 アクセス性：ヘッドライト、懐中電灯等を携行していることから、アクセス可能である。 作業環境：事故環境下における室温は通常運転状態と同等である。また、作業エリアに設置されている照明はバッテリ内蔵型であり、事故環境下においても作業可能である。 また、汚染が予想されることから個人線量計を携帯し、全面マスク等を着用する。</p> <p>操作性：弁回転数は約128回転。手動ハンドル操作は足場が設置されており、支障なく操作可能である。</p> <p>連絡手段：事故環境下において通常の連絡手段が使用不能となった場合でも、携行型通話装置を使用し、確実に連絡可能である。</p>  <p>①主蒸気逃がし弁へのアクセスルート (原子炉周辺建屋 E.L.+33.6m) ②主蒸気逃がし弁開操作 (原子炉周辺建屋 E.L.+33.6m)</p>	<p>添付資料 1.3.6</p> <p>現場手動操作による主蒸気逃がし弁開操作</p> <p>1. 操作概要 全交流動力電源喪失事象において、2次冷却系強制冷却のために現場で主蒸気逃がし弁を開操作する。 (注) 1次冷却材圧力 1.7MPa 保持時の注意事項 1次冷却材圧力は1次冷却材温度に依存し、主蒸気逃がし弁を開操作することで1次冷却材圧力はゆっくりと安定する。これは系統が持つ熱容量による遅れ時間によるもので、運転員はその遅れ時間を勘案し設定圧力（温度）到達前から徐々に調整を開始することから、圧力保持に失敗することなく調整が可能である。さらに、蓄圧タンク出口弁は電動弁であり、中央制御室からの隔離操作により約16秒／台（3台）で開操作であることから、1次冷却系に窒素ガスが放出されることはない。</p> <p>2. 操作場所 周辺機械棟 T.P. 33.1m</p> <p>3. 必要要員数及び操作時間 必要要員数：3名 操作時間（想定）：20分 操作時間（訓練実績等）：12分 (A、B、Cループ同時間、現場移動時間を含む、常用照明切にて実施。)</p> <p>4. 操作の成立性 移動経路：ヘッドライト、懐中電灯等を携行していることから、建屋内照明消灯時においてもアクセス可能である。また、アクセスルート上に支障となる設備はない。 作業環境：事故環境下における室温は通常運転状態と同等である。また、作業エリアに設置されている照明はバッテリ内蔵型であり、事故環境下においても作業可能である。 操作は汚染の可能性を考慮し、防護具（全面マスク、個人線量計、ゴム手袋等）を装備又は携行して作業を行う。 操作性：弁回転数は約130回転。手動ハンドル操作は足場が設置されており、支障なく操作可能である。 連絡手段：事故環境下において通常の連絡手段が使用不能となった場合でも、携行型通話装置を使用し、確実に中央制御室へ連絡することが可能である。</p>  <p>主蒸気逃がし弁設置エリア (周辺機械棟 T.P. 33.1m) 主蒸気逃がし弁開操作（通常時） (周辺機械棟 T.P. 33.1m) 主蒸気逃がし弁開操作（照明消灯時） (周辺機械棟 T.P. 33.1m)</p>	<p>設備の相違 ・ループ数の相違による蓄圧タンク設置数の相違（泊は伊方、高浜、川内と同様）</p> <p>記載表現の相違（女川審査実績の反映）</p> <p>記載表現の相違（女川審査実績の反映）</p>	

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

## 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	泊発電所3号炉	相違理由
<p>添付資料 1.3.7</p> <p>タービン動補助給水ライン流量調節弁前弁開度調整</p> <p>1. 操作概要 全交流動力電源喪失事象において、2次冷却系強制冷却のために中央制御室と連携を図り、現場手動操作によるタービン動補助給水ライン流量調節弁前弁の開度調整を行う。</p> <p>2. 必要要員数及び操作時間 必要要員数：4名／ユニット 操作時間（想定）：15分（移動のみ。） 開度調整は適宜実施 操作時間（実績）：11分（移動のみ。） 開度調整は適宜実施（一操作は短時間で完了。）</p> <p>3. 操作の成立性 アクセス性：ヘッドライト、懐中電灯等を携行していることから、アクセス可能である。 作業環境：事故環境下における室温は通常運転状態と同等である。また、作業エリアに設置されている照明はバッテリ内蔵型であり、事故環境下においても作業可能である。 汚染が予想されることから個人線量計を携帯し、全面マスク等を着用する。</p> <p>操作性：手動ハンドル操作は足場が設置されており、支障なく操作可能である。</p> <p>連絡手段：事故環境下において通常の連絡手段が使用不能となった場合でも、携行型通話装置を使用し、確実に連絡可能である。</p>  <p>補助給水ライン流量調整 (原子炉周辺建屋 E.L.+17.1m)</p>	<p>添付資料 1.3.7</p> <p>補助給水ポンプ出口流量調節弁開度調整</p> <p>1. 操作概要 全交流動力電源喪失事象において、2次冷却系強制冷却のために中央制御室と連携を図り、現場手動操作による補助給水ポンプ出口流量調節弁の開度調整を行う。</p> <p>2. 操作場所 周辺機械棟T.P.10.3m（中間床）</p> <p>3. 必要要員数及び操作時間 必要要員数：1名 操作時間（想定）：15分（現場移動、放射線防護具着用時間のみ。） 開度調整は適宜実施 操作時間（訓練実績等）：11分（現場移動、放射線防護具着用時間のみ。） 開度調整は適宜実施（一操作は短時間で完了。）</p> <p>4. 操作の成立性 移動経路：ヘッドライト、懐中電灯等を携行していることから、建屋内照明消灯時においてもアクセス可能である。また、アクセスルート上に支障となる設備はない。 作業環境：事故環境下における室温は通常運転状態と同等である。また、作業エリアに設置されている照明はバッテリ内蔵型であり、事故環境下においても作業可能である。 操作は汚染の可能性を考慮し、防護具（全面マスク、個人線量計、ゴム手袋等）を装備又是携行して作業を行う。</p> <p>操作性：通常行う電動弁手動操作と同じであり、容易に操作可能である。</p> <p>連絡手段：事故環境下において通常の連絡手段が使用不能となった場合でも、携行型通話装置を使用し、確実に中央制御室へ連絡することが可能である。</p>  <p>補助給水ライン流量調整 (周辺機械棟 T.P.10.3m (中間床))</p>	<p>設備の相違（相違理由⑤）</p> <p>記載表現の相違（女川審査実績の反映）</p> <p>設備の相違（相違理由⑤） ・泊は現場手動操作を行ったための足場の設置は不要</p> <p>記載表現の相違（女川審査実績の反映）</p>	

泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	泊発電所3号炉	相違理由
<p>添付資料 1.3.8</p> <p><b>窒素ポンベ（主蒸気逃がし弁作動用）による主蒸気逃がし弁開操作</b></p> <p><b>1. 操作概要</b> 制御用空気が喪失した場合、主蒸気逃がし弁の駆動源である<b>窒素ポンベ（主蒸気逃がし弁作動用）</b>に切り替えることにより、中央制御室での操作を可能とすることができる。</p> <p><b>2. 必要要員数及び操作時間</b> 必要要員数：1名／ユニット 操作時間（想定）：30分 操作時間（実績）：17分（現場移動時間を含む。）</p> <p><b>3. 操作の成立性</b> <b>アクセス性</b>：ヘッドライト、懐中電灯等を携行していることから、アクセス可能である。 <b>作業環境</b>：事故環境下における室温は通常運転状態と同等である。また、作業エリアに設置されている照明はバッテリ内蔵型であり、事故環境下においても作業可能である。 また、汚染が予想されることから個人線量計を携帯し、全面マスク等を着用する。</p> <p><b>操作性</b>：通常行う弁操作と同じであり、容易に操作可能である。また、<b>可搬型ホース接続</b>についてはクイックカプラ式であり容易に接続可能である。専用工具もポンベ付近に設置している。</p> <p><b>連絡手段</b>：事故環境下において通常の連絡手段が使用不能となった場合でも、携行型通話装置を使用し、確実に連絡可能である。</p>   <p>①窒素ポンベ（主蒸気逃がし弁作動用） への切替え (原子炉周辺建屋 E.L.+17.1m)</p> <p>②窒素ポンベ（主蒸気逃がし弁作動用） への切替え (原子炉周辺建屋 E.L.+17.1m)</p>	<p>添付資料 1.3.8</p> <p><b>主蒸気逃がし弁操作用可搬型空気ポンベ</b>による主蒸気逃がし弁開操作</p> <p><b>1. 操作概要</b> 制御用空気が喪失した場合、主蒸気逃がし弁の駆動源である<b>主蒸気逃がし弁操作用可搬型空気ポンベ</b>に切り替えることにより、中央制御室での操作を可能とすることができる。</p> <p><b>2. 操作場所</b> 周辺補機棟T.P.10.3m</p> <p><b>3. 必要要員数及び操作時間</b> 必要要員数：1名 操作時間（想定）：30分 操作時間（訓練実績等）：22分（現場移動、放射線防護具着用時間を含む。）</p> <p><b>4. 操作の成立性</b> <b>移動経路</b>：ヘッドライト、懐中電灯等を携行していることから、建屋内照明消灯時においてもアクセス可能である。また、アクセスルート上に支障となる設備はない。 <b>作業環境</b>：事故環境下における室温は通常運転状態と同等である。また、作業エリアに設置されている照明はバッテリ内蔵型であり、事故環境下においても作業可能である。 操作は汚染の可能性を考慮し、防護具（全面マスク、個人線量計、ゴム手袋等）を装備又は携行して作業を行う。</p> <p><b>操作性</b>：通常行う弁操作と同じであり、容易に操作可能である。また、<b>ホース接続</b>についてはクイックカプラ式であり、容易に接続可能である。専用工具もポンベ付近に設置している。</p> <p><b>連絡手段</b>：事故環境下において通常の連絡手段が使用不能となった場合でも、携行型通話装置を使用し、確実に<b>中央制御室</b>へ連絡することが可能である。</p>   <p>主蒸気逃がし弁操作用 可搬型空気ポンベ (周辺補機棟 T.P. 10.3m)</p> <p>主蒸気逃がし弁 代替制御用空気供給操作 (周辺補機棟 T.P. 10.3m)</p>	<p>設備の相違（相違理由⑧）</p> <p>記載表現の相違（女川審査実績の反映）</p> <p>設備名称の相違</p> <p>記載表現の相違（女川審査実績の反映）</p>	

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

## 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	添付資料 1.3.9-(1)	泊発電所3号炉	泊発電所3号炉	相違理由
<p>大容量ポンプを用いたB制御用空気圧縮機（海水冷却）による主蒸気逃がし弁開操作</p> <p>【大容量ポンプ配置】</p> <p>1. 作業概要 大容量ポンプを吉見橋又は3、4号海水ポンプエリアへ配置する。</p> <p>2. 必要要員数及び作業時間 必要要員数：20名 作業時間（想定）：30分 作業時間（模擬）：30分以内（昼間、夜間に実施、現場移動時間を含む。）</p> <p>3. 作業の成立性 アクセス性：夜間においても、ヘッドライト、懐中電灯等を携行していることから、アクセス可能である。 作業環境：大容量ポンプ保管エリア、運搬ルート及び設置エリア周辺には、作業を行う上で支障となる設備はなく、また、ヘッドライト、懐中電灯等を携行していることから、作業可能である。 また、汚染が予想されることから個人線量計を携帯し、全面マスク等を着用する。 作業性：大容量ポンプは、車両として移動可能な設計であり容易に移動できる。 連絡手段：事故環境下において通常の連絡手段が使用不能となった場合でも、トランシーバー、衛星電話（アイサットフォン）を携帯しており、確実に連絡可能である。</p>  <p>① 大容量ポンプ (屋外)</p> <div style="border: 1px solid black; padding: 2px; display: inline-block;">幹固みの範囲は機密に係る事項ですので公開することはできません。</div>			<p>比較対象は泊3号炉の添付資料 1.3.9-(1) 参照</p>	<p>記載方針の相違 ・泊は可搬型大容量海水送水ポンプ車の保管場所への移動時間と配置時間を含めて次ページの添付資料 1.3.9-(1) にて作業の成立性を整理している。 (女川と同様)。</p>

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

## 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	相違理由
<p>添付資料 1.3.9-(2)</p> <p>【大容量ポンプ可搬型ホース等の運搬及び設置（水中ポンプの設置含む。）】</p> <p>1. 作業概要 水中ポンプを設置し大容量ポンプへ接続する。大容量ポンプから海水ストレーナまで供給するため可搬型ホース等を設置する。海水ストレーナが使用不能の場合、放水路ピット横海水管トンネルへ可搬型ホース等を設置する。</p> <p>2. 必要要員数及び作業時間 必要要員数：20名（海水ストレーナ可搬型ホース接続と同時作業。） 作業時間（想定）：3時間 作業時間（実績）：2.5時間（昼間、夜間に実施。）</p> <p>3. 作業の成立性 アクセス性：夜間においても、ヘッドライト、懐中電灯等を携行していることから、アクセス可能である。 作業環境：可搬型ホース等の保管エリア、運搬ルート及び設置エリア周辺には、作業を行う上で支障となる設備はなく、また、ヘッドライト、懐中電灯等を携行していることから、作業可能である。 また、汚染が予想されることから個人線量計を携帯し、全面マスク等を着用する。</p> <p>作業性： 大容量ポンプの水中ポンプの設置要領は、他の水中ポンプ設置と同等であり、作業は実施可能である。 また、可搬型ホースの接続はワンタッチ式であり、容易に接続可能である。</p>	<p>添付資料 1.3.9-(1)</p> <p>可搬型大型送水ポンプ車を用いたA-制御用空気圧縮機（海水冷却）による主蒸気逃がし弁開操作</p> <p>【可搬型大型送水ポンプ車、可搬型ホース等の設置（水中ポンプの設置含む。）】</p> <p>1. 作業概要 補機冷却水（海水）をA-制御用空気圧縮機に通水するための可搬型大型送水ポンプ車、可搬型ホース等を設置する。海水取水箇所へ水中ポンプを設置し可搬型大型送水ポンプ車へ接続する。</p> <p>2. 作業場所 屋外（海水取水箇所周辺及び原子炉建屋周辺） 原子炉補助建屋T.P.10.3m（故意による大型航空機の衝突その他テロリズムによる影響がある場合）</p> <p>3. 必要要員数及び作業時間 必要要員数：6名 作業時間（想定）：250分 作業時間（訓練実績等）：167分（現場移動、放射線防護具着用時間を含む。）</p> <p>4. 作業の成立性 移動経路：夜間においても、ヘッドライト、懐中電灯等を携行していることから、アクセス可能である。また、アクセスルート上に支障となる設備はない。 作業環境：可搬型大型送水ポンプ車等の保管エリア、運搬ルート及び設置エリア周辺には、作業を行う上で支障となる設備はなく、また、ヘッドライト、懐中電灯等を携行していることから作業可能である。 操作は汚染の可能性を考慮し、防護具（全面マスク、個人線量計、ゴム手袋等）を装備又は携行して作業を行う。 なお、冬季間の屋外作業では防寒服等の着用が必要となるが、夏季と冬季での作業時間に相違がないことを訓練実績等で確認している。</p> <p>作業性：可搬型大型送水ポンプ車は、車両として移動可能な設計であり容易に移動できる。</p> <p>屋外の可搬型ホースの敷設は、ホース延長・回収車（送水車用）を使用することから、容易に実施可能である。</p> <p>また、可搬型ホースの接続は、汎用の結合金具であり、容易に実施可能である。</p> <p>海水取水箇所に吊り下げて設置する水中ポンプは、軽量なものであり人力で降下設置で</p>	<p>記載方針の相違 ・大飯は添付資料1.3.9-(1)に資料タイトルを記載</p> <p>設備の相違 ・可搬型大型送水ポンプ車を使った代替補機冷却において、大飯は原子炉補機冷却海水設備（SW-S）の海水ストレーナ等を接続口として使用し、原子炉補機冷却海水設備を介して制御用空気圧縮機に海水を供給するが、泊では原子炉補機冷却水設備（CCWS）に接続口を設けて制御用空気圧縮機に海水を供給する。</p> <p>記載内容の相違 ・泊は寒冷地特有の考慮する事項を記載 ・大飯は前ページの添付資料 1.3.9-(1)に記載</p> <p>設備の相違 ・泊はホース延長・回収車（送水車用）による可搬型ホース敷設作業の容易性を記載している。（女川と同様） ・泊の可搬型ホースの接続は「汎用の結合金具」である（女川と同様） ・泊の可搬型大型送水</p>

泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	相違理由																
<p>連絡手段：事故環境下において通常の連絡手段が使用不能となった場合でも、トランシーバー、衛星電話（アイサットフォン）を携帯しており、確実に連絡可能である。</p> <p>【海水ストレーナ側への可搬型ホース接続】</p>  <p>① 可搬型ホース敷設（屋外）</p>  <p>② 海水ストレーナ側への敷設（屋外）</p>  <p>③ 大容量ポンプと可搬型ホース接続（屋外）</p>  <p>④ 可搬型ホース接続（屋外）</p> <p>【放水路ピット側への可搬型ホース敷設】</p>  <p>① 可搬型ホース敷設（屋外）</p>  <p>② 可搬型ホース敷設（屋外）</p>  <p>③ 可搬型ホース敷設（屋外）</p> <p>④ 可搬型ホース敷設（屋外）</p> <p>【水中ポンプ設置】</p>  <p>① 水中ポンプの設置（屋外）</p>  <p>② 水中ポンプ用可搬型ホース接続（屋外）</p> <p>△囲みの範囲は機密に係る事項ですので公開することはできません。</p>	<p>泊発電所3号炉</p> <p>きる。</p> <p>連絡手段：事故環境下において通常の連絡手段が使用不能となった場合でも、無線連絡設備（携帯型）、衛星電話設備（携帯型）を携帯しており、確実に中央制御室へ連絡することが可能である。</p> <p>可搬型ホース敷設箇所</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>敷設ルート</th> <th>敷設長さ</th> <th>ホース口径</th> <th>本数</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>海水取水箇所（3号炉取水ビッククリーン室）～可搬型大型送水ポンプ車原原子炉補機冷却水南側接続口</td> <td>約200m×2系統 約150m×1系統</td> <td>150A</td> <td>約4本×2系統 約3本×1系統</td> </tr> <tr> <td>海水取水箇所（3号炉取水ビッククリーン室）～可搬型大型送水ポンプ車原原子炉補機冷却水東側接続口</td> <td>約450m×1系統</td> <td>150A</td> <td>約9本×1系統</td> </tr> <tr> <td>海水取水箇所（3号炉取水ビッククリーン室）～可搬型大型送水ポンプ車原原子炉補機冷却水屋内接続口</td> <td>約750m×2系統</td> <td>150A</td> <td>約15本×2系統</td> </tr> </tbody> </table> <p>ホース延長・回収車（送水車用）による可搬型ホース敷設（屋外）</p>  <p>可搬型ホース（150 A）接続前</p>  <p>可搬型ホース（150 A）接続後</p>  <p>可搬型大型送水ポンプ車の設置 ポンプ車周辺のホース敷設（屋外）</p>  <p>海水取水箇所への水中ポンプ設置（屋外）</p> 	敷設ルート	敷設長さ	ホース口径	本数	海水取水箇所（3号炉取水ビッククリーン室）～可搬型大型送水ポンプ車原原子炉補機冷却水南側接続口	約200m×2系統 約150m×1系統	150A	約4本×2系統 約3本×1系統	海水取水箇所（3号炉取水ビッククリーン室）～可搬型大型送水ポンプ車原原子炉補機冷却水東側接続口	約450m×1系統	150A	約9本×1系統	海水取水箇所（3号炉取水ビッククリーン室）～可搬型大型送水ポンプ車原原子炉補機冷却水屋内接続口	約750m×2系統	150A	約15本×2系統	<p>ポンプ車の水中ポンプは人力により設置が可能。 設備名称の相違 記載表現の相違（女川審査実績の反映）</p> <p>記載方針の相違 ・泊は可搬型ホースの敷設長さ・本数等を表で整理している。 （大飯技能1.13の整理と同様、玄海と川内と同様）</p>
敷設ルート	敷設長さ	ホース口径	本数															
海水取水箇所（3号炉取水ビッククリーン室）～可搬型大型送水ポンプ車原原子炉補機冷却水南側接続口	約200m×2系統 約150m×1系統	150A	約4本×2系統 約3本×1系統															
海水取水箇所（3号炉取水ビッククリーン室）～可搬型大型送水ポンプ車原原子炉補機冷却水東側接続口	約450m×1系統	150A	約9本×1系統															
海水取水箇所（3号炉取水ビッククリーン室）～可搬型大型送水ポンプ車原原子炉補機冷却水屋内接続口	約750m×2系統	150A	約15本×2系統															

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

## 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	添付資料 1.3.9-(3) 【海水ストレーナへの可搬型ホース接続】	泊発電所3号炉	泊発電所3号炉	相違理由
<p><b>1. 作業概要</b> 大容量ポンプから海水ストレーナまで供給するために、海水ストレーナ洗浄配管に可搬型ホースを接続する。海水ストレーナが使用不能の場合、放水路ピット横海水管トンネル内のA系海水管マンホールを開放し、アダプタを取り付け、可搬型ホースを接続する。</p> <p><b>2. 必要要員数及び作業時間</b> 必 要 要 員 数: 20名 (水中ポンプの設置、大容量ポンプ可搬型ホース等の運搬及び設置と同時作業。) 作業時間 (想定) : 3時間 作業時間 (実績) : 海水ストレーナへの接続 15分、放水路ピット横海水管トンネル内のA系海水管への接続 90分</p> <p><b>3. 作業の成立性</b> アクセス性: 夜間においても、ヘッドライト、懐中電灯等を携行していることから、アクセス可能である。 作業環境: 可搬型ホース等の保管エリア、運搬ルート及び設置エリア周辺には、作業を行う上で支障となる設備はなく、また、ヘッドライト、懐中電灯等を携行していることから、作業可能である。 また、汚染が予想されることから個人線量計を携帯し、全面マスク等を着用する。 作業性: 海水ストレーナへの可搬型ホース接続及びA系海水管マンホール開放、アダプタ取付けは、一般的な作業 (フランジ取外し、取付け。) と同等作業であり、容易に実施可能である。 連絡手段: 事故環境下において通常の連絡手段が使用不能となった場合でも、トランシーバー、衛星電話 (アイサットフォン) を携帯しており、確実に連絡可能である。</p> <p>① 可搬型ホース接続 (屋外)</p>  <p>② 放水路ピット横海水管トンネル内 A系海水管マンホールアダプタ取付け及び可搬型ホース接続</p>   <p>③ A系海水管マンホール アダプタ取付け (海水管トンネル)</p> <p>④ 可搬型ホース接続 (屋外)</p>			<b>比較対象なし</b>	<p>設備の相違</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>・可搬型大型送水ポンプ車を使った代替補機冷却において、大飯は原子炉補機冷却海水設備 (SW S) の海水ストレーナ等を接続口として使用し、原子炉補機冷却水設備を介して制御用空気圧縮機に海水を供給するが、泊では原子炉補機冷却水設備 (CCWS) に接続口を設けて制御用空気圧縮機に海水を供給する。</li> </ul>

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

## 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	添付資料 1.3.9-(4) 【ディstanスピース取替え（海水系～原子炉補機冷却水系）】	泊発電所3号炉	泊発電所3号炉	相違理由
<p>1. 作業概要 B制御用空気圧縮機へ海水を供給するために、ディスタンスピースを閉止用から通水用に取り替える。</p> <p>2. 必要要員数及び作業時間 必要要員数：3名／ユニット 作業時間（想定）：60分 作業時間（実績）：55分（現場移動時間を含む。）</p> <p>3. 作業の成立性 アクセス性：ヘッドライト、懐中電灯等を携行していることから、アクセス可能である。 作業環境：ディスタンスピース取替え作業エリア周辺には、作業を行う上で支障となる設備はなく、また、ヘッドライト、懐中電灯等を携行していることから事故環境下においても作業可能である。 また、汚染が予想されることから個人線量計を携帯し、全面マスク等を着用する。 作業性：ディスタンスピースの取替え作業は、一般的なフランジガスケット取替え作業と同等であり、容易に取替えが可能である。 連絡手段：事故環境下において通常の連絡手段が使用不能となった場合でも、携行型通話装置を使用し、確実に連絡可能である。</p>   			比較対象なし	<p>設備の相違</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>・大飯は海水系母管を経由して原子炉補機冷却水系へ代替補機冷却水（海水）を供給する手順であり、系統間を接続するためにディスタンスピースの取替え作業が必要。</li> <li>・泊は海水系母管を経由しない手順であり、原子炉補機冷却水系へ直接ホース接続し、代替補機冷却水（海水）を供給する。</li> </ul>

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	泊発電所3号炉	相違理由
添付資料 1.3.9-(5)		添付資料 1.3.9-(2)	
<p><b>【系統構成】</b></p> <p><b>1. 操作概要</b> 全交流動力電源喪失時、<b>B制御用空気圧縮機</b>へ海水を供給するための系統構成を行う。系統構成は緊急安全対策要員によるディスタンスピース取替え作業と連携して行う。</p> <p><b>2. 必要要員数及び操作時間</b> 必要要員数：6名／ユニット 操作時間（想定）：3時間 操作時間（実績）：85分</p> <p><b>3. 操作の成立性</b> <b>アクセス性</b>：ヘッドライト、懐中電灯等を携行していることから、アクセス可能である。 <b>作業環境</b>：事故環境下における室温は通常運転状態と同等である。また、ヘッドライト、懐中電灯等を携行していることから事故環境下においても作業可能である。 汚染が予想されることから個人線量計を携帯し、全面マスク等を着用する。 <b>操作性</b>：通常行う弁操作と同等であり、容易に操作可能である。 <b>連絡手段</b>：事故環境下において通常の連絡手段が使用不能となった場合でも、携行型通話装置を使用し、確実に連絡可能である。</p>  <p>① B制御用空気圧縮機戻りライン (原子炉周辺建屋 E.L.+17.1m) ② 海水供給ヘッダ連絡弁 (制御建屋 E.L.+7.0m)</p>	<p><b>【系統構成】</b></p> <p><b>1. 操作概要</b> 全交流動力電源喪失時、<b>A-制御用空気圧縮機</b>の海水を供給するための系統構成を行う。</p> <p><b>2. 操作場所</b> 周辺補機棟T.P.2.3m, T.P.2.3m(中間床), T.P.10.3m, T.P.17.8m, T.P.24.8m, T.P.43.6m 原子炉補助建屋T.P.-1.7m, T.P.10.3m</p> <p><b>3. 必要要員数及び操作時間</b>  <b>(1) 系統構成</b> 必要要員数 : 2名 操作時間（想定） : 120分 操作時間（訓練実績等） : 64分（現場移動、放射線防護具着用時間を含む。）  <b>(2) 系統構成（通水前）、通水操作</b> 必要要員数 : 2名 操作時間（想定） : 45分 操作時間（訓練実績等） : 27分（現場移動、放射線防護具着用時間を含む。）</p> <p><b>4. 操作の成立性</b> <b>移動経路</b>：ヘッドライト、懐中電灯等を携行していることから、建屋内照明消灯時においてもアクセス可能である。また、アクセスルート上に支障となる設備はない。 <b>作業環境</b>：事故環境下における室温は通常運転状態と同等である。また、ヘッドライト、懐中電灯等を携行していることから、事故環境下においても作業可能である。 操作は汚染の可能性を考慮し、防護具（全面マスク、個人線量計、ゴム手袋等）を装備又は携行して作業を行う。 <b>操作性</b>：通常行う弁操作と同じであり、容易に操作可能である。 <b>連絡手段</b>：事故環境下において通常の連絡手段が使用不能となった場合でも、携行型通話装置を使用し、確実に中央制御室へ連絡することが可能である。</p>  <p>系統構成 (原子炉補助建屋 T.P.10.3m) 系統構成 (周辺補機棟 T.P.10.3m) 通水操作 (周辺補機棟 T.P.2.3m)</p>	<p>設備の相違 ・大飯は海水系母管を経由して原子炉補機冷却水系へ代替補機冷却水（海水）を供給する手順であり、系統間を接続するためにディスタンスピースの取替え作業が必要。</p> <p>・泊は海水系母管を経由しない手順であり、原子炉補機冷却水系へ直接ホース接続し、代替補機冷却水（海水）を供給する。</p> <p>記載表現の相違（女川審査実績の反映）</p>	
			<p>記載表現の相違（女川審査実績の反映）</p>

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

## 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

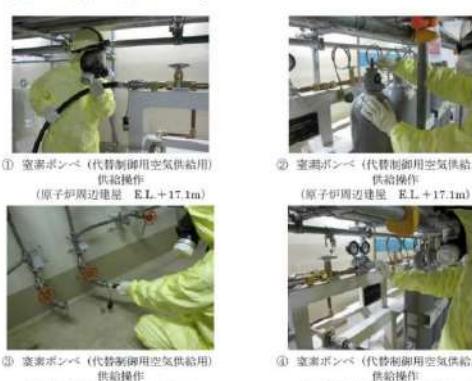
大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	相違理由
<p>添付資料 1.3.9-(6)</p> <p><b>【B制御用空気圧縮機起動及び主蒸気逃がし弁開操作】</b></p> <p>1. 操作概要 B制御用空気圧縮機へ海水が供給されれば、B制御用空気圧縮機を起動し、主蒸気逃がし弁を中央制御室にて開操作する。</p> <p>2. 必要要員数及び操作時間 必要要員数：1名／ユニット 操作時間（想定）：35分 操作時間（実績）：27分</p> <p>3. 操作の成立性 アクセス性：中央制御室内の操作であり、アクセス可能である。 作業環境：事故環境下における室温は通常運転状態と同等である。また、ヘッドライト、懐中電灯等を携行していることから事故環境下においても作業可能である。 また、汚染が予想されることから個人線量計を携帯し、全面マスク等を着用する。 操作性：通常行うスイッチ操作と同等であり、容易に操作可能である。 連絡手段：事故環境下において通常の連絡手段が使用不能となった場合でも、携行型通話装置を使用し、確実に連絡可能である。</p> <p>① B制御用空気圧縮機起動操作 (中央制御室)</p> <p>② 主蒸気逃がし弁開操作 (中央制御室)</p> <p>枠囲みの範囲は機密に係る事項ですので公開することはできません。</p>	<p>添付資料 1.3.9-(3)</p> <p><b>【Aー制御用空気圧縮機起動及び主蒸気逃がし弁開操作】</b></p> <p>1. 操作概要 Aー制御用空気圧縮機へ海水が供給されれば、Aー制御用空気圧縮機を起動し、主蒸気逃がし弁を中央制御室にて開操作する。</p> <p>2. 操作場所 中央制御室</p> <p>3. 必要要員数及び操作時間 必要要員数：1名 操作時間（想定）：25分 操作時間（訓練実績等）：15分</p> <p>4. 操作の成立性 移動経路：中央制御室の操作であり、アクセス可能である。また、アクセスルート上に支障となる設備はない。 作業環境：事故環境下における室温は通常運転状態と同等である。また、ヘッドライト、懐中電灯等を携行していることから事故環境下においても作業可能である。 操作は汚染の可能性を考慮し、防護具（全面マスク、個人線量計、ゴム手袋等）を装備又は携行して作業を行う。 操作性：通常行う操作器操作と同等であり、容易に操作可能である。 連絡手段：事故環境下において通常の連絡手段が使用不能となった場合でも、携行型通話装置を使用し、確実に連絡することが可能である。</p> <p>Aー制御用空気圧縮機起動 (中央制御室)</p> <p>主蒸気逃がし弁開操作 (中央制御室)</p>	<p>記載表現の相違（女川審査実績の反映）</p> <p>設備の相違</p> <p>記載表現の相違（女川審査実績の反映）</p>

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

## 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	添付資料 1.3.10	泊発電所3号炉	添付資料 1.3.10	相違理由
<p>窒素ポンベ（代替制御用空気供給用）による加圧器逃がし弁開操作</p> <p>【加圧器逃がし弁空気供給操作】</p> <p>1. 操作概要 全交流動力電源喪失＋補助給水失敗時、原子炉格納容器が溶融炉心の崩壊熱等による熱的及び機械的負荷により破損に至ることを防止するため、加圧器逃がし弁開操作のための駆動空気の供給を行う。</p> <p>2. 必要要員数及び操作時間 必要要員数：1名／ユニット 操作時間（想定）：45分 操作時間（実績）：39分（現場移動時間を含む。）</p> <p>3. 操作の成立性 アクセス性：ヘッドライト、懐中電灯等を携行していることから、アクセス可能である。 作業環境：事故環境下における室温は通常運転状態と同等である。また、作業エリアに設置されている照明はバッテリ内蔵型であり、事故環境下においても作業可能である。 また、汚染が予想されることから個人線量計を携帯し、全面マスク等を着用する。</p> <p>操作性：通常行う弁操作と同じであり、容易に操作可能である。また、可搬型ホース接続についてはクイックカプラ式であり容易に接続可能である。操作専用工具もポンベ付近に設置している。</p> <p>連絡手段：事故環境下において通常の連絡手段が使用不能となった場合でも、携行型通話装置を使用し、確実に連絡可能である。</p>  <p>① 窒素ポンベ（代替制御用空気供給用） 供給操作 (原子炉周辺建屋 E.L.+17.1m) ② 窒素ポンベ（代替制御用空気供給用） 供給操作 (原子炉周辺建屋 E.L.+17.1m) ③ 窒素ポンベ（代替制御用空気供給用） 供給操作 (原子炉周辺建屋 E.L.+22.0m) ④ 窒素ポンベ（代替制御用空気供給用） 供給操作 (原子炉周辺建屋 E.L.+17.1m)</p>		<p>加圧器逃がし弁操作用可搬型窒素ガスポンベによる加圧器逃がし弁開操作</p> <p>【加圧器逃がし弁空気供給操作】</p> <p>1. 操作概要 全交流動力電源喪失＋補助給水失敗時、原子炉格納容器が溶融炉心の崩壊熱等による熱的及び機械的負荷により破損に至ることを防止するため、加圧器逃がし弁開操作のための駆動空気の供給を行う。</p> <p>2. 操作場所 周辺補機棟T.P. 17.8m</p> <p>3. 必要要員数及び操作時間 必要要員数：2名 操作時間（想定）：30分 操作時間（訓練実績等）：21分（現場移動、放射線防護具着用時間も含む。）</p> <p>4. 操作の成立性 移動経路：ヘッドライト、懐中電灯等を携行していることから、建屋内照明消灯時においてもアクセス可能である。また、アクセスルート上に支障となる設備はない。 作業環境：事故環境下における室温は通常運転状態と同等である。また、作業エリアに設置されている照明はバッテリ内蔵型であり、事故環境下においても作業可能である。 操作は汚染の可能性を考慮し、防護具（全面マスク、個人線量計、ゴム手袋等）を装備又は携行して作業を行う。</p> <p>操作性：通常行う弁操作と同じであり、容易に操作可能である。また、ホース接続についてはクイックカプラ式であり、容易に接続可能である。操作専用工具もポンベ付近に設置している。</p> <p>連絡手段：事故環境下において通常の連絡手段が使用不能となった場合でも、携行型通話装置を使用し、確実に中央制御室へ連絡することが可能である。</p>  <p>加圧器逃がし弁操作用 可搬型窒素ガスポンベ 供給操作 (周辺補機棟 T.P. 17.8m) 加圧器逃がし弁操作用 可搬型窒素ガスポンベ 供給操作 (周辺補機棟 T.P. 17.8m) 加圧器逃がし弁操作用 可搬型窒素ガスポンベ 供給操作 (周辺補機棟 T.P. 17.8m) 加圧器逃がし弁操作用 可搬型窒素ガスポンベ 供給操作 (周辺補機棟 T.P. 17.8m)</p>		<p>記載表現の相違（女川審査実績の反映）</p> <p>設備名称の相違</p> <p>記載表現の相違（女川審査実績の反映）</p>

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

## 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR  
固有の設備や対応手段であり、泊3  
号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	添付資料 1.3.11	泊発電所3号炉	泊発電所3号炉	相違理由
<p>可搬式空気圧縮機（代替制御用空気供給用）による加圧器逃がし弁開操作</p> <p>【加圧器逃がし弁代替制御用空気供給操作】</p> <p>1. 操作概要 全交流動力電源喪失＋補助給水失敗時、原子炉格納容器が溶融炉心の崩壊熱等による熱的及び機械的負荷により破損に至ることを防止するため、加圧器逃がし弁開操作のための駆動空気の供給を行う。</p> <p>2. 必要要員数及び操作時間 必要要員数：1名／ユニット 操作時間（想定）：55分 操作時間（実績）：50分（現場移動時間を含む。）</p> <p>3. 操作の成立性 アクセス性：ヘッドライト、懐中電灯等を携行していることから、アクセス可能である。 作業環境：事故環境下における室温は通常運転状態と同等である。また、作業エリアに設置されている照明はバッテリ内蔵型であり、事故環境下においても作業可能である。 汚染が予想されることから個人線量計を携帯し、全面マスク等を着用する。</p> <p>操作性：通常行う弁操作と同じであり、容易に操作可能である。また、可搬型ホース接続についてはクイックカプラ式であり容易に接続可能である。</p> <p>連絡手段：事故環境下において通常の連絡手段が使用不能となった場合でも、携行型通話装置を使用し、確実に連絡可能である。</p>  <p>① 可搬式空気圧縮機（代替制御用空気供給用）供給操作 （原子炉周辺建屋 E.L.+17.1m）</p> <p>② 可搬式空気圧縮機（代替制御用空気供給用）供給操作 （原子炉周辺建屋 E.L.+17.1m）</p> <p>③ 可搬式空気圧縮機（代替制御用空気供給用）供給操作 （原子炉周辺建屋 E.L.+17.1m）</p>			<b>比較対象なし</b>	設備の相違(相違理由 ②)

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR  
固有の設備や対応手段であり、泊3  
号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

## 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	泊発電所3号炉	相違理由
<p>添付資料 1.3.12</p> <p>可搬型バッテリ（加圧器逃がし弁用）による加圧器逃がし弁開操作</p> <p>【加圧器逃がし弁電磁弁用可搬型バッテリ接続操作】</p> <p>1. 作業概要 加圧器逃がし弁の代替駆動源としての可搬型バッテリ（加圧器逃がし弁用）の接続を行い、加圧器逃がし弁用電磁弁へ電源を供給し開操作を可能とする。</p> <p>2. 必要要員数及び作業時間 必要要員数：3／ユニット（現場） 作業時間（想定）：65分 作業時間（実績）：52分（現場移動時間を含む。）</p> <p>3. 作業の成立性 アクセス性：アクセスルートに設置されている照明はバッテリ内蔵型であり、事故環境下においてもアクセス可能である。 作業環境：事故環境下における室温は通常運転状態と同等である。また、作業エリアに設置されている照明はバッテリ内蔵型であり、事故環境下においても作業可能である。 また、汚染が予想されることから個人線量計を携帯し、全面マスク等を着用する。</p> <p>作業性：可搬型バッテリ（加圧器逃がし弁用）と電源ケーブルの接続箇所は手締め端子化されており容易に、かつ確実に接続可能である。</p> <p>連絡手段：事故環境下において通常の連絡手段が使用不能となった場合でも、携行型通話装置を使用し、確実に連絡可能である。</p>  <p>① 可搬型バッテリ（加圧器逃がし弁用） （制御建屋 E.L.+15.8m）</p> <p>② 可搬型バッテリ（加圧器逃がし弁用） （制御建屋 E.L.+15.8m）</p> <p>③ 可搬型バッテリ（加圧器逃がし弁用）緊ぎ込み（充電器） （制御建屋 E.L.+15.8m）</p> <p>④ 可搬型バッテリ（加圧器逃がし弁用）緊ぎ込み（充電器） （制御建屋 E.L.+15.8m）</p>	<p>添付資料 1.3.11</p> <p>加圧器逃がし弁操作用バッテリによる加圧器逃がし弁開操作</p> <p>【加圧器逃がし弁電磁弁用可搬型バッテリ接続作業】</p> <p>1. 作業概要 加圧器逃がし弁の代替駆動源としての加圧器逃がし弁操作用可搬型バッテリの接続を行い、加圧器逃がし弁用電磁弁へ電源を供給し開操作を可能とする。</p> <p>2. 作業場所 原子炉補助建屋 T.P. 10.3m</p> <p>3. 必要要員数及び作業時間 必要要員数：2名 作業時間（想定）：45分 作業時間（訓練実績等）：31分（現場移動、放射線防護具着用時間も含む。）</p> <p>4. 作業の成立性 移動経路：ヘッドライト、懐中電灯等を携行していることから、建屋内照明消灯時においてもアクセス可能である。また、アクセスルート上に支障となる設備はない。 作業環境：事故環境下における室温は通常運転状態と同等である。また、作業エリアに設置されている照明はバッテリ内蔵型であり、事故環境下においても作業可能である。 操作は汚染の可能性を考慮し、防護具（全面マスク、個人線量計、ゴム手袋等）を装備又は携行して作業を行う。</p> <p>作業性：加圧器逃がし弁操作用バッテリとケーブルの接続箇所は手締め端子化されており容易に、かつ確実に接続可能である。</p> <p>連絡手段：事故環境下において通常の連絡手段が使用不能となった場合でも、携行型通話装置を使用し、確実に中央制御室へ連絡することが可能である。</p>  <p>加圧器逃がし弁操作用バッテリ (原子炉補助建屋 T.P. 10.3m)</p> <p>加圧器逃がし弁操作用バッテリ 緊ぎ込み (原子炉補助建屋 T.P. 10.3m)</p> <p>加圧器逃がし弁操作用バッテリ 接続状態 (原子炉補助建屋 T.P. 10.3m)</p>	<p>記載表現の相違（女川審査実績の反映）</p> <p>記載表現の相違 ・泊はタイムチャートと同様に「ケーブルと」と記載（伊方と同様）</p> <p>記載表現の相違（女川審査実績の反映）</p>	

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR  
固有の設備や対応手段であり、泊3  
号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	添付資料 1.3.13-(1)	泊発電所3号炉	泊発電所3号炉	相違理由
<p>空冷式非常用発電装置及び可搬式整流器による加圧器逃がし弁開操作</p> <p>【可搬式整流器による受電操作】</p> <p>1. 操作概要 可搬式整流器は、全交流動力電源喪失時に蓄電池（安全防護系）の電圧が低下する前まで（24時間以内）に、蓄電池（安全防護系）に代わり空冷式非常用発電装置と組み合わせて直流電源を給電する。</p> <p>2. 必要要員数及び操作時間 [受電準備] 必要要員数：1名／ユニット（現場） 操作時間（想定）：25分 操作時間（実績）：20分 [受電（電源）操作] 必要要員数：1名／ユニット（現場） 操作時間（想定）：5分 操作時間（実績）：3分</p> <p>3. 操作の成立性 アクセス性：アクセスルートに設置されている照明はバッテリ内蔵型であり、事故環境下においてもアクセス可能である。 作業環境：事故環境下における室温は通常運転状態と同等である。また、作業エリアに設置されている照明はバッテリ内蔵型であり、事故環境下においても作業可能である。 また、汚染が予想されることから個人線量計を携帯し、全面マスク等を着用する。 操作性：通常運転時に行う遮断器操作と同じであり、容易に操作可能である。 連絡手段：事故環境下において通常の連絡手段が使用不能となった場合でも、携行型通話装置を使用し、確実に連絡可能である。</p>  <p>直流電源受電操作 (制御建屋 E.L.+15.8m)</p>			比較対象なし	設備の相違(相違理由 ②)

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

## 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	添付資料 1.3.13-(2)	泊発電所3号炉	相違理由
<p>【可搬式整流器による受電操作】</p> <p>1. 作業概要 可搬式整流器は、全交流動力電源喪失時に蓄電池（安全防護系）の電圧が低下する前まで（24時間以内）に、蓄電池（安全防護系）に代わり空冷式非常用発電装置と組み合わせて、直流電源を給電する。</p> <p>2. 必要要員数及び作業時間 必要要員数：2名／ユニット（現場） 作業時間（想定）：90分 作業時間（模擬）：90分以内</p> <p>3. 作業の成立性 アクセス性：アクセスルートに設置されている照明はバッテリ内蔵型であり、事故環境下においてもアクセス可能である。 作業環境：事故環境下における室温は通常運転状態と同等である。また、作業エリアに設置されている照明はバッテリ内蔵型であり、事故環境下においても作業可能である。 また、汚染が予想されることから個人線量計を携帯し、全面マスク等を着用する。 作業性：可搬式整流器の電源ケーブルの接続は、交流接続元（充電器盤）が端子接続、直流接続元（直流水盤）も端子接続となっているため、確実に接続操作可能である。 連絡手段：事故環境下において通常の連絡手段が使用不能となった場合でも、携行型通話装置を使用し、確実に連絡可能である。</p>  <p>可搬式整流器の運搬 (制御建屋 E.L.+15.8m)</p> <p>可搬式整流器への ケーブル接続 (制御建屋 E.L.+15.8m)</p> <p>電源ケーブル接続 (制御建屋 E.L.+15.8m)</p>		泊発電所3号炉	比較対象なし

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR  
固有の設備や対応手段であり、泊3  
号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	相違理由
<p>添付資料 1.3.13-(3)</p> <p>【加圧器逃がし弁開操作】</p> <p>1. 操作概要 空冷式非常用発電装置及び可搬式整流器により給電し、中央制御室で加圧器逃がし弁を開操作する。</p> <p>2. 必要要員数及び操作時間 必要要員数：1名／ユニット 操作時間（想定）：5分 操作時間（実績）：1分</p> <p>3. 操作の成立性 アクセス性：中央制御室内の操作であり、問題なくアクセス可能である。 作業環境：事故環境下における室温は通常運転状態と同等である。また、作業エリアに設置されている照明はパッテリ内蔵型であり、事故環境下においても作業可能である。また、汚染が予想されることから個人線量計を携帯し、全面マスク等を着用する。 操作性：通常行うスイッチ操作と同じであり、容易に操作可能である。 連絡手段：事故環境下において通常の連絡手段が使用不能となった場合でも、携行型通話装置を使用し、確実に連絡可能である。</p>  <p>加圧器逃がし弁開操作 (中央制御室)</p> <div style="border: 1px solid black; padding: 2px; display: inline-block;">機密な情報のため公開できません。</div>	<p>泊発電所3号炉</p> <p>比較対象なし</p>	<p>設備の相違(相違理由 ②)</p>

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

## 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	添付資料 1.3.14-(1)	泊発電所3号炉	相違理由
<p>大容量ポンプを用いたB制御用空気圧縮機（海水冷却）による加圧器逃がし弁開操作</p> <p>【大容量ポンプ配置】</p> <p>1. 作業概要 大容量ポンプを吉見橋又は3、4号海水ポンプエリアへ配置する。</p> <p>2. 必要要員数及び作業時間 必要要員数：20名 作業時間（想定）：30分 作業時間（模擬）：30分以内（昼間、夜間に実施、現場移動時間を含む。）</p> <p>3. 作業の成立性 アクセス性：夜間においても、ヘッドライト、懐中電灯等を携行していることから、アクセス可能である。 作業環境：大容量ポンプ保管エリア、運搬ルート及び設置エリア周辺には、作業を行う上で支障となる設備はなく、また、ヘッドライト、懐中電灯等を携行していることから、作業可能である。 また、汚染が予想されることから個人線量計を携帯し、全面マスク等を着用する。 作業性：大容量ポンプは、車両として移動可能な設計であり容易に移動できる。 連絡手段：事故環境下において通常の連絡手段が使用不能となった場合でも、トランシーバー、衛星電話（アイサットフォン）を携帯しており、確実に連絡可能である。</p>  <p>① 大容量ポンプ (屋外)</p> <div style="border: 1px solid black; padding: 2px; display: inline-block;">機密の範囲は機密に係る事項ですので公開することはできません。</div>		<p>泊発電所3号炉</p> <p>比較対象は泊3号炉の添付資料 1.3.12-(1) 参照</p>	<p>記載方針の相違</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>泊は、可搬型大型送水ポンプ車の保管場所への移動時間と配置時間と含めて次ページの添付資料 1.3.12-(1)にて作業の成立性を整理している。（女川と同様）。</li> </ul>

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

## 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉 添付資料1.3.14-(2)	泊発電所3号炉 添付資料1.3.12-(1)	相違理由
<p>【大容量ポンプ可搬型ホース等の運搬、設置（水中ポンプの設置含む。）】</p> <p>1. 作業概要 水中ポンプを設置し大容量ポンプへ接続する。大容量ポンプから海水ストレーナまで供給するため可搬型ホース等を設置する。海水ストレーナが使用不能の場合、放水路ピット横海水管トンネルへ可搬型ホース等を設置する。</p> <p>2. 必要要員数及び作業時間 必要要員数：20名（海水ストレーナ可搬型ホース接続と同時作業。） 作業時間（想定）：3時間 作業時間（実績）：2.5時間（昼間、夜間に実施。）</p> <p>3. 作業の成立性 アクセス性：夜間においても、ヘッドライト、懐中電灯等を携行していることから、アクセス可能である。 作業環境：可搬型ホース等の保管エリア、運搬ルート及び設置エリア周辺には、作業を行う上で支障となる設備はなく、また、ヘッドライト、懐中電灯等を携行していることから、作業可能である。 また、汚染が予想されることから個人線量計を携帯し、全面マスク等を着用する。</p> <p>作業性： 大容量ポンプの水中ポンプの設置要領は、他の水中ポンプ設置と同等であり、作業は実施可能である。 また、可搬型ホースの接続はワンタッチ式であり、容易に接続可能である。</p>	<p>可搬型大型送水ポンプ車を用いたA-制御用空気圧縮機（海水冷却）による加圧器逃がし弁開操作</p> <p>【可搬型大型送水ポンプ車、可搬型ホース等の設置（水中ポンプの設置含む。）】</p> <p>1. 作業概要 補機冷却水（海水）をA-制御用空気圧縮機に通水するための可搬型大型送水ポンプ車、可搬型ホース等を設置する。海水取水箇所へ水中ポンプを設置し可搬型大型送水ポンプ車へ接続する。</p> <p>2. 作業場所 屋外（海水取水箇所周辺及び原子炉建屋周辺） 原子炉補助建屋T.P.10.3m（故意による大型航空機の衝突その他テロリズムによる影響がある場合）</p> <p>3. 必要要員数及び作業時間 必要要員数：6名 作業時間（想定）：250分 作業時間（訓練実績等）：167分（現場移動、放射線防護具着用時間を含む。）</p> <p>4. 作業の成立性 移動経路：夜間においても、ヘッドライト、懐中電灯等を携行していることから、アクセス可能である。また、アクセスルート上に支障となる設備はない。 作業環境：可搬型大型送水ポンプ車等の保管エリア、運搬ルート及び設置エリア周辺には、作業を行う上で支障となる設備はなく、また、ヘッドライト、懐中電灯等を携行していることから作業可能である。 操作は汚染の可能性を考慮し、防護具（全面マスク、個人線量計、ゴム手袋等）を装備又は携行して作業を行う。 なお、冬季間の屋外作業では防寒服等の着用が必要となるが、夏季と冬季での作業時間に相違がないことを訓練実績等で確認している。</p> <p>作業性：可搬型大型送水ポンプ車は、車両として移動可能な設計であり容易に移動できる。</p> <p>屋外の可搬型ホースの敷設は、ホース延長・回収車（送水車用）を使用することから、容易に実施可能である。</p> <p>また、可搬型ホースの接続は、汎用の結合金具であり、容易に実施可能である。</p> <p>海水取水箇所に吊り下げて設置する水中ポンプは、軽量なものであり人力で降下設置で</p>	<p>【大飯】 記載方針の相違 ・大飯は添付資料1.3.14-(1)に資料タイトルを記載</p> <p>設備の相違 ・可搬型大型送水ポンプ車を使った代替補機冷却において、大飯は原子炉補機冷却海水設備（SWS）の海水ストレーナ等を接続口として使用し、原子炉補機冷却海水設備を介して制御用空気圧縮機に海水を供給するが、泊では原子炉補機冷却水設備（CCWS）に接続口を設けて制御用空気圧縮機に海水を供給する。</p> <p>記載内容の相違 ・泊は寒冷地特有の考慮する事項を記載 ・大飯は前ページの添付資料1.3.12-(1)に記載</p> <p>設備の相違 ・泊はホース延長・回収車（送水車用）による可搬型ホース敷設作業の容易性を記載している。（女川と同様） ・泊の可搬型ホースの接続は「汎用の結合金具」である（女川と同様） ・泊の可搬型大型送水</p>

泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	相違理由																
<p>連絡手段：事故環境下において通常の連絡手段が使用不能となった場合でも、トランシーバー、衛星電話（アイサットフォン）を携帯しており、確実に連絡可能である。</p> <p>【海水ストレーナ側への可搬型ホース接続】</p>  <p>① 可搬型ホース敷設（屋外）</p>  <p>② 海水ストレーナ側への敷設（屋外）</p>  <p>③ 大容量ポンプと可搬型ホース接続（屋外）</p>  <p>④ 可搬型ホース接続（屋外）</p> <p>【放水塔ピット側への可搬型ホース敷設】</p>  <p>① 可搬型ホース敷設（屋外）</p>  <p>② 可搬型ホース敷設（屋外）</p>  <p>③ 可搬型ホース敷設（屋外）</p> <p>④ 可搬型ホース敷設（屋外）</p> <p>【水中ポンプ設置】</p>  <p>① 水中ポンプの設置（屋外）</p>  <p>② 水中ポンプ用可搬型ホース接続（屋外）</p> <p>静闇みの範囲は機密に係る事項でありますので公開することはできません。</p>	<p>泊発電所3号炉</p> <p>きる。</p> <p>連絡手段：事故環境下において通常の連絡手段が使用不能となった場合でも、無線連絡設備（携帯型）、衛星電話設備（携帯型）を携帯しており、確実に中央制御室へ連絡することが可能である。</p> <p>可搬型ホース敷設箇所</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>敷設ルート</th> <th>敷設長さ</th> <th>ホース口径</th> <th>本数</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>海水取水箇所（3号炉取水ピットスクリーン室）～可搬型大型送水ポンプ車原子炉補機冷却水南側接続口</td> <td>約200m×2系統 約150m×1系統</td> <td>150A</td> <td>約4本×2系統 約3本×1系統</td> </tr> <tr> <td>海水取水箇所（3号炉取水ピットスクリーン室）～可搬型大型送水ポンプ車原子炉補機冷却水東側接続口</td> <td>約450m×1系統</td> <td>150A</td> <td>約9本×1系統</td> </tr> <tr> <td>海水取水箇所（3号炉取水ピットスクリーン室）～可搬型大型送水ポンプ車原子炉補機冷却水屋内接続口</td> <td>約750m×2系統</td> <td>150A</td> <td>約15本×2系統</td> </tr> </tbody> </table> <p>ホース延長・回収車（送水車用）による可搬型ホース敷設（屋外）</p>  <p>可搬型ホース（150A）接続前</p>  <p>可搬型ホース（150A）接続後</p>  <p>可搬型大型送水ポンプ車の設置 ポンプ車周辺のホース敷設（屋外）</p>  <p>海水取水箇所への水中ポンプ設置（屋外）</p>	敷設ルート	敷設長さ	ホース口径	本数	海水取水箇所（3号炉取水ピットスクリーン室）～可搬型大型送水ポンプ車原子炉補機冷却水南側接続口	約200m×2系統 約150m×1系統	150A	約4本×2系統 約3本×1系統	海水取水箇所（3号炉取水ピットスクリーン室）～可搬型大型送水ポンプ車原子炉補機冷却水東側接続口	約450m×1系統	150A	約9本×1系統	海水取水箇所（3号炉取水ピットスクリーン室）～可搬型大型送水ポンプ車原子炉補機冷却水屋内接続口	約750m×2系統	150A	約15本×2系統	<p>ポンプ車の水中ポンプは人力により設置が可能。 設備名称の相違 記載表現の相違（女川審査実績の反映）</p> <p>記載方針の相違 ・泊は可搬型ホースの敷設長さ・本数等を表で整理している。 (大飯技能1.13の整理と同様、玄海と川内と同様)</p>
敷設ルート	敷設長さ	ホース口径	本数															
海水取水箇所（3号炉取水ピットスクリーン室）～可搬型大型送水ポンプ車原子炉補機冷却水南側接続口	約200m×2系統 約150m×1系統	150A	約4本×2系統 約3本×1系統															
海水取水箇所（3号炉取水ピットスクリーン室）～可搬型大型送水ポンプ車原子炉補機冷却水東側接続口	約450m×1系統	150A	約9本×1系統															
海水取水箇所（3号炉取水ピットスクリーン室）～可搬型大型送水ポンプ車原子炉補機冷却水屋内接続口	約750m×2系統	150A	約15本×2系統															

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

## 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	添付資料 1.3.14-(3) 【海水ストレーナへの可搬型ホース接続】	泊発電所3号炉	泊発電所3号炉	相違理由
<p><b>1. 作業概要</b> 大容量ポンプから海水ストレーナまで供給するために、海水ストレーナ洗浄配管に可搬型ホースを接続する。海水ストレーナが使用不能の場合、放水路ピット横海水管トンネル内のA系海水管マンホールを開放し、アダプタを取り付け、可搬型ホースを接続する。</p> <p><b>2. 必要要員数及び作業時間</b> 必要要員数：20名（水中ポンプの設置、大容量ポンプ可搬型ホース等の運搬及び設置と同時作業。） 作業時間（想定）：3時間 作業時間（実績）：海水ストレーナへの接続 15分、 放水路ピット横海水管トンネル内のA系海水管への接続 90分</p> <p><b>3. 作業の成立性</b> アクセス性：夜間においても、ヘッドライト、懐中電灯等を携行していることから、アクセス可能である。 作業環境：可搬型ホース等の保管エリア、運搬ルート及び設置エリア周辺には、作業を行う上で支障となる設備はなく、また、ヘッドライト、懐中電灯等を携行していることから、作業可能である。 また、汚染が予想されることから個人線量計を携帯し、全面マスク等を着用する。 作業性：海水ストレーナへの可搬型ホース接続及びA系海水管マンホール開放、アダプタ取付けは、一般的な作業（フランジ取外し、取付け。）と同等作業であり、容易に実施可能である。 連絡手段：事故環境下において通常の連絡手段が使用不能となった場合でも、トランシーバー、衛星電話（アイサットフォン）を携帯しており、確実に連絡可能である。</p> <p>① 【海水ストレーナへの可搬型ホース接続】 </p> <p>② 可搬型ホース接続 (屋外)</p> <p>③ 【放水路ピット横海水管トンネル内A系海水管マンホールアダプタ取付け及④可搬型ホース接続】  </p> <p>④ A系海水管マンホール アダプタ取付け (海水管トンネル)</p> <p>⑤ 可搬型ホース接続 (屋外)</p>			<b>比較対象なし</b>	<p>設備の相違</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>・可搬型大型送水ポンプ車を使った代替補機冷却において、大飯は原子炉補機冷却海水設備（SW S）の海水ストレーナ等を接続口として使用し、原子炉補機冷却水設備を介して制御用空気圧縮機に海水を供給するが、泊では原子炉補機冷却水設備（CCWS）に接続口を設けて制御用空気圧縮機に海水を供給する。</li> </ul>

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

## 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	添付資料 1.3.14-(4) 【ディスタンスピース取替え（海水系～原子炉補機冷却水系）】	泊発電所3号炉	相違理由
<p><b>1. 作業概要</b> B制御用空気圧縮機へ海水を供給するために、ディスタンスピースを閉止用から通水用に取り替える。</p> <p><b>2. 必要要員数及び作業時間</b> 必要要員数：3名／ユニット 作業時間（想定）：60分 作業時間（実績）：55分（現場移動時間を含む。）</p> <p><b>3. 作業の成立性</b> アクセス性：ヘッドライト、懐中電灯等を携行していることから、アクセス可能である。 作業環境：ディスタンスピース取替え作業エリア周辺には、作業を行う上で支障となる設備はなく、また、ヘッドライト、懐中電灯等を携行していることから事故環境下においても作業可能である。 また、汚染が予想されることから個人線量計を携帯し、全面マスク等を着用する。 作業性：ディスタンスピースの取替え作業は、一般的なフランジガスケット取替え作業と同等であり、容易に取替えが可能である。 連絡手段：事故環境下において通常の連絡手段が使用不能となった場合でも、携行型通話装置を使用し、確実に連絡可能である。</p>    <p style="text-align: center;"><b>比較対象なし</b></p>			<p>設備の相違</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>・大飯は海水系母管を経由して原子炉補機冷却水系へ代替補機冷却水（海水）を供給する手順であり、系統間を接続するためにディスタンスピースの取替え作業が必要。</li> <li>・泊は海水系母管を経由しない手順であり、原子炉補機冷却水系へ直接ホース接続し、代替補機冷却水（海水）を供給する。</li> </ul>

泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容  
赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	泊発電所3号炉	相違理由
<p>【系統構成】</p> <p>1. 操作概要 全交流動力電源喪失時、B制御用空気圧縮機へ海水を供給するための系統構成を行う。系統構成は緊急安全対策要員によるディスタンスピース取替え作業と連携して行う。</p> <p>2. 必要要員数及び操作時間 必要要員数：6名／ユニット 操作時間（想定）：3時間 操作時間（実績）：85分</p> <p>3. 操作の成立性 アクセス性：ヘッドライト、懐中電灯等を携行していることから、アクセス可能である。 作業環境：事故環境下における室温は通常運転状態と同等である。また、ヘッドライト、懐中電灯等を携行していることから事故環境下においても作業可能である。 また、汚染が予想されることから個人線量計を携帯し、全面マスク等を着用する。</p> <p>操作性：通常行う弁操作と同等であり、容易に操作可能である。 連絡手段：事故環境下において通常の連絡手段が使用不能となった場合でも、携行型通話装置を使用し、確実に連絡可能である。</p>  <p>① B制御用空気圧縮機戻りライン (原子炉周辺建屋 E.L.+17.1m) ② 海水供給ヘッダ連絡弁 (制御建屋 E.L.+7.0m)</p>	<p>【系統構成】</p> <p>1. 操作概要 全交流動力電源喪失時、A一制御用空気圧縮機の海水を供給するための系統構成を行う。</p> <p>2. 操作場所 周辺補機棟T.P.2.3m, T.P.2.3m（中間床）、T.P.10.3m, T.P.17.8m, T.P.24.8m, T.P.43.6m 原子炉補助建屋T.P.-1.7m, T.P.10.3m</p> <p>3. 必要要員数及び操作時間 (1) 系統構成 必要要員数 : 2名 操作時間（想定） : 120分 操作時間（訓練実績等） : 64分（現場移動、放射線防護具着用時間を含む。） (2) 系統構成（通水前）、通水操作 必要要員数 : 2名 操作時間（想定） : 45分 操作時間（訓練実績等） : 27分（現場移動、放射線防護具着用時間を含む。）</p> <p>4. 操作の成立性 移動経路：ヘッドライト、懐中電灯等を携行していることから、建屋内照明消灯時においてもアクセス可能である。また、アクセスルート上に支障となる設備はない。 作業環境：事故環境下における室温は通常運転状態と同等である。また、ヘッドライト、懐中電灯等を携行していることから、事故環境下においても作業可能である。 操作は汚染の可能性を考慮し、防護具（全面マスク、個人線量計、ゴム手袋等）を装備又は携行して作業を行う。</p> <p>操作性：通常行う弁操作と同じであり、容易に操作可能である。 連絡手段：事故環境下において通常の連絡手段が使用不能となった場合でも、携行型通話装置を使用し、確実に中央制御室へ連絡することが可能である。</p>  <p>系統構成 (原子炉補助建屋 T.P. 10.3m) 系統構成 (周辺補機棟 T.P. 10.3m) 通水操作 (周辺補機棟 T.P. 2.3m)</p>	<p>設備の相違 ・大飯は海水系母管を経由して原子炉補機冷却水系へ代替補機冷却水（海水）を供給する手順であり、系統間を接続するためにディスタンスピースの取替え作業が必要。</p> <p>・泊は海水系母管を経由しない手順であり、原子炉補機冷却水系へ直接ホース接続し、代替補機冷却水（海水）を供給する。</p> <p>記載表現の相違（女川審査実績の反映）</p> <p>記載表現の相違（女川審査実績の反映）</p>	

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

## 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	相違理由
<p>添付資料 1.3.14-(6)</p> <p><b>【B制御用空気圧縮機起動及び加圧器逃がし弁開操作】</b></p> <p>1. 操作概要 B制御用空気圧縮機へ海水が供給されれば、B制御用空気圧縮機を起動し、加圧器逃がし弁を中央制御室にて開操作する。</p> <p>2. 必要要員数及び操作時間 必要要員数：1名／ユニット 操作時間（想定）：36分 操作時間（実績）：27分</p> <p>3. 操作の成立性 アクセス性：中央制御室内の操作であり、アクセス可能である。 作業環境：事故環境下における室温は通常運転状態と同等である。また、ヘッドライト、懐中電灯等を携行していることから事故環境下においても作業可能である。 また、汚染が予想されることから個人線量計を携帯し、全面マスク等を着用する。 操作性：通常行うスイッチ操作と同等であり、容易に操作可能である。 連絡手段：事故環境下において通常の連絡手段が使用不能となった場合でも、携行型通話装置を使用し、確実に連絡可能である。</p>  <p>① B制御用空気圧縮機起動操作 (中央制御室)      ② 加圧器逃がし弁開操作 (中央制御室)</p> <p>枠囲みの範囲は機密に係る事項ですので公開することはできません。</p>	<p>添付資料 1.3.12-(3)</p> <p><b>【Aー制御用空気圧縮機起動及び加圧器逃がし弁開操作】</b></p> <p>1. 操作概要 Aー制御用空気圧縮機へ海水が供給されれば、Aー制御用空気圧縮機を起動し、加圧器逃がし弁を中央制御室にて開操作する。</p> <p>2. 操作場所 中央制御室</p> <p>3. 必要要員数及び操作時間 必要要員数 : 1名 操作時間（想定） : 25分 操作時間（訓練実績等）: 15分</p> <p>4. 操作の成立性 移動経路：中央制御室の操作であり、アクセス可能である。また、アクセスルート上に支障となる設備はない。 作業環境：事故環境下における室温は通常運転状態と同等である。また、ヘッドライト、懐中電灯等を携行していることから事故環境下においても作業可能である。 操作は汚染の可能性を考慮し、防護具（全面マスク、個人線量計、ゴム手袋等）を装備又は携行して作業を行う。 操作性：通常行う操作器操作と同等であり、容易に操作可能である。 連絡手段：事故環境下において通常の連絡手段が使用不能となった場合でも、携行型通話装置を使用し、確実に連絡することが可能である。</p>  <p>Aー制御用空気圧縮機起動 (中央制御室)      加圧器逃がし弁開操作 (中央制御室)</p>	<p>記載表現の相違（女川審査実績の反映）</p> <p>設備の相違</p> <p>記載表現の相違（女川審査実績の反映）</p>

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

## 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	添付資料 1.3.15	泊発電所3号炉	添付資料 1.3.13	相違理由																																														
<p>炉心損傷後の1次冷却系の減圧操作について</p> <p>事故時操作所則（第3部）の対応操作の順序と目的を以下に示す。</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>順序</th><th>項目</th><th>目的</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td>1</td><td>格納容器隔離</td><td>放射能放出防止及び緩和のため、格納容器隔離弁の閉を確認する。</td></tr> <tr> <td>2</td><td>格納容器への注水</td><td>原子炉キャビティ室への水張りを行い、原子炉容器破損後の溶融炉心冷却に備える。</td></tr> <tr> <td>3</td><td>格納容器減圧</td><td>格納容器スプレイ、格納容器再循環ユニットにより減圧を行い格納容器の健全性を確保する。</td></tr> <tr> <td>4</td><td>蒸気発生器への注水</td><td>蒸気発生器伝熱管保護と2次冷却系による除熱手段確保のため、蒸気発生器2次側保有水を確保する。</td></tr> <tr> <td>5</td><td>1次冷却系の減圧</td><td>溶融炉心の激しい噴出による飛散防止のため、1次冷却系を減圧する。</td></tr> <tr> <td>6</td><td>1次冷却系への注水</td><td>炉心損傷進展防止のため、1次冷却系へほう酸水を注水する。</td></tr> <tr> <td>7</td><td>燃料取替用水ピット、復水ピットへの水源補給</td><td>格納容器への注水及び1次冷却系への注水のための水源を確保する。</td></tr> </tbody> </table> <p>1. 炉心損傷後の「1次冷却系の減圧」操作について      「1次冷却系の減圧」の操作は、1次冷却材圧力を2.0MPa未満に下げることにより「溶融炉心の激しい噴出による飛散防止」を目的に以下の優先順位で操作を行う。      ① 主蒸気逃がし弁による減圧      ② タービンバイパス弁による減圧      ③ 加圧器逃がし弁による減圧</p> <p>この優先順位は、「1次冷却系の減圧」に加圧器逃がし弁を使用した場合、1次冷却系には加熱された蒸気や水素が存在しており、それらを格納容器内へ放出することとなる。そのため、主蒸気逃がし弁又はタービンバイパス弁を使用した2次系冷却による「1次冷却系の減圧」のみで目的が達成されれば、その方が望ましいためである。      ただし、主蒸気逃がし弁又はタービンバイパス弁を使用する場合は、充分な給水流量（補助給水若しくは主給水）が確保されていることが必要である。</p>	順序	項目	目的	1	格納容器隔離	放射能放出防止及び緩和のため、格納容器隔離弁の閉を確認する。	2	格納容器への注水	原子炉キャビティ室への水張りを行い、原子炉容器破損後の溶融炉心冷却に備える。	3	格納容器減圧	格納容器スプレイ、格納容器再循環ユニットにより減圧を行い格納容器の健全性を確保する。	4	蒸気発生器への注水	蒸気発生器伝熱管保護と2次冷却系による除熱手段確保のため、蒸気発生器2次側保有水を確保する。	5	1次冷却系の減圧	溶融炉心の激しい噴出による飛散防止のため、1次冷却系を減圧する。	6	1次冷却系への注水	炉心損傷進展防止のため、1次冷却系へほう酸水を注水する。	7	燃料取替用水ピット、復水ピットへの水源補給	格納容器への注水及び1次冷却系への注水のための水源を確保する。	<p>炉心損傷後の1次冷却系の減圧操作について</p> <p>運転要領（第3部）の対応操作の順序と目的を以下に示す。</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>順序</th><th>項目</th><th>目的</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td>1</td><td>原子炉格納容器隔離</td><td>放射能放出防止及び緩和のため、格納容器隔離弁の閉止を確認する。</td></tr> <tr> <td>2</td><td>原子炉格納容器への注水</td><td>原子炉下部キャビティ室への水張りを行い、原子炉容器破損後の溶融炉心冷却に備える。</td></tr> <tr> <td>3</td><td>原子炉格納容器減圧</td><td>格納容器スプレイ、格納容器再循環ユニットにより減圧を行い原子炉格納容器の健全性を確保する。</td></tr> <tr> <td>4</td><td>蒸気発生器への注水</td><td>蒸気発生器伝熱管保護と2次冷却系による除熱手段確保のため、蒸気発生器2次側保有水を確保する。</td></tr> <tr> <td>5</td><td>1次冷却系の減圧</td><td>溶融炉心の激しい噴出による飛散防止のため、1次冷却系を減圧する。</td></tr> <tr> <td>6</td><td>1次冷却系へのほう酸注水</td><td>炉心損傷進展防止のため、1次冷却系へほう酸水を注水する。</td></tr> <tr> <td>7</td><td>燃料取替用水ピット、補助給水ピットへの水源補給</td><td>原子炉格納容器への注水及び1次冷却系への注水のための水源を確保する。</td></tr> </tbody> </table> <p>1. 炉心損傷後の「1次冷却系の減圧」操作について      「1次冷却系の減圧」の操作は、1次冷却材圧力を2.0MPa未満に下げることにより「溶融炉心の激しい噴出による飛散防止」を目的に以下の優先順位で操作を行う。      ① 主蒸気逃がし弁による減圧      ② タービンバイパス弁による減圧      ③ 加圧器逃がし弁による減圧</p> <p>この優先順位は、「1次冷却系の減圧」に加圧器逃がし弁を使用した場合、1次冷却系には加熱された蒸気や水素が存在しており、それらを原子炉格納容器内へ放出することとなる。そのため、主蒸気逃がし弁又はタービンバイパス弁を使用した2次冷却系による「1次冷却系の減圧」のみで目的が達成されれば、その方が望ましいためである。      ただし、主蒸気逃がし弁又はタービンバイパス弁を使用する場合は、充分な給水流量（補助給水若しくは主給水）が確保されていることが必要である。</p>	順序	項目	目的	1	原子炉格納容器隔離	放射能放出防止及び緩和のため、格納容器隔離弁の閉止を確認する。	2	原子炉格納容器への注水	原子炉下部キャビティ室への水張りを行い、原子炉容器破損後の溶融炉心冷却に備える。	3	原子炉格納容器減圧	格納容器スプレイ、格納容器再循環ユニットにより減圧を行い原子炉格納容器の健全性を確保する。	4	蒸気発生器への注水	蒸気発生器伝熱管保護と2次冷却系による除熱手段確保のため、蒸気発生器2次側保有水を確保する。	5	1次冷却系の減圧	溶融炉心の激しい噴出による飛散防止のため、1次冷却系を減圧する。	6	1次冷却系へのほう酸注水	炉心損傷進展防止のため、1次冷却系へほう酸水を注水する。	7	燃料取替用水ピット、補助給水ピットへの水源補給	原子炉格納容器への注水及び1次冷却系への注水のための水源を確保する。	手順名称の相違
順序	項目	目的																																																
1	格納容器隔離	放射能放出防止及び緩和のため、格納容器隔離弁の閉を確認する。																																																
2	格納容器への注水	原子炉キャビティ室への水張りを行い、原子炉容器破損後の溶融炉心冷却に備える。																																																
3	格納容器減圧	格納容器スプレイ、格納容器再循環ユニットにより減圧を行い格納容器の健全性を確保する。																																																
4	蒸気発生器への注水	蒸気発生器伝熱管保護と2次冷却系による除熱手段確保のため、蒸気発生器2次側保有水を確保する。																																																
5	1次冷却系の減圧	溶融炉心の激しい噴出による飛散防止のため、1次冷却系を減圧する。																																																
6	1次冷却系への注水	炉心損傷進展防止のため、1次冷却系へほう酸水を注水する。																																																
7	燃料取替用水ピット、復水ピットへの水源補給	格納容器への注水及び1次冷却系への注水のための水源を確保する。																																																
順序	項目	目的																																																
1	原子炉格納容器隔離	放射能放出防止及び緩和のため、格納容器隔離弁の閉止を確認する。																																																
2	原子炉格納容器への注水	原子炉下部キャビティ室への水張りを行い、原子炉容器破損後の溶融炉心冷却に備える。																																																
3	原子炉格納容器減圧	格納容器スプレイ、格納容器再循環ユニットにより減圧を行い原子炉格納容器の健全性を確保する。																																																
4	蒸気発生器への注水	蒸気発生器伝熱管保護と2次冷却系による除熱手段確保のため、蒸気発生器2次側保有水を確保する。																																																
5	1次冷却系の減圧	溶融炉心の激しい噴出による飛散防止のため、1次冷却系を減圧する。																																																
6	1次冷却系へのほう酸注水	炉心損傷進展防止のため、1次冷却系へほう酸水を注水する。																																																
7	燃料取替用水ピット、補助給水ピットへの水源補給	原子炉格納容器への注水及び1次冷却系への注水のための水源を確保する。																																																

泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容  
赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

大飯発電所3／4号炉	添付資料 1.3.16-(1)	泊発電所3号炉	添付資料 1.3.14
<p>図1 蒸気発生器伝熱管破損+破損側蒸気発生器の隔離失敗概略図（余熱除去運転時）</p>	<p>図2 蒸気発生器伝熱管破損+破損側蒸気発生器の隔離失敗概略図（余熱除去運転失敗時）</p>	<p>蒸気発生器伝熱管破損時の概要図</p>	<p>図1 蒸気発生器伝熱管破損+破損側蒸気発生器の隔離失敗概要図（余熱除去運転時）</p>

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	添付資料 1.3.17	泊発電所3号炉	添付資料 1.3.15	相違理由
<p>破損側蒸気発生器隔離操作</p> <p><b>【破損側蒸気発生器隔離弁増締め操作】</b></p> <p>1. 操作概要 伝熱管が破損した蒸気発生器を隔離するため、閉操作された主蒸気隔離弁を手動により増締めを実施する。</p> <p>2. 必要要員数及び操作時間 必要要員数：1名／ユニット 操作時間（想定）：12分 操作時間（実績）：A 10分（現場移動時間を含む。） B 10分（現場移動時間を含む。） C 10分（現場移動時間を含む。） <b>D 10分（現場移動時間を含む。）</b></p> <p>3. 操作の成立性 アクセス性：ヘッドライト、懐中電灯等を携行していることから、アクセス可能である。 作業環境：事故環境下における室温は通常運転状態と同等である。 また、汚染が予想されることから個人線量計を携帯し、全面マスク等を着用する。</p> <p>操作性：ハンドル回転数は約17回転。手動ハンドル操作は足場が設置されており、支障なく操作可能である。</p> <p>連絡手段：事故環境下において通常の連絡手段が使用不能となった場合でも、携行型通話装置を使用し、確実に連絡可能である。</p>  <p>主蒸気隔離弁増締め操作 (原子炉周辺建屋 E.L.+33.6m)</p>		<p>破損側蒸気発生器隔離操作</p> <p><b>【破損側蒸気発生器隔離弁増締め操作】</b></p> <p>1. 操作概要 伝熱管が破損した蒸気発生器を隔離するため、閉操作された主蒸気隔離弁を手動により増締めを実施する。</p> <p>2. 操作場所 周辺補機棟 T.P. 33.1m</p> <p>3. 必要要員数及び操作時間 必要要員数：1名 操作時間（想定）：15分 操作時間（訓練実績等）：A 12分（現場移動、放射線防護具着用時間を含む。） B 12分（現場移動、放射線防護具着用時間を含む。） C 12分（現場移動、放射線防護具着用時間を含む。）</p> <p>4. 操作の成立性 移動経路：ヘッドライト、懐中電灯等を携行していることから、建屋内照明消灯時においてもアクセス可能である。また、アクセスルート上に支障となる設備はない。 作業環境：事故環境下における室温は通常運転状態と同等である。また、作業エリアに設置されている照明はバッテリ内蔵型であり、事故環境下においても作業可能である。 操作は汚染の可能性を考慮し、防護具（全面マスク、個人線量計、ゴム手袋等）を装備又は携行して作業を行う。</p> <p>操作性：ハンドル回転数は約16回転。手動ハンドル操作は足場が設置されており、支障なく操作可能である。</p> <p>連絡手段：事故環境下において通常の連絡手段が使用不能となった場合でも、携行型通話装置を使用し、確実に中央制御室へ連絡することが可能である。</p>  <p>主蒸気隔離弁増締め操作 (周辺補機棟 T.P. 33.1m)</p>		<p>設備の相違 ・ループ数の相違による主蒸気逃がし弁の設置数の相違（泊は伊方、高浜、川内と同様）</p> <p>記載表現の相違（女川審査実績の反映） 記載内容の相違 ・泊は他の屋内作業の成立性の記載と同様に、当該エリアの照明もバッテリ内蔵型であることを整理している。</p> <p>記載表現の相違（女川審査実績の反映）</p>

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

## 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	泊発電所3号炉	相違理由
<p>添付資料 1.3.18</p> <p>化学体積制御系漏えい発生時の運転員等の処置の流れについて</p> <p>化学体積制御系（以下「CVCS」という。）は1次冷却系と接続しており、1次冷却材が原子炉格納容器外へ漏えいする可能性が否定できない系統である。CVCSは余熱除去系と比較し配管径が小さく、漏えいした場合でも充てん流量調整により加圧器水位を維持できるが、余熱除去系は配管径が大きく低圧仕様であるため、漏えいした場合に原子炉トリップや安全注入を伴う。</p> <p>ここでは、CVCSで漏えいが発生した場合の運転員が行う処置の流れについて説明する。</p> <p>1. CVCSの抽出ラインで漏えいが発生した場合の処置の流れ</p> <p>(1) 警報時操作所則による対応</p> <p>プラント運転中に抽出系で漏えいが発生すれば、中央制御盤に「抽出水流量高」、「充てん水流量注意」の警報が発信する。運転員は発信した警報を確認し、当直課長に報告するとともに、警報時操作所則（中央制御室編）にしたがい、抽出水流量及び充てん水流量を確認し、運転員を現場へ派遣し原因調査を開始する。CVCSで漏えいを確認すれば、事故時操作所則「充てん・抽出系統の異常」に移行する。（表-1 参照）</p> <p>(2) 事故時操作所則による対応</p> <p>当直課長は、CVCSの漏えいが発生したことを関係箇所へ連絡する。運転員は、事故時操作所則にしたがい加圧器水位、封水流量、体積制御タンク水位、放射線モニタ指示値等のパラメータを確認しプラント状態を把握する。また、漏えいが原子炉格納容器の内か外であるかを確認するため、格納容器サンプ水位及び原子炉周辺建屋サンプタンク水位を監視し、格納容器サンプ水位が上昇した場合は、原子炉格納容器内であることを判断し、原子炉周辺建屋サンプタンク水位が上昇した場合は、原子炉格納容器外であることを判断する。運転員の報告等により漏えい箇所が特定されれば、充てん及び抽出系を隔離する。隔離により漏えいが停止し加圧器水位及び圧力が維持され、1次冷却系が安定していることを確認する。その後、通常の負荷降下率で出力を降下しプラントの停止操作を行う。</p> <p>また、充てん抽出系停止後も漏えいが継続する場合は、当直課長の許可を得て緊急時の負荷降下率で出力を降下し、プラントの停止操作を行う。停止後は、運転モード4での1次冷却系ほう素濃度2,800ppm以上を目標にほう酸濃縮を行い、1次冷却系ほう素濃度がモード4ほう素濃度以上であることを確認し、冷却して原子炉を低温停止とする。</p>	<p>添付資料 1.3.16</p> <p>化学体積制御系漏えい発生時の運転員の処置の流れについて</p> <p>化学体積制御系（以下「CVCS」という。）は1次冷却系と接続しており、1次冷却材が原子炉格納容器外へ漏えいする可能性が否定できない系統である。CVCSは余熱除去系と比較し配管径が小さく、漏えいした場合でも充てんライン流量調整により加圧器水位を維持できるが、余熱除去系は配管径が大きく低圧仕様であるため、漏えいした場合に原子炉トリップや安全注入を伴う。</p> <p>ここでは、CVCSで漏えいが発生した場合の運転員が行う処置の流れについて説明する。</p> <p>1. CVCSの抽出ラインで漏えいが発生した場合の処置の流れ</p> <p>(1) 運転要領 警報処置編による対応</p> <p>プラント運転中に抽出系で漏えいが発生すれば、中央制御室に「抽出ライン流量高」「充てんライン流量高」の警報が発信する。運転員は発信した警報を確認し、発電課長（当直）に報告するとともに、運転要領警報処置編「1次系CS系1」又は「1次系CS系2」に従い、抽出ライン流量及び充てんライン流量を確認し、運転員を現場へ派遣し原因調査を開始する。CVCSで漏えいを確認すれば、運転要領緊急処置編「充てん抽出系の異常」に移行する。（表-1 参照）</p> <p>(2) 運転要領 緊急処置編による対応</p> <p>発電課長（当直）は、CVCSの漏えいが発生したことを関係箇所へ連絡する。運転員は、緊急処置編に従い加圧器水位、RCP封水注入ライン流量、体積制御タンク水位、放射線モニタ指示値等のパラメータを確認しプラント状態を把握する。また、漏えいが原子炉格納容器の内か外であるかを確認するため、格納容器サンプ水位及び補助建屋サンプタンク水位を監視し、格納容器サンプ水位が上昇した場合は、原子炉格納容器内であることを判断し、補助建屋サンプ水位が上昇した場合は、原子炉格納容器外であることを判断する。運転員の報告等により漏えい箇所が特定されれば、充てん及び抽出系を隔離する。隔離により漏えいが停止し加圧器水位及び圧力が維持され、1次冷却系が安定していることを確認する。その後、通常の負荷降下率で出力を降下しプラントの停止操作を行う。</p> <p>また、充てん抽出系停止後も漏えいが継続する場合は、発電課長（当直）の許可を得て緊急時の負荷降下率で出力を降下し、プラントの停止操作を行う。停止後は、漏えい量低減を目的として加圧器スプレイ弁を使用し1次冷却材圧力を11.3MPaまで減圧し、運転モード5までのほう酸濃縮を行い、冷却して発電用原子炉を低温停止状態とする。</p>	<p>手順名称の相違 警報名称の相違 計器名称の相違 手順名称の相違 手順名称の相違 計器名称の相違 計器名称の相違 記載表現の相違 ・停止のほう素濃度は運転サイクル等に応じて異なるため、泊は減圧後に低温停止ほう素濃度まで濃縮する記載としている。（伊方、玄海及び川内と同様）</p>	

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	相違理由
<p>（例）CVCS（抽出系統）で漏えいが発生した場合の対応</p> <p>「抽出水流量高」警報発信 「充てん水流量注意」警報発信</p>  <p>【警報時操作所則】      「抽出水流量高」・・・警報設定値：32m<sup>3</sup>/h      「充てん水流量注意」・・・警報設定値：高 28m<sup>3</sup>/h      低 8m<sup>3</sup>/h</p> <p>&lt;対応操作&gt;      抽出水流量、充てん水流量を確認する。      警報発信の原因が、制御系の故障か、漏えいによるものかを確認する。</p> <p>【事故時操作所則移行条件】      充てん系の漏えいの場合は、事故時操作所則「充てん・抽出系統の異常」により処置する。</p> <p>【事故時操作所則】      「充てん・抽出系統の異常」      &lt;1次冷却系の運転状態確認&gt;      ・加圧器水位を確認する。      体積制御タンク水位を確認する。      ・漏えい箇所が原子炉格納容器内又は外であるかをサンプス水位により判断する。      プス水位の確認する。      原子炉格納容器外の漏えいが発生した場合は以下の操作を実施する。      ・抽出系を隔離する。      ・充てん系を隔離する。      ・余剰抽出系の使用を開始する。  <small>※：燃費容器内は燃費容器サブ、燃費容器外は原子炉周辺機器サンプタンク水位が確認する。参考である。</small></p>	<p>（例）CVCS（抽出系統）で漏えいが発生した場合の対応</p> <p>「抽出ライン流量高」警報発信 「充てんライン流量高」警報発信</p>  <p>【緊急処置編】      「充てん抽出系の異常（抽出系の漏えい）」      &lt;1次冷却系の運転状態確認&gt;      ・加圧器水位、圧力を確認する。      体積制御タンク水位、圧力を確認する。      ・漏えい箇所が原子炉格納容器内又は外であるかをサンプス水位の上昇により判断する。</p> <p>原子炉格納容器外の漏えいが発生した場合は以下の操作を実施する。      ・抽出ラインを隔離する。      ・充てんラインを隔離する。      ・余剰抽出系の使用を開始する。</p> <p>（※）：原子炉格納容器内は格納容器サンプタンク水位が確認対象外は補助遮断器サンプタンク水位が確認対象である。</p>	<p>表-1 CVCSで漏えいが発生した場合の処置の流れ</p>
<p>（例）CVCS（抽出系統）で漏えいが発生した場合の対応</p> <p>「抽出水流量高」警報発信 「充てん水流量注意」警報発信</p>  <p>【警報時操作所則】      「抽出ライン流量高」・・・警報設定値：32m<sup>3</sup>/h      「充てんライン流量高」・・・警報設定値：29m<sup>3</sup>/h</p> <p>&lt;対応操作&gt;      抽出ライン流量、充てんライン流量を確認する。      警報発信の原因が、制御系の故障か、漏えいによるものかを確認する。</p> <p>【緊急処置編】      「充てん抽出系の異常」移行条件】      抽出ラインの漏えいの場合は、緊急処置編「充てん抽出系の異常（抽出系の漏えい）」により処置する。</p>	<p>（例）CVCS（抽出系統）で漏えいが発生した場合の対応</p> <p>「抽出ライン流量高」警報発信 「充てんライン流量高」警報発信</p>  <p>【緊急処置編】      「充てん抽出系の異常（抽出系の漏えい）」      &lt;1次冷却系の運転状態確認&gt;      ・加圧器水位、圧力を確認する。      体積制御タンク水位、圧力を確認する。      ・漏えい箇所が原子炉格納容器内又は外であるかをサンプス水位の上昇により判断する。</p> <p>原子炉格納容器外の漏えいが発生した場合は以下の操作を実施する。      ・抽出ラインを隔離する。      ・充てんラインを隔離する。      ・余剰抽出系の使用を開始する。</p> <p>（※）：原子炉格納容器内は格納容器サンプタンク水位が確認対象外は補助遮断器サンプタンク水位が確認対象である。</p>	<p>表-1 CVCSで漏えいが発生した場合の処置の流れ</p>

### 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

大飯発電所3／4号炉

添付資料 1.3.19 (1)

泊発電所 3号炉

添付資料 1.3.17

### 相違理由

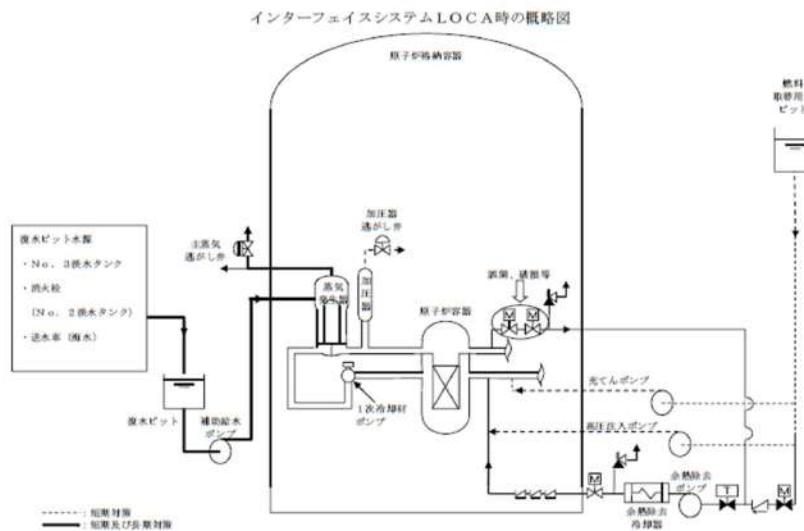


図1 インターフェイスシステムLOCA時の概略図

添付資料 1.3.19(2)

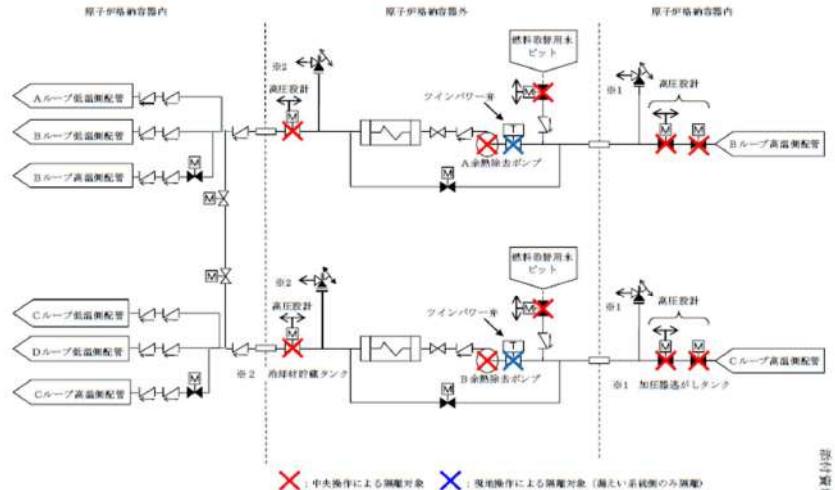


図2 インターフェイスシステムLOCA時の余熱除去系隔離の概略図

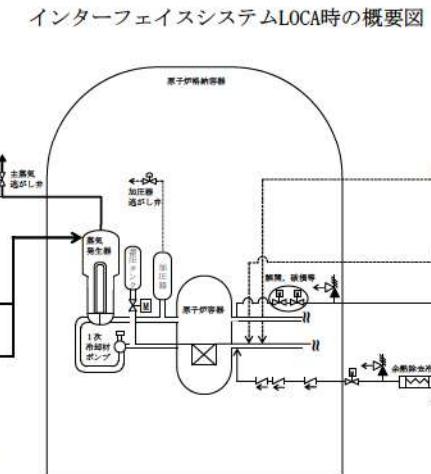


図1 インターフェイスシステム LOCA 時の概要図

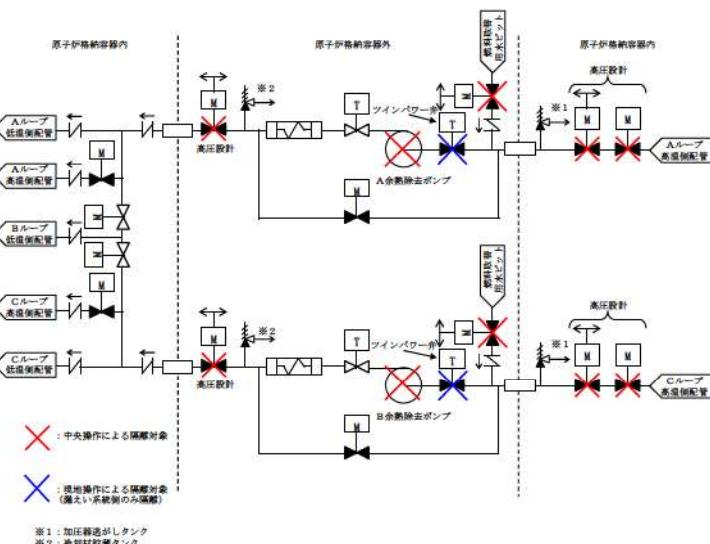


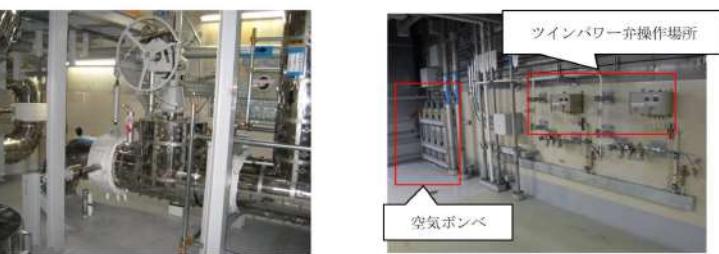
図2 インターフェイスシステム LOCA 時の余熱除去系隔離の概要図

泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	泊発電所3号炉	相違理由
<p>添付資料 1.3.20</p> <p>余熱除去系の分離、隔離操作</p> <p>【破断系列の余熱除去系隔離操作】</p> <p>1. 操作概要 インターフェイスシステム LOCA 発生時に、破断系列の余熱除去系隔離操作を行う。</p> <p>2. 必要要員数及び操作時間 必要要員数：1名／ユニット 操作時間（想定）：30分 操作時間（実績）：19分（移動含む。）</p> <p>3. 操作の成立性 アクセス性：ヘッドライト、懐中電灯等を携行していることから、アクセス可能である。 作業環境：事故環境下における室温は通常運転状態と同等である。また、作業エリアに設置されている照明はバッテリ内蔵型であり、事故環境下においても作業可能である。</p> <p>操作性：通常行う弁操作と同じであり、容易に操作可能である。</p> <p>また、可搬型ホース接続についてはクイックカプラ式であり容易に接続可能である。操作専用工具もポンベ付近に設置している。</p> <p>連絡手段：事故環境下において通常の連絡手段が使用不能となった場合でも、携行型通話装置を使用し、確実に連絡可能である。</p>  <p>① 余熱除去ポンプ入口弁 (原子炉周辺建屋 E.L.+3.5m)</p> <p>② 余熱除去ポンプ入口弁駆動用空氣供給設備 (原子炉周辺建屋 E.L.+17.1m)</p>	<p>添付資料 1.3.18</p> <p>余熱除去系の分離、隔離操作</p> <p>【破損系列の余熱除去系隔離操作】</p> <p>1. 操作概要 インターフェイスシステム LOCA 発生時に、破損系列の余熱除去系隔離操作を行う。</p> <p>2. 操作場所 原子炉補助建屋 T.P. 10.3m</p> <p>3. 必要要員数及び操作時間 必要要員数：2名 操作時間（想定）：30分 操作時間（訓練実績等）：24分（現場移動、放射線防護具着用時間も含む。）</p> <p>4. 操作の成立性 移動経路：ヘッドライト、懐中電灯等を携行していることから、建屋内照明消灯時においてもアクセス可能である。また、アクセスルート上に支障となる設備はない。 作業環境：事故環境下における室温は通常運転状態と同等である。また、作業エリアに設置されている照明はバッテリ内蔵型であり、事故環境下においても作業可能である。 操作は汚染の可能性を考慮し、防護具（全面マスク、個人線量計、ゴム手袋等）を装備又は携行して作業を行う。</p> <p>操作性：ツインパワー弁の操作は、余熱除去ポンプ入口弁操作用可搬型空気ポンベをツインパワー弁の空気供給配管に接続することで、操作スイッチにより遠隔操作が可能であり、容易に操作可能である。 また、ホース接続についてはクイックカプラ式であり、容易に接続可能である。操作専用工具はポンベ付近に設置している。</p> <p>連絡手段：事故環境下において通常の連絡手段が使用不能となった場合でも、携行型通話装置を使用し、確実に中央制御室へ連絡することが可能である。</p>  <p>余熱除去ポンプ入口弁 (原子炉補助建屋 T.P. 2.8m)</p> <p>余熱除去ポンプ入口弁操作用可搬型空気ポンベ (原子炉補助建屋 T.P. 10.3m)</p>	<p>記載表現の相違（女川審査実績の反映）</p> <p>設備の相違（相違理由⑥）</p> <p>設備名称の相違</p> <p>記載表現の相違（女川審査実績の反映）</p>	

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR  
固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	泊発電所3号炉	相違理由
<p>添付資料 1.3.21</p> <p>インターフェイスシステムLOCA発生時の余熱除去系隔離操作の成立性について</p> <p>大飯3号炉及び4号炉においてインターフェイスシステムLOCA（以下「ISLOCA」という。）が発生した場合、図1に示すとおり、主蒸気逃がし弁による1次冷却系急速冷却、加圧器逃がし弁の開操作による1次冷却系減圧操作のほか、余熱除去ポンプ入口弁に設置されたツインパワー弁（以下「ツインパワー弁」という。図2参照）を遠隔で閉止することにより余熱除去系を隔離し、事象を収束させるとともに、健全側の余熱除去系による長期に炉心冷却を継続する。</p> <p>以下に、漏えいが発生している余熱除去系を隔離するためのツインパワー弁の閉操作の成立性について説明する。また、その他の対応操作の成立性についてもあわせて説明する。</p> <p>1. ツインパワー弁の閉操作手順</p> <p>ISLOCA発生時において必要な対応操作のうち、ツインパワー弁の閉操作を除いては、すべて中央制御室からの操作による。重大事故等対策の有効性評価の解析においては、図1の通り事象発生7時間後にツインパワー弁による閉操作が完了することを想定しているが、実際の操作としては早期の流出停止を目的として、1次冷却材圧力を監視しつつ準備が整い次第、操作を実施することとし、事象発生から1時間以内に閉操作することが可能である。</p> <p>その操作手順は以下のとおりであり、また、ツインパワー弁の遠隔操作場所を図3に、ツインパワー弁の設置場所及び中央制御室から操作場所へのアクセスルートを図4に示す。</p> <p>① 運転員1名が中央制御室から E.L.+17.1m のツインパワー弁操作場所へ移動する。      ② 操作場所において N<sub>2</sub>ボンベを接続し N<sub>2</sub>ラインの弁を開操作することによりツインパワー弁を遠隔で閉止する。</p>	<p>添付資料 1.3.19</p> <p>インターフェイスシステム LOCA 発生時の余熱除去系隔離操作の成立性について</p> <p>泊3号炉においてインターフェイスシステム LOCA（以下「ISLOCA」という。）が発生した場合、図1に示すとおり、主蒸気逃がし弁による1次冷却系急速冷却、加圧器逃がし弁の開操作による1次冷却系減圧操作のほか、余熱除去ポンプ入口弁に設置されたツインパワー弁（以下「ツインパワー弁」という。図2参照）を遠隔で閉止することにより余熱除去系を隔離し、事象を収束させるとともに、健全側の余熱除去系による長期に炉心冷却を継続する。</p> <p>以下に、漏えいが発生している余熱除去系を隔離するためのツインパワー弁の閉操作の成立性について説明する。また、その他の対応操作の成立性についてもあわせて説明する。</p> <p>1. ツインパワー弁の閉操作手順</p> <p>ISLOCA発生時において必要な対応操作のうち、ツインパワー弁の閉操作を除いては、すべて中央制御室からの操作による。ツインパワー弁の閉操作については、早期の流出停止を目的として、1次冷却材圧力を監視しつつ準備が整い次第、操作を実施することとし、事象発生から1時間以内に閉操作することが可能である。</p> <p>その操作手順は以下のとおりであり、また、ツインパワー弁操作場所を図3に、ツインパワー弁の設置場所及び中央制御室から操作場所へのアクセスルートを図4に示す。</p> <p>① 運転員1名が中央制御室から T.P.10.3m のツインパワー弁操作場所へ移動する。      ② 操作場所において空気ボンベを接続し、空気ラインの弁を開操作することによりツインパワー弁を遠隔で閉止する。</p>	<p>添付資料 1.3.19 の内容（～P1.3-258）は、有効性評価「7.1.8 格納容器バイパス」の添付資料 7.1.8.19 と同じである。</p> <p>解析条件の相違 ・泊は解析上隔離に期待していない（高浜1／2号炉と同様）</p> <p>設備の相違</p>	

泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

赤字: 設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字: 記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字: 記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	相違理由
		<p>灰色: 女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容</p> <p>赤字: 設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違） 青字: 記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違） 緑字: 記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）</p>

図 1 ISLOCA 発生時の 対応手順の概要  
(重大事故等対策の有効性評価より抜粋)

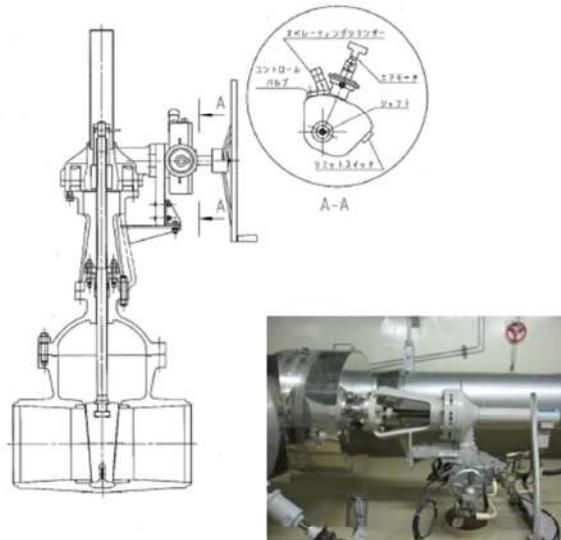
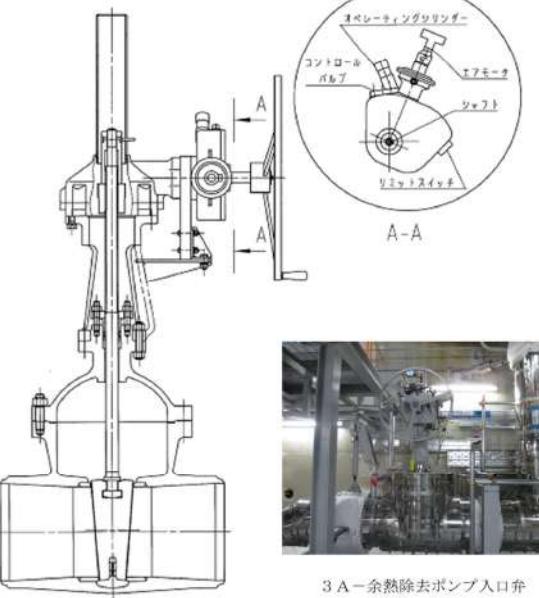
図 1 ISLOCA 発生時の 対応手順の概要  
(重大事故等対策の有効性評価より抜粋)

泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	相違理由
 <p>3 A 余熱除去ポンプ入口弁 (3V-RH-005A)</p> <p>図2 ツインパワー弁構造図</p>	 <p>3 A-余熱除去ポンプ入口弁 (3V-RH-005A)</p> <p>図2 ツインパワー弁構造図</p>	

泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR  
固有の設備や対応手段であり、泊3  
号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

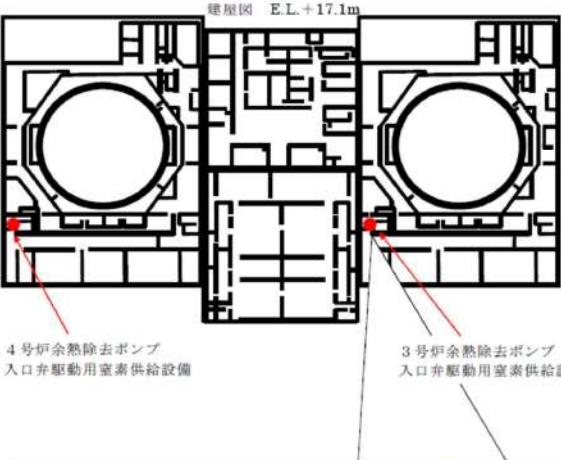
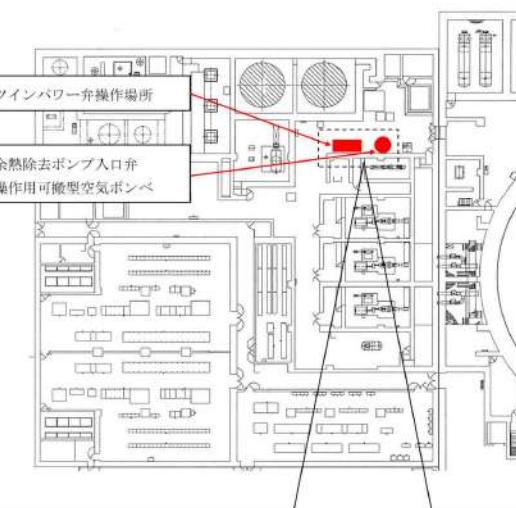
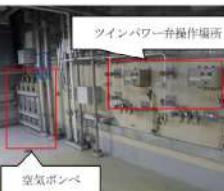
大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	相違理由
<p>建屋図 E.L.+17.1m</p>  <p>4号炉余熱除去ポンプ 入口弁駆動用窒素供給設備</p> <p>3号炉余熱除去ポンプ 入口弁駆動用窒素供給設備</p> <div style="display: flex; justify-content: space-around;">   </div> <p>3号炉余熱除去ポンプ入口弁 駆動用窒素ボンベ</p> <p>3号炉余熱除去ポンプ入口弁 窒素供給圧力調整弁</p>	 <div style="display: flex; justify-content: space-around;"> <div style="text-align: center;">  <p>ツインパワー弁操作場所</p> </div> <div style="text-align: center;">  <p>余熱除去ポンプ入口弁 操作用可搬型空気ボンベ</p> </div> </div>	

図3 ツインパワー弁操作場所および駆動用ボンベ

図3 ツインパワー弁操作場所及び余熱除去ポンプ入口弁操作用可搬型空気ボンベ

泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

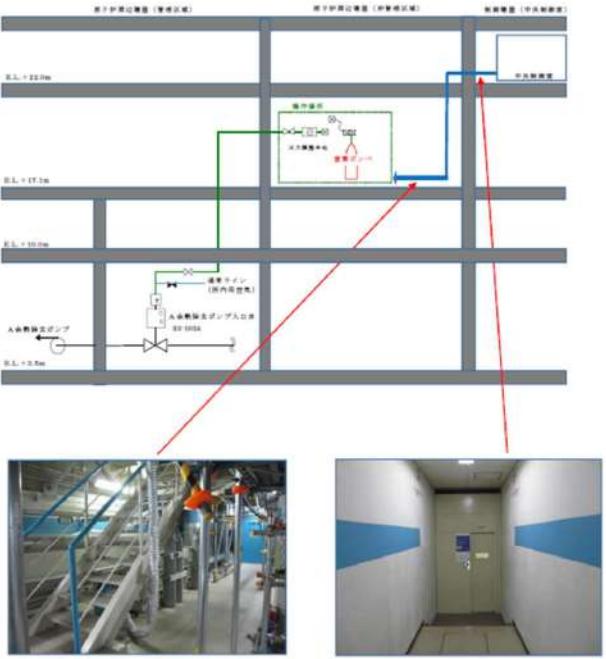
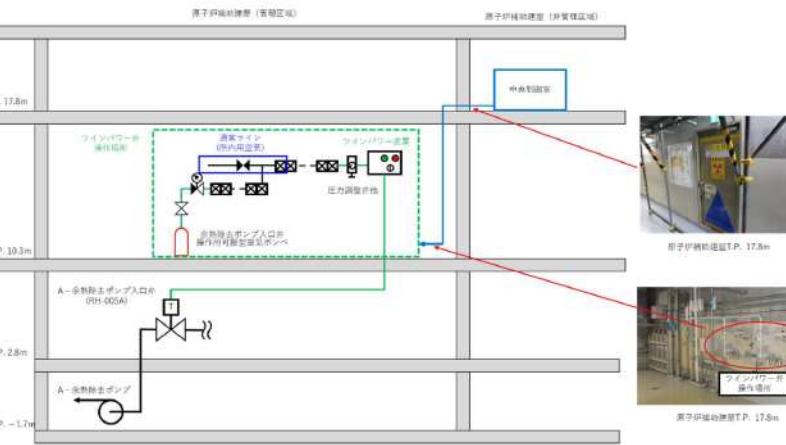
大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	相違理由
 <p>原子炉周辺建屋 E.L. + 17.1m 制御建屋 E.L. + 21.3m</p>	 <p>原子炉周辺建屋 (E.L. + 17.1m) 制御建屋 (E.L. + 21.3m)</p> <p>原子炉操作建屋 (T.P. - 1.7m) 中間層 原子炉操作建屋 (T.P. 10.3m) 中間層 原子炉操作建屋 (T.P. 17.8m) 操作室 原子炉操作建屋 T.P. 17.8m</p> <p>A-余熱排気ボレープ入口 (RH-005A) A-余熱排気ボレープ</p> <p>図4 ツインパワー弁操作場所へのアクセスルート</p>	

図4 ツインパワー弁操作場所へのアクセスルート（3号炉の例）

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

## 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

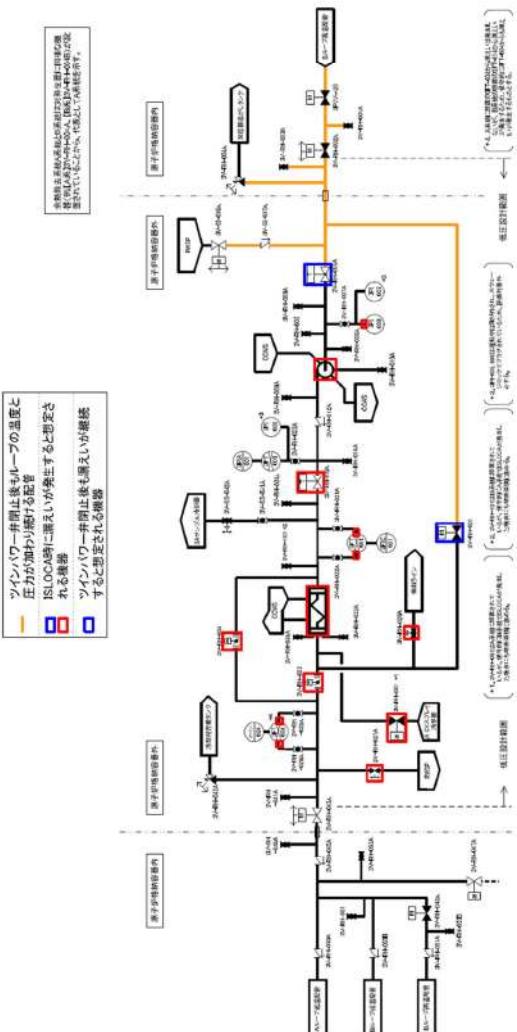
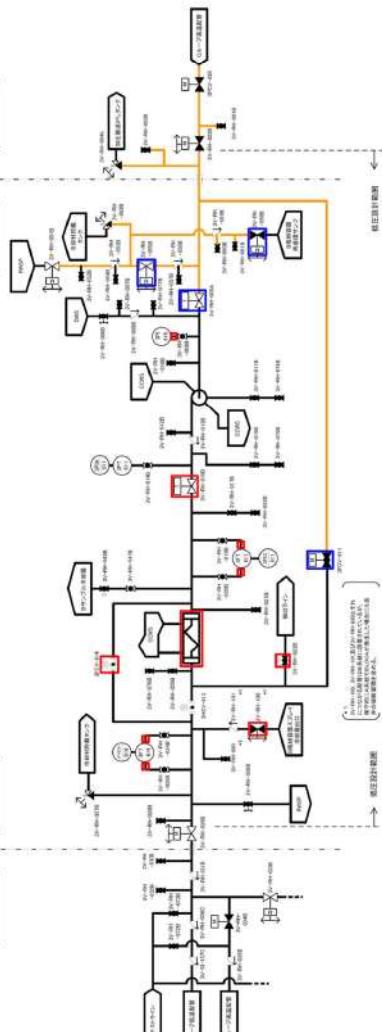
赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	相違理由
<p>2. 余熱除去系からの漏えい箇所及び漏えい量</p> <p>余熱除去系からの漏えい箇所は、ISLOCA の有効性評価において想定したとおり、弁、余熱除去ポンプ、余熱除去冷却器、余熱除去ポンプ入口逃がし弁（3/4V-RH-004A、B、以下「入口逃がし弁」という。）及び余熱除去冷却器出口逃がし弁（3/4V-RH-042A、B、以下「出口逃がし弁」という。）を想定した。漏えいを想定する箇所を図5に示す。また、漏えい量は、ISLOCA の有効性評価における1時間後までの解析結果から、以下のとおりに推移する。（図6参照）</p> <p>① ISLOCA 発生時、高温、高圧の1次冷却材が余熱除去系に流入し、入口逃がし弁（吹出し圧力：[REDACTED]、吹止り圧力：[REDACTED] 及び出口逃がし弁（吹出し圧力：[REDACTED] 吹止り圧力：[REDACTED] から流出するとともに、弁グランド部、余熱除去ポンプグランド部、余熱除去冷却器フランジ部等から高温の蒸気と水が二相流となって噴出する。</p> <p>② 2次冷却系強制冷却、減圧操作により、出口逃がし弁及び入口逃がし弁からの漏えいが順次止まるとともに、原子炉周辺建屋内での余熱除去系からの漏えい量も徐々に低下する。</p> <p>③ その後、余熱除去系を1次冷却系から隔離するために、ツインパワー弁の閉操作を開始する。ツインパワー弁は、1次冷却系の圧力が十分低下していると想定される事象発生30分後から駆動用N2ボンベ操作を開始し、その30分後に漏えいを停止することが可能である。ここで、ツインパワー弁閉止後も隔離されていない漏えい弁が2個存在するが、事象発生後1時間時点で1次冷却系内の圧力は弁の最高使用圧力（4.5MPa）を十分下回り、また、現実的にはグランドパッキンの機能も期待できることから、弁のグランド部からの漏えいは無視できる状態になる。（図7参照）</p> <div style="border: 1px solid black; padding: 2px; margin-top: 10px;"> <p>枠囲みの範囲は機密に係る事項ですので公開することはできません。</p> </div>	<p>2. 余熱除去系からの漏えい箇所及び漏えい量</p> <p>余熱除去系からの漏えい箇所は、ISLOCA の有効性評価において想定したとおり、弁、余熱除去ポンプ、余熱除去冷却器、余熱除去ポンプ入口逃がし弁（3V-RH-004A、B、以下「入口逃がし弁」という。）及び余熱除去冷却器出口逃がし弁（3V-RH-027A、B、以下「出口逃がし弁」という。）を想定した。漏えいを想定する箇所を図5に示す。また、漏えい量は、ISLOCA の有効性評価における1時間後までの解析結果から、以下のとおりに推移する。（図6参照）</p> <p>① ISLOCA 発生時、高温、高圧の1次冷却材が余熱除去系に流入し、入口逃がし弁（吹出し圧力：[REDACTED] 吹止り圧力：[REDACTED] 及び出口逃がし弁（吹出し圧力：[REDACTED] 吹止り圧力：[REDACTED] から流出するとともに、弁グランド部、余熱除去ポンプグランド部、余熱除去冷却器マンホールフランジ部等から高温の蒸気と水が二相流となって噴出する。</p> <p>② 2次冷却系強制冷却、減圧操作により、出口逃がし弁及び入口逃がし弁からの漏えいが順次止まるとともに、原子炉建屋及び原子炉補助建屋内での余熱除去系からの漏えい量も徐々に低下する。</p> <p>③ その後、余熱除去系を1次冷却系から隔離するために、ツインパワー弁の閉操作を開始する。ツインパワー弁は、1次冷却系の圧力が十分低下していると想定される事象発生30分後から余熱除去ポンプ入口弁操作用可搬型空気ボンベ操作を開始し、その30分後に漏えいを停止することが可能である。ここで、ツインパワー弁閉止後も隔離されていない漏えい弁が4個存在するが、事象発生後1時間時点で1次冷却系内の圧力は弁の最高使用圧力（4.5MPa）を十分下回り、また、現実的にはグランドパッキンの機能も期待できることから、弁のグランド部からの漏えいは無視できる状態になる。（図7参照）</p> <p>[REDACTED] 枠囲みの内容は機密情報に属しますので公開できません。</p>	<p>設計の相違</p> <p>設備の相違</p> <p>設備の相違</p>

泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	相違理由
 <p>図5 大飯3号炉における ISILOCA 発生時に漏えいが発生すると想定される機器及びシリンパワー弁閉止後も漏えいが継続する機器（4号炉も同様）</p>	 <p>図5 泊3号炉における ISILOCA 発生時に漏えいが発生すると想定される機器及びシリンパワー弁閉止後も漏えいが継続する機器</p>	

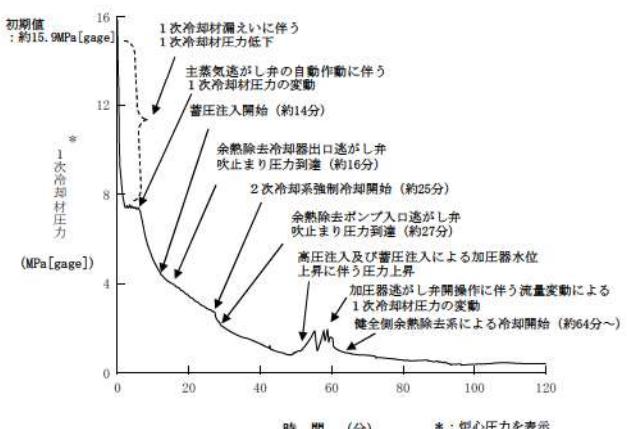
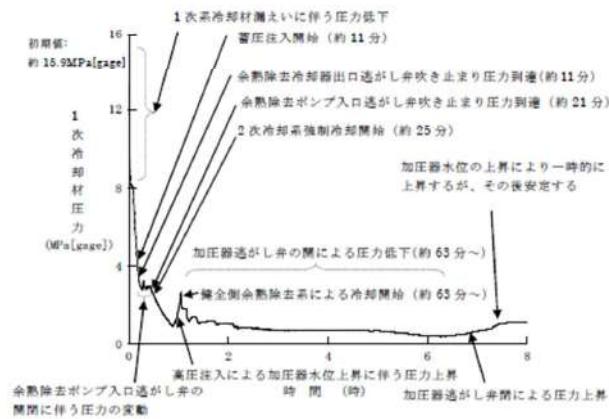
泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR  
固有の設備や対応手段であり、泊3  
号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	相違理由
<p>図 6 余熱除去系からの漏えい量（格納容器外への漏えい量）</p>	<p>図 6 余熱除去系からの漏えい量（格納容器外への漏えい量）</p>	



## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

## 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	相違理由
<p>3. ISLOCA 発生時の対応操作の成立性</p> <p>ISLOCA 発生時においては、原子炉周辺建屋内に漏えいした水の滞留、高温の水及び蒸気による雰囲気温度の上昇及び放射線量の上昇が想定されることから、事象を収束し長期冷却を継続するために必要なツインパワー弁の操作性や健全側余熱除去ポンプ等の機能に影響する可能性がある。</p> <p>そのため、別紙-1、2 に示すとおり、溢水評価及び雰囲気温度評価を行うとともに、必要な対応操作の成立性及び健全側余熱除去ポンプの機能維持に関して確認した。その結果を以下(1)に示すとともに表1に整理する。</p> <p>なお、評価においては実際の操作可能時間を考慮し、事象発生から1時間後にツインパワー弁の閉操作が完了し漏えいが停止するものとした。</p> <p>(1) 対応操作の成立性</p> <p>ISLOCA 発生時において必要な対応操作のうち、ツインパワー弁の閉操作を除いては、すべて中央制御室からの操作によるため、ISLOCA 発生時においても操作可能である。</p> <p>ツインパワー弁の閉操作に関する限り、以下 a. ~ c. のとおり操作可能であることを確認した。</p> <p>a. 溢水による影響（別紙-1 参照）</p> <p>ツインパワー弁の遠隔操作場所は2次系（非管理区域）のE.L.+17.1m であり、アクセスルートも含めて溢水の影響を受けないため、その操作は可能である。</p> <p>b. 雰囲気温度の影響（別紙-2 参照）</p> <p>ツインパワー弁の遠隔操作場所は2次系（非管理区域）のE.L.+17.1m であり、アクセスルートも含めて溢水による建屋内雰囲気温度上昇の影響を受けないため、その操作は可能である。</p> <p>c. 放射線による影響</p> <p>ツインパワー弁の遠隔操作場所は2次系（非管理区域）のE.L.+17.1m であり、アクセスルートも含めて放射線による影響を受けないため、その操作は可能である。</p> <p>(2) 健全側余熱除去ポンプ等の機能維持</p> <p>ISLOCA 発生時においては、事象収束及び長期冷却継続のため、高圧注入ポンプ、主蒸気逃がし弁、補助給水ポンプ、加圧器逃がし弁、充てんポンプ、健全側余熱除去ポンプ及び同冷却器の他、ツインパワー弁の機能に期待している。</p> <p>それらの機器のうち、長期冷却継続のためにその機能に期待する健全側余熱除去ポンプについて関連計装品を含め ISLOCA 発生時においてもその機能が維持されることを、以下 a. ~ c. のとおり確認した。</p> <p>また、健全側余熱除去ポンプ以外の機器についても、関連計装品を含め ISLOCA 発生時においてもそれらの機能が維持されることを確認しており、それらの結果を表1に整理する。</p> <p>a. 溢水による影響（別紙-1 参照）</p> <p>健全側余熱除去ポンプは原子炉周辺建屋の最下階である E.L.+3.5m に設置されており、ISLOCA 発生後、他区画から漏えい水が床ドレン配管を逆流し溢水してくると想定しているが、2. で示したとおり事象発生の1時間後にツインパワー弁を閉止することで、溢水量（約 103.24m<sup>3</sup>、床面からの高さ：0.17m<sup>*1</sup>）は、余熱除去ポンプ及び関連計装品の機能喪失高さ（約 523m<sup>3</sup>、床面からの高さ：0.856m<sup>*1</sup>）を下回り、健全側余熱除去ポンプの機能は喪失されない。</p>	<p>3. ISLOCA 発生時の対応操作の成立性</p> <p>ISLOCA 発生時においては、原子炉補助建屋内に漏えいした水の滞留、高温の水及び蒸気による雰囲気温度の上昇及び放射線量の上昇が想定されることから、事象を収束し長期冷却を継続するために必要なツインパワー弁の操作性や健全側余熱除去ポンプ等の機能に影響する可能性がある。</p> <p>そのため、別紙-1、2、3 に示すとおり、溢水評価、雰囲気温度評価及び線量評価を行うとともに、必要な対応操作の成立性及び健全側余熱除去ポンプの機能維持に関して確認した。その結果を以下(1)に示すとともに表1に整理する。</p> <p>なお、評価においては実際の操作可能時間を考慮し、事象発生から1時間後にツインパワー弁の閉操作が完了し漏えいが停止するものとした。また、漏えい量については、有効性評価から得られた余熱除去系機器等からの漏えい量及びエンタルピ（雰囲気温度評価のみ）を、漏えいが想定される機器の漏えい面積比で按分し、漏えいが想定される機器の配置場所で按分した量の漏えい量が同時に発生するものとした。</p> <p>(1) 対応操作の成立性</p> <p>ISLOCA 発生時において必要な対応操作のうち、ツインパワー弁の閉操作を除いては、すべて中央制御室からの操作によるため、ISLOCA 発生時においても操作可能である。</p> <p>ツインパワー弁の閉操作に関する限り、以下 a. ~ c. のとおり操作可能であることを確認した。</p> <p>a. 溢水による影響（別紙-1 参照）</p> <p>ツインパワー弁操作場所は原子炉補助建屋 T.P. 10.3m の通路であり、アクセスルートも含めて溢水の影響を受けないため、その操作は可能である。</p> <p>b. 雰囲気温度の影響（別紙-2 参照）</p> <p>ツインパワー弁操作場所は原子炉補助建屋 T.P. 10.3m の通路であり、アクセスルートも含めて原子炉補助建屋内の蒸気による影響は少ないため、その操作は可能である。</p> <p>c. 放射線による影響（別紙-3 参照）</p> <p>ツインパワー弁操作場所は原子炉補助建屋 T.P. 10.3m の通路であり、アクセスルートも含めて放射線による影響は少ないため、その操作は可能である。</p> <p>(2) 健全側余熱除去ポンプ等の機能維持</p> <p>ISLOCA 発生時においては、事象収束及び長期冷却継続のため、高圧注入ポンプ、主蒸気逃がし弁、補助給水ポンプ、加圧器逃がし弁、充てんポンプ、健全側余熱除去ポンプ及び同冷却器の他、ツインパワー弁の機能に期待している。</p> <p>それらの機器のうち、長期冷却継続のためにその機能に期待する健全側余熱除去ポンプについて関連計装品を含め ISLOCA 発生時においてもその機能が維持されることを、以下 a. ~ c. のとおり確認した。</p> <p>また、健全側余熱除去ポンプ以外の機器についても、関連計装品を含め ISLOCA 発生時においてもそれらの機能が維持されることを確認しており、それらの結果を表1に整理する。</p> <p>a. 溢水による影響（別紙-1 参照）</p> <p>健全側余熱除去ポンプは原子炉補助建屋の最下階である T.P. -1.7m に設置されており、ISLOCA 発生後、他区画から漏えい水が床ドレン配管を逆流し溢水してくると想定しているが、2. で示したとおり事象発生の1時間後にツインパワー弁を閉止することで、溢水量（約 98.3m<sup>3</sup>、床面からの高さ：0.14m<sup>*1</sup>）は、余熱除去ポンプ及び関連計装品の機能喪失高さ（約 624.5m<sup>3</sup>、床面からの高さ：0.83m<sup>*1</sup>）を下回り、健全側余熱除去ポンプの機能は喪失されない。</p>	<p>設計の相違</p> <p>記載内容の相違 ・解析における漏えい量の取扱について記載</p> <p>設計の相違</p> <p>設計の相違</p> <p>設計の相違</p> <p>設計の相違</p> <p>評価結果の相違</p>

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

## 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	相違理由
<p>健全側余熱除去冷却器は原子炉周辺建屋のE.L.+10.0mに設置されており、ISLOCA発生後、他区画の漏えい水が健全側余熱除去冷却器が設置されている区画の堰の高さを上回り溢水すると想定しているが、2.で示したとおりツインパワー弁を閉止することにより、漏えいは無視できる量に低減する。</p> <p>なお、余熱除去冷却器は金属部品で構成されており、溢水の影響を受けることはない。</p> <p>高圧注入ポンプは原子炉周辺建屋の最下階であるE.L.+3.5mに設置されており、ISLOCA発生後、他区画から漏えい水が床ドレン配管を逆流し溢水してくると想定しているが、2.で示したとおりツインパワー弁を閉止することにより漏えいは無視できる量に低減する。仮に機能維持が必要となる事象発生の63分後時点においても、溢水量（約103.24m<sup>3</sup>、床面からの高さ：0.17m<sup>※1</sup>）は高圧注入ポンプ及び関連計装品の機能喪失高さ（約214m<sup>3</sup>、床面からの高さ：0.35m<sup>※1</sup>）を下回り、高圧注入ポンプの機能は喪失されない。</p> <p>補助給水ポンプ及び主蒸気逃がし弁は区画として分離されている非管理区域に設置されており、関連計装品も含め漏えいの影響は無く、補助給水ポンプ及び主蒸気逃がし弁の機能は維持される。</p> <p>加圧器逃がし弁は原子炉格納容器内に設置されているが、関連計装品も含め、漏えい箇所である加圧器逃がしタンクと離れていることから、影響は少ない。</p> <p>充てんポンプは区画として分離されている管理区域に設置されており、関連計装品も含め漏えいの影響は無く、充てんポンプの機能は維持される。</p> <p>ツインパワー弁は金属部品で構成されており、溢水の影響を受けない。</p> <p>*1. 溢水量をポンプの土台面積等を除いた床面積で割った値</p> <p>b. 露囲気温度の影響（別紙-2 参照）</p> <p>健全側余熱除去ポンプは原子炉周辺建屋の最下階であるE.L.+3.5mに設置されており、ISLOCA発生初期には高温の水及び蒸気の漏えいに伴い、原子炉周辺建屋 E.L.+3.5m 区画の露囲気温度は約89℃まで上昇するが、2.で示したとおりツインパワー弁を閉止することにより低下する。健全側余熱除去ポンプ及び関連計装品について、露囲気温度に対し機能維持されることを確認している。なお、ポンプ本体には、低温の原子炉補機冷却水が通水されており、ポンプ運転中、メカニカルシール及び軸受部の冷却がなされることから問題とはならない。</p> <p>健全側余熱除去冷却器は原子炉周辺建屋のE.L.+10.0mに設置されており、ISLOCA発生後、他区画の漏えい水が健全側余熱除去冷却器が設置されている区画の堰の高さを上回り溢水することで、当該区画の露囲気温度は上昇するが、余熱除去冷却器は金属部品で構成されており、溢水の影響を受けることはない。</p> <p>高圧注入ポンプは原子炉周辺建屋の最下階であるE.L.+3.5mに設置されており、ISLOCA発生初期には高温の水及び蒸気の漏えいに伴い、原子炉周辺建屋 E.L.+3.5m 区画の露囲気温度は約89℃まで上昇するが、2.で示したとおりツインパワー弁を閉止することにより低下する。高圧注入ポンプ及び関連計装品について、露囲気温度に対し機能維持されることを確認している。なお、ポンプ本体には、低温の原子炉補機冷却水が通水されており、ポンプ運転中、メカニカルシール及び軸受部の冷却がなされることから問題とはならない。</p> <p>補助給水ポンプ及び主蒸気逃がし弁は区画として分離されている非管理区域に設置されており、関連計装品も含め漏えいの影響は無く、補助給水ポンプ等の機能は維持される。</p> <p>加圧器逃がし弁は原子炉格納容器内に設置されているが、関連計装品も含め、漏えい箇所である加圧器逃がしタンクと離れていることから、影響は少ない。</p> <p>充てんポンプは区画として分離されている管理区域に設置されており、関連計装品も含め漏えいの影響は無く、充てんポンプの機能は維持される。</p> <p>ツインパワー弁は原子炉周辺建屋のE.L.+3.5mに設置されており、ISLOCAに伴う高温の蒸気漏えいにより当該区画の露囲気温度は約118℃まで上昇するが、ツインパワー弁を閉止することにより低下する。なお、ツインパワー弁は金属部品で構成されており、漏えい蒸気による建屋内露囲気温度上昇</p>	<p>健全側余熱除去冷却器は原子炉補助建屋のT.P.2.8mに設置されており、ISLOCA発生後、他区画からの漏えい水に影響を受けない区画に設置されていることから、溢水による影響はない。</p> <p>なお、余熱除去冷却器は金属部品で構成されており、溢水の影響を受けることはない。</p> <p>高圧注入ポンプは原子炉補助建屋の最下階であるT.P.-1.7mに設置されており、ISLOCA発生後、他区画から漏えい水が床ドレン配管を逆流し溢水してくると想定しているが、2.で示したとおりツインパワー弁を閉止することで、事象発生の1時間後時点においても、溢水量（約98.3m<sup>3</sup>、床面からの高さ：0.14m<sup>※1</sup>）は、高圧注入ポンプ及び関連計装品の機能喪失高さ（約413.8m<sup>3</sup>、床面からの高さ：0.55m）を下回り、高圧注入ポンプの機能は喪失されない。</p> <p>補助給水ポンプ及び主蒸気逃がし弁は区画として分離されている非管理区域に設置されており、関連計装品も含め漏えいの影響は無く、補助給水ポンプ及び主蒸気逃がし弁の機能は維持される。</p> <p>加圧器逃がし弁は原子炉格納容器内に設置されているが、関連計装品も含め、漏えい箇所である加圧器逃がしタンクと離れていることから、影響は少ない。</p> <p>充てんポンプは原子炉補助建屋のT.P.10.3mに設置されており、他区画からの漏えい水による影響を受けない区画に設置されているため、関連計装品も含め漏えいの影響は無く、充てんポンプの機能は維持される。</p> <p>ツインパワー弁の駆動部は浸水レベルより十分高い位置に設置しており、溢水の影響を受けない。</p> <p>*1. 溢水量をポンプの土台面積等を除いた床面積で割った値</p> <p>b. 露囲気温度の影響（別紙-2 参照）</p> <p>健全側余熱除去ポンプは原子炉補助建屋の最下階であるT.P.-1.7mに設置されており、ISLOCA発生初期には高温の水及び蒸気の漏えいに伴い、原子炉補助建屋 T.P.-1.7m の区画の露囲気温度は約112℃まで上昇するが、2.で示したとおりツインパワー弁を閉止することにより低下する。健全側余熱除去ポンプ及び関連計装品について、露囲気温度に対し機能維持されることを確認している。なお、ポンプ本体には、低温の原子炉補機冷却水が通水されており、ポンプ運転中、メカニカルシール及び軸受部の冷却がなされることから問題とはならない。</p> <p>健全側余熱除去冷却器は原子炉補助建屋のT.P.2.8mに設置されており、ISLOCA発生後、他区画からの漏えい水に影響を受けない区画に設置されていることから、溢水による影響はない。なお、余熱除去冷却器は金属部品で構成されており、溢水の影響を受けることはない。</p> <p>高圧注入ポンプは原子炉補助建屋の最下階であるT.P.-1.7mに設置されており、ISLOCA発生初期には、高温の水及び蒸気の漏えいに伴い、原子炉補助建屋 T.P.-1.7m の区画の露囲気温度は約112℃まで上昇するが、2.で示したとおりツインパワー弁を閉止することにより低下する。高圧注入ポンプ及び関連計装品について、露囲気温度に対し機能維持されることを確認している。なお、ポンプ本体には、低温の原子炉補機冷却水が通水されており、ポンプ運転中、メカニカルシール及び軸受部の冷却がなされることから問題とはならない。</p> <p>補助給水ポンプ及び主蒸気逃がし弁は区画として分離されている非管理区域に設置されており、関連計装品も含め漏えいの影響は無く、補助給水ポンプ等の機能は維持される。</p> <p>加圧器逃がし弁は原子炉格納容器内に設置されているが、関連計装品も含め、漏えい箇所である加圧器逃がしタンクと離れていることから、影響は少ない。</p> <p>充てんポンプは原子炉補助建屋のT.P.10.3mに設置されており、原子炉補助建屋内の漏えい蒸気の影響は少なく、関連計装品も含め、充てんポンプの機能は維持される。</p> <p>ツインパワー弁本体及び駆動部は原子炉補助建屋のT.P.2.8mに設置されており、ISLOCAに伴う高温の蒸気漏えいにより当該区画の露囲気温度は約163℃まで上昇するが、ツインパワー弁を閉止することにより低下する。なお、ツインパワー弁は原子炉補助建屋内における漏えい蒸気を考慮した場合において</p>	<p>設計の相違</p> <p>記載方針の相違</p> <p>設備の相違</p> <p>評価結果の相違</p> <p>設計の相違</p> <p>評価結果の相違</p> <p>設計の相違</p> <p>評価結果の相違</p> <p>設計の相違</p> <p>評価結果の相違</p>

泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	相違理由												
<p>の影響を受けない。</p> <p>c. 放射線による影響</p> <p>健全側余熱除去ポンプ及び関連計装品が、放射線量に対し機能維持されることを確認している。(ポンプモータの30日間の線量の積算を仮定しても、積算吸収線量は約35Gyであり、この値は制限値である2MGyを下回る。また、流量計(FT-604, 614)の30日間の線量の積算を仮定しても、積算吸収線量は約55Gyであり、この値は制限値である100Gyを下回る。)</p> <p>健全側余熱除去冷却器は金属部品で構成されており、溢水の影響を受けないため、その機能に影響はない。</p> <p>高圧注入ポンプ及び関連計装品が、放射線量に対し機能維持されることを確認している。(ポンプモータの30日間の線量の積算を仮定しても、積算吸収線量は約35Gyであり、この値は制限値である2MGyを下回る。また、流量計(FT-962, 963)の30日間の線量の積算を仮定しても、積算吸収線量は約20Gyであり、この値は制限値である100Gyを下回る。)</p> <p>補助給水ポンプ及び主蒸気逃がし弁は直接漏えいが発生しない区画(非管理区域)にあり、扉により溢水箇所と分離されているため、放射線源は一切なく、その機能に影響はない。</p> <p>加圧器逃がし弁は原子炉格納容器に設置されているが、関連計装品も含め、漏えい箇所である加圧器逃がしタンクとは離れていることから、影響は少ない。</p> <p>充てんポンプは直接漏えいが発生しない区画(管理区域)にあり、扉により溢水箇所と分離されているため、放射線源は一切なく、その機能に影響はない。</p> <p>ツインパワー弁は金属部品で構成されており、溢水の影響を受けないため、その機能に影響はない。</p> <p>(3) 実際の対応操作</p> <p>a. 対応が早くなる場合の成立性</p> <p>ISLOCA 発生時においては、解析では7時間後にツインパワー弁を閉止することにより事象収束することとしているが、実際は移動時間と現場での操作時間を含む1時間以内で作業を完了できることを、溢水／雰囲気温度／放射線の影響の観点で以下のとおり確認した。</p> <p>○ ISLOCA 発生時において必要な対応操作のうち、ツインパワー弁の閉操作を除いては、すべて中央制御室からの操作によるため、ISLOCA 発生時においても操作可能である。</p> <p>○ ツインパワー弁操作場所については、ツインパワー弁の遠隔操作場所は2次系(非管理区域)のE.L.+17.1mであるため、アクセスルートも含めて溢水／雰囲気温度／放射線の影響を受けることはない。</p> <p>b. 現実的な漏えい量を想定した場合の成立性</p> <p>実機においてISLOCAが発生した場合、解析で用いた破断面積は下表のとおり保守的に設定されていることから、実際の漏えい量が少なくなり、事象進展も遅くなることから、中央制御室での操作の成立性やツインパワー弁の閉操作の成立性の観点では余裕が増える方向であり、成立性に問題はない。</p>	<p>ても機能維持されることを確認している。</p> <p>c. 放射線による影響(別紙-3参照)</p> <p>健全側余熱除去ポンプ及び関連計装品が、放射線量に対し機能維持されることを確認している。(ポンプモータの30日間の線量の積算を仮定しても、積算吸収線量は約12Gyであり、この値は制限値である2MGyを下回る。また、流量計(FT-604, 614)の30日間の線量の積算を仮定しても、積算吸収線量は約22Gyであり、この値は制限値である100Gyを下回る。)</p> <p>健全側余熱除去冷却器は金属部品で構成されており、溢水の影響を受けないため、その機能に影響はない。</p> <p>高圧注入ポンプ及び関連計装品が、放射線量に対し機能維持されることを確認している。(ポンプモータの30日間の線量の積算を仮定しても、積算吸収線量は約12Gyであり、この値は制限値である2MGyを下回る。また、流量計(FT-902, 922)の30日間の線量の積算を仮定しても、積算吸収線量は約22Gyであり、この値は制限値である100Gyを下回る。)</p> <p>補助給水ポンプ及び主蒸気逃がし弁は直接漏えいが発生しない区画(非管理区域)にあり、扉により溢水箇所と分離されているため、放射線源は一切なく、その機能に影響はない。</p> <p>加圧器逃がし弁は原子炉格納容器に設置されているが、関連計装品も含め、漏えい箇所である加圧器逃がしタンクとは離れていることから、影響は少ない。</p> <p>充てんポンプ及びその関連計装品については、原子炉補助建屋内の漏えい蒸気の影響は少なく、関連計装品も含め機能は維持される。</p> <p>ツインパワー弁駆動部は金属部品等による機械的機構のみで構成されており、放射線による影響を受けないため、その機能に影響はない。</p> <p>(3) 現実的な漏えい量を想定した場合の成立性</p>	<p>記載方針の相違</p> <p>評価結果の相違</p> <p>設計の相違</p> <p>記載内容の相違</p> <p>解析条件及び評価結果の相違</p>												
<table border="1"> <thead> <tr> <th>ISLOCA 解析</th> <th>実際の破断面積<sup>※1</sup></th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>破断面積 [inch<sup>2</sup>] 0.99</td> <td>0.61[0.72]</td> </tr> <tr> <td>等価直径 [inch] 1.12</td> <td>0.88[0.96]</td> </tr> </tbody> </table> <p>※1：[]内は大飯4号炉を示す。</p>	ISLOCA 解析	実際の破断面積 <sup>※1</sup>	破断面積 [inch <sup>2</sup> ] 0.99	0.61[0.72]	等価直径 [inch] 1.12	0.88[0.96]	<table border="1"> <thead> <tr> <th>ISLOCA 解析</th> <th>実際の破断面積</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>破断面積 [inch<sup>2</sup>] 1.04</td> <td>0.56</td> </tr> <tr> <td>等価直径 [inch] 1.15</td> <td>0.84</td> </tr> </tbody> </table>	ISLOCA 解析	実際の破断面積	破断面積 [inch <sup>2</sup> ] 1.04	0.56	等価直径 [inch] 1.15	0.84	
ISLOCA 解析	実際の破断面積 <sup>※1</sup>													
破断面積 [inch <sup>2</sup> ] 0.99	0.61[0.72]													
等価直径 [inch] 1.12	0.88[0.96]													
ISLOCA 解析	実際の破断面積													
破断面積 [inch <sup>2</sup> ] 1.04	0.56													
等価直径 [inch] 1.15	0.84													

## 自発電所 3 号炉 技術的能力 比較表

### 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

表1 ISLOCA時の対応操作の成立性確認結果

(※1)：解釈上の時間（本発明の7時間に隔離充丁を想定）  
(※2)：基盤の操作可能時間

第2回 読書の方法と問題

対応手順	高圧注入ポンプ による水供給	主蒸気通路を遮断する 2体の蒸気通路を遮断す る	主蒸気通路を遮断する 2体の蒸気通路を遮断す る	主蒸気通路を遮断する 2体の蒸気通路を遮断す る
機 器	高圧注入ポンプ	①主蒸気通路水ポンプ ②補助蒸気通路水ポンプ	①主蒸気通路水ポンプ ②補助蒸気通路水ポンプ	①主蒸気通路水ポンプ ②補助蒸気通路水ポンプ
設置場所	原子炉建屋内壁 TP:1.1m ③井筒管取付部	原子炉建屋内壁 TP:0.91m ④井筒管取付部	原子炉建屋内壁 TP:0.91m ⑤井筒管取付部	原子炉建屋内壁 TP:0.91m ⑥井筒管取付部
時 間	0分～5分～9分	0分～5分～9分	0分～5分～9分	0分～5分～9分
中央制御室からの操作 条件の操作手順	・	・	・	・
溢水警報	・ 溢水警報が圧力注入ポンプ回路の水位警報水位を越えて発動する。	・ 主蒸気通路水ポンプは運転され、主蒸気通路水位警報水位を越えて発動する。	・ 加圧送風機が停止する。	・ 加圧送風機が停止する。
操作手順	・ 高圧注入ポンプを起動する。 ・ 水位警報水位を越えて発動する。	・ 主蒸気通路水ポンプを起動する。 ・ 水位警報水位を越えて発動する。	・ 加圧送風機を起動する。 ・ 送風機を起動する。	・ 加圧送風機を起動する。 ・ 送風機を起動する。
操作手順からひきの 操作手順	・ 中央制御室からの操作手 順	・ 中央制御室からの操作手 順	・ 中央制御室からの操作手 順	・ 中央制御室からの操作手 順
溢水警報	・ 高圧注入ポンプを起動す る。溢水警報水位を越えて 発動する。	・ 高圧注入ポンプを起動す る。溢水警報水位を越えて 発動する。	・ 加圧送風機を起動する。 ・ 送風機を起動する。	・ 加圧送風機を起動する。 ・ 送風機を起動する。
主蒸気通路 水位警報	・ 高圧注入ポンプを起動す る。主蒸気通路水位警報水 位を越えて発動する。	・ 高圧注入ポンプを起動す る。主蒸気通路水位警報水 位を越えて発動する。	・ 加圧送風機が停止する。	・ 加圧送風機が停止する。
操作手順	・ 高圧注入ポンプを起動す る。主蒸気通路水位警報水 位を越えて発動する。	・ 高圧注入ポンプを起動す る。主蒸気通路水位警報水 位を越えて発動する。	・ 加圧送風機を起動する。 ・ 送風機を起動する。	・ 加圧送風機を起動する。 ・ 送風機を起動する。
操作手順からひきの 操作手順	・ 中央制御室からの操作手 順	・ 中央制御室からの操作手 順	・ 中央制御室からの操作手 順	・ 中央制御室からの操作手 順
主蒸気通路 水位警報	・ 高圧注入ポンプを起動す る。主蒸気通路水位警報水 位を越えて発動する。	・ 高圧注入ポンプを起動す る。主蒸気通路水位警報水 位を越えて発動する。	・ 加圧送風機が停止する。	・ 加圧送風機が停止する。
操作手順	・ 高圧注入ポンプを起動す る。主蒸気通路水位警報水 位を越えて発動する。	・ 高圧注入ポンプを起動す る。主蒸気通路水位警報水 位を越えて発動する。	・ 加圧送風機を起動する。 ・ 送風機を起動する。	・ 加圧送風機を起動する。 ・ 送風機を起動する。
操作手順からひきの 操作手順	・ 中央制御室からの操作手 順	・ 中央制御室からの操作手 順	・ 中央制御室からの操作手 順	・ 中央制御室からの操作手 順
主蒸気通路 水位警報	・ 高圧注入ポンプを起動す る。主蒸気通路水位警報水 位を越えて発動する。	・ 高圧注入ポンプを起動す る。主蒸気通路水位警報水 位を越えて発動する。	・ 加圧送風機が停止する。	・ 加圧送風機が停止する。
操作手順	・ 高圧注入ポンプを起動す る。主蒸気通路水位警報水 位を越えて発動する。	・ 高圧注入ポンプを起動す る。主蒸気通路水位警報水 位を越えて発動する。	・ 加圧送風機を起動する。 ・ 送風機を起動する。	・ 加圧送風機を起動する。 ・ 送風機を起動する。

〔※1〕 解析上の時間

(※2) 実際の操作可能時間

100

100

相違理

由

2

## 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	別紙理由
<p style="text-align: center;">ISLOCA 時の溢水評価</p> <p><b>1. 漏えい量評価</b></p> <p>1.1 漏えい量評価における評価条件</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>● 有効性評価において想定したとおり、余熱除去系の弁、余熱除去ポンプ、余熱除去冷却器、入口逃がし弁及び出口逃がし弁から漏えいするものと想定する。</li> <li>● 弁からの漏えいについては、実機にて漏えいが想定される弁を想定し、漏えい量は ISLOCA の有効性における漏えい量を破断面積比で按分する。</li> <li>● 漏えい量積分値については事象発生 7 時間後までを確認する。</li> <li>● 余熱除去系入口逃がし弁からの流出については、原子炉格納容器内に留まること、出口逃がし弁からの流出については、冷却材貯蔵タンクに貯留されることから、原子炉周辺建屋内の溢水評価の他、ツインパワー弁の操作環境に影響しないため考慮しない。</li> </ul> <p>1.2 各区画における漏えい量評価結果</p> <p>各区画における漏えい量については、余熱除去系の A 系で ISLOCA が発生する場合と B 系で ISLOCA が発生する場合に有意な差はない、各区画における漏えい量の積分値は、図 1 のとおり漏えいを想定する余熱除去冷却器と弁が設置されている E.L. +10.0m での漏えい量が最大となった。</p> <p>図 1 各区画における漏えい量積分値</p>	<p style="text-align: center;">ISLOCA 時の溢水評価</p> <p><b>1. 漏えい量評価</b></p> <p>1.1 漏えい量評価における評価条件</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>● 有効性評価において想定したとおり、余熱除去系の弁、余熱除去ポンプ、余熱除去冷却器、入口逃がし弁及び出口逃がし弁から漏えいするものと想定する。溢水評価においては、有効性評価から得られた高温水の漏えい量（状態変化なしと想定）を用いる。</li> <li>● 弁からの漏えいについては、実機にて漏えいが想定される弁を想定し、漏えい量は ISLOCA の有効性における漏えい量を破断面積比で按分する。</li> <li>● 漏えい量積分値については事象発生 7 時間後までを確認する。</li> <li>● 余熱除去系入口逃がし弁からの流出については、原子炉格納容器内に留まること、出口逃がし弁からの流出については、冷却材貯蔵タンクに貯留されることから、原子炉周辺建屋内の溢水評価の他、ツインパワー弁の操作環境に影響しないため考慮しない。</li> </ul> <p>1.2 各区画における漏えい量評価結果</p> <p>各区画における漏えい量については、余熱除去系の A 系で ISLOCA が発生する場合と B 系で ISLOCA が発生する場合に有意な差はない、各区画における漏えい量の積分値は、図 1 のとおり漏えいを想定する余熱除去冷却器と弁が設置されている T.P. 2.8m での漏えい量が最大となった。</p> <p>図 1 各区画における漏えい量積分値</p>	<p>記載方針の相違 ・漏えいする液体について追記</p> <p>記載内容の相違 記載内容の相違</p>
<p>2. 水没評価</p> <p>2.1 水没評価における評価の条件</p> <p>漏えいが想定される設備の配置と溢水状況について、図 2 に示す。また、機器等の水没評価における主な解析条件は次の通り。</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>・「1.2 各区画における漏えい量」にて評価した漏えい水は、床ドレン配管により原子炉周辺建屋最下層に集液され、その後に原子炉周辺建屋サンプタンクに集まると想定されるが、その容量は約 10m<sup>3</sup>であるため床ドレン配管を逆流し、原子炉周辺建屋 E.L. +3.5m の安全通路に滞留する。</li> <li>・水没評価においてはツインパワー弁の閉操作が完了することにより漏えいが停止する 1 時間後までの評価を行う。</li> </ul>	<p>2. 水没評価</p> <p>2.1 水没評価における評価の条件</p> <p>漏えいが想定される設備の配置と溢水状況について、図 2 及び表 1 に示す。また、機器等の水没評価における主な評価条件は次のとおり。</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>・最下層階を除く各区画の溢水評価においては床ドレン配管による水の下層階への移送は期待しない評価とし、最下層階にある余熱除去ポンプ、高圧注入ポンプなどの緩和機器への没水の影響確認は、上層階で生じた漏えい水が床ドレン配管からも含めてすべて流れ込むことを想定する保守的な評価とする。</li> <li>・水没評価においてはツインパワー弁の閉操作が完了することにより漏えいが停止する 1 時間後までの評価を行う。</li> </ul>	<p>記載内容の相違 記載内容の相違</p>

泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

泊発電所3号炉	泊発電所3号炉	相違理由
大飯発電所3／4号炉		
2.2 水没評価結果  各区画を含む各階の溢水評価を図3～図5に示す。なお、区画及び区画内の機器がスライド配置である大飯3号炉及び4号炉については同じ結果となる。  また、原子炉周辺建屋内で発生した漏えい水は床ドレン配管により原子炉周辺建屋最下層に集液され、原子炉周辺建屋 E.L. + 3.5m の水位は徐々に上昇するが、ツインパワー弁を閉止することにより漏えい量は無視できる程度に低減する。	2.2 水没評価結果  各区画を含む各階の溢水評価を図3～図7に示す。  また、原子炉周辺建屋内等で発生した漏えい水は、全て原子炉補助建屋最下層に集液され、その後に床ドレン配管により補助建屋サンプタンクに集まるが、その容量は約 10m <sup>3</sup> であるため床ドレン配管を逆流し、原子炉補助建屋 T.P. - 1.7m の全区画に溢水する。原子炉補助建屋 T.P. - 1.7m の水位は徐々に上昇するが、ツインパワー弁を閉止することにより漏えい量は無視できる程度に低減する。	
(1) 健全側余熱除去ポンプ  健全側余熱除去ポンプは原子炉周辺建屋の最下階である E.L. + 3.5m に設置されており、ISLOCA 発生後、他区画から漏えい水が床ドレン配管を逆流し溢水してくると想定しているが、2. で示したとおり事象発生の 1 時間後にツインパワー弁を閉止することで、溢水量（約 103.24m <sup>3</sup> 、床面からの高さ：0.17m <sup>*1</sup> ）は、余熱除去ポンプ及び関連計装品の機能喪失高さ（約 523m <sup>3</sup> 、床面からの高さ：0.856m <sup>*1</sup> ）を下回り、健全側余熱除去ポンプの機能は喪失されない。 (2) 健全側余熱除去冷却器  健全側余熱除去冷却器は原子炉周辺建屋の E.L. + 10.0m に設置されており、ISLOCA 発生後、他区画の漏えい水が健全側余熱除去冷却器が設置されている区画の堰の高さを上回り溢水すると想定しているが、2. で示したとおりツインパワー弁を閉止することにより、漏えいは無視できる量に低減する。なお、余熱除去冷却器は金属部品で構成されており、溢水の影響を受けることはない。 (3) 高圧注入ポンプ  高圧注入ポンプは原子炉周辺建屋の最下階である E.L. + 3.5m に設置されており、ISLOCA 発生後、他区画から漏えい水が床ドレン配管を逆流し溢水してくると想定しているが、2. で示したとおりツインパワー弁を閉止することにより漏えいは無視できる量に低減する。仮に機能維持が必要となる事象発生の 63 分後時点においても、溢水量（約 103.24m <sup>3</sup> 、床面からの高さ：0.17m <sup>*1</sup> ）は高圧注入ポンプ及び関連計装品の機能喪失高さ（約 214m <sup>3</sup> 、床面からの高さ：0.351m <sup>*1</sup> ）を下回り、高圧注入ポンプの機能は喪失されない。 (4) 補助給水ポンプ及び主蒸気逃がし弁  補助給水ポンプ及び主蒸気逃がし弁は区画として分離されている非管理区域に設置されており、関連計装品も含め漏えいの影響は無く、補助給水ポンプ及び主蒸気逃がし弁の機能は維持される。 (5) 加圧器逃がし弁  加圧器逃がし弁は原子炉格納容器内に設置されているが、関連計装品も含め、漏えい箇所である加圧器逃がしタンクと離れていることから、影響は少ない。 (6) 充てんポンプ  充てんポンプは区画として分離されている管理区域に設置されており、関連計装品も含め漏えいの影響は無く、充てんポンプの機能は維持される。	(1) 健全側余熱除去ポンプ  健全側余熱除去ポンプは原子炉補助建屋の最下階である T.P. - 1.7m に設置されており、ISLOCA 発生後、他区画から漏えい水が床ドレン配管を逆流し溢水してくると想定しているが、2. で示したとおり事象発生の 1 時間後にツインパワー弁を閉止することで、溢水量（約 98.3m <sup>3</sup> 、床面からの高さ：0.14m <sup>*1</sup> ）は、余熱除去ポンプ及び関連計装品の機能喪失高さ（約 624.5m <sup>3</sup> 、床面からの高さ：0.83m）を下回り、健全側余熱除去ポンプの機能は喪失されない。 (2) 健全側余熱除去冷却器  健全側余熱除去冷却器は原子炉補助建屋の T.P. 2.8m に設置されており、ISLOCA 発生後、他区画からの漏えい水に影響を受けない区画に設置されていることから、溢水による影響はない。なお、余熱除去冷却器は金属部品で構成されており、溢水の影響を受けることはない。 (3) 高圧注入ポンプ  高圧注入ポンプは原子炉補助建屋の最下階である T.P. - 1.7m に設置されており、ISLOCA 発生後、他区画から漏えい水が床ドレン配管を逆流し溢水してくると想定しているが、2. で示したとおりツインパワー弁を閉止することで、事象発生の 1 時間後時点においても、溢水量（約 98.3m <sup>3</sup> 、床面からの高さ：0.14m <sup>*1</sup> ）は、高圧注入ポンプ及び関連計装品の機能喪失高さ（約 413.8m <sup>3</sup> 、床面からの高さ：0.55m）を下回り、高圧注入ポンプの機能は喪失されない。 (4) 補助給水ポンプ及び主蒸気逃がし弁  補助給水ポンプ及び主蒸気逃がし弁は区画として分離されている非管理区域に設置されており、関連計装品も含め漏えいの影響は無く、補助給水ポンプ及び主蒸気逃がし弁の機能は維持される。 (5) 加圧器逃がし弁  加圧器逃がし弁は原子炉格納容器内に設置されているが、関連計装品も含め、漏えい箇所である加圧器逃がしタンクと離れていることから、影響は少ない。 (6) 充てんポンプ  充てんポンプは原子炉補助建屋の T.P. 10.3m に設置されており、ISLOCA 発生後、他区画からの漏えい水に影響を受けない区画（充てんポンプ室上層の中間床の溢水高さは、事故発生 1 時間で 0.02m であり堰に留まる）に設置されていることから、溢水による影響は無く、充てんポンプの機能は維持される。	設備の相違 ・泊では原子炉建屋でも漏えいが発生する
(7) ツインパワー弁  ツインパワー弁は金属部品で構成されており、溢水の影響を受けない。	(7) ツインパワー弁  事故発生から 1 時間後にツインパワー弁の閉操作が完了した場合、溢水高さは 0.10m（床面からの高さ）であり、ツインパワー弁の駆動部の機能喪失高さ（床面からの高さ：1.69m（B 系））を下回ることから、ツインパワー弁及びツインパワー装置の機能は維持される。 (8) ツインパワー弁の操作場所  図4に示すとおり、ISLOCA により漏えいが発生する機器は、ツインパワー装置操作フロアには存在せず、またツインパワー装置操作場所へアクセスするために通行する階段室及び通路部にも溢水はないことから、ツインパワー弁の操作性に影響はない。	評価結果の相違 設備の相違 記載方針の相違 評価結果の相違 設備の相違 設備の相違 記載方針の相違 記載方針の相違
*1. 溢水量をポンプの土台面積等を除いた床面積で割った値		

泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR  
固有の設備や対応手段であり、泊3  
号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

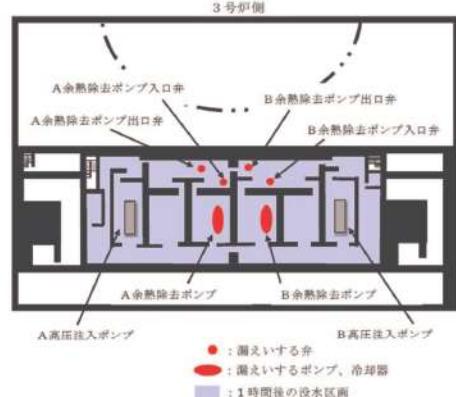
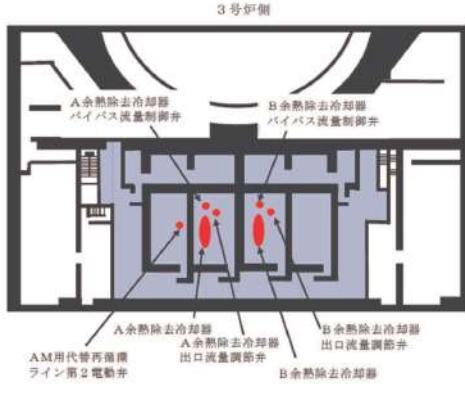
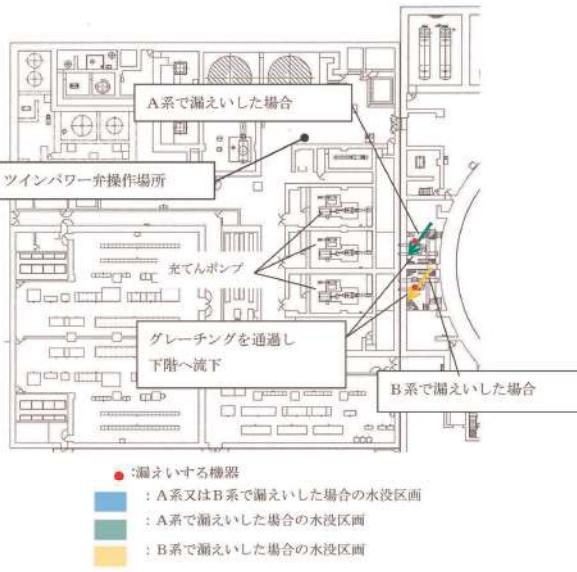
大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	相違理由																								
<p style="text-align: center;">大飯発電所3／4号炉</p> <p>非管理区域 管理区域</p> <p>原子炉周辺建屋 原子炉周辺</p> <p>主蒸気逃がし弁</p> <p>E.L. + 26.0m</p> <p>ツインパワー弁 遮離操作場所</p> <p>E.L. + 17.1m</p> <p>充てんポンプ 余熱除去冷却器</p> <p>E.L. + 10.0m</p> <p>補助給水ポンプ 高圧ポンプ 余熱除去ポンプ</p> <p>E.L. + 3.5m</p> <p>仮に7時間後まで遮離操作を実施しなかった場合の総漏えい量：約1,000m<sup>3</sup></p> <p>実機にて漏えいが想定される弁については炉心解析で用いた漏えい量を破断面積比で按分</p> <p>原子炉周辺建屋 サンプタンク (容量：10m<sup>3</sup>)</p> <p>&lt;評価上の想定&gt;</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>①各区画での漏えい量を求め、床ドレンへの漏えいを想定（青色矢印）</li> <li>②原子炉周辺建屋サンプタンクの満水に伴い、床ドレンを逆流することでE.L. + 3.5mのフロアが溢水することを想定（赤色矢印）</li> </ul> <p>図2 溢水状況概要図</p>	<p>本区画の溢水量は渠の範囲内に留まる</p> <p>原子炉周辺建屋 原子炉周辺</p> <p>余熱除去冷却器から漏れた水 充てんポンプ ツインパワー装置</p> <p>T.P. 10.3m</p> <p>T.P. 2.8m</p> <p>余熱除去ポンプ 高圧注入ポンプ</p> <p>弁等</p> <p>T.P. - 1.7m</p> <p>辅助建屋 サンプタンク</p> <p>床ドレン配管を逆流してT.P. - 1.7mの全区画に溢水</p> <p>図2 溢水状況概要図</p> <p>表1 漏えい対象設備の設置場所</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>設置場所</th> <th>漏えい対象設備</th> <th>漏えい面積 (inch<sup>2</sup>)</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>原子炉輔助建屋 (T.P. 10.3m(中間床)) 充てんポンプバルブ室</td> <td>図3 プロセス弁 3V-BH-100</td> <td>0.02</td> </tr> <tr> <td>原子炉建屋 安全機能室 (T.P. 10.3m)</td> <td>図4 プロセス弁 3V-BH-058A(B)</td> <td>0.05</td> </tr> <tr> <td>原子炉輔助建屋 安全機能室 (T.P. 2.8m) 余熱除去冷却器室</td> <td>図6 余熱除去冷却器</td> <td>0.07 (0.39<sup>2</sup>)</td> </tr> <tr> <td>原子炉輔助建屋 安全機能室 (T.P. 2.8m) 安全系バルブ室</td> <td>図6 プロセス弁 3V-BH-065A(B) 3V-BH-016A(B) 3V-BH-023A(B) 3V-BH-055A(B) 3FCY-601(61) 3HCY-603(613) 3FCY-604(614)</td> <td>0.10 0.08 0.04 0.05 0.02 0.01 0.01</td> </tr> <tr> <td>原子炉輔助建屋 (T.P. 2.8m) 通路部</td> <td>図6 計器入口弁 (計器本体を含む) 3PT-601(61) 3PT-604(614)</td> <td>0.04 0.04</td> </tr> <tr> <td>原子炉輔助建屋 安全機能室 (T.P. - 1.7m) 余熱除去ポンプ室</td> <td>図7 余熱除去ポンプ</td> <td>0 (0.05<sup>2</sup>)</td> </tr> <tr> <td>原子炉輔助建屋 (T.P. - 1.7m) 通路部</td> <td>図7 計器入口弁 (計器本体を含む) 3PT-600(610)</td> <td>0.03</td> </tr> </tbody> </table> <p>* 有効評価における解析条件</p>	設置場所	漏えい対象設備	漏えい面積 (inch <sup>2</sup> )	原子炉輔助建屋 (T.P. 10.3m(中間床)) 充てんポンプバルブ室	図3 プロセス弁 3V-BH-100	0.02	原子炉建屋 安全機能室 (T.P. 10.3m)	図4 プロセス弁 3V-BH-058A(B)	0.05	原子炉輔助建屋 安全機能室 (T.P. 2.8m) 余熱除去冷却器室	図6 余熱除去冷却器	0.07 (0.39 <sup>2</sup> )	原子炉輔助建屋 安全機能室 (T.P. 2.8m) 安全系バルブ室	図6 プロセス弁 3V-BH-065A(B) 3V-BH-016A(B) 3V-BH-023A(B) 3V-BH-055A(B) 3FCY-601(61) 3HCY-603(613) 3FCY-604(614)	0.10 0.08 0.04 0.05 0.02 0.01 0.01	原子炉輔助建屋 (T.P. 2.8m) 通路部	図6 計器入口弁 (計器本体を含む) 3PT-601(61) 3PT-604(614)	0.04 0.04	原子炉輔助建屋 安全機能室 (T.P. - 1.7m) 余熱除去ポンプ室	図7 余熱除去ポンプ	0 (0.05 <sup>2</sup> )	原子炉輔助建屋 (T.P. - 1.7m) 通路部	図7 計器入口弁 (計器本体を含む) 3PT-600(610)	0.03	記載内容の相違
設置場所	漏えい対象設備	漏えい面積 (inch <sup>2</sup> )																								
原子炉輔助建屋 (T.P. 10.3m(中間床)) 充てんポンプバルブ室	図3 プロセス弁 3V-BH-100	0.02																								
原子炉建屋 安全機能室 (T.P. 10.3m)	図4 プロセス弁 3V-BH-058A(B)	0.05																								
原子炉輔助建屋 安全機能室 (T.P. 2.8m) 余熱除去冷却器室	図6 余熱除去冷却器	0.07 (0.39 <sup>2</sup> )																								
原子炉輔助建屋 安全機能室 (T.P. 2.8m) 安全系バルブ室	図6 プロセス弁 3V-BH-065A(B) 3V-BH-016A(B) 3V-BH-023A(B) 3V-BH-055A(B) 3FCY-601(61) 3HCY-603(613) 3FCY-604(614)	0.10 0.08 0.04 0.05 0.02 0.01 0.01																								
原子炉輔助建屋 (T.P. 2.8m) 通路部	図6 計器入口弁 (計器本体を含む) 3PT-601(61) 3PT-604(614)	0.04 0.04																								
原子炉輔助建屋 安全機能室 (T.P. - 1.7m) 余熱除去ポンプ室	図7 余熱除去ポンプ	0 (0.05 <sup>2</sup> )																								
原子炉輔助建屋 (T.P. - 1.7m) 通路部	図7 計器入口弁 (計器本体を含む) 3PT-600(610)	0.03																								

泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR  
固有の設備や対応手段であり、泊3  
号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

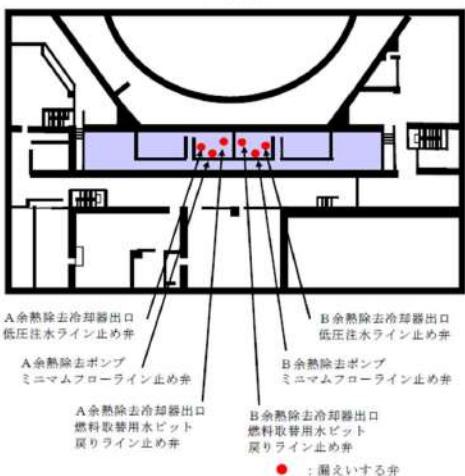
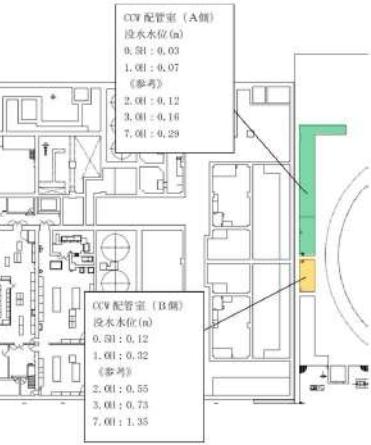
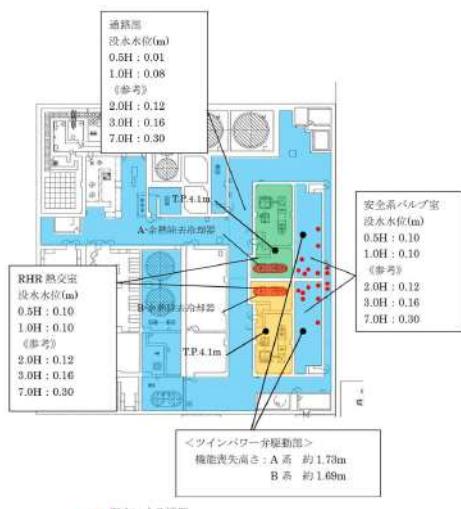
大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	相違理由
 <p>図3：浸水評価結果（原子炉周辺建屋 E.L.+3.5m）</p> <p>＜評価結果＞</p> <p>最下層フロアであるE.L.+3.5mにおいて、1時間後の浸水水位は約0.17mとなる。（漏えい水量／床面積より求めた値）</p>  <p>図4：浸水評価結果（原子炉周辺建屋 E.L.+10.0m）</p> <p>＜評価結果＞</p> <p>原子炉周辺建屋E.L.+10.0mにおいて発生した漏えいについては、一部は発生区画内に滞留するものの、多くはドレン配管を通って下層のE.L.+3.5mに伝播する。（伝播した漏えい水はE.L.+3.5mで発生した漏えい水量に加算し、E.L.+3.5mの浸水水位を算出している。）</p>	 <p>充てんポンプバルブ室 没水水位(m) 0.5H : 0.01 1.0H : 0.02 2.0H : 0.02 3.0H : 0.03 7.0H : 0.05 《参考》</p> <p>●:漏えいする機器 ■:漏えいした場合の水没区画 ■:A系で漏えいした場合の水没区画 ■:B系で漏えいした場合の水没区画</p> <p>図3：溢水評価（T.P.10.3m中間床） (ISLOCAが余熱除去系のB系で発生)</p>  <p>A系で漏えいした場合 ツインパワー弁操作場所 光てんポンプ グレーチングを通して下階へ流下 B系で漏えいした場合</p> <p>●:漏えいする機器 ■:漏えいした場合の水没区画 ■:A系で漏えいした場合の水没区画 ■:B系で漏えいした場合の水没区画</p> <p>図4：浸水評価（T.P.10.3m）(ISLOCAが余熱除去系のA系又はB系で発生)</p>	<p>記載方針の相違 ・泊は文中に記載</p> <p>記載方針の相違 ・泊は文中に記載</p>

泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR  
固有の設備や対応手段であり、泊3  
号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	相違理由
 <p>3号炉側</p> <p>A余熱除去冷却器出口 低圧注水ライン止め弁 A余熱除去ポンプ ミニマムフローライン止め弁 A余熱除去冷却器出口 燃料取扱用水ピット 戻りライン止め弁 B余熱除去冷却器出口 燃料取扱用水ピット 戻りライン止め弁</p> <p>● : 漏えいする弁 ■ : 1時間後の浸水区域</p> <p>図5 濃水評価結果(原子炉周辺建屋 E.L.+17.1m)</p>	 <p>CCV配管室(A側) 没水水位(m) 0.0H : 0.03 1.0H : 0.07 2.0H : 0.12 3.0H : 0.16 7.0H : 0.29 参考</p> <p>CCV配管室(B側) 没水水位(m) 0.0H : 0.12 1.0H : 0.32 2.0H : 0.55 3.0H : 0.73 7.0H : 1.35 参考</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>● : 漏えいする機器</li> <li>■ : A系又はB系で漏えいした場合の水没区域</li> <li>■ : A系で漏えいした場合の水没区域</li> <li>■ : B系で漏えいした場合の水没区域</li> </ul> <p>図5 濃水評価(T.P.2,3m中間床) (ISLOCAが余熱除去系のA系又はB系で発生)</p>	<p>記載方針の相違 ・泊は文中に記載</p>
	 <p>通路部 没水水位(m) 0.0H : 0.01 1.0H : 0.08 参考 2.0H : 0.12 3.0H : 0.16 7.0H : 0.30</p> <p>RHR熱交室 没水水位(m) 0.5H : 0.10 1.0H : 0.10 参考 2.0H : 0.12 3.0H : 0.16 7.0H : 0.30</p> <p>A余熱除去ポンプ TP4.1m</p> <p>B余熱除去ポンプ TP4.1m</p> <p>安全系バブ室 没水水位(m) 0.5H : 0.10 1.0H : 0.10 参考 2.0H : 0.12 3.0H : 0.16 7.0H : 0.30</p> <p>イツインパワーポンプ動駆 機能喪失高さ : A系 約1.73m B系 約1.69m</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>● : 漏えいする機器</li> <li>■ : A系又はB系で漏えいした場合の水没区域</li> <li>■ : A系で漏えいした場合の水没区域</li> <li>■ : B系で漏えいした場合の水没区域</li> </ul> <p>図6 濃水評価(T.P.2,3m) (ISLOCAが余熱除去系のA又はB系で発生)</p>	

泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR  
固有の設備や対応手段であり、泊3  
号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	相違理由																					
	<p>以下に泊3号炉の水位評価結果を示す。図中の赤点は漏水している機器を示す。</p> <p>● : 漏えいする機器</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>■ : A系又はB系で漏えいした場合の水没区画</li> <li>■ : A系で漏えいした場合の水没区画</li> <li>■ : B系で漏えいした場合の水没区画</li> </ul> <table border="1"> <thead> <tr> <th>最高潮位</th> <th>漏水高さ</th> <th>漏水面積</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>0.5H : 36.4 m<sup>3</sup></td> <td>(0.06 m)</td> <td></td> </tr> <tr> <td>1.0H : 98.3 m<sup>3</sup></td> <td>(0.14 m)</td> <td></td> </tr> <tr> <td colspan="3">《参考》</td> </tr> <tr> <td>2.0H : 171.2 m<sup>3</sup></td> <td>(0.23 m)</td> <td></td> </tr> <tr> <td>3.0H : 226.9 m<sup>3</sup></td> <td>(0.38 m)</td> <td></td> </tr> <tr> <td>7.0H : 419.8 m<sup>3</sup></td> <td>(0.56 m)</td> <td></td> </tr> </tbody> </table> <p>※ : 漏水評価の観点から保守的に漏水高さや機械基礎の面積を含めていない</p> <p>● : 漏えいする機器</p> <p>■ : A系又はB系で漏えいした場合の水没区画</p> <p>■ : A系で漏えいした場合の水没区画</p> <p>■ : B系で漏えいした場合の水没区画</p>	最高潮位	漏水高さ	漏水面積	0.5H : 36.4 m <sup>3</sup>	(0.06 m)		1.0H : 98.3 m <sup>3</sup>	(0.14 m)		《参考》			2.0H : 171.2 m <sup>3</sup>	(0.23 m)		3.0H : 226.9 m <sup>3</sup>	(0.38 m)		7.0H : 419.8 m <sup>3</sup>	(0.56 m)		
最高潮位	漏水高さ	漏水面積																					
0.5H : 36.4 m <sup>3</sup>	(0.06 m)																						
1.0H : 98.3 m <sup>3</sup>	(0.14 m)																						
《参考》																							
2.0H : 171.2 m <sup>3</sup>	(0.23 m)																						
3.0H : 226.9 m <sup>3</sup>	(0.38 m)																						
7.0H : 419.8 m <sup>3</sup>	(0.56 m)																						

泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉 別紙－2	泊発電所3号炉 別紙－2	相違理由
<p>ISLOCA 時の雰囲気温度評価</p> <p>1. 評価条件</p> <p>安全補機室内における雰囲気温度については、別紙－1で述べた各区画の漏えい量データを用いて、解析コードGOTHICにより解析評価を実施した。</p> <p>解析は、ISLOCA 時に機能維持が必要な各機器の雰囲気温度評価を実施するため、漏えい水及び蒸気が発生したその階に滞留するものと仮定した評価（以下「多ノード評価」という。）と、安全補機室全体を1区画として漏えいが生じる区画とその他の区画の雰囲気が瞬時に混合すると仮定した評価（以下「1ノード評価」という。）を実施した。漏えいが生じる区画の温度評価、漏えいが生じない区画の温度評価については、その区画の温度を高めに評価するよう、前者では多ノード評価を、後者では1ノード評価を用いて評価を実施した。</p> <p>【評価条件】（図1 参照）</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>安全補機室内の機器はA系とB系で独立するように配置されているとともに、区画構造もA系とB系でほぼ同じである。本評価では、漏えいが余熱除去系のA系で発生するものと仮定する。</li> <li>ツインパワー弁の閉操作が完了する事象発生から1時間後まで、漏えいは継続するものとする。</li> <li>コンクリート壁をヒートシンクとして考慮する。</li> <li>漏えい発生区画の温度評価では、漏えい水及び蒸気は発生した階に滞留するものとする。</li> <li>1ノード評価では、安全補機室全体を1区画として、漏えいが生じる区画とその他の区画の雰囲気が瞬時に混合すると仮定する。</li> </ul> <p>2. 雰囲気温度評価結果</p> <p>(1) 健全側余熱除去ポンプ</p> <p>健全側余熱除去ポンプは原子炉周辺建屋の最下階である E.L. +3.5m に設置されており、ISLOCA 発生初期には高温の水及び蒸気の漏えいに伴い、原子炉周辺建屋 E.L. +3.5m 区画の雰囲気温度は約 89°C</p>	<p>ISLOCA 時の雰囲気温度の影響検討</p> <p>ISLOCA 発生時には、事象収束及び長期冷却継続のため、高圧注入ポンプ、主蒸気逃がし弁、補助給水泵ポンプ、加圧器逃がし弁、充てんポンプ、健全側余熱除去ポンプ、健全側余熱除去冷却器、ツインパワー弁及びツインパワー装置の機能に期待している。このため、ISLOCA 発生時の雰囲気温度評価を行い、必要な対応操作の成立性及び関連計装品も含めた各機器の機能維持に関し以下のとおり確認した。</p> <p>1. 検討対象エリアにおける雰囲気温度の設定方法</p> <p>ISLOCA 時に機能維持が必要な機器の雰囲気温度については、溢水及び蒸気の影響を考慮して以下のとおり設定する。</p> <ol style="list-style-type: none"> <li>多ノード評価（安全補機室）           <p>漏えい水及び蒸気が発生したその階に滞留するものと仮定した評価。</p> </li> <li>1ノード評価（安全補機室）           <p>漏えいが生じる区画の高温雰囲気が開口部を通じて漏えいが発生しないエリアに流入することを想定し、安全補機室全体を1区画として漏えいが生じる区画とその他の区画の雰囲気が瞬時に混合すると仮定した評価。</p> </li> <li>多ノード評価（原子炉補助建屋）           <p>原子炉補助建屋内の下階層等で発生する蒸気が機器の設置場所に流入すると仮定した評価。</p> </li> <li>その他（個別整理）           <p>原子炉補助建屋以外の漏えい水及び蒸気の影響を受けにくいと考えられる場所に設置されている機器については、解析評価対象外とし、個別に整理を行う。</p> <p>※安全補機室について、一部のエリアでは多ノード評価と1ノード評価が重複する</p> </li> </ol> <p>2. 雰囲気温度の解析評価</p> <p>安全補機室内及び原子炉補助建屋内における雰囲気温度については、別紙－1で述べた各区画の漏えい面積に基づいて按分した、有効性評価から得られた余熱除去系機器等からの漏えい量及びエンタルピーを用いて、解析コードGOTHICにより解析評価を実施した。安全補機室内における雰囲気温度評価条件は以下のとおり。なお、原子炉補助建屋内における雰囲気温度評価については別添－3に述べる。</p> <p>【評価条件】（図1、図2 参照）</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>安全補機室内の機器はA系とB系で独立するように配置されているとともに、区画構造もA系とB系でほぼ同じである。本評価では、漏えいが余熱除去系のA系で発生するものと仮定する。</li> <li>ツインパワー弁の閉操作が完了する事象発生から1時間後まで、漏えいは継続するものとする。</li> <li>コンクリート壁をヒートシンクとして考慮する。</li> <li>漏えい発生区画の温度評価では、漏えい水及び蒸気は発生した階に滞留するものとする。</li> <li>1ノード評価では、安全補機室全体を1区画として、漏えいが生じる区画とその他の区画の雰囲気が瞬時に混合すると仮定し、雰囲気温度は最大で 112°Cまで上昇する。</li> <li>安全補機室内の各機器の評価に使用する雰囲気温度については、多ノード評価結果及び1ノード評価結果のうち、より厳しい条件となるものを使用する。</li> </ul> <p>3. 検討結果</p> <p>(1) 健全側余熱除去ポンプ（1ノード評価（安全補機室））</p> <p>健全側余熱除去ポンプは原子炉補助建屋の最下階である T.P. -1.7m に設置されており、ISLOCA 発生初期には高温の水及び蒸気の漏えいに伴い、原子炉補助建屋 T.P. -1.7m の区画の雰囲気温度は約 112°C</p>	<p>記載方針の相違</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>本資料の位置づけをより明確にするために記載</li> </ul> <p>記載方針の相違</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>温度評価を行うまでの設定方法と解析評価条件を別項目として整理</li> </ul> <p>記載内容の相違</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>解析における漏えい量の取扱について記載</li> </ul> <p>評価結果の相違</p>

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

## 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	相違理由
<p>まで上昇するが、「2. 余熱除去系からの漏えい箇所及び漏えい量」で示したとおりツインパワー弁を閉止することにより低下する。余熱除去ポンプ及び関連計装品について、雰囲気温度に対し機能維持されることを確認している。なお、ポンプ本体には、低温の原子炉補機冷却水が通水されており、ポンプ運転中、メカニカルシール及び軸受部の冷却がなされることから問題とはならない。</p> <p>(2) 健全側余熱除去冷却器</p> <p>健全側余熱除去冷却器は原子炉周辺建屋のE.L.+10.0mに設置されており、ISLOCA発生後、他区画の漏えい水が健全側余熱除去冷却器が設置されている区画の堰の高さを上回り溢水することで、当該区画の雰囲気温度は上昇するが、余熱除去冷却器は金属部品で構成されており、溢水の影響を受けることはない。</p> <p>(3) 高圧注入ポンプ</p> <p>高圧注入ポンプは原子炉周辺建屋の最下階であるE.L.+3.5mに設置されており、ISLOCA発生初期には高温の水及び蒸気の漏えいに伴い、原子炉周辺建屋 E.L.+3.5m 区画の雰囲気温度は約 89°Cまで上昇するが、「2. 余熱除去系からの漏えい箇所及び漏えい量」で示したとおりツインパワー弁を閉止することにより低下する。高圧注入ポンプ及び関連計装品について、雰囲気温度に対し機能維持されることを確認している。なお、ポンプ本体には、低温の原子炉補機冷却水が通水されており、ポンプ運転中、メカニカルシール及び軸受部の冷却がなされることから問題とはならない。</p> <p>(4) 補助給水ポンプ及び主蒸気逃がし弁</p> <p>補助給水ポンプ及び主蒸気逃がし弁は区画として分離されている非管理区域に設置されており、関連計装部品も含め漏えいの影響は無く、補助給水ポンプ等の機能は維持される。</p> <p>(5) 加圧器逃がし弁</p> <p>加圧器逃がし弁は原子炉格納容器内に設置されているが、関連計装部品も含め、漏えい箇所である加圧器逃がしタンクと離れていることから、影響は少ない。</p> <p>(6) 充てんポンプ</p> <p>充てんポンプは区画として分離されている管理区域に設置されており、関連計装部品も含め漏えいの影響は無く、充てんポンプの機能は維持される。</p> <p>(7) ツインパワー弁</p> <p>ツインパワー弁が設置されている区画については ISLOCA に伴う高温の蒸気漏えいにより最高で約 118°Cの温度環境に曝されるものの、ツインパワー弁の閉止後は雰囲気温度は低下する。なお、ツインパワー弁は金属部品で構成されており、漏えい蒸気による建屋内雰囲気温度上昇の影響を受けない。</p>	<p>まで上昇するが、「2. 余熱除去系からの漏えい箇所及び漏えい量」で示したとおりツインパワー弁を閉止することにより低下する。余熱除去ポンプ及び関連計装品について、雰囲気温度に対し機能維持されることを確認している。なお、ポンプ本体には、低温の原子炉補機冷却水が通水されており、ポンプ運転中、メカニカルシール及び軸受部の冷却がなされることから問題とはならない。（図3参照）</p> <p>(2) 健全側余熱除去冷却器（1ノード評価（安全補機室））</p> <p>健全側余熱除去冷却器は原子炉補助建屋のT.P.2.8mに設置されており、ISLOCA発生後、他区画からの高温の水及び蒸気の漏えいに伴い、原子炉補助建屋 T.P.2.8m の区画の雰囲気温度は約 112°Cまで上昇するが、余熱除去冷却器は金属部品で構成されており、雰囲気温度に対して問題とはならない。（図3参照）</p> <p>(3) 高圧注入ポンプ（1ノード評価（安全補機室））</p> <p>高圧注入ポンプは原子炉補助建屋の最下階であるT.P.-1.7mに設置されており、ISLOCA発生初期には、高温の水及び蒸気の漏えいに伴い、原子炉補助建屋 T.P.-1.7m の区画の雰囲気温度は約 112°Cまで上昇するが、「2. 余熱除去系からの漏えい箇所及び漏えい量」で示したとおりツインパワー弁を閉止することにより低下する。高圧注入ポンプ及び関連計装品について、雰囲気温度に対し機能維持されることを確認している。なお、ポンプ本体には、低温の原子炉補機冷却水が通水されており、ポンプ運転中、メカニカルシール及び軸受部の冷却がなされることから問題とはならない。（図3参照）</p> <p>(4) 補助給水ポンプ及び主蒸気逃がし弁（その他）</p> <p>補助給水ポンプ及び主蒸気逃がし弁は区画として分離されている非管理区域に設置されており、関連計装部品も含め漏えいの影響は無く、補助給水ポンプ等の機能は維持される。</p> <p>(5) 加圧器逃がし弁（その他）</p> <p>加圧器逃がし弁は原子炉格納容器内に設置されているが、関連計装部品も含め、漏えい箇所である加圧器逃がしタンクと離れていることから、影響は少ない。また、ISLOCA 発生時よりも原子炉格納容器内の環境が厳しくなる「7.2.1.2 格納容器過温破損」の添付資料 7.2.1.2.2 「全交流動力電源喪失+補助給水失敗」における原子炉冷却材圧力バウンダリから現実的な漏えいを想定した場合の事象進展についてにおいて、加圧器逃がし弁に高温蒸気が流入する場合の影響を評価しており、当該弁及び当該弁の付属品の健全性を確認している。</p> <p>(6) 充てんポンプ（多ノード評価（原子炉補助建屋））</p> <p>充てんポンプは原子炉補助建屋 T.P.10.3m に設置されており、ISLOCA 発生後、原子炉補助建屋内の蒸気による充てんポンプ室の雰囲気温度は最大で約 44°Cであるため、充てんポンプの機能は維持される。（別添－3 参照）</p> <p>(7) ツインパワー弁（多ノード評価（安全補機室））</p> <p>ISLOCA 発生初期には、高温の水及び蒸気の漏えいに伴い、ツインパワー弁が設置された原子炉補助建屋 T.P.2.8m の区画の雰囲気温度は約 163°Cまで上昇するが、当該弁の材質はSUS316系であり耐熱性に優れ、かつ設計温度 200°Cであるため問題とはならない。また、コンクリート壁のヒートシンクの効果及び事象発生から 1 時間後のツインパワー弁閉止完了以降は低下傾向となる。（図4参照）</p> <p>なお、ツインパワー弁駆動部は蒸気試験により閉止操作時において機能維持されることを確認している。（別添－1 参照）</p> <p>また、ツインパワー弁は手動弁と同様に機械的に閉状態が保持されるとともに、弁閉止後のツインパワー弁の内部流体は最高使用圧力／温度条件以下であることから、弁閉止後の健全性（閉止状態の維持）に問題はない。</p>	<p>設計の相違</p>
		<p>記載方針の相違 ・加圧器逃がし弁の健全性に関してはより条件の厳しい過温破損で健全性を確認済みの旨追記</p>
		<p>設計の相違</p>

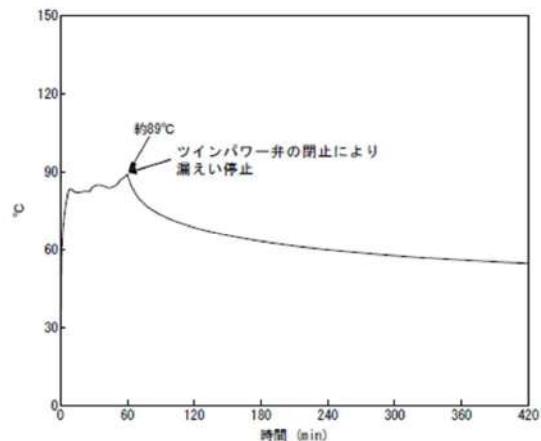
泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR  
固有の設備や対応手段であり、泊3  
号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	相違理由
<p>図1 霧囲気温度評価の概念図</p> <p>主蒸気逃がし弁 E.L. +26.0m</p> <p>ツインパワー弁遠隔操作場所 E.L. +17.1m</p> <p>充てんポンプ 余熱除去冷却器</p> <p>E.L. +10.0m</p> <p>補助給水ポンプ 高圧ポンプ 余熱除去ポンプ</p> <p>E.L. +3.5m</p> <p>原子炉周辺建屋 サンプタンク</p>	<p>(8) ツインパワー弁の操作場所 (多ノード評価 (原子炉補助建屋))</p> <p>ツインパワー弁操作場所は原子炉補助建屋 T.P. 10.3m であり、ISLOCA 発生後、原子炉補助建屋内の蒸気によるツインパワー弁操作場所及びアクセスルートの霧囲気温度は最大で約 45°Cであるため、アクセスに支障はない、操作可能である。(別添－3 参照)</p> <p>図1 霧囲気温度評価の概念図</p> <p>防火シールにより 漏えい側と健全側に隔離</p> <p>漏えい側</p> <p>健全側</p> <p>*1 ツインパワー弁場所</p> <p>充てんポンプ</p> <p>主熱除去冷却器</p> <p>井戸</p> <p>ツインパワー弁</p> <p>主熱除去ポンプ</p> <p>井戸</p> <p>ツインパワー弁</p> <p>主熱除去ポンプ</p> <p>T.P. 10.3m</p> <p>T.P. 2.5m</p> <p>T.P. -1.7m</p> <p>漏えいが生じる区画の温度評価 ・漏えいが生じる区画ごとにモデル化 ・S信号発信後の安全補機室冷却系の運転は考慮しない</p> <p>漏えい蒸気が安全補機室内で混合、及び凝縮水の下部 サンプルからの逆流により悪化する区画の温度評価 ・全体を1ノードでモデル化 (漏えいが生じる区画と、それ以外の区画の霧囲気が 瞬時に混合すると假定)</p> <p>*1 安全補機室外区画</p>	<p>設計の相違</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>泊はツインパワー弁の操作場所が管理区域内であるためGOTHIC評価を実施し霧囲気温度の上昇がわざかであることを確認している</li> </ul>



## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR  
固有の設備や対応手段であり、泊3  
号炉と比較対象とならない記載内容

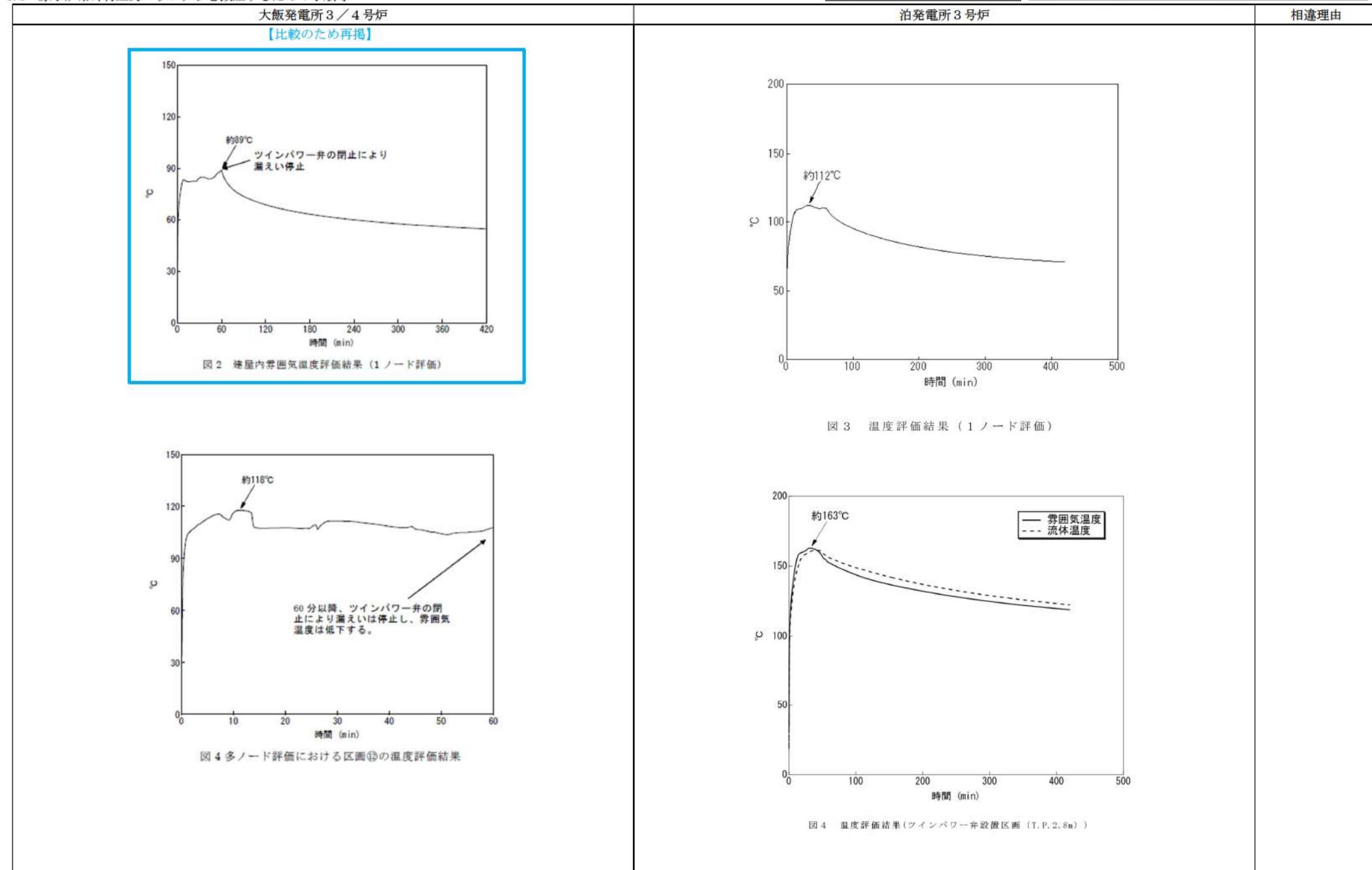
赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	相違理由
	 図2 (1/2) 解析モデル	
<p>図3 多ノード評価におけるノーディング図 (E.L.+3.5m) (A系の漏えいを想定)</p> <div style="border: 1px solid black; padding: 2px; margin-top: 10px;">枠囲みの範囲は機密に係る事項ですので公開することはできません。</div>	 図2 (2/2) 解析モデル	

泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容	赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）	緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等



灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

## 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

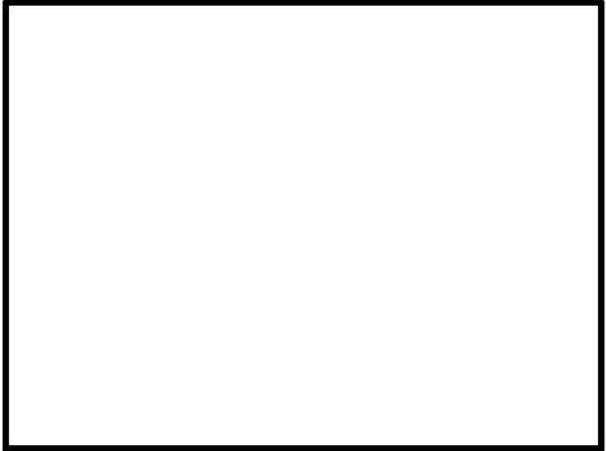
大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	相違理由
別添－1	別添－1	
<p>ISLOCA時におけるツインパワー弁の健全性について</p> <p>ツインパワー弁が確実に動作することについては、以下のとおり設計段階でツインパワー弁の操作に必要なトルクを確保できるように設計し、現地据付完了後において通常状態で弁が円滑に開閉操作できることを確認する。また、高温蒸気雰囲気下においてツインパワー弁が開閉できることを試験により確認する。</p> <p>1. 設計段階及び現地据付完了後の確認</p> <p>ツインパワー弁の動作原理は圧縮空気が低ひん度単動形4ポート空気式切換弁を介してエアモータに供給され、エアモータのピストン運動によりツインパワーアクチュエータヘトルクが伝達されることで、ツインパワー弁を開閉操作する。ツインパワー弁の閉操作に必要なトルク <b>36N·m</b> 以上になるよう圧縮空気の設計を行い、現地据付完了後、弁が円滑に閉操作できることを確認している。（ポンベ操作完了から<b>20分</b>で閉止可能）</p>	<p>ISLOCA時におけるツインパワー弁の健全性について</p> <p>ツインパワー弁が確実に動作することについては、以下のとおり設計段階でツインパワー弁の操作に必要なトルクを確保できるように設計し、現地据付完了後において通常状態で弁が円滑に開閉操作できることを確認する。また、高温蒸気雰囲気下においてツインパワー弁が開閉できることを試験により確認する。</p> <p>1. 設計段階及び現地据付完了後の確認</p> <p>ツインパワー弁の動作原理は圧縮空気が低ひん度単動形4ポート空気式切換弁を介してエアモータに供給され、エアモータのピストン運動によりツインパワーアクチュエータヘトルクが伝達されることで、ツインパワー弁を開閉操作する。ツインパワー弁の閉操作に必要なトルク <b>29N·m</b> 以上になるよう圧縮空気の設計を行い、現地据付完了後、弁が円滑に閉操作できることを確認している。（ポンベ操作完了から<b>13分</b>で閉止可能）</p>	<p>設備の相違</p> <p>評価結果の相違</p>
<p>2. ISLOCA発生時の温度環境下における駆動部構成品の健全性</p> <p>ツインパワー弁の構成品は図1から図7に示すとおり、金属材料と高分子材料（Oリング等のNBR製品、オイルシール、樹脂類）で作られている。ツインパワー弁の構成品は、ISLOCAに伴う高温の蒸気漏えいにより、最高で<b>約118°C</b>の温度環境に曝される。</p> <p>金属材料については、ISLOCA発生時の温度環境において著しい変形や化学反応による非可逆的な変化はなく、また、ツインパワー弁の閉操作を行なう事象発生から1時間後以降、雰囲気温度は低下することから動作に大きな影響はないと考えられるが、次項にて試験的に確認を実施することとする。</p>	<p>図1 ツインパワー弁及び操作場所の概念図</p> <p>2. ISLOCA発生時の温度環境下における駆動部構成品の健全性</p> <p>ツインパワー弁の構成品は図2から図7に示すとおり、金属材料と高分子材料（Oリング、オイルシール、樹脂類）で作られている。また、図に示す構成品以外には駆動用の空気を供給する銅管がある。ツインパワー弁の構成品は、ISLOCAに伴う高温の蒸気漏えいにより、最高で<b>163°C</b>の温度環境に曝される。</p> <p>金属材料については、ISLOCA発生時の温度環境において著しい変形や化学反応による非可逆的な変化はなく、また、ツインパワー弁の閉操作を行なう事象発生から1時間後以降、雰囲気温度は低下することから動作に大きな影響はないと考えられるが、次項にて試験的に確認を実施することとする。</p>	

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR  
固有の設備や対応手段であり、泊3  
号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	相違理由
		
図1 ツインパワーアクチュエータ構造図	図2 エアモータ構造図	
		
図2 エアモータ構造図	図3 エアモータ構造図	
<p>枠囲みの範囲は機密に係る事項ですので公開することはできません。</p>		

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR  
固有の設備や対応手段であり、泊3  
号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

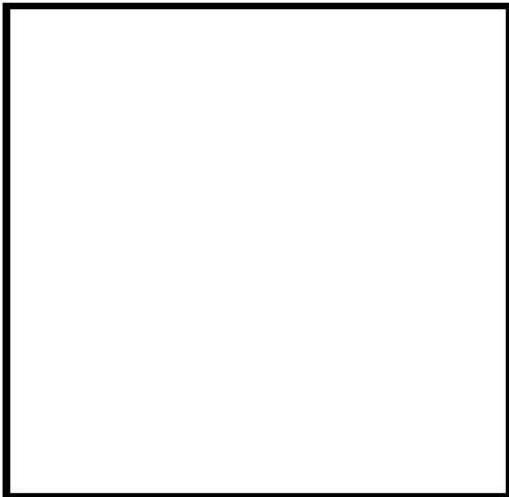
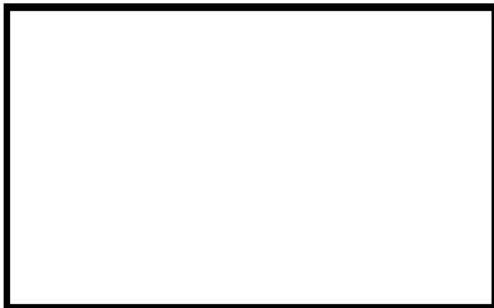
大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	相違理由
		
図3 オペレーティングシリンダー構造図	図4 オペレーティングシリンダー構造図	
		
図4 空気式リミットスイッチ構造図	図5 空気式リミットスイッチ構造図	
<p>枠囲みの範囲は機密に係る事項でありますので公開することはできません。</p>		
<p> 枠囲みの内容は機密情報に属しますので公開できません。</p>		

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR  
固有の設備や対応手段であり、泊3  
号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

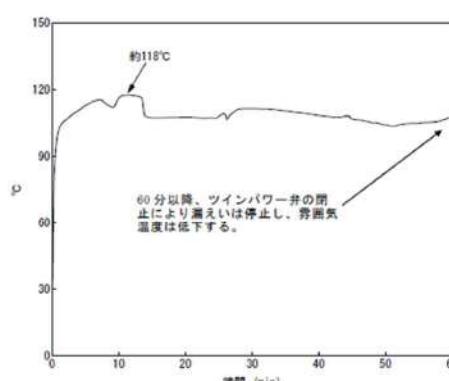
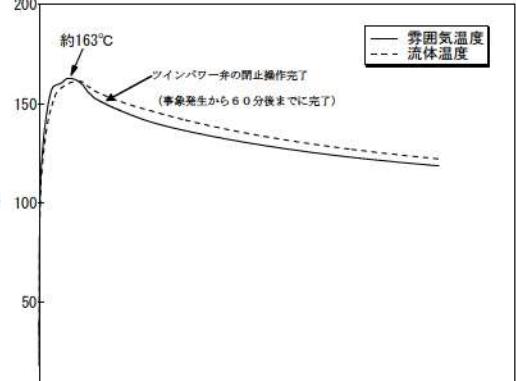
大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	相違理由
		
図5 コントロールバルブ構造図	図6 コントロールバルブ構造図	
		
図6 低ひん度単動形4ポート空気式切換弁構造図 <small>枠囲みの範囲は機密に係る事項ですので公開することはできません。</small>	図7 低ひん度単動形4ポート空気式切換弁構造図 <small>枠囲みの内容は機密情報に属しますので公開できません。</small>	
		設計の相違
図7 オペレーティングシリンダー構造図		

泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR  
固有の設備や対応手段であり、泊3  
号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	相違理由
 <p>図8 建屋内雰囲気温度評価結果</p>	 <p>図8 ISLOCA時のツインパワー弁の環境条件</p>	

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

## 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

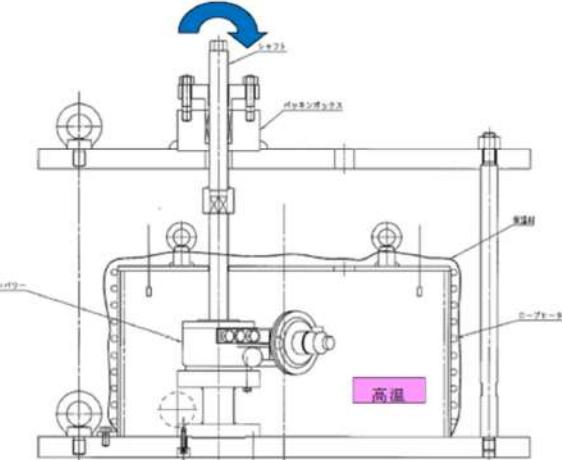
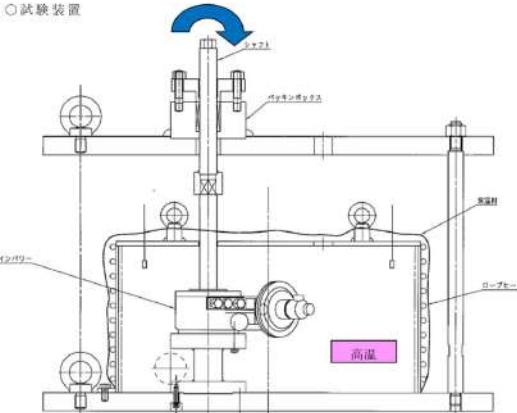
大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	相違理由
<p>3. 試験による確認</p> <p>ISLOCA発生時においても、ツインパワー弁の動作は確保できると考えられるが、念のため、次に示すとおり、蒸気曝露試験及び高温試験を組み合わせてISLOCAに伴う高温の蒸気雰囲気を模擬し、ツインパワー弁がISLOCA発生時に確実に動作することを確認した。</p> <p>3.1 蒸気曝露試験 &lt;試験内容&gt;</p> <p>ツインパワー弁の構成品を試験装置内に設置し、最高125°C以上の蒸気雰囲気で8時間<sup>*1</sup>保持した後、試験装置から取り出し常温まで冷えた状態で、規定の負荷に対して円滑に動作することを確認する。また、外観観察を行い、動作に影響を及ぼすような過大な変形、割れ等がないことを確認する。</p> <p>※1: ISLOCA発生時の温度履歴以上に保持する。8時間はISLOCAの有効性評価で想定した事象発生からツインパワー弁閉止完了までの時間である1時間を越えるものとして設定している。</p> <p>3.2 高温試験 &lt;試験内容&gt;</p> <p>ツインパワー弁の構成品について3.1の蒸気試験に供した後、手入れをせずに高温試験を実施する。ツインパワー弁の構成品を加熱容器内に収納し、最高125°C以上の高温雰囲気で計8時間<sup>*2</sup>保持する。保持開始1時間後<sup>*3</sup>から、1時間ごとに高温状態でツインパワー弁が規定の負荷に対して円滑に動作することを確認する。また、高温雰囲気で8時間保持後、外観観察を行い、動作に影響を及ぼすような過大な変形、割れ等がないことを確認する。</p> <p>※2: ISLOCA発生時の温度履歴以上に保持する。8時間はISLOCAの有効性評価で想定した事象発生からツインパワー弁閉操作完了までの時間である1時間を越えるものとして設定している。</p> <p>※3: 2次冷却系強制冷却、減圧操作により、1次冷却系の圧力が十分低下し、ツインパワー弁の閉操作が可能な時間。</p>	<p>3. 試験による確認</p> <p>ISLOCA発生時においても、ツインパワー弁の動作は確保できると考えられるが、念のため、次に示すとおり、蒸気曝露試験及び高温試験を組み合わせてISLOCAに伴う高温の蒸気雰囲気を模擬し、ツインパワー弁がISLOCA発生時に確実に動作することを確認した。</p> <p>3.1 蒸気曝露試験 &lt;試験内容&gt;</p> <p>ツインパワー弁の構成品を試験装置内に設置し、最高165°C以上の蒸気雰囲気で8時間<sup>*1</sup>保持した後、試験装置から取り出し常温まで冷えた状態で、規定の負荷に対して円滑に動作することを確認する。また、外観観察を行い、動作に影響を及ぼすような過大な変形、割れ等がないことを確認する。</p> <p>※1: ISLOCA発生時の温度履歴以上に保持する。8時間はISLOCAの有効性評価で想定した事象発生からツインパワー弁閉止完了までの時間である1時間を越えるものとして設定している。</p> <p>3.2 高温試験 &lt;試験内容&gt;</p> <p>ツインパワー弁の構成品について3.1の蒸気試験に供した後、手入れをせずに高温試験を実施する。ツインパワー弁の構成品を加熱容器内に収納し、最高165°C以上の高温雰囲気で計8時間<sup>*2</sup>保持する。保持開始1時間後<sup>*3</sup>から、1時間ごとに高温状態でツインパワー弁が規定の負荷に対して円滑に動作することを確認する。また、高温雰囲気で8時間保持後、外観観察を行い、動作に影響を及ぼすような過大な変形、割れ等がないことを確認する。</p> <p>※2: ISLOCA発生時の温度履歴以上に保持する。8時間はISLOCAの有効性評価で想定した事象発生からツインパワー弁閉操作完了までの時間である1時間を越えるものとして設定している。</p> <p>※3: 2次冷却系強制冷却、減圧操作により、1次冷却系の圧力が十分低下し、ツインパワー弁の閉操作が可能な時間。</p>	<p>評価結果の相違</p> <p>評価結果の相違</p>

泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR  
固有の設備や対応手段であり、泊3  
号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	相違理由
<p>○試験装置</p>  <p>図9 試験装置概要</p> <p>Figure 9: Schematic diagram of the test facility. The diagram shows a vertical assembly with various valves, sensors, and a pump. A blue arrow indicates the flow direction. Labels include パッキンボックス (packing box), フランジ (flange), ハンドル (handle), and 高温 (high temperature). A pink box highlights the "high temperature" area.</p> <p>Figure 10: Temperature profile graph showing a step-down from 125°C to 110°C over 360 minutes. The initial phase is 125°C for 120 minutes, followed by a 240-minute plateau at 110°C.</p> <p>図10 試験時温度条件</p> <p>Figure 10: Test temperature conditions. The graph shows a temperature profile starting at 125°C for 120 minutes, then dropping to 110°C for the remaining 360 minutes.</p> <p>Figure 11: Temperature profile graph showing a step-up from 110°C to 165°C, followed by a drop to 130°C, and finally a drop to 110°C. The total duration is 390 minutes. The first rise is 70 minutes, the plateau is 20 minutes, and the final drop is 300 minutes.</p> <p>図11 試験時温度条件</p>	<p>○試験装置</p>  <p>図9 試験装置概要</p> <p>Figure 9: Schematic diagram of the test facility. The diagram shows a more complex assembly with a pump, valves, and a large vessel labeled "high temperature". A blue arrow indicates the flow direction. Labels include パッキンボックス (packing box), フランジ (flange), ハンドル (handle), and 高温 (high temperature). A pink box highlights the "high temperature" area.</p> <p>Figure 10: Temperature profile graph showing a step-up from 110°C to 165°C, followed by a drop to 130°C, and finally a drop to 110°C. The total duration is 390 minutes. The first rise is 70 minutes, the plateau is 20 minutes, and the final drop is 300 minutes.</p> <p>図11 試験時温度条件</p> <p>Figure 11: Test temperature conditions. The graph shows a temperature profile starting at 110°C, rising to 165°C for 70 minutes, dropping to 130°C for 20 minutes, and then dropping back to 110°C for the remaining 300 minutes.</p>	

## 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

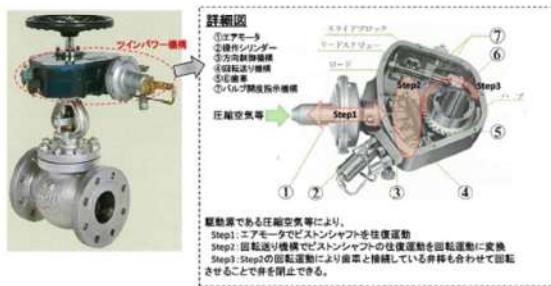
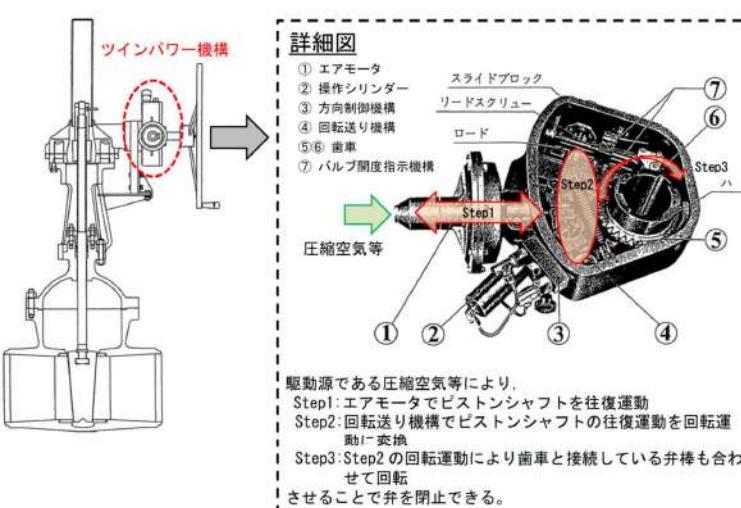
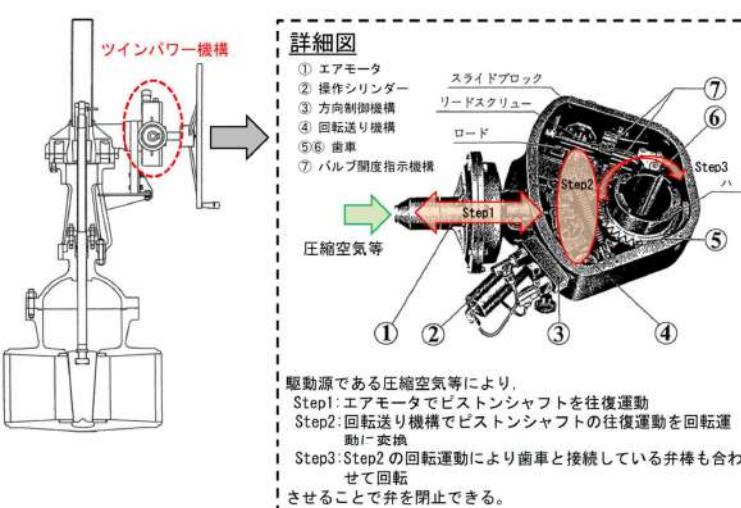
大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	相違理由
<p><b>3.3 試験結果</b></p> <p>ISLOCA 発生時の環境条件を模擬し、蒸気曝露試験及び高温試験を行った結果、ISLOCA 時においてもツインパワー弁の動作は可能であることを確認した。</p> <p>各試験結果について以下に示す。</p> <p><b>【蒸気曝露試験】</b></p> <p>8 時間蒸気雰囲気保持後に動作確認したところ、規定の負荷に対して円滑に動作した。また、外観観察においても動作に影響を及ぼすような過大な変形、割れ等はなかった。試験前後におけるツインパワー一本体の外観及び内部の状況を図 11 に示す。</p> <p><b>【高温試験】</b></p> <p>温度保持開始 1 時間後から 1 時間ごとに高温状態で動作確認したところ、規定の負荷に対して円滑に動作した。また、外観観察においても動作に影響を及ぼすような過大な変形、割れ等はなかった。試験前後におけるツインパワー一本体の外観及び内部の状況を図 11 に示す。</p>  <p>図 11 ツインパワー弁外観及び内部観察</p>	<p><b>3.3 試験結果</b></p> <p>ISLOCA 発生時の環境条件を模擬し、蒸気曝露試験及び高温試験を行った結果、ISLOCA 時においてもツインパワー弁の動作は可能であることを確認した。</p> <p>各試験結果について以下に示す。</p> <p><b>【蒸気曝露試験】</b></p> <p>8 時間蒸気雰囲気保持後に動作確認したところ、規定の負荷に対して円滑に動作した。また、外観観察においても作動に影響を及ぼすような過大な変形、割れ等はなかった。試験前後におけるツインパワー一本体の外観及び内部の状況を図 11 に示す。</p> <p><b>【高温試験】</b></p> <p>温度保持開始 1 時間後から 1 時間ごとに高温状態で動作確認したところ、規定の負荷に対して円滑に動作した。また、外観観察においても作動に影響を及ぼすような過大な変形、割れ等はなかった。試験前後におけるツインパワー弁駆動部の外観及び内部の状況を図 11 に示す。</p>  <p>図 11 ツインパワー弁駆動部外観及び内部観察</p>	

泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	相違理由
<p>別添－2</p> <p>ツインパワー弁の駆動のメカニズムについて</p> <p>ツインパワー機構とは、駆動源である圧縮空気等により、エアモータでピストンシャフトを往復運動させ、更に回転送り機構でピストンシャフトの往復運動を回転運動に変換するものである。下図に一般的なツインパワー弁の構造及び駆動のメカニズムについて示す。</p>  <p>図 ツインパワー弁の構造及び駆動のメカニズムについて</p> <p>ツインパワー弁の駆動のメカニズムについて</p> <p>ツインパワー機構とは、駆動源である圧縮空気等により、エアモータでピストンシャフトを往復運動させ、更に回転送り機構でピストンシャフトの往復運動を回転運動に変換するものである。下図に一般的なツインパワー弁の構造及び駆動のメカニズムについて示す。</p>  <p>図 ツインパワー弁の構造及び駆動のメカニズムについて</p>	<p>別添－2</p> <p>ツインパワー弁の駆動のメカニズムについて</p> <p>ツインパワー機構とは、駆動源である圧縮空気等により、エアモータでピストンシャフトを往復運動させ、更に回転送り機構でピストンシャフトの往復運動を回転運動に変換するものである。下図に一般的なツインパワー弁の構造及び駆動のメカニズムについて示す。</p>  <p>図 ツインパワー弁の構造及び駆動のメカニズムについて</p>	

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

## 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR  
固有の設備や対応手段であり、泊3  
号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	相違理由
<p>【※島根2号炉の技術的能力 1.3 添付資料 1.3.6 別紙8の抜粋を掲載】</p> <p>I S L O C A発生時の原子炉冷却材漏えい量評価 及び原子炉建物原子炉棟内環境評価</p> <p>1. A－残留熱除去系におけるI S L O C A発生時の評価</p> <p>1.1 評価条件 A－残留熱除去系におけるI S L O C A発生時の原子炉冷却材の漏えい量及び原子炉建物原子炉棟内の環境（雰囲気温度、湿度、圧力及び溢水による影響）を評価した。 原子炉建物原子炉棟内の環境評価特有の評価条件を別表8-1に、原子炉建物ノード分割モデルを別図8-1に示す。</p>	<p>別添－3 ツインパワー弁操作場所及び充てんポンプ室の温度評価</p> <p>ツインパワー弁操作場所及び充てんポンプ室は原子炉補助建屋 T.P. 10.3m であり、溢水の影響を直接受けないため ISLOCA 発生時に雰囲気温度が大きく上昇することはないと考えられる。一方で、原子炉補助建屋内で発生する高温の水蒸気が機器搬入ハッチ等を介して、操作場所及び充てんポンプ室の雰囲気温度に影響を与えることは否定できない。 ここでは、原子炉補助建屋を対象に解析コード GOTHIC を用いた解析を行い、機器搬入ハッチ等の開口部から流入した蒸気がツインパワー弁の操作場所及び充てんポンプ室の雰囲気温度に与える影響を評価する。</p> <p>1. 評価条件 本評価条件を表1に、評価モデルの概念図を図1に、ISLOCA発生時の原子炉補助建屋内の状況概要を図2に示す。なお、漏えい量については、別紙-2と同様に、有効性評価から得られた余熱除去系の弁等からの漏えい量及びエンタルピを、漏えいが想定される機器の漏えい面積に基づいて按分し、原子炉補助建屋内にある漏えい対象機器の設置区画から漏えいするものとした。</p>	<p>※蒸気の流入パスを網羅的に考慮している島根2号炉を参考に記載する。</p>

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉			泊発電所3号炉	相違理由
【島根2号炉の技術的能力 1.3 添付資料 1.3.6 別紙8の抜粋を掲載】				
別表 8-1 原子炉建物原子炉棟内の環境評価特有の評価条件				
項目	解析条件	条件設定の考え方		
外部電源	外部電源なし	外部電源なしの場合は復水・給水系による給水がなく、原子炉水位の低下が早くなることから設定		
漏えい箇所及び漏えい面積	A-残留熱除去ポンプ室：1cm <sup>2</sup> A-残留熱除去系熱交換器室：16cm <sup>2</sup>	圧力応答評価に基づき評価された漏えい面積に余裕をとった値		
事故シナリオ	原子炉水位低（レベル3）で自動スクラム	保有水量の低下を保守的に評価する条件を設定		
	原子炉水位低（レベル2）で原子炉隔離時冷却系、原子炉水位低（レベル1H）で高圧炉心スプレイ系が自動起動	インターロック設定値		
	事象発生から30分後に逃げし安全弁（自動減圧機能付き）6箇を手動開放	中央制御室における破断箇所の隔離操作失敗の判断時間及び逃げし安全弁（自動減圧機能付き）の操作時間を考慮して事象発生から30分後を設定		
	原子炉急速減圧後、漏えい箇所の隔離が終了するまで原子炉水位を原子炉水位低（レベル2）以上で低めに維持	漏えい量低減のために実施する操作を想定		
	残留熱除去系（サプレッション・プール水冷却モード）による原子炉格納容器除熱は事象発生から40分後に開始	サプレッション・プール水の温度上昇を抑えるための操作を想定		
	残留熱除去系のサプレッション・プール水冷却モードによる原子炉格納容器除熱を事象発生から1時間40分後に停止し、原子炉停止時冷却モードによる原子炉圧力容器及び原子炉格納容器除熱を事象発生から2時間後に開始	原子炉建物内の環境を改善するための操作を想定 なお、事象発生後の状況確認及び原子炉減圧操作等に余裕を加味し、操作可能な時間として2時間後を設定		
	事象発生10時間後にインターフェイスシステムLOCA発生箇所隔離	運転員の現場移動時間及び操作時間等を踏まえて設定		
	原子炉建物への流出経路条件	原子炉格納容器から原子炉建物への漏えいあり。原子炉建物から環境への漏えいなし。	原子炉建物内の雰囲気温度を保守的に評価する条件を設定	
評価コード	MAAP4	—		
原子炉建物モデル	分割モデル（別図8-1参照）	現実的な伝播経路を想定		
原子炉建物壁から環境への放熱	考慮しない	雰囲気温度、湿度及び圧力の観点から厳しい想定として設定		
原子炉建物換気系	考慮しない	雰囲気温度、湿度及び圧力の観点から厳しい想定として設定		
原子炉スクラム	原子炉水位低（レベル3）	インターロック設定値		
主蒸気隔離弁	原子炉水位低（レベル2）	インターロック設定値		
原子炉隔離時冷却系及び高圧炉心スプレイ系の水源	サプレッション・プール水	—		
サプレッション・プールの水源初期水温	35°C	通常運転時の制限値を設定		
原子炉建物燃料取替階プローアウトバルス開放圧力	7.0kPa[gage]	安全要求値		

表1 主要解析条件

項目	解析条件	条件設定の考え方
解析コード	GOTHIC	—
評価モデル	分割モデル（図1参照）	現実的な伝播経路を想定
補助建屋内の漏えい個所	T.P.-1.7m通路 T.P.2.8m通路 T.P.10.3m 中間床 充てんポンブルブル室	有効性評価まとめ資料の漏えい機器評価および配置に基づく
漏えい停止	事象発生後60分	有効性評価と整合 運転員操作時間を考慮
ヒートシンク	考慮（コンクリート壁）	—
補助建屋外への放熱	考慮しない	雰囲気温度の観点から保守的想定として設定
建屋内換気系	考慮しない	雰囲気温度の観点から保守的想定として設定

泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

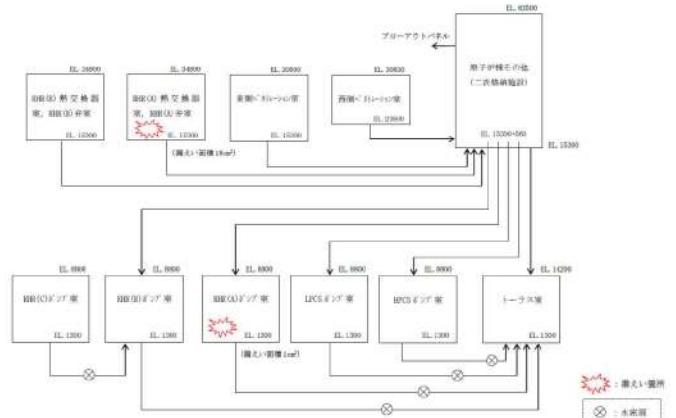
1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉

【島根2号炉の技術的能力 1.3 添付資料1.3.6 別紙8の抜粋を掲載】



別図 8-1 原子炉建物ノード分割モデル

泊発電所3号炉

相違理由

凡例

- : 部屋<sup>※2</sup>
- ◇ : 機器導入ハッチ<sup>※3</sup>
- : ガラリ
- : 気密扉<sup>※4</sup>
- ✖ : ドレン目皿

※1 ドレンラインからの蒸気流入については、別添-4にて影響が  
既従であることを確認していることからモデル化は実施しない  
※2 閉止されている扉の隙間から蒸気は出入りする  
※3 機器導入ハッチの隙間から蒸気は出入りする  
※4 気密であるため蒸気は出入りしない

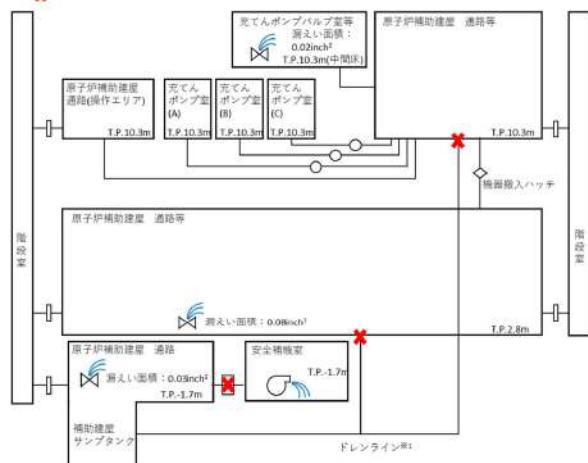


図 1 評価モデルの概念図

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR  
固有の設備や対応手段であり、泊3  
号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

## 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	相違理由
<p>【島根2号炉の技術的能力 1.3 添付資料 1.3.6 別紙8の抜粋を掲載】</p> <p>1.2 評価結果</p> <p>解析結果に基づく、ISLOCA発生時の原子炉建物原子炉棟内状況概要を別図8-2に、各漏えい発生区画における原子炉冷却材の積算漏えい量の推移を別図8-3に、原子炉建物内の雰囲気温度、湿度及び圧力の推移を別図8-4から別図8-6に示す。</p> <p>別図8-2 ISLOCA発生時の原子炉建物原子炉棟内状況概要</p>	<p>図2 ISLOCA発生時の原子炉補助建屋内状況概要</p>	

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR  
固有の設備や対応手段であり、泊3  
号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

## 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	相違理由
<p>【島根2号炉の技術的能力 1.3 添付資料 1.3.6 別紙8の抜粋を掲載】</p> <p>○各漏えい発生区画における漏えい量 別図8-3に示すとおり、現場隔離操作の完了時間として設定している事象発生10時間までの原子炉冷却材の漏えい量は約600m<sup>3</sup>である。</p> <p>別図8-3 各漏えい発生区画における原子炉冷却材の積算漏えい量の推移</p> <p>○温度・湿度・圧力の想定 別図8-4から別図8-6に示すとおり、アクセスルートとなる「原子炉棟その他（二次格納施設）」及び操作場所である「東側PCVペネトレーション室」における雰囲気温度の最大値は約78°Cとなるが、原子炉減圧操作後は漏えい箇所からの高温水及び蒸気の流出量が減少するため、雰囲気温度は低下傾向となり、建物内環境が静定する事象発生9時間後から10時間後までの雰囲気温度の最大値は約44°Cである。湿度については漏えい箇所からの漏えいが継続するため高い値で維持されるものの、破断箇所隔離操作を実施することで約10時間以降低下する傾向にある。圧力については漏えい発生直後に上昇するものの、原子炉建物燃料取替階プローアウトパネルが開放され、その後は大気圧相当となる。</p>		
	<p>○蒸気流入経路の考え方について ISLOCA発生時における、ツインパワー弁操作場所（T.P. 10.3m）への蒸気流入経路に対する解析上の扱いを以下に示す。</p> <p>①機器搬入ハッチ 当該ハッチの隙間を蒸気の流入経路として設定する。</p> <p>②階段室 原子炉補助建屋下層フロア（T.P. -1.7m 及び T.P. 2.8m）で発生した蒸気が閉止された扉の隙間から階段室に流入し、T.P. 10.3m の閉止された扉の隙間を介してツインパワー弁操作場所へ流入する経路を設定する。</p> <p>③補助建屋通路部の目皿 ドレン配管内で発生する蒸気量はわずかであるため、流入パスとして考慮しない。（別添一4参照）</p>	
	<p>2. 評価結果            ①ツインパワー弁操作場所およびアクセスルートへの影響 図3から図5に示すとおり、アクセスルートとなる「原子炉補助建屋通路等（T.P. 10.3m 機器ハッチ設置区画）」、「階段室」及び操作場所である「原子炉補助建屋 通路（操作エリア）」における雰囲気温度の最大値は約45°Cとなり、ツインパワー弁の操作に影響がないことが確認できた。</p>	

泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

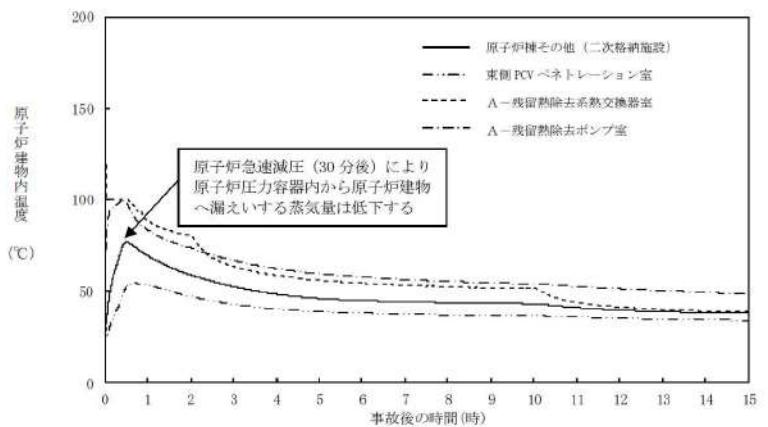
灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

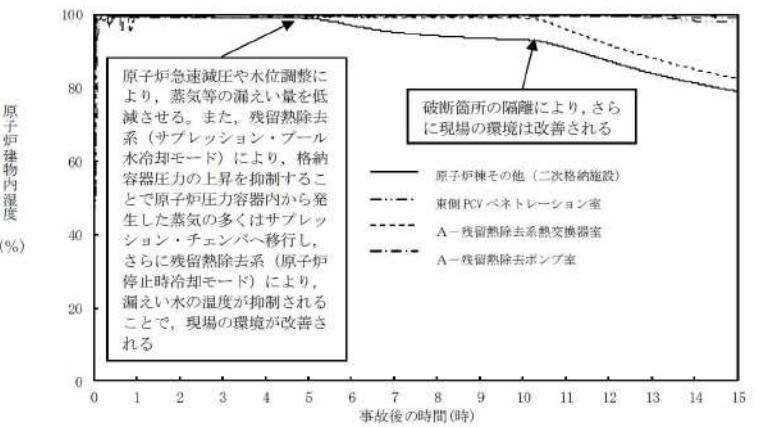
1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

大飯発電所3／4号炉

【島根2号炉の技術的能力 1.3 添付資料 1.3.6 別紙8の抜粋を掲載】



別図 8-4 原子炉建物内の雰囲気温度の推移



別図 8-5 原子炉建物内の湿度の推移

泊発電所3号炉

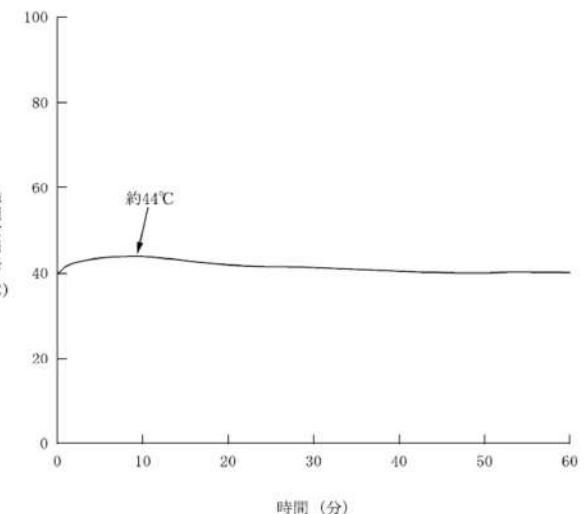


図 3 原子炉補助建屋通路の雰囲気温度 (T.P. 10.3m 機器ハッチ設置区画)

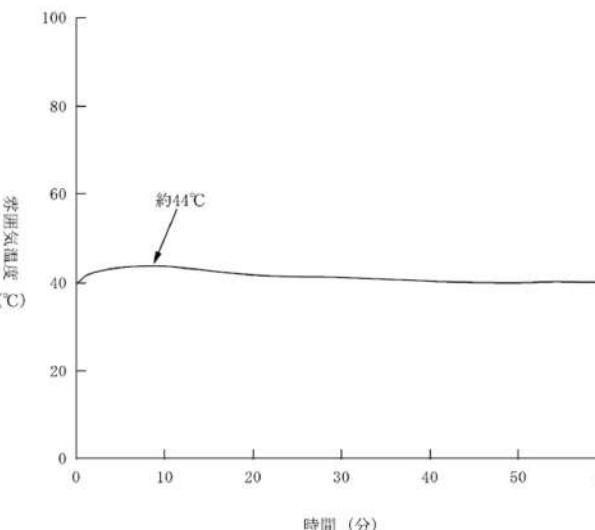


図 4 階段室の雰囲気温度

泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

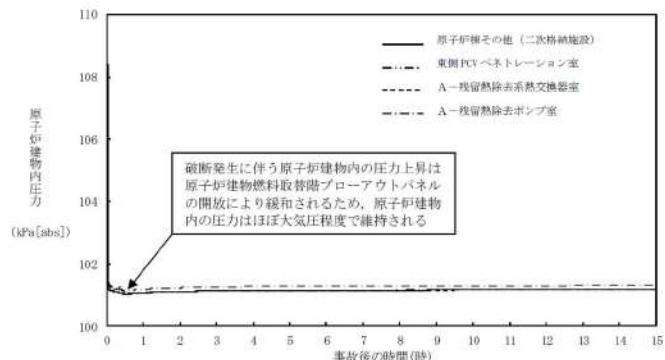
灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR  
固有の設備や対応手段であり、泊3  
号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

大飯発電所3／4号炉

【島根2号炉の技術的能力 1.3 添付資料 1.3.6 別紙8の抜粋を掲載】



別図 8-6 原子炉建物内の圧力の推移

泊発電所3号炉

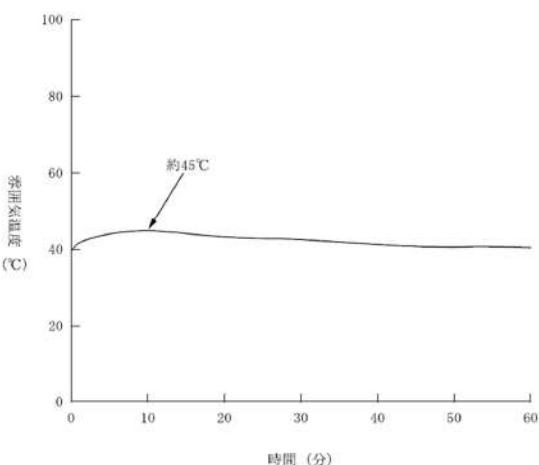


図 5 ツインパワー弁操作場所 (T.P. 10.3 m) の雰囲気温度

②充てんポンプ室雰囲気温度への影響

図 6 に示すとおり充てんポンプ室の雰囲気温度の最大値は約 44°C となり、充てんポンプの機能は維持される。

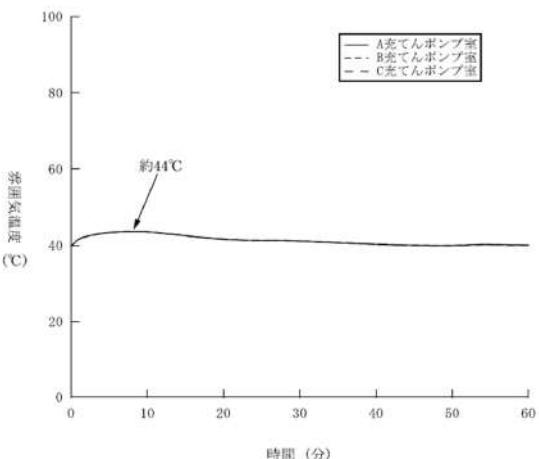


図 6 充てんポンプ室 (T.P. 10.3 m) の雰囲気温度

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

## 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

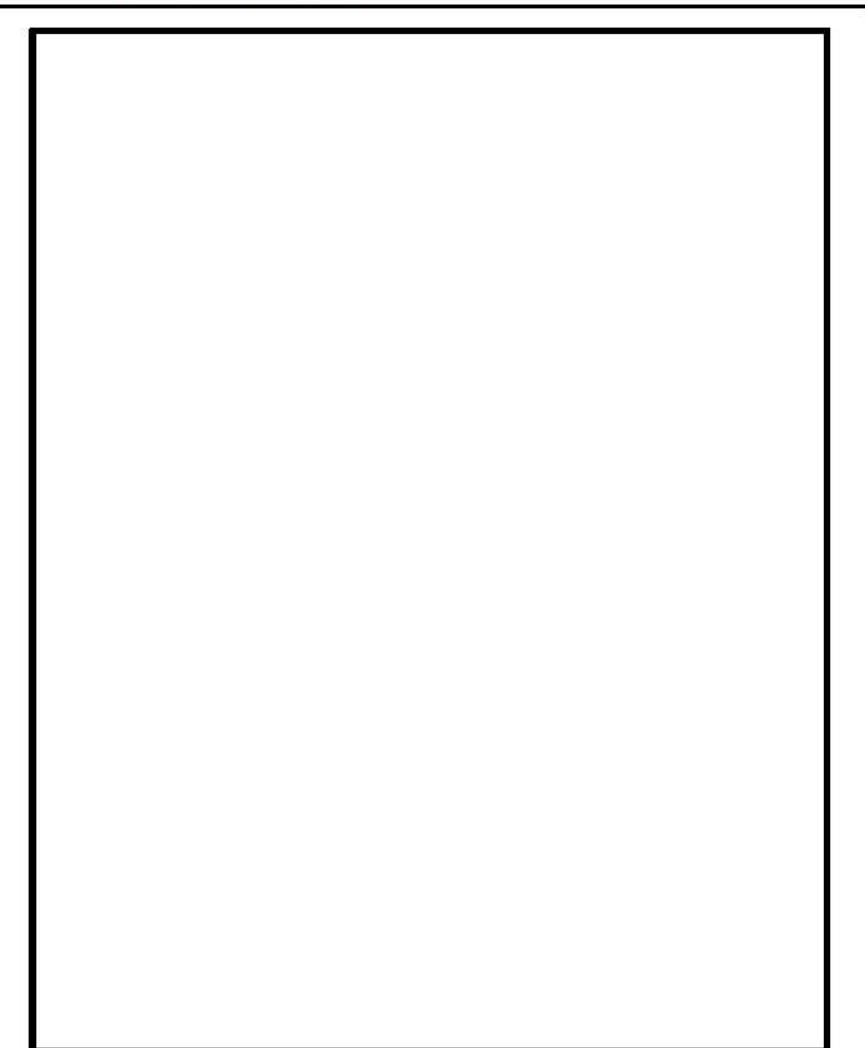
大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	泊発電所3号炉	相違理由
<p>【島根2号炉の技術的能力 1.3 添付資料 1.3.6 別紙8の抜粋を掲載】</p> <p>1.2.1 溢水による影響 別図8-2に示すとおり、「A-残留熱除去系熱交換器室」で発生した漏えい水は、原子炉建物1階(EL15.3m)に伝播し、ハッチ開口部を通じて最終滞留箇所である「トーラス室」に排出される。 「A-残留熱除去ポンプ室」で発生した漏えい水は、境界に水密扉を設置していることから「原子炉隔離時冷却ポンプ室」へ伝播しないが、「トーラス室」に対しては、境界に設置している水密扉の止水方向が異なることから伝播する。溢水範囲を別図8-7に、想定する漏えい量を別表8-2に示す。</p> <p>(1) 注水弁(MV222-5A)へのアクセス性に対する影響 A-残留熱除去系の隔離操作を行う注水弁(MV222-5A)は、原子炉建物中1階(EL19.0m)の床面上に設置されており、ISLOCAにより漏えいが発生する機器は、1階(EL15.3m)及び地下2階(EL1.3m)に設置されている。隔離操作場所へは溢水影響のない2階(EL23.8m)からアクセスするため、アクセス性への影響はない。</p> <p>(2) ISLOCA時に必要となる系統(原子炉隔離時冷却系、高圧炉心スプレイ系、残留熱除去系及び逃がし安全弁)への影響 A-残留熱除去ポンプ室と原子炉隔離時冷却ポンプ室の境界、トーラス室とB-残留熱除去ポンプ室及び高圧炉心スプレイポンプ室の境界は水密扉の設置により区画化されているため、これらのポンプ室は溢水の影響を受けない。逃がし安全弁は、区画として分離されている原子炉格納容器内に設置されており、関連計装部品も含め溢水の影響はなく、逃がし安全弁の機能は維持される。 漏えい水が伝播する区画においてISLOCA時に必要となる系統の溢水評価結果を別表8-3に示す。</p>			※泊では溢水による各機器への影響評価を別紙1で実施

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR  
固有の設備や対応手段であり、泊3  
号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	泊発電所3号炉	相違理由
<p>【島根2号炉の技術的能力 1.3 添付資料 1.3.6 別紙8の抜粋を掲載】</p>  <p>別図 8-7 A－残留熱除去系 溢水範囲(1 / 2)</p> <div style="border: 1px solid black; padding: 2px; display: inline-block;">           本資料のうち、枠囲みの内容は機密に係る事項のため公開できません。         </div>			※泊3号炉では溢水範囲を別紙1で提示している。

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR  
固有の設備や対応手段であり、泊3  
号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉

泊発電所3号炉

相違理由

【島根2号炉の技術的能力 1.3 添付資料 1.3.6 別紙8の抜粋を掲載】



別図8-7 A-残留熱除去系 溢水範囲 (2/2)

別表8-2 想定する漏えい量

事故後の時間[h]	漏えい量[m <sup>3</sup> ]	
	A-残留熱除去ポンプ室 (R-B2F-02N)	A-残留熱除去系熱交換器室 (R-1F-05N)
0.5	約7	約107
1.0	約9	約130
2.0	約11	約165
3.0	約14	約214
4.0	約17	約265
5.0	約20	約315
6.0	約23	約364
7.0	約26	約414
8.0	約29	約463
9.0	約32	約512
10.0	約35	約560

本資料のうち、枠囲みの内容は機密に係る事項のため公開できません。

※泊3号炉では溢水範囲  
を別紙1で提示してい  
る。

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

## 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉												泊発電所3号炉	相違理由																																																																																																																															
【島根2号炉の技術的能力 1.3 添付資料1.3.6 別紙8の抜粋を掲載】																																																																																																																																												
別表8-3 溢水評価結果																																																																																																																																												
<table border="1" style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <thead> <tr> <th>建物</th><th>EL [m]</th><th>評価 区画</th><th>流入を 考慮する 他区画</th><th>溢水量 [m<sup>3</sup>]<sup>※1</sup></th><th>滞留 面積 [m<sup>2</sup>]<sup>※2</sup></th><th>床勾 配 [m]</th><th>① 溢水水位 FL+[m]<sup>※3</sup></th><th>機器番号</th><th>ISLOCA 時に必要となる系統 の溢水防護対象設備<sup>※3</sup></th><th>② 機能喪失 高さ FL+[m]<sup>※2</sup></th><th>影響 評価</th><th>備考</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td rowspan="10">原子炉 建物</td><td rowspan="5">15.3</td><td>R-1F-03N R-1F-22N</td><td>R-1F-05N R-1F-04N</td><td>560</td><td>808</td><td>0.075</td><td>0.17<sup>※4</sup></td><td>2-RIR-1~8D</td><td>D-原子炉圧力容器計器ラック</td><td>0.59</td><td>①&lt;②</td><td></td></tr> <tr> <td>R-1F-05N R-1F-04N R-1F-07-1N</td><td>R-1F-03N R-1F-22N</td><td>560</td><td>860</td><td>0.075</td><td>0.17<sup>※4</sup></td><td>MV227-3</td><td>逃がし弁 N<sub>2</sub>供給弁</td><td>0.55</td><td>①&lt;②</td><td></td></tr> <tr> <td>R-1F-05N R-1F-04N R-1F-03N R-1F-22N</td><td>R-1F-10N</td><td>560</td><td>827</td><td>0.075</td><td>0.17<sup>※4</sup></td><td>MV222-15B</td><td>B-RIR テスト弁</td><td>1.99</td><td>①&lt;②</td><td></td></tr> <tr> <td>R-1F-05N R-1F-04N R-1F-03N R-1F-22N</td><td>R-B2F-31N</td><td>595</td><td>1041</td><td>0.025</td><td>0.60</td><td>MV224-9</td><td>HPCS ポンプ CST 側第2遮断弁#</td><td>7.63</td><td>①&lt;②</td><td></td></tr> <tr> <td>R-1F-05N R-1F-04N R-1F-03N R-1F-22N R-B2F-02N</td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td></tr> <tr> <td rowspan="10">1.3</td><td>R-B2F-31N</td><td>R-1F-05N R-1F-04N R-1F-03N R-1F-22N R-B2F-02N</td><td>595</td><td>1041</td><td>0.025</td><td>0.60</td><td>MV224-9</td><td>HPCS ポンプ CST 側第2遮断弁#</td><td>7.63</td><td>①&lt;②</td><td></td></tr> <tr> <td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td></tr> <tr> <td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td></tr> <tr> <td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td></tr> <tr> <td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td><td></td></tr> </tbody> </table>	建物	EL [m]	評価 区画	流入を 考慮する 他区画	溢水量 [m <sup>3</sup> ] <sup>※1</sup>	滞留 面積 [m <sup>2</sup> ] <sup>※2</sup>	床勾 配 [m]	① 溢水水位 FL+[m] <sup>※3</sup>	機器番号	ISLOCA 時に必要となる系統 の溢水防護対象設備 <sup>※3</sup>	② 機能喪失 高さ FL+[m] <sup>※2</sup>	影響 評価	備考	原子炉 建物	15.3	R-1F-03N R-1F-22N	R-1F-05N R-1F-04N	560	808	0.075	0.17 <sup>※4</sup>	2-RIR-1~8D	D-原子炉圧力容器計器ラック	0.59	①<②		R-1F-05N R-1F-04N R-1F-07-1N	R-1F-03N R-1F-22N	560	860	0.075	0.17 <sup>※4</sup>	MV227-3	逃がし弁 N <sub>2</sub> 供給弁	0.55	①<②		R-1F-05N R-1F-04N R-1F-03N R-1F-22N	R-1F-10N	560	827	0.075	0.17 <sup>※4</sup>	MV222-15B	B-RIR テスト弁	1.99	①<②		R-1F-05N R-1F-04N R-1F-03N R-1F-22N	R-B2F-31N	595	1041	0.025	0.60	MV224-9	HPCS ポンプ CST 側第2遮断弁#	7.63	①<②		R-1F-05N R-1F-04N R-1F-03N R-1F-22N R-B2F-02N											1.3	R-B2F-31N	R-1F-05N R-1F-04N R-1F-03N R-1F-22N R-B2F-02N	595	1041	0.025	0.60	MV224-9	HPCS ポンプ CST 側第2遮断弁#	7.63	①<②																																																											
建物	EL [m]	評価 区画	流入を 考慮する 他区画	溢水量 [m <sup>3</sup> ] <sup>※1</sup>	滞留 面積 [m <sup>2</sup> ] <sup>※2</sup>	床勾 配 [m]	① 溢水水位 FL+[m] <sup>※3</sup>	機器番号	ISLOCA 時に必要となる系統 の溢水防護対象設備 <sup>※3</sup>	② 機能喪失 高さ FL+[m] <sup>※2</sup>	影響 評価	備考																																																																																																																																
原子炉 建物	15.3	R-1F-03N R-1F-22N	R-1F-05N R-1F-04N	560	808	0.075	0.17 <sup>※4</sup>	2-RIR-1~8D	D-原子炉圧力容器計器ラック	0.59	①<②																																																																																																																																	
		R-1F-05N R-1F-04N R-1F-07-1N	R-1F-03N R-1F-22N	560	860	0.075	0.17 <sup>※4</sup>	MV227-3	逃がし弁 N <sub>2</sub> 供給弁	0.55	①<②																																																																																																																																	
		R-1F-05N R-1F-04N R-1F-03N R-1F-22N	R-1F-10N	560	827	0.075	0.17 <sup>※4</sup>	MV222-15B	B-RIR テスト弁	1.99	①<②																																																																																																																																	
		R-1F-05N R-1F-04N R-1F-03N R-1F-22N	R-B2F-31N	595	1041	0.025	0.60	MV224-9	HPCS ポンプ CST 側第2遮断弁#	7.63	①<②																																																																																																																																	
		R-1F-05N R-1F-04N R-1F-03N R-1F-22N R-B2F-02N																																																																																																																																										
	1.3	R-B2F-31N	R-1F-05N R-1F-04N R-1F-03N R-1F-22N R-B2F-02N	595	1041	0.025	0.60	MV224-9	HPCS ポンプ CST 側第2遮断弁#	7.63	①<②																																																																																																																																	
<span style="border: 1px solid black; padding: 2px;">■</span> : 溢水源のある区画																																																																																																																																												
※1 事象発生 10 時間後の溢水量 ※2 基準床からの高さ ※3 評価対象区画で機能喪失高さが最も低い機器 ※4 ハッチからの排出評価を実施																																																																																																																																												
<b>1.2.2 漏えいした蒸気の回り込みに伴う雰囲気温度・湿度上昇の影響</b> 別図8-2に示すとおり、「A-残留熱除去系熱交換室」、「A-残留熱除去ポンプ室」において漏えいした蒸気及び溢水の伝播区画において発生した蒸気は、各隣接区画の圧力差に応じて原子炉建物原子炉棟内を移動し、原子炉建物原子炉棟内の圧力や温度を一時的に上昇させる。原子炉建物原子炉棟内の圧力上昇に伴い原子炉建物燃料取替階プローアウトパネルが開放し、環境へ蒸気が放出されるとともにハッチ開口部等を通じてガス流動が発生することで、原子炉建物原子炉棟内の環境条件はほぼ一様になる。なお、原子炉建物燃料取替階プローアウトパネルが開放された以降は、原子炉建物原子炉棟から環境への蒸気の放出の流れが支配的となるため、その他ポンプ室等への蒸気の流入はない。蒸気の滞留範囲を別図8-8に示す。																																																																																																																																												
<b>(1) 注水弁 (MV222-5A) への影響</b> 隔離操作を行う注水弁 (MV222-5A) は、原子炉格納容器バウンダリにかかる圧力及び温度が最も高くなる設計基準事故である「原子炉格納容器内圧力、雰囲気等の異常な変化」の「原子炉冷却材喪失」時の環境条件に耐性を有する設備であり、湿度 100%、温度 100°C以上の耐性を有していることから機能維持される。ISLOCA発生時において必要な対応操作のうち、注水弁 (MV222-5A) の隔離操作については、すべて中央制御室からの操作による。注水弁 (MV222-5A) の隔離操作については、事象発生 9 時間後から行うこととしており、その際の原子炉建物内雰囲気温度及び湿度は約 44°C及び約 100%である。防護具等の着用により現場へのアクセス及び隔離操作は可能であり、注水弁の隔離操作における原子炉建物原子炉棟内の滞在時間は約 38 分である。																																																																																																																																												
※泊3号炉ではISLOCA時に機能に期待する機器への雰囲気温度の影響を別紙-2で実施している。																																																																																																																																												

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR  
固有の設備や対応手段であり、泊3  
号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

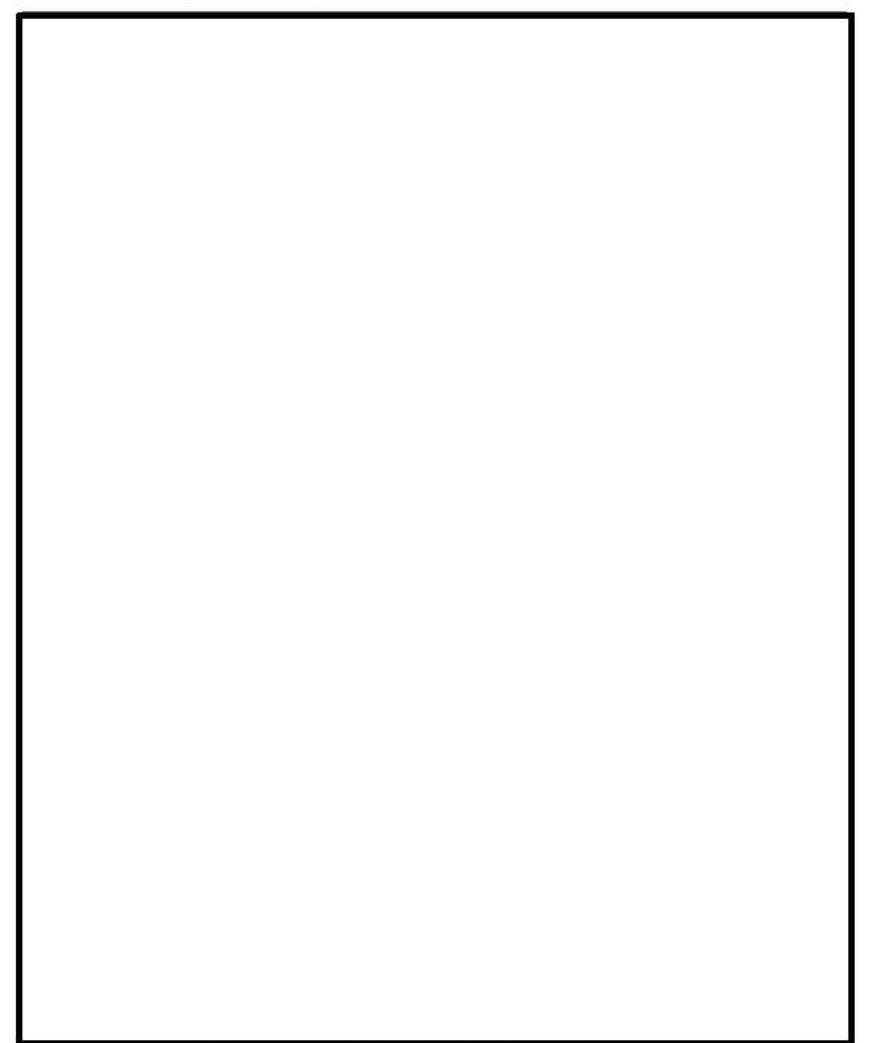
大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	相違理由
<p>【島根2号炉の技術的能力 1.3 添付資料 1.3.6 別紙8の抜粋を掲載】</p> <p>(2) ISLOCA時に必要となる系統（原子炉隔離時冷却系、高圧炉心スプレイ系、残留熱除去系及び逃がし安全弁）への影響</p> <p>A－残留熱除去ポンプ室と原子炉隔離時冷却ポンプ室の境界、トーラス室とB－残留熱除去ポンプ室及び高圧炉心スプレイポンプ室の境界は水密扉の設置により区画化されているため、これらのポンプ室には溢水の流入がなく、蒸気による有意な雰囲気温度の上昇もないため、系統の運転に必要な補機冷却系等の設備も含めて、系統の機能は維持される。なお、原子炉隔離時冷却系、高圧炉心スプレイ系及びB－残留熱除去系のポンプ、弁及び計器等は、ISLOCA発生時の雰囲気温度・湿度に対し耐性を有している。</p> <p>逃がし安全弁は、区画として分離されている原子炉格納容器内に設置されており、関連計装部品も含め、原子炉建物内及びトーラス室の雰囲気温度上昇に伴う影響はなく、逃がし安全弁の機能は維持される。</p>		<p>※泊3号炉ではISLOCA時に機能に期待する機器への雰囲気温度の影響を別紙-2で実施している。</p>

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR  
固有の設備や対応手段であり、泊3  
号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	相違理由
<p>【島根2号炉の技術的能力 1.3 添付資料 1.3.6 別紙8の抜粋を掲載】</p>  <p>別図 8-8 A - 残留熱除去系 蒸気滞留範囲 (1/2)</p> <div style="border: 1px solid black; padding: 5px; text-align: center;"> <p>本資料のうち、枠囲みの内容は機密に係る事項のため公開できません。</p> </div>	泊発電所3号炉	

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR  
固有の設備や対応手段であり、泊3  
号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

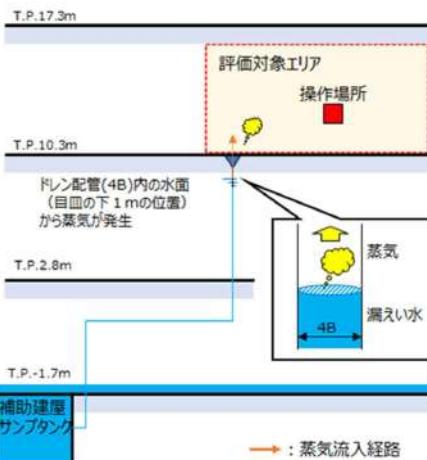
大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	相違理由
<p>【島根2号炉の技術的能力 1.3 添付資料 1.3.6 別紙8の抜粋を掲載】</p>  <p>別図 8-8 A－残留熱除去系 蒸気滞留範囲(2 / 2)</p> <div style="border: 1px solid black; padding: 5px; text-align: center;"> <p>本資料のうち、枠囲みの内容は機密に係る事項のため公開できません。</p> </div> <p>【以降、漏えい個所毎に同様の評価が続くため省略】</p>	泊発電所3号炉	

泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

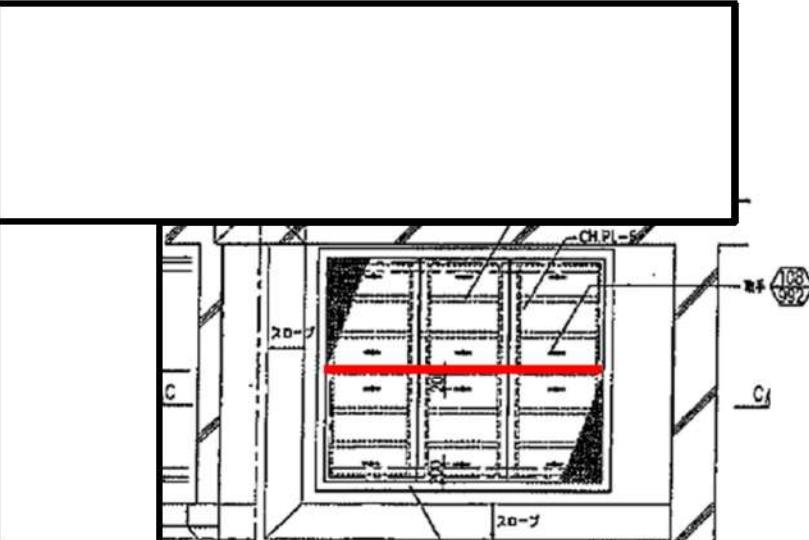
大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	相違理由
	<p>泊発電所3号炉</p> <p>別添－4 ドレン配管内からの蒸気発生量について</p> <p>ISLOCA 発生後、原子炉補助建屋内等で発生した漏えい水は補助建屋サンプタンクに集積され、サンプタンクと接続しているドレン配管内に形成された水面から蒸気が発生する。</p> <p>ここでは、ドレン配管内の水面からの蒸気発生量を評価するとともに、T.P. 2.8m 通路部から発生し、機器搬入ハッチを介してツインパワー弁操作場所に流入する蒸気量と比較する。</p> <p>1. 評価条件            (1) ドレン配管</p> <p>ドレン配管内の滞留水の水面近傍では空気の流れはないと考えられることから、ドレン配管内の水面からの物質拡散により蒸気が発生すると仮定する。</p> <p>本評価では、ドレン配管内の水面から発生する蒸気の影響を保守的に評価するため、目皿から水面までの距離を 1 m と設定する。また、蒸気発生量については、ドレン配管内に発生した蒸気は全てツインパワー弁操作場所に流入すると仮定する（図1）。</p>  <p>The diagram shows a cross-section of a building structure. On the left, there is a blue rectangular area labeled '補助建屋 サンプタンク' (Auxiliary Building Sample Tank). A vertical line extends from this area upwards through three horizontal levels, each labeled with a Total Pressure (T.P.) value: T.P. 17.3m, T.P. 10.3m, and T.P. 2.8m. At the T.P. 10.3m level, there is a yellow circle representing a drain pipe opening. A blue arrow points from this opening down to a smaller box labeled '評価対象エリア' (Evaluation Area), which contains a red square labeled '操作場所' (Operation Site). From the T.P. 2.8m level, another blue arrow points down to a larger box containing a yellow cloud labeled '蒸気' (Steam) and a blue area labeled '漏えい水' (Leaking Water). A dimension '4B' is shown between the two boxes. A legend at the bottom right indicates that a red arrow points to the '蒸気流入経路' (Steam flow path).</p> <p>図1 ドレン配管からの蒸気発生と流入（イメージ図）</p>	<p>※元々別添－3としていた蒸気による雰囲気温度の影響評価の資料を基に作成。蒸気発生量を評価する条件及び結果に関しては変更なし。</p>

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR  
固有の設備や対応手段であり、泊3  
号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	相違理由
	<p>(2) T.P. 2.8m 通路</p> <p>T.P. 2.8m 通路では空気の流れがあると仮定し、別紙一図6に示す補助建屋内通路に広がった高温(100°C一定)の滞留水から対流物質伝達によって蒸気が発生すると仮定する。さらに、T.P. 2.8m に存在する余熱除去系の弁からの蒸気の漏えいを考慮する。</p> <p>本評価では、T.P. 2.8m に存在する蒸気のうち、機器搬入ハッチ隙間(0.03m<sup>2</sup>、図2)に安全率10を乗じた値(0.3m<sup>2</sup>)と溢水面積(約794m<sup>2</sup>)の面積比の蒸気がツインパワー弁操作場所に流入すると仮定する。</p>  <p>図2 機器搬入ハッチ</p> <p>■ 桁組みの内容は機密情報に属しますので公開できません。</p>	

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR  
固有の設備や対応手段であり、泊3  
号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	相違理由
	<p>2. 蒸気発生量の評価について</p> <p>ドレン配管およびT.P. 2.8m通路から発生する蒸気は、それぞれ以下に示すとおり、静止気体中の場合（物質拡散）の式と空気流れがある場合（対流物質伝達）の式を用いて求める。</p> <p>■静止気体中の場合（物質拡散）</p> $n_w = M_w N_A = \frac{M_w P D_{AB}}{R_0 T L} \ln\left(\frac{1}{1-P_{w0}/P}\right) \quad (5)$ <p> <math>n_w</math> : 蒸発速度 (kg/m<sup>2</sup>s)  <math>M_w</math> : モル質量 (0.018 kg/mol)  <math>N_A</math> : 濃度勾配 (mol/m<sup>2</sup>s)  <math>D_{AB}</math> : 拡散係数 (m<sup>2</sup>/s)     </p> <p> <math>D_{AB} = D_0 \cdot (T/273.15)^m \cdot 101325/P</math>  <math>D_0 = 22.0 \text{ mm}^2/\text{s}</math> (水の場合), <math>m = 1.75</math>  <math>L</math> : 水面から配管出口までの距離 (m) (約 1 m と設定)  <math>P</math> : 大気圧 (101325Pa)  <math>P_{w0}</math> : 水蒸気分圧  <math>R_0</math> : 状態定数 (8.314 J/mol · K)  <math>T</math> : 温度 (373.15 K)     </p> <p>■空気流れがある場合（対流物質伝達）</p> <p>物質伝達率 <math>h_m</math> は以下の式より求まる。</p> $Sh_L = \frac{h_m L}{D_{AB}} = 0.664 Re_G^{1/2} Sc^{1/3} \quad (1)$ $Re_G = \frac{u_G L}{v_G} \quad (2)$ $Sc = \frac{v_G}{D_{AB}} \quad (3)$ <p> <math>h_m</math> : 物質伝達率 (m/s)  <math>L</math> : 長さ (m)  <math>D_{AB}</math> : 拡散係数 (m<sup>2</sup>/s)  <math>D_{AB} = D_0 \cdot (T/273.15)^m \cdot 101325/P</math>  <math>D_0 = 22.0 \text{ mm}^2/\text{s}</math> (水の場合), <math>m = 1.75</math>  <math>Sh</math> : シャーワード数  <math>Re</math> : レイノルズ数  <math>Sc</math> : シュミット数  <math>u_G</math> : 空気流速 (m/s)  <math>v_G</math> : 空気の動粘度 (約 23.5 mm<sup>2</sup>/s @100°C)     </p>	

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR  
固有の設備や対応手段であり、泊3  
号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	相違理由									
	<p>蒸発速度<math>n_w'</math>は以下の式により求める。</p> $n_w' = \frac{j_w}{1-\omega_{w0}} = \frac{h_m(\rho_{w0}-\rho_{w\infty})}{1-\omega_{w0}} = \frac{h_m(P_{w0}-P_{w\infty})}{(R_0/M_w)T} \frac{1}{1-P_{w0}/P} \quad (4)$ <p> <math>j_w</math> : 質量拡散流束 (<math>\text{kg/m}^2 \text{s}</math>)  <math>\omega_w</math> : 質量分率 (<math>= \rho_i/\rho</math>)  <math>\rho_w</math> : 質量濃度 (<math>\text{kg/m}^3</math>)  <math>P</math> : 大気圧 (101325 Pa)  <math>P_w</math> : 水蒸気分圧 (界面)  <math>R</math> : 状態定数 (8.314 J/mol·K)  <math>M_w</math> : モル質量 (0.018 kg/mol)  <math>T</math> : 温度 (373.15 K)     </p> <p>※下付き文字「0」は界面、「∞」は界面から十分に離れた位置での値を示す。</p> <p>以上より、算出した蒸発速度<math>n_w'</math>と溢水面積または配管内面積から蒸発量を求める。</p> <p>3. 評価結果      ツインパワー弁の操作は、ISLOCA 発生の 30 分後に開始し 60 分後には操作を終了することを考慮し、30 分間及び 60 分間における蒸気発生量を表 1 に示す。      ドレン配管内の漏えい水面から発生する蒸気量は、T.P. 2.8m 通路部から発生した蒸気が機器ハッチ隙間を介して流入する蒸気量と比べて僅かであり、ツインパワー弁操作場所の雰囲気温度に対して殆ど影響しない。</p> <p>表 1 評価結果まとめ</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>時間</th> <th>ドレン配管</th> <th>下階層</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>30 分</td> <td>約 <math>1.2 \times 10^{-3}</math> kg</td> <td>約 1.9 kg</td> </tr> <tr> <td>60 分</td> <td>約 <math>2.4 \times 10^{-3}</math> kg</td> <td>約 3.5 kg</td> </tr> </tbody> </table> <p>※参考文献      JSME テキストシリーズ 伝熱工学、日本機械学会、2006年12月1日</p>	時間	ドレン配管	下階層	30 分	約 $1.2 \times 10^{-3}$ kg	約 1.9 kg	60 分	約 $2.4 \times 10^{-3}$ kg	約 3.5 kg	
時間	ドレン配管	下階層									
30 分	約 $1.2 \times 10^{-3}$ kg	約 1.9 kg									
60 分	約 $2.4 \times 10^{-3}$ kg	約 3.5 kg									

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	相違理由
<p><b>大飯3／4号炉比較対象なし</b></p> <p>【伊方3号炉の添付資料1.3.12のうち別紙-3の抜粋を掲載】</p> <p>ISLOCA時の現場での漏えい停止操作における被ばく線量評価</p> <p>1. ユニハンドラ弁の閉止操作 余熱除去系統からの漏えいを停止するために、ユニハンドラ弁を閉止し、漏えい箇所を隔離する必要がある。ユニハンドラ弁は、専用のユニハンドラ装置（ユニハンドラ駆動本体を含む装置一式）を用いて閉止する。ユニハンドラ弁の閉止操作を行う場所は、第1図に示すとおり、原子炉補助建屋 EL. 3. 3m の通路部であり、当該区画に漏えいする機器はない。一方、隣接区画や上下階には安全補機室区画があり、漏えいする機器が複数存在する。このため、隣接区画や上下階区画で漏えいした1次冷却材に含まれる放射性物質に起因する線量を評価し、作業の成立性を確認した。 ユニハンドラ弁の閉止操作にあたっては、溢水評価で示したように、安全補機室入口部に堰を設置することにより、ユニハンドラ弁操作場所には溢水しない。そのため、1次冷却材圧力が余熱除去系統配管の最高使用圧力以下であることを確認すれば、漏えい箇所の隔離操作は可能である。有効性評価で示されたように破断口径が大きい場合であれば、事象発生20分後には1次冷却材圧力が余熱除去系統配管の最高使用圧力を下回っているため、ユニハンドラ装置による閉止操作時間約40分を考慮しても事象発生後1時間以内には漏えい箇所を隔離できる。そのため、事象発生後1時間までに隔離作業をした場合に想定される実効線量を評価した。また、ユニハンドラ弁の閉止操作は、上述のとおり事象発生後1時間までに隔離することを想定しているが、溢水評価で想定されている事象発生後8時間までに隔離作業をした場合に想定される実効線量も評価した。</p> <p>2. 評価手法 ユニハンドラ弁操作場所は、安全補機室区画外であるため漏えいする機器はなく、溢水は発生しない。ユニハンドラ弁操作時の線量評価について、以下の被ばく経路を想定し、それぞれ評価した。被ばく経路のイメージは、第2図に示すとおりである。なお、評価の詳細を別添-1に示す。 &lt;経路①：隣接区画における気相部及び液相部の放射性物質からの寄与&gt; ユニハンドラ弁操作場所の隣接区画は安全補機室区画であるため、漏えい水から気相部へ移行した放射性物質及び滞留水に含まれる放射性物質からの線量率を評価する。気相部の放射性物質は、安全補機室区画全体での漏えい水から核種毎の気相部への放出割合に応じて気相部に移行したものが、安全補機室区画内に均一の濃度で分布しているものとする。また、当該区画での漏えい水は、評価上、当該階から下階への排水配管からの排水を当該階の1系統を除き想定しないため、当該階において一定水位まで滞留することとなる。この滞留水には、気相部へ移行しなかった放射性物質が含まれているものとする。 評価にあたっては、区画間のコンクリート壁（コンクリート厚さ [ ] m）の遮蔽効果を見込む。</p>	<p>泊発電所3号炉</p> <p>ISLOCA時の放射線量評価</p> <p>ISLOCA発生時には、事象収束及び長期冷却継続のため、高圧注入ポンプ、主蒸気逃がし弁、補助給水泵ポンプ、加圧器逃がし弁、充てんポンプ、健全側余熱除去ポンプ、健全側余熱除去冷却器、ツインパワー弁及びツインパワー装置の機能に期待しているが、ISLOCA発生時の放射線量評価を行い、必要な対応操作の成立性及び関連計装品も含めた各機器の機能維持に関し以下のとおり確認した。</p> <p>1. 対応操作の成立性 (1) 評価条件 余熱除去系からの漏えいを停止するために、ツインパワー弁を閉止し、漏えい箇所を隔離する必要がある。ツインパワー弁の閉止操作を行う場所は、図1に示すとおり、原子炉補助建屋 T.P. 10.3m の通路部であり、当該区画には漏えいする可能性のある機器等はないが、上下階に漏えいする可能性のある機器等が複数存在し、目皿の排水に期待しない場合、上下階区画に漏えい水が滞留することが想定される。また、漏えいした蒸気が操作場所へ流入する可能性がある。そこで、漏えいした1次冷却材に起因する外部被ばく線量及び内部被ばく線量を評価し、作業の成立性を確認する。ただし、放射線量を保守的に評価するために、作業員は放射線防護具（全面マスク又は電動ファン付きマスク）を装着しないことを想定する。 漏えい箇所の隔離は1時間以内に行うことから、評価としては、保守的に1時間漏えいが継続すると想定した。 なお、漏えいする系統に関しては、温度評価及び溢水評価と同様にA系からの漏えいを想定して放射能濃度を求める。</p> <p>(2) 評価手法 ツインパワー弁操作場所（原子炉補助建屋 T.P. 10.3m の通路部）は、漏えいする可能性のある機器等はないが、上下階から蒸気が流入することを仮定し、その寄与を考慮する。一方、最下層区画（T.P. -1.7m）には漏えいする可能性のある機器等があり、滞留水が存在することが想定される。しかし、ツインパワー弁操作場所との間に T.P. 2.8m 及び T.P. 10.3m の合計 1.6m のコンクリートの床があるため、ガンマ線は十分減衰することから、区画に滞留する漏えい水の寄与は考慮せず、発生した蒸気が作業区画に流入する寄与のみ考慮する。 ツインパワー弁の閉止操作時の線量評価について、以下の被ばく経路を想定して評価する。被ばく経路のイメージは、図2に示すとおりであり、評価の詳細については添付-1に示す。なお、安全補機室空気浄化系は事故発生1時間後に起動することを想定しており、本評価では排気による減衰は考慮しない。</p>	<p>【大飯】 大飯では線量評価の条件を記載していないため、同様な評価を実施している伊方を参考に記載した。</p> <p>別紙-3</p>

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

## 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	相違理由
<p>【伊方3号炉の添付資料1.3.12のうち別紙一3の抜粋を掲載】</p> <p>&lt;経路②・③：上階及び下階区画における気相部及び液相部の放射性物質からの寄与&gt;</p> <p>経路①で考慮したユニハンドラ弁操作場所の隣接区画の上下階にも安全補機室区画がある。コンクリートの遮蔽効果が隣接区画と比較して大きいため、ユニハンドラ弁操作場所に対する寄与は小さくなるが、漏えい水から気相部へ移行した放射性物質及び滞留水に含まれる放射性物質からの線量率を評価する。気相部の放射性物質の取扱いは経路①と同様である。また、当該区画での漏えい水は、評価上、当該階から下階への排水配管からの排水を想定しないため、当該階での漏えい水はすべて滞留することとなる。この滞留水には、気相部へ移行しなかった放射性物質が含まれているものとする。</p> <p>評価にあたっては、上階区画との間のコンクリート床と壁（コンクリート厚さ：□m）及び下階区画との間のコンクリート床（コンクリート厚さ：□m）の遮蔽効果を見込む。</p> <p>&lt;経路④：最下階区画(安全補機室区画内)における気相部及び液相部の放射性物質からの寄与&gt;</p> <p>最下階にも安全補機室区画がある。コンクリートの遮蔽効果が隣接区画と比較して大きいため、ユニハンドラ弁操作場所に対する寄与は小さくなるが、漏えい水から気相部へ移行した放射性物質及び滞留水に含まれる放射性物質からの線量率を評価する。気相部の放射性物質の取扱いは、経路①（②・③）と同様である。また、当該区画は最下階であるため、評価上、すべての漏えい水が最下階にある補助建屋サンプタンクへ流入するが、総漏えい量がタンク容量を超えるため、排水配管を逆流し、最下階区画に一定水位まで滞留することとなる。この滞留水には、気相部へ移行しなかった放射性物質が含まれているものとする。</p> <p>評価にあたっては、区画間のコンクリート床（コンクリート厚さ：□m）の遮蔽効果を見込む。</p> <p>&lt;経路⑤：最下階区画(安全補機室区画外)における液相部の放射性物質からの寄与&gt;</p> <p>最下階のうち、安全補機室区画外については、気相部に放射性物質が浮遊しないが、経路④同様排水配管を逆流した漏えい水が、最下階区画に一定水位まで滞留することを考慮し、滞留水には気相部へ移行しなかった放射性物質が含まれているものとする。</p> <p>評価にあたっては、区画間のコンクリート床（コンクリート厚さ：□m）の遮蔽効果を見込む。</p>	<p>&lt;経路①：下階区画（安全補機室内）における気相部及び液相部の放射性物質からの寄与（外部被ばく）&gt;</p> <p>ツインパワー弁操作場所への影響として、安全補機室内である T.P. 2.8m の安全系ポンプバルブ室における漏えい水から気相部へ移行した放射性物質及び滞留水に含まれる放射性物質からの線量率を評価する。気相部の放射性物質は、1時間までの当該区画での漏えい水から核種毎の気相部への放出割合に応じて気相部に移行したものが、安全補機室区画内に均一の濃度で分布しているものとする。</p> <p>また、評価上目皿の排水に期待しないため、弁操作区画下階に滞留することから、この滞留水中の放射性物質からの寄与も考慮する。</p> <p>評価にあたっては、当区画はツインパワー弁操作場所に対して斜め下区画に位置するが、壁及び天井が共に 0.6m であることから、コンクリートによる遮へい効果を 0.6m として実施する。</p> <p>&lt;経路②：下階区画（安全補機室外）における気相部及び液相部の放射性物質からの寄与（外部被ばく）&gt;</p> <p>ツインパワー弁操作場所への影響として、安全補機室外である T.P. 2.8m の通路部における漏えい水から気相部へ移行した放射性物質及び滞留水に含まれる放射性物質からの線量率を評価する。気相部の放射性物質は、1時間までの当該区画での漏えい水から核種毎の気相部への放出割合に応じて気相部に移行したものが、当区画内に均一の濃度で分布しているものとする。また、評価上目皿による排水に期待しないため、当該区画に滞留することから、この滞留水中の放射性物質からの寄与も考慮する。</p> <p>評価にあたっては、区画間のコンクリート床（厚さ：0.6m）の遮へい効果を見込む。</p> <p>&lt;経路③：上階区画における気相部及び液相部の放射性物質からの寄与（外部被ばく）&gt;</p> <p>ツインパワー弁操作場所上階の充てんポンプバルブエリアは安全補機室外であるが、漏えいする機器が存在するため、漏えい水から気相部へ移行した放射性物質からの線量率を評価する。気相部の放射性物質は、1時間時点までの当該区画での漏えい水から核種毎の気相部への放出割合に応じて気相部に移行したものが、当区画内に均一の濃度で分布しているものとする。</p> <p>また、評価上目皿による排水に期待しないため、当該区画に滞留することから、この滞留水中の放射性物質からの寄与も考慮する。なお、評価にあたっては、上階区画との間の天井コンクリート（充てんポンプバルブエリアに対してコンクリート厚さ：0.6 m）の遮へい効果を見込む。</p> <p>&lt;経路④：最下層区画及び上下階区画から流入する蒸気中の放射性物質からの寄与（外部被ばく）&gt;</p> <p>ツインパワー弁操作場所への影響として、図1に示す最下層区画及び上下階から流入した放射性物質の拡散区画範囲の蒸気に含まれる放射性物質からの外部被ばくを評価する。蒸気内の放射性物質は、1時間時点までの当該区画に流入した蒸気（放射性物質）が、保守的にツインパワー弁操作場所の隣接区画の被ばく評価区画（体積）に均一の濃度で分布しているものとする。</p> <p>&lt;経路⑤：最下層区画及び上下階区画から流入する蒸気中の放射性物質を吸入した場合の寄与（内部被ばく）&gt;</p> <p>ツインパワー弁操作場所への影響として、図1に示す最下層区画及び上下階から流入した放射性物質の拡散区画範囲の蒸気に含まれる放射性物質を吸入すると仮定した内部被ばくを評価する。蒸気内の放射性物質は、1時間時点までの当該区画に流入した蒸気（放射性物質）が、保守的にツインパワー弁操作場所の隣接区画の被ばく評価区画（体積）に均一の濃度で分布しているものとする。</p>	

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR  
固有の設備や対応手段であり、泊3  
号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

## 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	相違理由																																					
<b>【伊方3号炉の添付資料1.3.12のうち別紙-3の抜粋を掲載】</b>																																							
<p><b>3. 評価結果</b></p> <p>ユニハンドラ弁操作場所において、事象発生後1時間までに隔離する場合と事象発生後8時間までに隔離する場合の被ばく経路ごとの線量率を第1表に示す。ユニハンドラ弁操作場所における隔離操作で想定される線量率は、それぞれ約<math>5.7 \times 10^{-1}</math> mSv/h 及び約<math>3.3 \times 10^{-1}</math> mSv/h であり、操作時間は約40分であるため、ユニハンドラ弁の閉止操作は可能である。</p> <p>第1表 現場における隔離作業で想定される線量率評価結果</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th rowspan="2">被ばく経路</th> <th colspan="2">現場における隔離作業で想定される線量率 (mSv/h)</th> </tr> <tr> <th>事象発生後 1時間までに 隔離する場合</th> <th>事象発生後 8時間までに 隔離する場合</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>経路① (隣接区画における放射性物質からの寄与)</td> <td><math>5.61 \times 10^{-1}</math></td> <td><math>3.06 \times 10^{-1}</math></td> </tr> <tr> <td>経路② (上階区画における放射性物質からの寄与)</td> <td><math>6.18 \times 10^{-1}</math></td> <td><math>2.20 \times 10^{-1}</math></td> </tr> <tr> <td>経路③ (下階区画における放射性物質からの寄与)</td> <td><math>4.47 \times 10^{-1}</math></td> <td><math>1.06 \times 10^{-1}</math></td> </tr> <tr> <td>経路④ (最下階区画(安全補機室区画内) における放射性物質からの寄与)</td> <td><math>1.66 \times 10^{-1}</math></td> <td><math>3.23 \times 10^{-1}</math></td> </tr> <tr> <td>経路⑤ (最下階区画(安全補機室区画外) における放射性物質からの寄与)</td> <td><math>2.14 \times 10^{-1}</math></td> <td><math>5.41 \times 10^{-1}</math></td> </tr> <tr> <td>合計</td> <td>約<math>5.7 \times 10^{-1}</math>*</td> <td>約<math>3.3 \times 10^{-1}</math>*</td> </tr> </tbody> </table> <p>*：有効数字2桁目を四捨五入、有効数字2桁で表記</p>	被ばく経路	現場における隔離作業で想定される線量率 (mSv/h)		事象発生後 1時間までに 隔離する場合	事象発生後 8時間までに 隔離する場合	経路① (隣接区画における放射性物質からの寄与)	$5.61 \times 10^{-1}$	$3.06 \times 10^{-1}$	経路② (上階区画における放射性物質からの寄与)	$6.18 \times 10^{-1}$	$2.20 \times 10^{-1}$	経路③ (下階区画における放射性物質からの寄与)	$4.47 \times 10^{-1}$	$1.06 \times 10^{-1}$	経路④ (最下階区画(安全補機室区画内) における放射性物質からの寄与)	$1.66 \times 10^{-1}$	$3.23 \times 10^{-1}$	経路⑤ (最下階区画(安全補機室区画外) における放射性物質からの寄与)	$2.14 \times 10^{-1}$	$5.41 \times 10^{-1}$	合計	約 $5.7 \times 10^{-1}$ *	約 $3.3 \times 10^{-1}$ *	<p><b>(3) 評価結果</b></p> <p>ツインパワー弁操作場所における事故発生から1時間後の線量率を表1に示す。</p> <p>ツインパワー弁操作場所での線量率は約<math>29.2\text{mSv/h}</math>であるが、ツインパワー弁の閉操作は、余熱除去ポンプ入口弁操作用可搬型空気ボンベをツインパワー弁への空気供給配管に接続することで、ツインパワー弁の操作箱の操作スイッチにより遠隔操作が可能となり、容易に操作できる。この操作に要する時間は余裕を含め15分であるため、運転員の受ける線量は約<math>7.3\text{mSv}</math>となる。</p> <p>したがって、ツインパワー弁の閉操作は十分可能である。なお、被ばく評価は放射線防護具（全面マスク又は電動ファン付きマスク）無しの条件で実施したが、ISLOCA等の内部被ばくのおそれがある場合には、放射線防護具（全面マスク又は電動ファン付きマスク）を装備する運用としている。</p> <p>表1 泊3号炉 ツインパワー弁操作場所での線量率計算結果</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>項目</th> <th>線量率 (mSv/h)*2</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>経路① (下階区画：安全補機室内 (外部被ばく))</td> <td>約 11.1</td> </tr> <tr> <td>経路② (下階区画：安全補機室外 (外部被ばく))</td> <td>約 4.6</td> </tr> <tr> <td>経路③ (上階区画 (外部被ばく))</td> <td>約 2.4</td> </tr> <tr> <td>経路④ (流入蒸気 (外部被ばく))</td> <td>約 0.3</td> </tr> <tr> <td>経路⑤ (流入蒸気 (内部被ばく)) *1</td> <td>約 10.7</td> </tr> <tr> <td>合計*3</td> <td>約 29.2</td> </tr> </tbody> </table>	項目	線量率 (mSv/h)*2	経路① (下階区画：安全補機室内 (外部被ばく))	約 11.1	経路② (下階区画：安全補機室外 (外部被ばく))	約 4.6	経路③ (上階区画 (外部被ばく))	約 2.4	経路④ (流入蒸気 (外部被ばく))	約 0.3	経路⑤ (流入蒸気 (内部被ばく)) *1	約 10.7	合計*3	約 29.2	
被ばく経路		現場における隔離作業で想定される線量率 (mSv/h)																																					
	事象発生後 1時間までに 隔離する場合	事象発生後 8時間までに 隔離する場合																																					
経路① (隣接区画における放射性物質からの寄与)	$5.61 \times 10^{-1}$	$3.06 \times 10^{-1}$																																					
経路② (上階区画における放射性物質からの寄与)	$6.18 \times 10^{-1}$	$2.20 \times 10^{-1}$																																					
経路③ (下階区画における放射性物質からの寄与)	$4.47 \times 10^{-1}$	$1.06 \times 10^{-1}$																																					
経路④ (最下階区画(安全補機室区画内) における放射性物質からの寄与)	$1.66 \times 10^{-1}$	$3.23 \times 10^{-1}$																																					
経路⑤ (最下階区画(安全補機室区画外) における放射性物質からの寄与)	$2.14 \times 10^{-1}$	$5.41 \times 10^{-1}$																																					
合計	約 $5.7 \times 10^{-1}$ *	約 $3.3 \times 10^{-1}$ *																																					
項目	線量率 (mSv/h)*2																																						
経路① (下階区画：安全補機室内 (外部被ばく))	約 11.1																																						
経路② (下階区画：安全補機室外 (外部被ばく))	約 4.6																																						
経路③ (上階区画 (外部被ばく))	約 2.4																																						
経路④ (流入蒸気 (外部被ばく))	約 0.3																																						
経路⑤ (流入蒸気 (内部被ばく)) *1	約 10.7																																						
合計*3	約 29.2																																						
	<p>※1：内部被ばくにおける放射線防護具（全面マスク又は電動ファン付きマスク）による放射性物質の除去は考慮していない</p> <p>※2：表における「合計」以外の数値は、小数点第2位を四捨五入した値</p> <p>※3：「合計」の数値は、小数点第2位を切り上げた値</p>																																						
	<p><b>2. 機器の機能維持</b></p> <p><b>(1) 評価対象</b></p> <p>ISLOCAの緩和操作に必要な機器として、以下の機器を評価対象としている。</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>・余熱除去ポンプモータ</li> <li>・余熱除去ポンプ流量計</li> <li>・高圧注入ポンプモータ</li> <li>・高圧注入ポンプ流量計</li> </ul> <p>なお、ISLOCA時において、充てんポンプ室及び充てんポンプ流量計の存在する区画に漏えいする機器及び滞留水は存在しない。また、漏えいした蒸気による当該区画の充てんポンプ及び充てんポンプ流量計の耐放射線性は問題にならない。</p> <p><b>(2) 評価手法</b></p> <p>ISLOCA時線量評価においては、漏えい機器等から漏えいした1次冷却材から気相に出た希ガス及びよう素及び区画内の滞留水に含まれる腐食生成物及び核分裂生成物を線源として考慮し、これらが区画体積を保存する球の中に一様に存在するとして、その球の中心の線量率を計算する。</p> <p>評価期間としては、事故収束後十分長い期間として、30日間とする。</p>																																						

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR  
固有の設備や対応手段であり、泊3  
号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

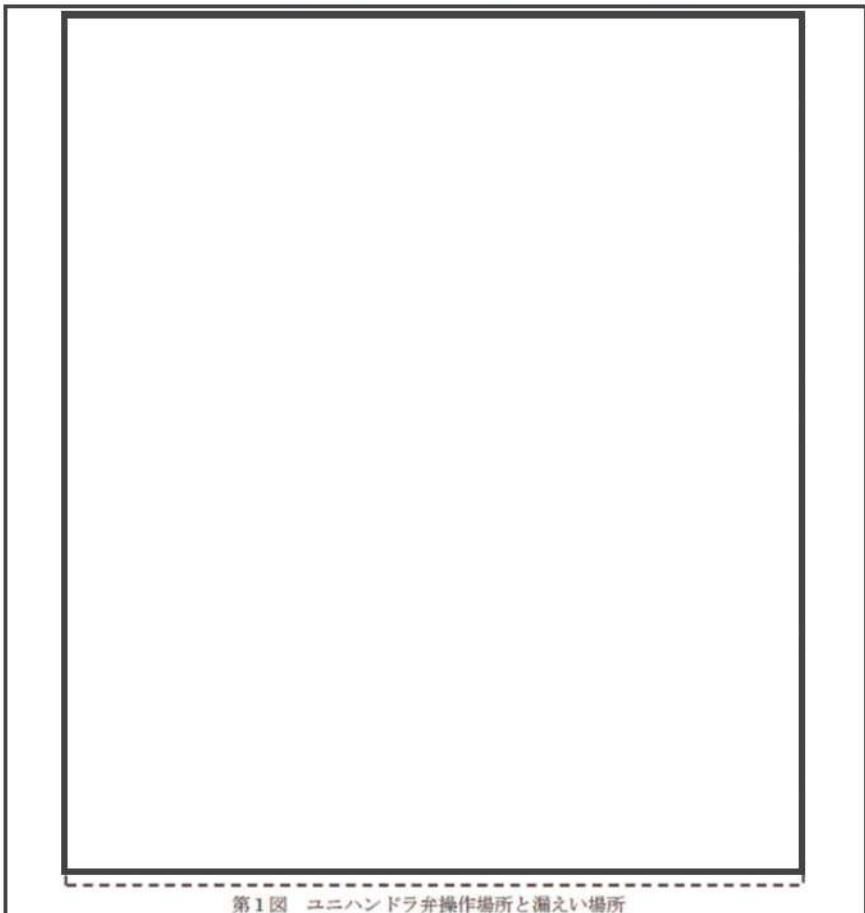
大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	相違理由																										
	<p>(3) 評価結果 計算の結果、各機器のある区画内の線量率は表2のとおりとなった。</p> <p style="text-align: center;">表2 各機器のある区画内の線量率</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th rowspan="2">T. P. (m)</th> <th rowspan="2">区画</th> <th rowspan="2">評価対象機器</th> <th colspan="3">線量率 [mSv/h]</th> </tr> <tr> <th>1時間後</th> <th>1日後</th> <th>7日後</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td rowspan="2">-1.7</td> <td>余熱除去ポンプ室</td> <td>余熱除去ポンプモータ</td> <td>1.88E+02</td> <td>2.48E+01</td> <td>6.34E+00</td> </tr> <tr> <td>高圧注入ポンプ室</td> <td>高圧注入ポンプモータ</td> <td>1.79E+02</td> <td>2.36E+01</td> <td>6.09E+00</td> </tr> <tr> <td rowspan="2">2.8</td> <td>通路部</td> <td>余熱除去ポンプ流量計 高圧注入ポンプ流量計</td> <td>3.27E+02 4.29E+01</td> <td>4.29E+01 1.29E+01</td> <td></td> </tr> </tbody> </table> <p>表2より、余熱除去ポンプモータ及び高圧注入ポンプモータの被ばく線量として1時間後の線量率が事故後0～1日、1日後の線量率が事故後1～7日、7日後の線量率が事故後7～30日の間継続すると仮定すると、積算線量は以下のとおりとなる。</p> <p>余熱除去ポンプモータ：  <math>(188 \times 24) + (24.8 \times 24 \times 6) + (6.34 \times 24 \times 23) = 1.16E+04 \text{ mSv} = 11.6 \text{ Sv}</math></p> <p>高圧注入ポンプモータ：  <math>(179 \times 24) + (23.6 \times 24 \times 6) + (6.09 \times 24 \times 23) = 1.11E+04 \text{ mSv} = 11.1 \text{ Sv}</math></p> <p>ここで、1 Sv=1 Gy とすると、余熱除去ポンプモータの30日間の吸収線量は約12 Gy、高圧注入ポンプモータの30日間の吸収線量は約12 Gy であり、一般的なポンプモータの制限値である2 MGyよりも小さい。</p> <p>また、表2より、余熱除去ポンプ流量計、高圧注入ポンプ流量計の線量として1時間後の線量率が事故後0～1日、1日後の線量率が事故後1～7日、7日後の線量率が事故後7～30日の間継続すると仮定すると、積算線量は以下のとおりとなる。</p> <p><math>(327 \times 24) + (42.9 \times 24 \times 6) + (12.9 \times 24 \times 23) = 2.11E+04 \text{ mSv} = 21.1 \text{ Sv}</math></p> <p>ここで、1 Sv=1 Gy とすると、余熱除去ポンプ流量計、高圧注入ポンプ流量計の30日間の吸収線量は約22 Gy であり、一般的な伝送器の制限値である100 Gy よりも小さい。</p>	T. P. (m)	区画	評価対象機器	線量率 [mSv/h]			1時間後	1日後	7日後	-1.7	余熱除去ポンプ室	余熱除去ポンプモータ	1.88E+02	2.48E+01	6.34E+00	高圧注入ポンプ室	高圧注入ポンプモータ	1.79E+02	2.36E+01	6.09E+00	2.8	通路部	余熱除去ポンプ流量計 高圧注入ポンプ流量計	3.27E+02 4.29E+01	4.29E+01 1.29E+01		
T. P. (m)	区画				評価対象機器	線量率 [mSv/h]																						
		1時間後	1日後	7日後																								
-1.7	余熱除去ポンプ室	余熱除去ポンプモータ	1.88E+02	2.48E+01	6.34E+00																							
	高圧注入ポンプ室	高圧注入ポンプモータ	1.79E+02	2.36E+01	6.09E+00																							
2.8	通路部	余熱除去ポンプ流量計 高圧注入ポンプ流量計	3.27E+02 4.29E+01	4.29E+01 1.29E+01																								

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR  
固有の設備や対応手段であり、泊3  
号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

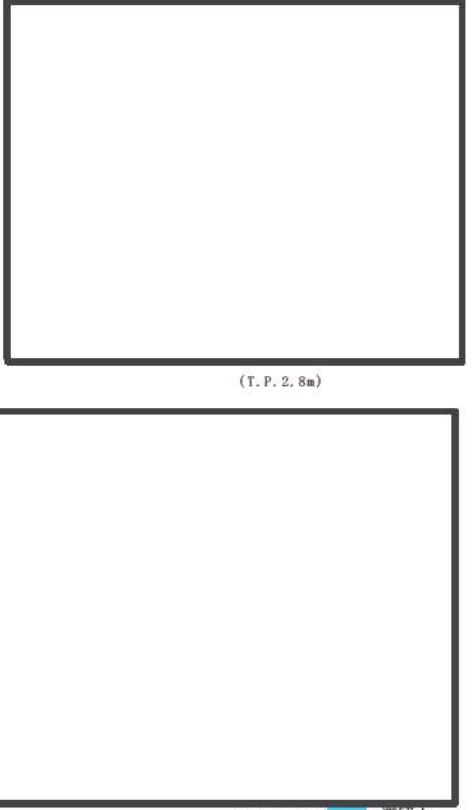
大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	泊発電所3号炉	相違理由
【伊方3号炉の添付資料1.3.12のうち別紙-3の抜粋を掲載】			
 <p>第1図 ユニハンドレバ操作場所と漏えい場所</p>	 <p>(T.P. 10.3m 中間床)</p>	 <p>(T.P. 10.3m)</p>	
		<p>■ : 滞留水 □ : 安全補機室区画</p> <p>※ツインパワー弁操作場所では最下層及び上下階からの蒸気流入を考慮</p> <p>図1(1/2) ツインパワー弁操作場所と漏えい場所（泊3号炉）</p> <p>■枠囲みの内容は機密情報に属しますので公開できません。</p>	

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR  
固有の設備や対応手段であり、泊3  
号炉と比較対象とならない記載内容

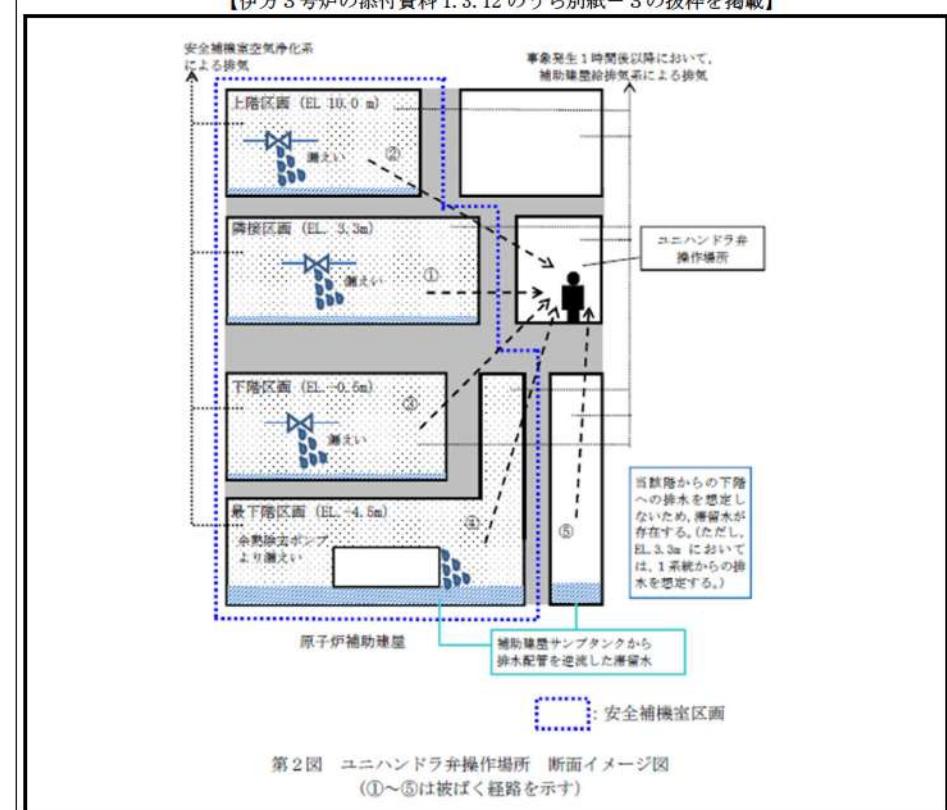
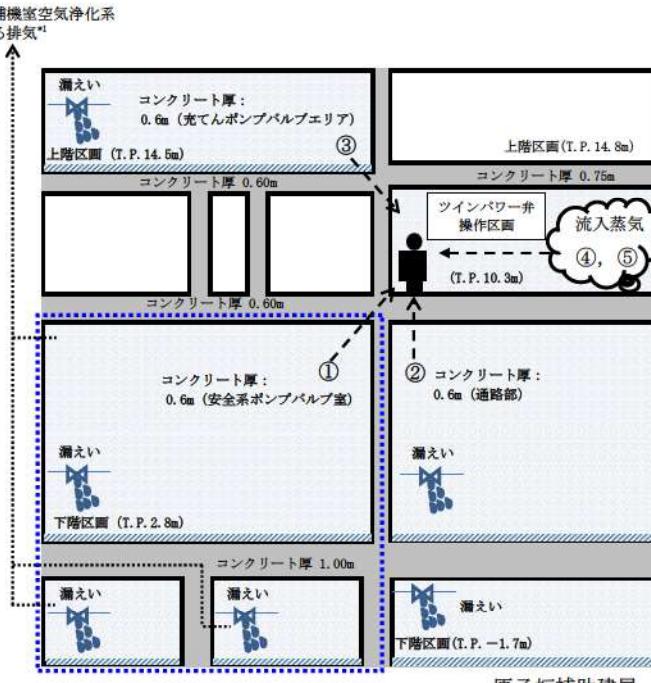
赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	相違理由
	 <p>(T.P. - 1.7m) : 滞留水  <span style="border: 1px dashed blue; padding: 2px;">□</span>: 安全補機室区画</p> <p>図1(2/2) ツインパワー弁操作場所と漏えい場所(泊3号炉)</p> <p><span style="border: 1px solid black; padding: 2px;">■</span>枠囲みの内容は機密情報に属しますので公開できません。</p>	

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

## 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	相違理由
<p>【伊方3号炉の添付資料1.3.12のうち別紙一3の抜粋を掲載】</p>  <p>Figure 2 shows a cross-section of the Uni-hand pump operation site (Uni-hand pump operation site) at the Mihama 3/4th power plant. The diagram illustrates the layout of various rooms and the flow of air through them. Key features include:</p> <ul style="list-style-type: none"> <li><b>Rooms:</b> 上階区画 (EL. 10.0 m), 隣接区画 (EL. 9.3m), 下階区画 (EL. -0.6m), 最下階区画 (EL. -4.5m).</li> <li><b>Air Flow:</b> Air flows from the Uni-hand pump operation site (①) through the adjacent room (②) and up to the upper floor (③). From the upper floor, air is exhausted through the safety exhaust system (漏えい) (④) and then through the concrete floor (⑤) into the lower floor.</li> <li><b>Annotations:</b> A note indicates that drainage from the floor is considered, and there is a water reservoir in the adjacent room. Another note states that drainage from the floor is considered, and there is a water reservoir in the adjacent room.</li> <li><b>Legend:</b> A legend indicates that blue dashed boxes represent "Safety Room Areas".</li> </ul> <p>第2図 ユニハンドラ弁操作場所 断面イメージ図 (①～⑤は被ばく経路を示す)</p>	<p>安全補機室空気浄化系による排気<sup>*1</sup></p>  <p>Figure 2 shows a cross-section of the Uni-hand pump operation site (Uni-hand pump operation site) at the泊3号炉. The diagram illustrates the layout of various rooms and the flow of air through them. Key features include:</p> <ul style="list-style-type: none"> <li><b>Rooms:</b> 上階区画 (T.P. 14.5m), 隣接区画 (T.P. 10.3m), 下階区画 (T.P. 2.8m), 最下階区画 (T.P. -1.7m).</li> <li><b>Air Flow:</b> Air flows from the Uni-hand pump operation site (①) through the adjacent room (②) and up to the upper floor (③). From the upper floor, air is exhausted through the safety exhaust system (漏えい) (④) and then through the concrete floor (⑤) into the lower floor.</li> <li><b>Annotations:</b> A note indicates that steam enters from the top right.</li> <li><b>Legend:</b> A legend indicates that blue dashed boxes represent "Safety Room Areas".</li> </ul> <p>*1：本評価では考慮しない</p> <p>原子炉補助建屋</p>	

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR  
固有の設備や対応手段であり、泊3  
号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	相違理由																											
<p>【伊方3号炉の添付資料 1.3.12 別紙－3 別添－1 を掲載】</p> <p>線量評価の詳細</p> <p>1. 気相部又は液相部の放射能濃度の評価</p> <p>(1) 評価条件</p> <p>余熱除去系統から漏えいする1次冷却材中放射能濃度の算出条件及び漏えい後の評価条件について別添第1表に示す。隣接区画については、部屋毎に3分割して評価した。別添第1図に示すように、バルブ室を隣接区画(1)、格納容器ブレイ冷却器室を隣接区画(2)、余熱除去冷却器室を隣接区画(3)とし、隣接区画(3)からの線量評価においては、考慮しているコンクリート壁(0.9m)による遮蔽に加えて、余熱除去冷却器室周りの壁(1.0m)による遮蔽が期待できるため評価上無視することとし、隣接区画(1)及び隣接区画(2)からの影響を評価することとする。</p> <p>放出過程は別添第2図に、各核種の1次冷却材中平衡濃度を別添第2表～別添第4表に示す。</p> <p>別添第1表 評価条件</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>評価条件</th><th>評価使用値</th><th>備考</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td>原子炉熱出力</td><td>2,705MWt</td><td>定格出力の102%</td></tr> <tr> <td>原子炉運転時間</td><td>最高40,000時間</td><td>核分裂生成物が多くなるようサイクル末期を想定</td></tr> <tr> <td>燃料被覆管欠陥率</td><td>0.1%</td><td>別添－2に示すとおり</td></tr> <tr> <td>欠陥燃料からの放出割合</td><td>希ガス 1.0% よう素 0.5%</td><td>現行添付書類十に同じ</td></tr> <tr> <td>安全補機室区画への漏えい量積算値</td><td>約26m<sup>3</sup> (事象発生20分後) 約387m<sup>3</sup> (事象発生7時間後)</td><td>隔離完了を想定するそれぞれの時間に対して、ユニハンドラ弁操作開始時間である20分もしくは7時間時点を想定</td></tr> <tr> <td>線量評価に用いる安全補機室区画体積</td><td>9,700m<sup>3</sup></td><td>設計値</td></tr> <tr> <td>気相中に放出される放射性物質の割合</td><td>希ガス：100% よう素：10% 粒子状物質：0%</td><td>瞬時放出を想定 気相中に放出されない放射性物質は液相部に滞留する (別添－3に示すとおり)</td></tr> <tr> <td>安全補機室空気浄化系による排気風量*</td><td>56m<sup>3</sup>/min</td><td>安全補機室排気ファン風量の設計値</td></tr> </tbody> </table> <p>※：ISLOCA発生時の安全補機室の雰囲気は、高温多湿の水蒸気で満たされていることとなり、チャコールフィルタが目詰まりを起こし、排気ができなくなる可能性があるが、温度評価でも考慮している補助換気装置により、安全補機室区画を含め補助換気室を換気できる。ただし、事象発生後1時間までに隔離する場合の評価では、補助換気装置が起動していないため、排気は考慮しない。</p>	評価条件	評価使用値	備考	原子炉熱出力	2,705MWt	定格出力の102%	原子炉運転時間	最高40,000時間	核分裂生成物が多くなるようサイクル末期を想定	燃料被覆管欠陥率	0.1%	別添－2に示すとおり	欠陥燃料からの放出割合	希ガス 1.0% よう素 0.5%	現行添付書類十に同じ	安全補機室区画への漏えい量積算値	約26m <sup>3</sup> (事象発生20分後) 約387m <sup>3</sup> (事象発生7時間後)	隔離完了を想定するそれぞれの時間に対して、ユニハンドラ弁操作開始時間である20分もしくは7時間時点を想定	線量評価に用いる安全補機室区画体積	9,700m <sup>3</sup>	設計値	気相中に放出される放射性物質の割合	希ガス：100% よう素：10% 粒子状物質：0%	瞬時放出を想定 気相中に放出されない放射性物質は液相部に滞留する (別添－3に示すとおり)	安全補機室空気浄化系による排気風量*	56m <sup>3</sup> /min	安全補機室排気ファン風量の設計値	<p>泊発電所3号炉</p> <p>添付－1</p> <p>線量評価の詳細</p> <p>1. 気相部又は液相部の放射性物質濃度の評価</p> <p>(1) 評価条件</p> <p>1次冷却材から漏えいする放射能濃度算出条件及び漏えい後の評価条件について添付表1に示す。放出過程は添付図1に示すとおりである。</p> <p>各核種の1次冷却材中平衡濃度を添付表2～添付表4に示す。</p>	
評価条件	評価使用値	備考																											
原子炉熱出力	2,705MWt	定格出力の102%																											
原子炉運転時間	最高40,000時間	核分裂生成物が多くなるようサイクル末期を想定																											
燃料被覆管欠陥率	0.1%	別添－2に示すとおり																											
欠陥燃料からの放出割合	希ガス 1.0% よう素 0.5%	現行添付書類十に同じ																											
安全補機室区画への漏えい量積算値	約26m <sup>3</sup> (事象発生20分後) 約387m <sup>3</sup> (事象発生7時間後)	隔離完了を想定するそれぞれの時間に対して、ユニハンドラ弁操作開始時間である20分もしくは7時間時点を想定																											
線量評価に用いる安全補機室区画体積	9,700m <sup>3</sup>	設計値																											
気相中に放出される放射性物質の割合	希ガス：100% よう素：10% 粒子状物質：0%	瞬時放出を想定 気相中に放出されない放射性物質は液相部に滞留する (別添－3に示すとおり)																											
安全補機室空気浄化系による排気風量*	56m <sup>3</sup> /min	安全補機室排気ファン風量の設計値																											

添付表1 評価条件

評価条件	評価使用値	備考
炉心熱出力	2,705 MWt	定格出力の102%
運転時間	最高40,000時間	核分裂生成物が多くなるようサイクル末期を想定
燃料被覆管欠陥率	0.1%	添付－2に示すとおり
炉心内蓄積量に対する燃料ギャップ中の放射能割合	希ガス 1.0% よう素 0.5%	現行添付書類十に同じ
安全補機室区画への漏えい量積算値	約97m <sup>3</sup> *1	ツインパワー弁の閉止時間として1時間時点を想定
線量評価に用いる安全補機室区画体積	9,100m <sup>3</sup>	設計値
気相中に放出される放射性物質の割合	希ガス：100% よう素：10% 粒子状物質：0%	瞬時放出を想定。 気相中に放出されない放射性物質は液相部に滞留する。 (添付－3に示すとおり)
安全補機室空気浄化系による排気風量	—	事象発生1時間後の起動を想定しており、本評価では考慮せず

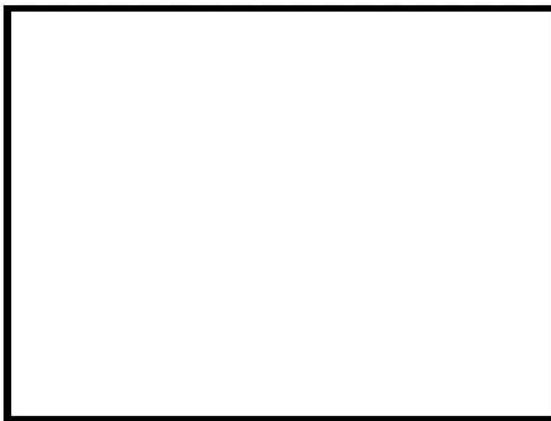
\*1：積算漏えい量を水の密度1g/ccとして算出

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR  
固有の設備や対応手段であり、泊3  
号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	相違理由
<p>【伊方3号炉の添付資料 1.3.12 別紙-3 別添-1 を掲載】</p>  <p>別添第1図 隣接区画における放射性物質からの寄与</p>	泊発電所3号炉	

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

## 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	泊発電所3号炉	相違理由
【伊方3号炉の添付資料 1.3.12 別紙－3 別添－1 を掲載】			
<p>【比較のため再掲】</p> <p>(2) 放射能濃度評価</p> <p>(1)の評価条件から、以下の濃度計算式にて各区画での放射能濃度評価を行った。</p> <p>濃度計算式のとおり、1次冷却材に含まれるすべての放射性物質は、隔離操作開始までに別添第1表に示す割合で気相中及び液相中に放出されるものとし、区画毎に、気相部においては各区画の体積、液相部においては各区画の滞留水量に応じた放射能量が存在するものとして評価した。線量評価の対象時間は、放射性崩壊による線量率の低下を踏まえ、事象発生後1時間もしくは8時間までに隔離する場合において、それぞれ操作開始を想定している事象発生20分後もしくは7時間後とした。</p> $C(t) = \frac{Q_{RCS} + E \cdot G \cdot f}{V_1} \cdot \left\{ (a \cdot e^{-\lambda_1 t} \cdot \frac{V_1}{V_2}) + (1-a) \cdot e^{-\lambda_1 t} \cdot \frac{d(t)}{L_{total}} \right\}$ <p> <math>C(t)</math> : 各区画内の放射能濃度 (<math>\text{Bq}/\text{m}^3</math>)  <math>Q_{RCS}</math> : 各核種の1次冷却材中放射能量 (<math>\text{Bq}</math>)  <math>E</math> : 炉内蓄積量 (<math>\text{Bq}</math>)  <math>G</math> : 欠陥燃料からの放出割合 (-)              希ガス : 0.01              よう素 : 0.005  <math>f</math> : 燃料被覆管欠陥率 (= 0.1 %)  <math>V_1</math> : 各区画体積 (<math>\text{m}^3</math>)  <math>V_2</math> : 安全補機区画全体積 (<math>\text{m}^3</math>)  <math>d(t)</math> : 各区画内滞留水量 (<math>\text{m}^3</math>)  <math>L_{total}</math> : 原子炉補助建屋内での総漏えい量  <math>a</math> : 気相への移行割合 (-)              希ガス : 1.0              よう素 : 0.1              粒子状物質 : 0.0  <math>\lambda_1</math> : 核種ごとの崩壊定数 (<math>\text{s}^{-1}</math>)  <math>\lambda_2</math> : 排気による除去定数 (<math>\text{s}^{-1}</math>) (=排気風量 (<math>\text{m}^3/\text{s}</math>) / 安全補機区画体積 (<math>\text{m}^3</math>))  <math>\Lambda</math> : <math>\Lambda = \lambda_1 + \lambda_2</math> </p>	<p>(2) 濃度評価</p> <p>上記評価条件から、以下の濃度計算式にて各区画での濃度評価を行った。</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>安全補機室区画内 (下階区画 安全系ポンプバルブ室)</li> </ul> $C(t) = \frac{Q_{RCS} + E \cdot G \cdot f}{V_1} \cdot \frac{L_{total}}{V_{RCS}} \cdot \left\{ (a \cdot e^{-\lambda_1 t} \cdot \frac{V_1}{V_2}) + \frac{d(t)}{L_{total}} \cdot (1-a) \cdot e^{-\lambda_1 t} \right\}$ <p> <math>C(t)</math> : 区画内の放射能濃度 (<math>\text{Bq}/\text{m}^3</math>)  <math>Q_{RCS}</math> : 各核種の1次冷却材中放射能量 (<math>\text{Bq}</math>)  <math>E</math> : 炉心内蓄積量 (<math>\text{Bq}</math>)  <math>G</math> : 炉心内蓄積量に対する燃料ギャップ中の放射能割合 (-)              希ガス : 0.01              よう素 : 0.005  <math>f</math> : 燃料被覆管欠陥率 (= 0.1 %)  <math>V_{RCS}</math> : 1次冷却材保有水量 (<math>\text{m}^3</math>)  <math>V_1</math> : 各区画体積 (<math>\text{m}^3</math>)  <math>V_2</math> : 安全補機室区画全体積 (<math>\text{m}^3</math>)  <math>d(t)</math> : 各区画内滞留水量 (<math>\text{m}^3</math>) (ある場合)  <math>L_{total}</math> : 作業終了までの総漏えい量 (<math>\text{m}^3</math>)  <math>a</math> : 気相への移行割合 (-)              希ガス : 1.0              よう素 : 0.1              粒子状物質 : 0.0  <math>\lambda_1</math> : 核種ごとの崩壊定数 (<math>\text{s}^{-1}</math>)  <math>\lambda_2</math> : 排気による除去定数 (<math>\text{s}^{-1}</math>) (=排気風量 (<math>\text{m}^3/\text{s}</math>) / 安全補機室区画体積 (<math>\text{m}^3</math>))  <math>\Lambda</math> : <math>\Lambda = \lambda_1 + \lambda_2</math>  <math>t</math> : 事象開始からの時刻 (s)     </p> <ul style="list-style-type: none"> <li>安全補機室区画外 (下階区画 通路部, 上階区画 充てんポンプバルブ室)</li> </ul> $C(t) = \frac{Q_{RCS} + E \cdot G \cdot f}{V_1} \cdot \frac{L_{total}}{V_{RCS}} \cdot \left\{ \frac{q(t)}{L_{total}} \cdot a \cdot e^{-\lambda_1 t} + \frac{d(t)}{L_{total}} \cdot (1-a) \cdot e^{-\lambda_1 t} \right\}$		

泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	相違理由
	<p><math>C(t)</math> : 区画内の放射能濃度 (<math>\text{Bq}/\text{m}^3</math>)</p> <p><math>Q_{RCS}</math> : 各核種の1次冷却材中放射能量 (<math>\text{Bq}</math>)</p> <p><math>E</math> : 炉内蓄積量 (<math>\text{Bq}</math>)</p> <p><math>G</math> : 炉心内蓄積量に対する燃料ギャップ中の放射能割合 (-) 希ガス : 0.01 よう素 : 0.005</p> <p><math>f</math> : 燃料被覆管欠陥率 (= 0.1 %)</p> <p><math>V_1</math> : 各区画体積 (<math>\text{m}^3</math>)</p> <p><math>a</math> : 気相への移行割合 (-) 希ガス : 1.0 よう素 : 0.1 粒子状物質 : 0.0</p> <p><math>q(t)</math> : 各区画への漏えい水量 (<math>\text{m}^3</math>)</p> <p><math>\lambda_1</math> : 核種ごとの崩壊定数 (<math>\text{s}^{-1}</math>)</p> <p><math>t</math> : 事象開始からの時刻 (s)</p>	

【伊方3号炉の添付資料 1.3.12 別紙-3 別添-1 を掲載】

【比較のため再掲】

(3) 濃度評価結果

(2)の濃度計算式により算出した放射能濃度は、別添第5表のとおりである。

別添第5表 各区画での放射能濃度

対象区画		放射能濃度 ( $\text{Bq}/\text{m}^3$ ) ( $\gamma$ 線エネルギー 0.5MeV 換算)	
事象発生	事象発生 20分後	事象発生 7時間後	事象発生 8時間までに 隔離する場合
事象発生後 1時間までに 隔離する場合			
隣接区画 <sup>a</sup>	隣接区画(1)	$2.0 \times 10^{11}$	$1.1 \times 10^{10}$
	隣接区画(2)	$1.8 \times 10^{11}$	$9.8 \times 10^9$
上階区画 <sup>b</sup>		$4.8 \times 10^{11}$	$1.7 \times 10^{10}$
下階区画 <sup>b</sup>		$3.1 \times 10^{11}$	$7.4 \times 10^{10}$
最下階区画(安全補機室区画内) <sup>c</sup>		$1.3 \times 10^{11}$	$2.6 \times 10^{10}$
最下階区画(安全補機室区画外) <sup>c</sup>		$1.4 \times 10^{11}$	$3.6 \times 10^{10}$

\*1 : 気相部に放射性物質が浮遊及び液相部に放射性物質が滞留

\*2 : 液相部に放射性物質が滞留

(3) 濃度評価結果

(2)の濃度計算式により算出した濃度は、下表のとおりである。

	放射能濃度 ( $\text{Bq}/\text{m}^3$ ) (0.5MeV 換算) (立入時間：事象発生 1時間後)
通路部：	$泊 3$ 号炉
下階区画	$2.6 \times 10^{10}$ 安全系ポンプバルブ室： $6.5 \times 10^{10}$
上階区画	充てんポンプバルブエリア： $1.7 \times 10^{10}$

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR  
固有の設備や対応手段であり、泊3  
号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

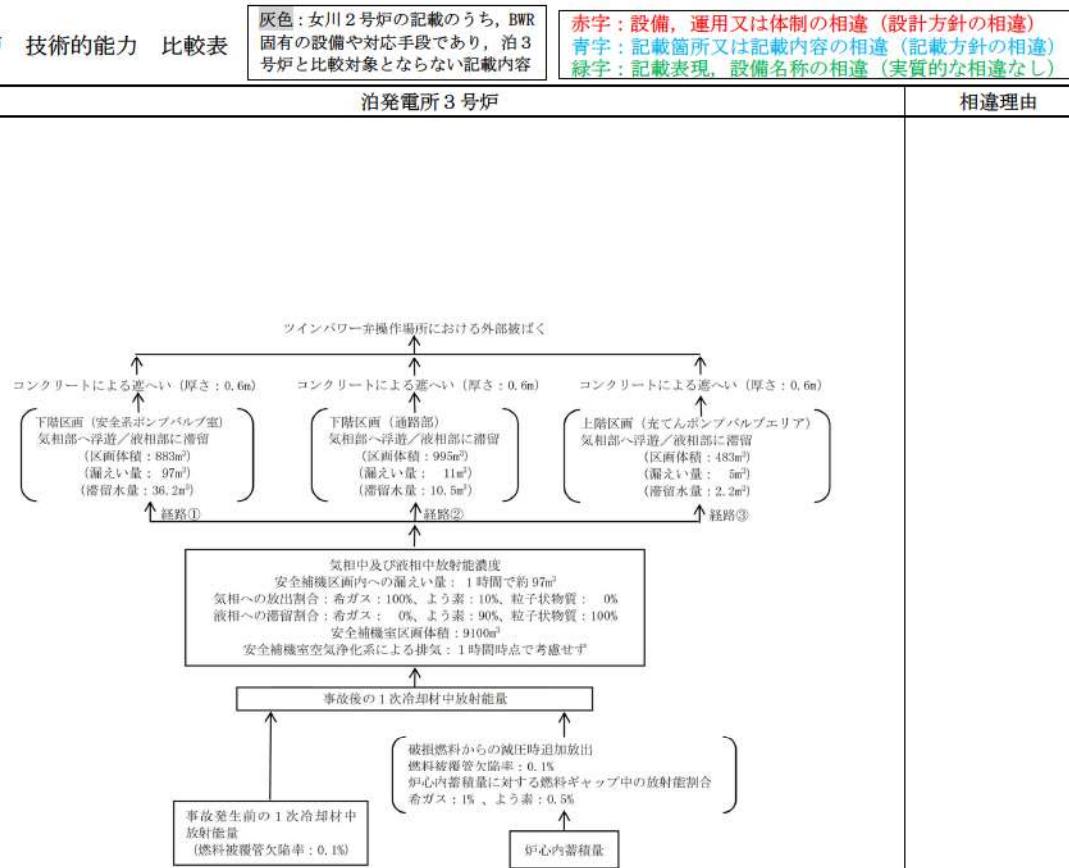
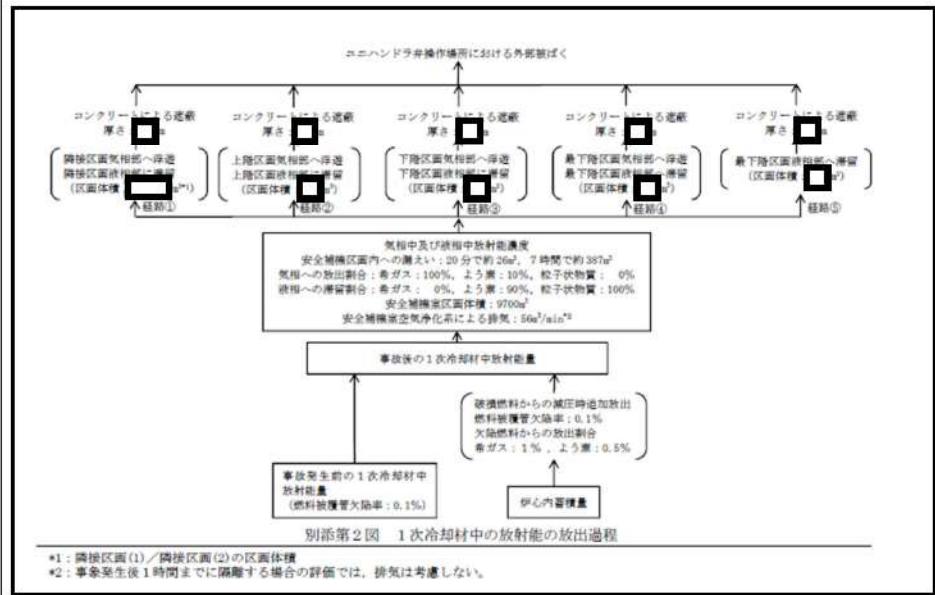
## 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

大飯発電所3／4号炉

泊発電所3号炉

相違理由

【伊方3号炉の添付資料 1.3.12 別紙-3 別添-1 を掲載】



添付図1 1次冷却材中の放射能の放出過程（泊3号炉）

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

## 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

## 大飯発電所3／4号炉

## 【伊方3号炉の添付資料 1.3.12 別紙-3 別添-1 を掲載】

別添第2表 1次冷却材中のよう素の平衡濃度及び追加放出寄与分

核種	核分裂収率(%)	半減期	$\gamma$ 線実効エネルギー(MeV/dis)	冷却材中濃度(Bq/g)	冷却材中蓄積量(Bq)	炉心内蓄積量(Bq)	追加放出寄与分(Bq)
I-131	2.84	8.06 d	0.381	$4.58 \times 10^3$	$8.70 \times 10^{11}$	$2.46 \times 10^{18}$	$1.23 \times 10^{13}$
I-132	4.21	2.28 h	2.253	$2.43 \times 10^3$	$4.62 \times 10^{11}$	$3.65 \times 10^{18}$	$1.82 \times 10^{13}$
I-133	6.77	20.8 h	0.608	$8.94 \times 10^3$	$1.70 \times 10^{12}$	$5.86 \times 10^{18}$	$2.93 \times 10^{13}$
I-134	7.61	52.6 min	2.75	$1.85 \times 10^3$	$3.52 \times 10^{11}$	$6.59 \times 10^{18}$	$3.29 \times 10^{13}$
I-135	6.41	6.61 h	1.645	$5.87 \times 10^3$	$1.11 \times 10^{12}$	$5.55 \times 10^{18}$	$2.77 \times 10^{13}$
合計	—	—	—	$2.37 \times 10^4$	$4.50 \times 10^{12}$	$2.41 \times 10^{19}$	$1.20 \times 10^{14}$

## 泊発電所3号炉

添付表2 1次冷却材中のよう素の平衡濃度及び追加放出寄与分

核種	核分裂収率(%)	半減期	$\gamma$ 線実効エネルギー(MeV/dis)	冷却材中濃度(Bq/g)	冷却材中蓄積量(Bq)	炉心内蓄積量(Bq)	追加放出寄与分(Bq)
I-131	2.84	8.06 d	0.381	$4.57 \times 10^3$	$8.92 \times 10^{11}$	$2.46 \times 10^{18}$	$1.23 \times 10^{13}$
I-132	4.21	2.28 h	2.253	$2.39 \times 10^3$	$4.67 \times 10^{11}$	$3.64 \times 10^{18}$	$1.82 \times 10^{13}$
I-133	6.77	20.8 h	0.608	$8.89 \times 10^3$	$1.73 \times 10^{12}$	$5.86 \times 10^{18}$	$2.93 \times 10^{13}$
I-134	7.61	52.6 min	2.75	$1.81 \times 10^3$	$3.53 \times 10^{11}$	$6.58 \times 10^{18}$	$3.29 \times 10^{13}$
I-135	6.41	6.61 h	1.645	$5.80 \times 10^3$	$1.13 \times 10^{12}$	$5.55 \times 10^{18}$	$2.77 \times 10^{13}$
合計	—	—	—	$2.35 \times 10^4$	$4.57 \times 10^{12}$	$2.41 \times 10^{19}$	$1.20 \times 10^{14}$

別添第3表 1次冷却材中の希ガスの平衡濃度及び追加放出寄与分

核種	核分裂収率(%)	半減期	$\gamma$ 線実効エネルギー(MeV/dis)	冷却材中濃度		炉心内蓄積量(Bq)	追加放出寄与分(Bq)
				冷却材中濃度(Bq/g)	$\gamma$ 線エネルギー0.5MeV換算(Bq)		
Kr-83m	0.53	1.83 h	0.0025	$1.48 \times 10^3$	$7.40 \times 10^3$	$4.59 \times 10^{17}$	$2.29 \times 10^{10}$
Kr-85m	1.31	4.48 h	0.159	$7.22 \times 10^3$	$2.30 \times 10^3$	$4.36 \times 10^{11}$	$3.61 \times 10^{12}$
Kr-85	0.29	10.73 y	0.0022	$7.29 \times 10^4$	$3.21 \times 10^2$	$6.09 \times 10^{18}$	$4.15 \times 10^{18}$
Kr-87	2.54	76.3 min	0.793	$4.29 \times 10^3$	$6.81 \times 10^3$	$1.29 \times 10^{12}$	$2.20 \times 10^{18}$
Kr-88	3.58	2.80 h	1.950	$1.24 \times 10^4$	$4.82 \times 10^4$	$9.15 \times 10^{12}$	$3.10 \times 10^{18}$
Xe-131m	0.040	11.9 d	0.020	$1.10 \times 10^4$	$4.40 \times 10^5$	$8.37 \times 10^{13}$	$3.44 \times 10^{18}$
Xe-133m	0.19	2.25 d	0.042	$1.17 \times 10^4$	$9.86 \times 10^3$	$1.87 \times 10^{17}$	$1.66 \times 10^{12}$
Xe-133	6.77	5.29 d	0.045	$9.11 \times 10^5$	$8.20 \times 10^4$	$1.56 \times 10^{13}$	$5.86 \times 10^{18}$
Xe-135m	1.06	15.65 min	0.432	$2.24 \times 10^3$	$1.93 \times 10^3$	$3.68 \times 10^{11}$	$7.91 \times 10^{12}$
Xe-135	6.63	9.083h	0.250	$2.43 \times 10^4$	$1.22 \times 10^4$	$2.31 \times 10^{12}$	$5.75 \times 10^{18}$
Xe-138	6.28	14.17 min	1.183	$2.18 \times 10^3$	$5.15 \times 10^3$	$9.78 \times 10^{11}$	$5.44 \times 10^{18}$
合計	—	—	—	$1.06 \times 10^6$	$1.60 \times 10^6$	$3.05 \times 10^{13}$	$3.30 \times 10^{14}$

添付表3 1次冷却材中の希ガスの平衡濃度及び追加放出寄与分

核種	核分裂収率(%)	半減期	$\gamma$ 線実効エネルギー(MeV/dis)	冷却材中濃度		炉心内蓄積量(Bq)	追加放出寄与分(Bq)
				冷却材中濃度(Bq/g)	$\gamma$ 線エネルギー0.5MeV換算(Bq)		
Kr-83m	0.53	1.83 h	0.0025	$1.45 \times 10^3$	$7.25 \times 10^3$	$4.14 \times 10^3$	$2.29 \times 10^{10}$
Kr-85m	1.31	4.48 h	0.159	$7.07 \times 10^3$	$2.25 \times 10^3$	$4.38 \times 10^{11}$	$3.61 \times 10^{12}$
Kr-85	0.29	10.73 y	0.0022	$7.10 \times 10^3$	$3.12 \times 10^3$	$6.09 \times 10^{19}$	$4.15 \times 10^{16}$
Kr-87	2.54	76.3 min	0.793	$4.20 \times 10^3$	$6.66 \times 10^3$	$1.30 \times 10^{12}$	$2.20 \times 10^{18}$
Kr-88	3.58	2.80 h	1.950	$1.21 \times 10^3$	$4.72 \times 10^3$	$9.19 \times 10^{12}$	$3.10 \times 10^{18}$
Xe-131m	0.040	11.9 d	0.020	$1.08 \times 10^3$	$4.33 \times 10^3$	$8.45 \times 10^{19}$	$1.38 \times 10^{10}$
Xe-133m	0.19	2.25 d	0.042	$1.15 \times 10^3$	$9.69 \times 10^3$	$1.89 \times 10^{11}$	$1.66 \times 10^{17}$
Xe-133	6.77	5.29 d	0.045	$8.95 \times 10^3$	$8.05 \times 10^3$	$1.57 \times 10^{13}$	$5.86 \times 10^{19}$
Xe-135m	1.06	15.65 min	0.432	$2.18 \times 10^3$	$1.89 \times 10^3$	$3.68 \times 10^{11}$	$9.15 \times 10^{17}$
Xe-135	6.63	9.083h	0.250	$2.43 \times 10^4$	$1.21 \times 10^4$	$2.36 \times 10^{12}$	$5.75 \times 10^{18}$
Xe-138	6.28	14.17 min	1.183	$2.12 \times 10^3$	$5.02 \times 10^3$	$9.79 \times 10^{11}$	$5.44 \times 10^{18}$
合計	—	—	—	$1.04 \times 10^6$	$1.57 \times 10^{13}$	$3.07 \times 10^{13}$	$2.51 \times 10^{19}$

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

## 大飯発電所3／4号炉

## 【伊方3号炉の添付資料 1.3.12 別紙－3 別添－1 を掲載】

別添第4表 1次冷却材中の粒子状物質の平衡濃度及び追加放出寄与分(1/2)

核種	半減期	$\gamma$ 線実効エネルギー(MeV/dis)	冷却材中濃度		冷却材中蓄積量 $\gamma$ 線エネルギー 0.5MeV換算(Bq/g)
			冷却材中濃度 (Bq/g)	$\gamma$ 線エネルギー 0.5MeV換算 (Bq/g)	
Br-83	2.39 h	0.0075	$2.70 \times 10^2$	$4.05 \times 10^0$	$7.70 \times 10^0$
Br-84	31.8 min	1.742	$1.44 \times 10^2$	$5.02 \times 10^2$	$9.53 \times 10^{10}$
Rb-88	17.8 min	0.57	$1.49 \times 10^4$	$1.70 \times 10^4$	$3.23 \times 10^{12}$
Rb-89	15.4 min	2.2	$3.66 \times 10^2$	$1.61 \times 10^3$	$3.06 \times 10^{11}$
Sr-89	52.7 d	$8 \times 10^{-5}$	$7.72 \times 10^0$	$1.24 \times 10^3$	$2.35 \times 10^0$
Sr-90	27.7 y	—	$4.89 \times 10^{-1}$	—	—
Sr-91	9.67 h	0.71	$4.86 \times 10^0$	$6.90 \times 10^0$	$1.31 \times 10^0$
Sr-92	2.71 h	1.3	$2.54 \times 10^0$	$6.60 \times 10^0$	$1.25 \times 10^0$
Y-90	64.0 h	—	$6.24 \times 10^{-1}$	—	—
Y-91	58.9 d	0.0027	$1.17 \times 10^1$	$6.32 \times 10^{-2}$	$1.20 \times 10^7$
Y-92	3.53 h	0.23	$3.13 \times 10^0$	$1.44 \times 10^0$	$2.74 \times 10^0$
Zr-95	65.5 d	0.73	$1.31 \times 10^0$	$1.91 \times 10^0$	$3.63 \times 10^0$
Nb-95	35 d	0.77	$1.31 \times 10^0$	$2.02 \times 10^0$	$3.83 \times 10^0$
Mo-99	66.7 h	0.16	$8.63 \times 10^3$	$2.76 \times 10^3$	$5.25 \times 10^{11}$
Te-132	77.7 h	0.22	$5.02 \times 10^2$	$2.21 \times 10^2$	$4.20 \times 10^{10}$

別添第4表 1次冷却材中の粒子状物質の平衡濃度及び追加放出寄与分(2/2)

核種	半減期	$\gamma$ 線実効エネルギー(MeV/dis)	冷却材中濃度		冷却材中蓄積量 $\gamma$ 線エネルギー 0.5MeV換算(Bq/g)
			冷却材中濃度 (Bq/g)	$\gamma$ 線エネルギー 0.5MeV換算 (Bq/g)	
Te-134	42.0 m	0.1302	$9.91 \times 10^1$	$2.58 \times 10^1$	$4.90 \times 10^0$
Cs-134	2.05 y	1.6	$2.02 \times 10^3$	$6.46 \times 10^3$	$1.23 \times 10^{12}$
Cs-136	13.7 d	2.2	$1.40 \times 10^2$	$6.16 \times 10^2$	$1.17 \times 10^{11}$
Cs-137	30.0 y	0.56	$4.49 \times 10^3$	$5.03 \times 10^3$	$9.55 \times 10^{11}$
Cs-138	32.2 m	2.1	$3.35 \times 10^3$	$1.41 \times 10^4$	$2.67 \times 10^{12}$
Ba-140	12.8 d	0.18	$7.96 \times 10^0$	$2.87 \times 10^0$	$5.44 \times 10^8$
La-140	40.27 h	2.3	$2.09 \times 10^0$	$9.61 \times 10^0$	$1.83 \times 10^0$
Ce-144	284 d	0.016	$9.43 \times 10^{-1}$	$3.02 \times 10^{-2}$	$5.73 \times 10^6$
Pr-144	17.27 m	0.030	$9.43 \times 10^{-1}$	$5.66 \times 10^{-2}$	$1.08 \times 10^7$
Cr-51	27.8 d	0.032	$3.5 \times 10^1$	$2.24 \times 10^0$	$4.26 \times 10^8$
Mn-54	312 d	0.84	$2.9 \times 10^1$	$4.87 \times 10^0$	$9.26 \times 10^8$
Mn-56	2.576 h	1.8	$1.1 \times 10^3$	$3.96 \times 10^3$	$7.52 \times 10^{11}$
Fe-59	45.6 d	1.2	$4.1 \times 10^1$	$9.84 \times 10^1$	$1.87 \times 10^{10}$
Co-58	71.3 d	0.97	$9.6 \times 10^2$	$1.86 \times 10^3$	$3.54 \times 10^{11}$
Co-60	5.26 y	2.5	$2.8 \times 10^1$	$1.40 \times 10^2$	$2.66 \times 10^{10}$

## 泊発電所3号炉

添付表4 1次冷却材中の粒子状物質の平衡濃度(1/2)

核種	半減期	$\gamma$ 線実効エネルギー(MeV/dis)	冷却材中濃度		冷却材中蓄積量 $\gamma$ 線エネルギー 0.5MeV換算(Bq)
			冷却材中濃度 (Bq/g)	$\gamma$ 線エネルギー 0.5MeV換算 (Bq/g)	
Br-83	2.39 h	0.0075	$2.65 \times 10^2$	$3.98 \times 10^0$	$7.76 \times 10^9$
Br-84	31.8 min	1.742	$1.41 \times 10^2$	$4.90 \times 10^2$	$9.56 \times 10^{10}$
Rb-88	17.8 min	0.57	$1.45 \times 10^1$	$1.66 \times 10^1$	$3.23 \times 10^{12}$
Rb-89	15.4 min	2.2	$3.57 \times 10^2$	$1.57 \times 10^3$	$3.06 \times 10^{11}$
Sr-89	52.7 d	$8 \times 10^{-5}$	$7.72 \times 10^0$	$1.24 \times 10^{-3}$	$2.41 \times 10^5$
Sr-90	27.7 y	—	$4.89 \times 10^{-1}$	—	—
Sr-91	9.67 h	0.71	$4.82 \times 10^0$	$6.84 \times 10^0$	$1.33 \times 10^9$
Sr-92	2.71 h	1.3	$2.50 \times 10^0$	$6.50 \times 10^0$	$1.27 \times 10^9$
Y-90	64.0 h	—	$6.21 \times 10^{-1}$	—	—
Y-91	58.9 d	0.0027	$1.16 \times 10^1$	$6.28 \times 10^{-2}$	$1.23 \times 10^7$
Y-92	3.53 h	0.23	$3.08 \times 10^0$	$1.42 \times 10^0$	$2.76 \times 10^8$
Zr-95	65.5 d	0.73	$1.31 \times 10^0$	$1.91 \times 10^0$	$3.73 \times 10^8$
Nb-95	35 d	0.77	$1.31 \times 10^0$	$2.02 \times 10^0$	$3.93 \times 10^8$
Mo-99	66.7 h	0.16	$8.53 \times 10^2$	$2.73 \times 10^3$	$5.32 \times 10^{11}$
Te-132	77.7 h	0.22	$5.01 \times 10^2$	$2.20 \times 10^2$	$4.30 \times 10^{10}$

添付表4 1次冷却材中の粒子状物質の平衡濃度(2/2)

核種	半減期	$\gamma$ 線実効エネルギー(MeV/dis)	冷却材中濃度		冷却材中蓄積量 $\gamma$ 線エネルギー 0.5MeV換算(Bq)
			冷却材中濃度 (Bq/g)	$\gamma$ 線エネルギー 0.5MeV換算 (Bq/g)	
Te-134	42.0 min	0.1302	$9.69 \times 10^1$	$2.52 \times 10^1$	$4.92 \times 10^9$
Cs-134	2.05 y	1.6	$1.95 \times 10^3$	$6.24 \times 10^3$	$1.22 \times 10^{12}$
Cs-136	13.7 d	2.2	$1.39 \times 10^2$	$6.13 \times 10^2$	$1.20 \times 10^{11}$
Cs-137	30.0 y	0.56	$4.48 \times 10^3$	$5.02 \times 10^3$	$9.79 \times 10^{11}$
Cs-138	32.2 min	2.1	$3.27 \times 10^3$	$1.37 \times 10^4$	$2.68 \times 10^{12}$
Ba-140	12.8 d	0.18	$7.95 \times 10^0$	$2.86 \times 10^0$	$5.58 \times 10^8$
La-140	40.27 h	2.3	$2.10 \times 10^0$	$9.68 \times 10^0$	$1.89 \times 10^9$
Ce-144	284 d	0.016	$9.43 \times 10^{-1}$	$3.02 \times 10^{-2}$	$5.58 \times 10^6$
Pr-144	17.27 min	0.030	$9.43 \times 10^{-1}$	$5.66 \times 10^{-2}$	$1.10 \times 10^7$
Cr-51	27.8 d	0.032	$3.5 \times 10^1$	$2.24 \times 10^0$	$4.37 \times 10^8$
Mn-54	312 d	0.84	$2.9 \times 10^1$	$4.87 \times 10^1$	$9.50 \times 10^9$
Mn-56	2.576 h	1.8	$1.1 \times 10^3$	$3.96 \times 10^3$	$7.72 \times 10^{11}$
Fe-59	45.6 d	1.2	$4.1 \times 10^1$	$9.84 \times 10^1$	$1.92 \times 10^{10}$
Co-58	71.3 d	0.97	$9.6 \times 10^2$	$1.86 \times 10^3$	$3.63 \times 10^{11}$
Co-60	5.26 y	2.5	$2.8 \times 10^1$	$1.40 \times 10^2$	$2.73 \times 10^{10}$

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

## 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉 【伊方3号炉の添付資料1.3.12 別紙-3 別添-1を掲載】	泊発電所3号炉	泊発電所3号炉	相違理由																						
<p>(2) 放射能濃度評価</p> <p>(1)の評価条件から、以下の濃度計算式にて各区画での放射能濃度評価を行った。</p> <p>濃度計算式のとおり、1次冷却材に含まれるすべての放射性物質は、隔離操作開始までに別添第1表に示す割合で気相中及び液相中に放出されるものとし、区画毎に、気相部においては各区画の体積、液相部においては各区画の滞留水量に応じた放射能量が存在するものとして評価した。線量評価の対象時間は、放射性崩壊による線量率の低下を踏まえ、事象発生後1時間もしくは8時間までに隔離する場合において、それぞれ操作開始を想定している事象発生20分後もしくは7時間後とした。</p> $C(t) = \frac{Q_{RC5} + E \cdot G \cdot f}{V_1} \cdot \left\{ (a \cdot e^{-\lambda t} \cdot \frac{V_1}{V_2}) + (1-a) \cdot e^{-\lambda t} \cdot \frac{d(t)}{L_{total}} \right\}$ <p>C(t) : 各区画内の放射能濃度 (Bq/m<sup>3</sup>)  <math>Q_{RC5}</math> : 各核種の1次冷却材中放射能量 (Bq)  E : 炉内蓄積量 (Bq)  G : 欠陥燃料からの放出割合 (-)  希ガス : 0.01  よう素 : 0.005  f : 燃料被覆管欠陥率 (= 0.1 %)  <math>V_1</math> : 各区画体積 (m<sup>3</sup>)  <math>V_2</math> : 安全補機区画全体積 (m<sup>3</sup>)  d(t) : 各区画内滞留水量 (m<sup>3</sup>)  <math>L_{total}</math> : 原子炉補助建屋内での総漏えい量  a : 気相への移行割合 (-)  希ガス : 1.0  よう素 : 0.1  粒子状物質 : 0.0  <math>\lambda_1</math> : 核種ごとの崩壊定数(s<sup>-1</sup>)  <math>\lambda_2</math> : 排氣による除去定数(s<sup>-1</sup>) (=排気流量(m<sup>3</sup>/s)/安全補機区画体積(m<sup>3</sup>))  <math>\Lambda</math> : <math>\Lambda = \lambda_1 + \lambda_2</math></p> <p>(3) 濃度評価結果</p> <p>(2)の濃度計算式により算出した放射能濃度は、別添第5表のとおりである。</p> <p>別添第5表 各区画での放射能濃度</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th rowspan="2">対象区画</th> <th colspan="2">放射能濃度 (Bq/m<sup>3</sup>) (<math>\gamma</math>線エネルギー0.5MeV換算)</th> </tr> <tr> <th>事象発生 20分後 <small>事象発生後 1時間までに 隔離する場合</small></th> <th>事象発生 7時間後 <small>事象発生後 8時間までに 隔離する場合</small></th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td rowspan="2">隣接区画<sup>a</sup></td> <td>隣接区画(1) <math>2.0 \times 10^{11}</math></td> <td><math>1.1 \times 10^{10}</math></td> </tr> <tr> <td>隣接区画(2) <math>1.8 \times 10^{11}</math></td> <td><math>9.8 \times 10^9</math></td> </tr> <tr> <td>上階区画<sup>b</sup></td> <td><math>4.8 \times 10^{10}</math></td> <td><math>1.7 \times 10^{10}</math></td> </tr> <tr> <td>下階区画<sup>b</sup></td> <td><math>3.1 \times 10^{11}</math></td> <td><math>7.4 \times 10^{10}</math></td> </tr> <tr> <td>最下階区画(安全補機室区画内)<sup>b</sup></td> <td><math>1.3 \times 10^{11}</math></td> <td><math>2.6 \times 10^{10}</math></td> </tr> <tr> <td>最下階区画(安全補機室区画外)<sup>b</sup></td> <td><math>1.4 \times 10^{11}</math></td> <td><math>3.6 \times 10^{10}</math></td> </tr> </tbody> </table> <p>*1: 気相部に放射性物質が浮遊及び液相部に放射性物質が滞留  *2: 液相部に放射性物質が滞留</p>	対象区画	放射能濃度 (Bq/m <sup>3</sup> ) ( $\gamma$ 線エネルギー0.5MeV換算)		事象発生 20分後 <small>事象発生後 1時間までに 隔離する場合</small>	事象発生 7時間後 <small>事象発生後 8時間までに 隔離する場合</small>	隣接区画 <sup>a</sup>	隣接区画(1) $2.0 \times 10^{11}$	$1.1 \times 10^{10}$	隣接区画(2) $1.8 \times 10^{11}$	$9.8 \times 10^9$	上階区画 <sup>b</sup>	$4.8 \times 10^{10}$	$1.7 \times 10^{10}$	下階区画 <sup>b</sup>	$3.1 \times 10^{11}$	$7.4 \times 10^{10}$	最下階区画(安全補機室区画内) <sup>b</sup>	$1.3 \times 10^{11}$	$2.6 \times 10^{10}$	最下階区画(安全補機室区画外) <sup>b</sup>	$1.4 \times 10^{11}$	$3.6 \times 10^{10}$			
対象区画		放射能濃度 (Bq/m <sup>3</sup> ) ( $\gamma$ 線エネルギー0.5MeV換算)																							
	事象発生 20分後 <small>事象発生後 1時間までに 隔離する場合</small>	事象発生 7時間後 <small>事象発生後 8時間までに 隔離する場合</small>																							
隣接区画 <sup>a</sup>	隣接区画(1) $2.0 \times 10^{11}$	$1.1 \times 10^{10}$																							
	隣接区画(2) $1.8 \times 10^{11}$	$9.8 \times 10^9$																							
上階区画 <sup>b</sup>	$4.8 \times 10^{10}$	$1.7 \times 10^{10}$																							
下階区画 <sup>b</sup>	$3.1 \times 10^{11}$	$7.4 \times 10^{10}$																							
最下階区画(安全補機室区画内) <sup>b</sup>	$1.3 \times 10^{11}$	$2.6 \times 10^{10}$																							
最下階区画(安全補機室区画外) <sup>b</sup>	$1.4 \times 10^{11}$	$3.6 \times 10^{10}$																							

## 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

大飯発電所3／4号炉 【伊方3号炉の添付資料1.3.12 別紙-3 別添-1を掲載】	
2. 各被ばく経路での線量評価	
<p>(1) 評価モデル</p> <p>気相中に浮遊している放射性物質及び区画に溜まっている滞留水中の放射性物質による線量評価は、各区画の体積を保存する等価全球モデルを用いて、の中心の線量率を求めて行う。評価モデルのイメージを別添第3図に示す。なお、今回評価に用いたモデルの妥当性について、別添-4に示すとおりである。</p> <p>別添第3図は、評価モデルの構造を示す図です。左側には、複数の立方体で構成された空間が示されています。上部の立方体は「隣接区画、上階区画、下階区画及び最下階の気相部及び液相部（経路①、基部②、経路③、経路④）（安全補機室区画内）」と記され、内部には「気相部の希ガス・よう素」と「滞留水（液相部のFP, CP）」があります。下部の立方体は「最下階の液相部（経路⑤）（安全補機室区画外）」と記され、「滞留水（液相部のFP, CP）」のみが示されています。右側では、これらの構造が「それぞれ球にモデル化」される様子が示されています。球の内部には「源を一様分布」と記され、「評価点」としてXが示されています。また、各区画の体積を有する球に模擬し、その中心の線量率を求めることが説明されています。</p>	
<p>球の中心での線量率の算出に用いた計算式は以下のとおりである。</p> $D\gamma = \frac{K}{\mu} \left[ \frac{A}{1+\alpha_1} \{1 - \exp(-(1+\alpha_1) \cdot \mu \cdot R_0)\} + \frac{1-A}{1+\alpha_2} \{1 - \exp(-(1+\alpha_2) \cdot \mu \cdot R_0)\} \right] \cdot \frac{E_\gamma \cdot A_{CT}}{0.5}$ <p>ここで、</p> <ul style="list-style-type: none"> <li><math>D\gamma</math> : ガンマ線による線量率 (mSv/h)</li> <li>K : 線量率換算係数 <math>0.5 \text{MeV} \cdot 8.92 \times 10^{-6}</math> ((mSv/h)/(g/cm<sup>2</sup>/s))</li> <li>A, <math>\alpha_1, \alpha_2</math> : テーラー型ビルドアップ係数 (空気中 0.5MeV ガンマ線)</li> <li>A = 24.0, <math>\alpha_1 = -0.138</math>, <math>\alpha_2 = 0.0</math></li> <li><math>\mu</math> : 線減衰係数 <math>1.0 \times 10^{-4}</math> (cm<sup>-1</sup>) (空気中 0.5MeV ガンマ線)</li> <li>R<sub>0</sub> : 球の半径 (<math>R_0 = (3V/4\pi)^{1/3}</math>) (cm)</li> <li>V : 外部ガンマ線による全身に対する 線量評価時の各区画の自由体積 (cm<sup>3</sup>)</li> <li>E<sub>γ</sub> : ガンマ線実効エネルギー (MeV/dis)</li> <li>A<sub>CT</sub> : 区画内放射能濃度 (<math>\gamma</math>線エネルギー 0.5MeV 等価換算値*) (Bq/cm<sup>3</sup>)</li> <li>*Gross 値 (Bq/cm<sup>3</sup>) × <math>\gamma</math>線エネルギー (MeV) / 0.5 (MeV)</li> </ul>	

泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉

【伊方3号炉の添付資料1.3.12 別紙-3 別添-1を掲載】

(2) 遮蔽による減衰率

ユニハンドラ弁操作場所での線量評価にあたっては、各区画間の遮蔽を考慮する。(1)で算出した球の中心での線量率に、別添第6表に示す遮蔽による減衰率を乗じることで算出する。

別添第6表 遮蔽厚さ及び減衰率

遮蔽厚さ (m)	減衰率 (-)*
0.6	3.02×10 <sup>-2</sup>

\*：コンクリート減衰率の算出にあたっては、保守的にガンマ線エネルギー2.5MeVでの数値とする。以下に算出式を示す。

$$R = A \cdot \exp\{-(1+\alpha_1) \cdot \mu \cdot t\} + (1-A) \cdot \exp\{-(1+\alpha_2) \cdot \mu \cdot t\}$$

R : コンクリートの減衰率

A,  $\alpha_1, \alpha_2$  : テーラー型ビルドアップ係数 (2.5MeV ガンマ線)

$$A = 4.97, \alpha_1 = -0.0769, \alpha_2 = 0.1062$$

$\mu$  : 線減衰係数 0.08536 (cm<sup>-1</sup>) (2.5MeV ガンマ線)

t : 遮蔽厚さ (cm)

(3) 各被ばく経路からの線量評価

(1) 及び(2)により評価したユニハンドラ弁操作場所での線量評価は別添表7に示すとおりである。

別添第7表 線量評価結果

被ばく経路	各区画 体積 (m <sup>3</sup> )	遮蔽厚さ (m)	線量率 (mSv/h)	
			事象発生 20分後 事象発生後 1時間までに 離隔する場合	事象発生 7時間後 事象発生後 8時間までに 離隔する場合
隣接区画(1)	経路①		$3.08 \times 10^0$	$1.69 \times 10^{-1}$
隣接区画(2)			$2.53 \times 10^0$	$1.37 \times 10^{-1}$
上階区画	経路②		$6.18 \times 10^{-3}$	$2.20 \times 10^{-3}$
下階区画			$4.47 \times 10^{-2}$	$1.06 \times 10^{-2}$
最下階区画 (安全補機室区画内)	経路④		$1.66 \times 10^{-2}$	$3.23 \times 10^{-3}$
最下階区画 (安全補機室区画外)			$2.14 \times 10^{-2}$	$5.41 \times 10^{-3}$
合計	-	-	約 $5.7 \times 10^0$ *	約 $3.3 \times 10^{-1}$ *

\* : 有効数字3桁目を四捨五入、有効数字2桁で表記

泊発電所3号炉

(2) 遮へいによる減衰率

ツインパワー弁操作場所での線量評価に当たっては、各区画間の遮へいを考慮する。(1)で算出した球の中心での線量率に、添付表5に示す遮へいによる減衰率を乗じることで算出する。

添付表5 遮へい厚さ及び減衰率

遮へい厚さ (m)	減衰率 (-)*
泊3号炉	$3.02 \times 10^{-2}$

\*：コンクリート減衰率の算出に当たっては、保守的にガンマ線エネルギー2.5MeVでの数値とする。以下に算出式を示す。

$$R = A \cdot \exp\{-(1+\alpha_1) \cdot \mu \cdot t\} + (1-A) \cdot \exp\{-(1+\alpha_2) \cdot \mu \cdot t\}$$

R : コンクリートの減衰率

A,  $\alpha_1, \alpha_2$  : テーラー型ビルドアップ係数 (2.5MeV ガンマ線)

$$A = 24.0, \alpha_1 = -0.138, \alpha_2 = 0.0$$

$\mu$  : 線減衰係数 0.08536 (cm<sup>-1</sup>) (2.5MeV ガンマ線) (泊3号炉)

t : 遮へい厚さ (cm)

(3) 各経路からの線量評価

(1) 及び(2)により評価した、ツインパワー弁操作場所での線量評価は以下のとおりである。

添付表6 線量率結果 (泊3号炉)

区画	体積 (m <sup>3</sup> )	遮へい厚さ (m)	線量率 (mSv/h) (事象発生後1時間)
下階区画 (通路部) 安全補機室外	995	0.6	$4.60 \times 10^0$
下階区画 (安全系ポンプバルブ室) 安全補機室内	883	0.6	$1.11 \times 10^1$
上階区画 (充てんポンプバルブエリア) 安全補機室外	483	0.6	$2.38 \times 10^0$

2.2 流入蒸気の寄与

(1) 評価モデル

操作区画に流入し、気相中に浮遊している放射能からの外部被ばくは、2.1同様の各区画の体積を保存する等価全球モデルを用いて、その中心の線量率を求めて線量評価を行う。ただし、遮蔽による減衰率を考慮しない。内部被ばくについては、以下の式にて線量率を算出する。

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR  
固有の設備や対応手段であり、泊3  
号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	相違理由						
	$D_I = K_I \cdot M \cdot A_{CT}$ <p> <math>D_I</math> : 吸入による線量率 (mSv/h)  <math>K_I</math> : 線量率換算係数 (mSv/Bq)  <math>M</math> : 呼吸率 (cm<sup>3</sup>/h)  <math>A_{CT}</math> : 区画内放射能濃度 (Bq/cm<sup>3</sup>)         </p> <p>評価モデルのイメージを添付図2に示す。なお、今回評価に用いたモデルの妥当性について、添付-4に示すとおりである。</p> <p>(2) 線量評価</p> <p>(1)により評価した、ツインパワー弁操作場所での線量評価は以下のとおりである。</p> <p>添付表7 線量率結果（泊3号炉）</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>項目</th><th>線量率 (mSv/h)*2</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td>外部被ばく</td><td>約 0.3</td></tr> <tr> <td>内部被ばく*1</td><td>約 10.7</td></tr> </tbody> </table> <p>*1 : 内部被ばくにおける放射線防護具（全面マスク又は電動ファン付きマスク）による放射性物質の除去は考慮していない</p> <p>*2 : 表における数値は、小数点第2位を四捨五入した値</p>	項目	線量率 (mSv/h)*2	外部被ばく	約 0.3	内部被ばく*1	約 10.7	
項目	線量率 (mSv/h)*2							
外部被ばく	約 0.3							
内部被ばく*1	約 10.7							

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

## 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉 【伊方3号炉の添付資料1.3.12 別紙-3 別添-2を掲載】									
燃料被覆管欠陥率0.1%の妥当性									
<p>ISLOCA時にユニハンドラ弁操作に係る被ばく評価において、燃料被覆管欠陥率を0.1%として、放射線源強度の算定の基となる1次冷却材放射能濃度を設定している。これは、燃料健全性向上の実績に基づいたものであり、伊方発電所3号炉の運転実績を考慮しても、十分保守的な想定である（別添第8表に示すとおり、これまでステップ1燃料、ステップ2燃料及びMOX燃料を装荷した実績がある）。具体的には、別添第4図に示すとおり、1次冷却材中のI-131濃度は<math>10^{-1}</math>Bq/ccのオーダーであり、燃料被覆管欠陥率を0.1%として評価したI-131濃度（約<math>3.3 \times 10^3</math>Bq/cc）よりも十分小さく、燃料被覆管欠陥率を0.1%として評価することは妥当である。</p> <p>なお、別添第5図に示すとおり、国内PWRプラントでの至近の運転実績においても、1次冷却材中のI-131濃度は数Bq/cc～数10Bq/ccであり、燃料被覆管欠陥率を0.1%として評価したI-131濃度よりも十分小さいことを確認している。</p>									
<p>別添第8表 各サイクルの装荷燃料型式</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>燃料型式</th><th>装荷サイクル</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td>ステップ1燃料</td><td>3-1サイクル～3-13サイクル</td></tr> <tr> <td>ステップ2燃料</td><td>3-9サイクル～3-13サイクル</td></tr> <tr> <td>MOX燃料</td><td>3-13サイクル</td></tr> </tbody> </table>		燃料型式	装荷サイクル	ステップ1燃料	3-1サイクル～3-13サイクル	ステップ2燃料	3-9サイクル～3-13サイクル	MOX燃料	3-13サイクル
燃料型式	装荷サイクル								
ステップ1燃料	3-1サイクル～3-13サイクル								
ステップ2燃料	3-9サイクル～3-13サイクル								
MOX燃料	3-13サイクル								
<p>別添第4図 伊方発電所3号炉 通常運転中の1次冷却材中I-131濃度実績 (サイクル毎最大値)</p> <p>Y軸: I-131濃度 (Bq/cc) (1.0E-03 ~ 1.0E+04)  X軸: 伊方発電所3号炉 運転サイクル (1 ~ 13)</p> <p>図表説明: 燃料被覆管欠陥率0.1%時のI-131濃度を示す。Y軸は対数スケールで、X軸は運転サイクルを示す。データ点は約1.5E-01から約1.5E-02の範囲で、サイクルごとに複数の測定値が示されている。</p>									

泊発電所3号炉	泊発電所3号炉	相違理由
	<p>添付-2 燃料被覆管欠陥率について</p> <p>泊3号炉においては、国内PWRプラントでの過去の運転実績を勘案し、建設当初から建屋の遮へい設計や平常時被ばく評価における燃料被覆管欠陥率を0.1%として設定している。ISLOCA時ツインパワーベルの閉操作に係る被ばく評価においても同様に燃料被覆管欠陥率を0.1%として、放射線源強度の算定の基となる1次冷却材中放射能濃度を設定している。</p> <p>なお、本設定は、国内PWRプラントでの至近の運転実績<sup>*1</sup>および泊3号炉の運転実績<sup>*2</sup>を考慮しても、十分保守的な想定である。</p> <p>※1：国内PWRプラントでの至近の運転実績において、1次冷却材中のI-131濃度は数Bq/cc～数10Bq/cc（添付図3）</p> <p>※2：泊3号炉の1次冷却材中のI-131濃度は、<math>10^{-1}</math>Bq/ccのオーダーと十分低い（添付表6）</p>	

添付表8 泊3号炉 通常運転中の1次冷却材中I-131濃度実績  
(サイクル毎最大値)

運転サイクル	I-131濃度 (Bq/cc)
第1サイクル	1.2E-1
第2サイクル	1.3E-1

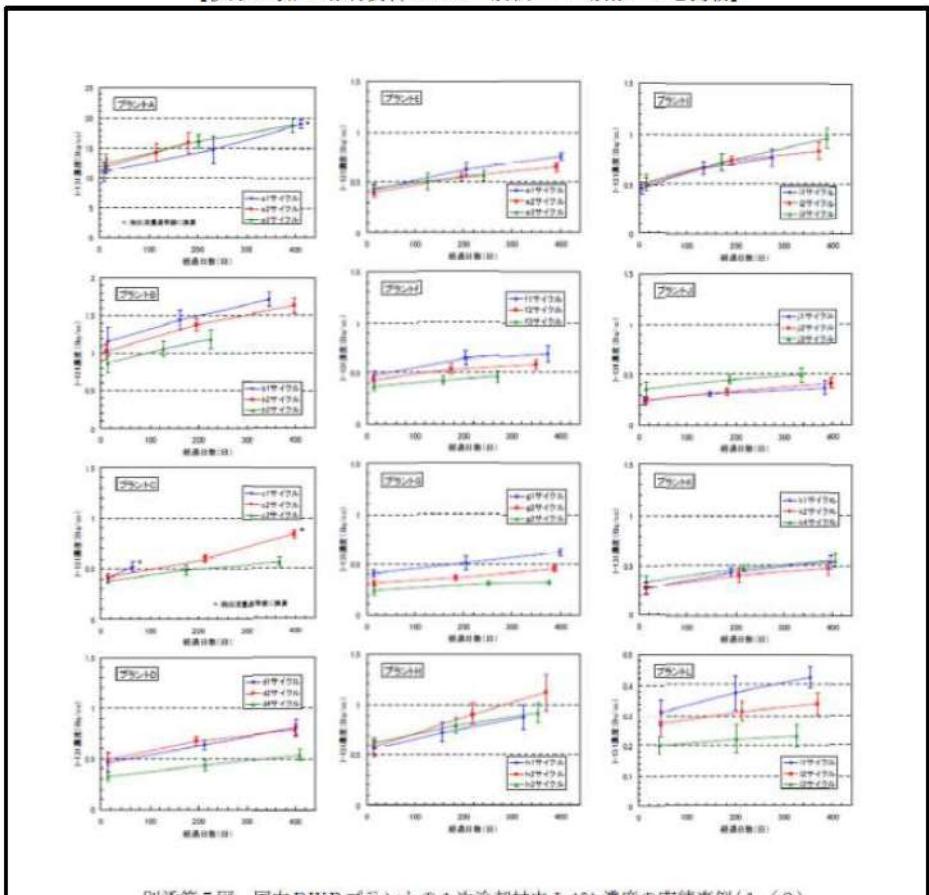
泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
 青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
 緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

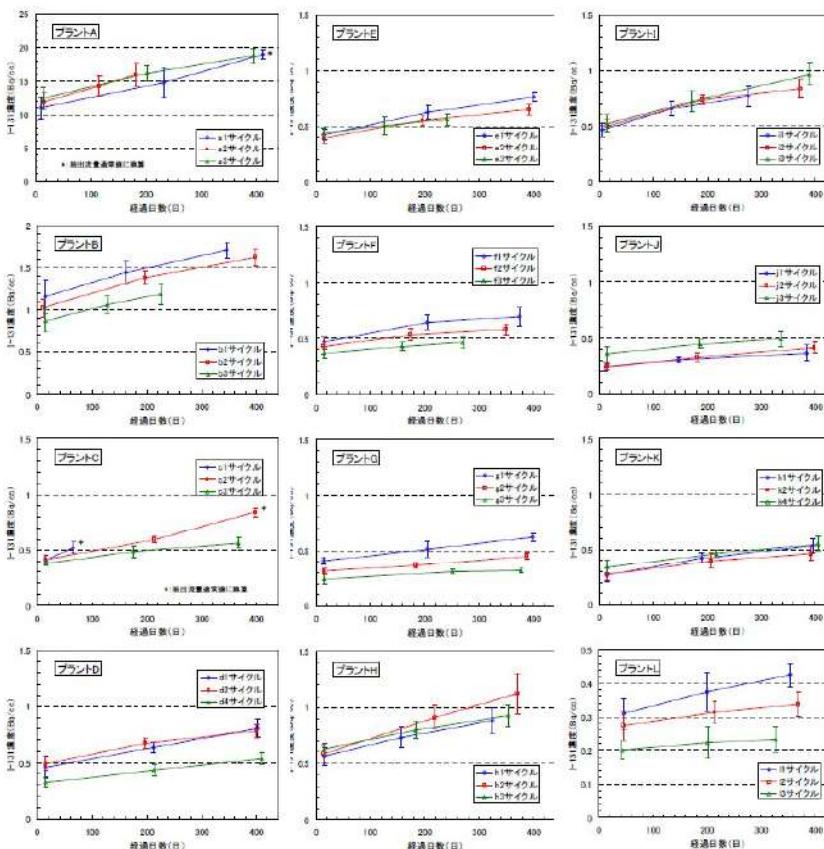
大飯発電所3／4号炉

【伊方3号炉の添付資料 1.3.12 別紙－3 別添－2 を掲載】



別添第5図 国内PWRプラントの1次冷却材中I-131濃度の実績事例(1／2)

泊発電所3号炉



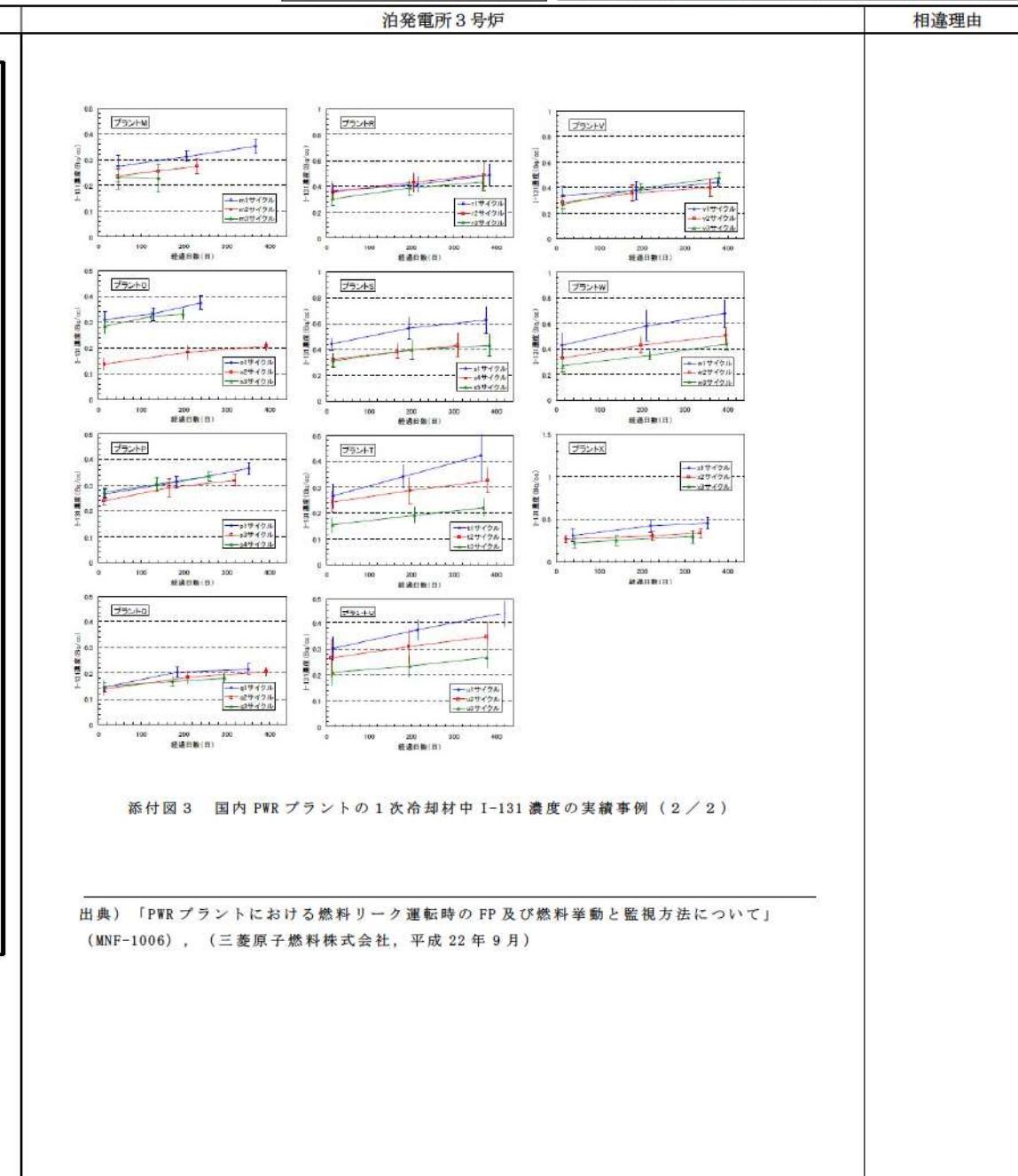
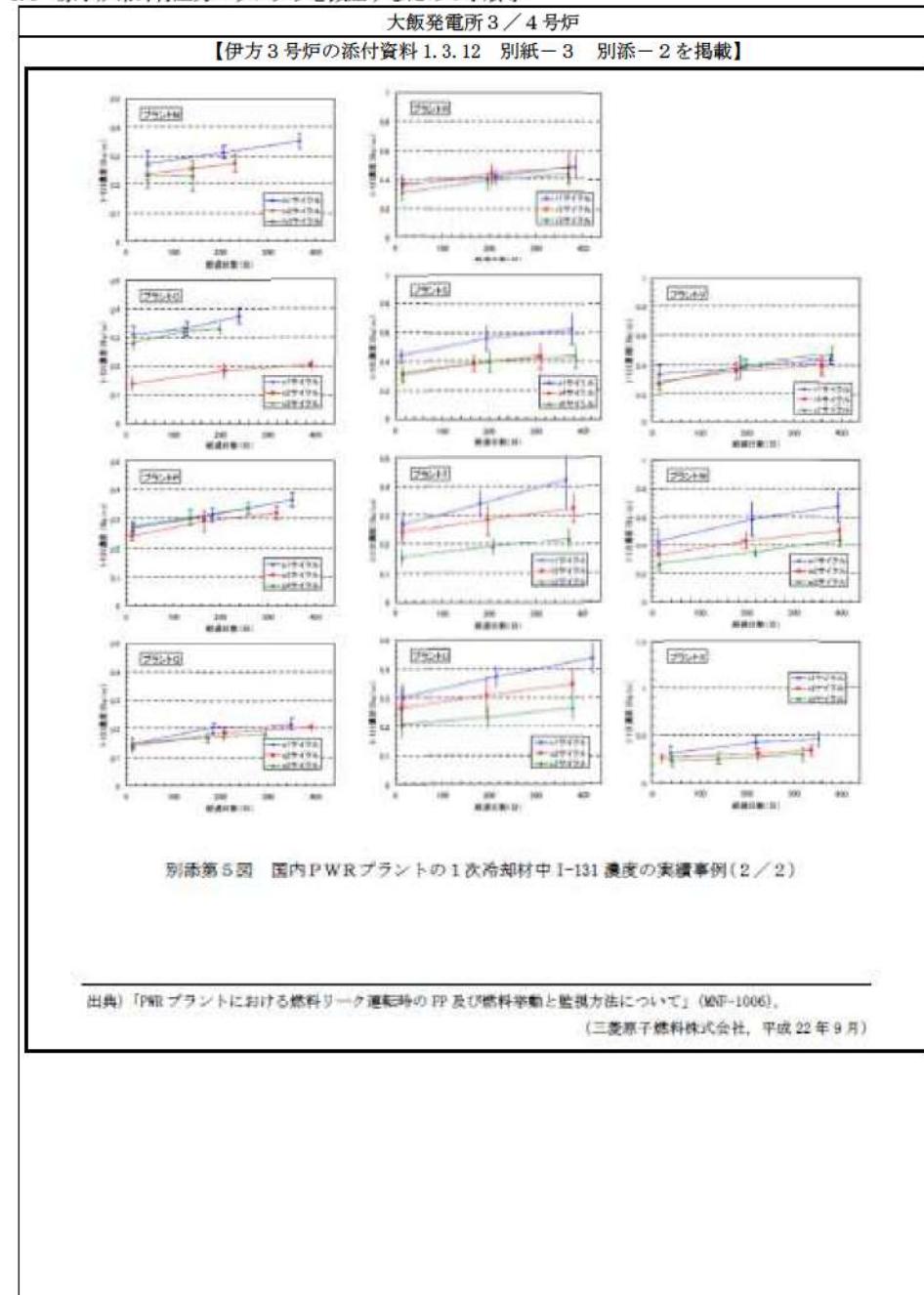
添付図3 国内PWRプラントの1次冷却材中I-131濃度の実績事例(1／2)

泊発電所 3号炉 技術的能力 比較表

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川 2号炉の記載のうち、BWR 固有の設備や対応手段であり、泊 3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）



灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉 【伊方3号炉の添付資料1.3.12 別紙-3 別添-3を掲載】	
気相中に放出される放射性物質の割合設定	
<p>1. よう素の気相中への放出割合 本評価において、気相中へのよう素の移行割合を10%と設定している。その考え方を以下に示す。</p> <p>(1) 線量目標値評価指針の考え方 「発電用軽水型原子炉施設周辺の線量目標値に対する評価指針」(以下、線量目標値評価指針という。)において、PWRの原子炉施設から放出される気体廃棄物中のよう素として、「100%出力運転時の温度、圧力の状態で漏えいするものとし、1次冷却材中のよう素が格納容器雰囲気中に0.1の割合で移行するものとする」と示されている。本評価においてはこれを踏まえ、気相中へのよう素の移行割合を10%としている。以下にその理由を示す。</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>ISLOCAの評価では、通常運転中において余熱除去系の第一・第二隔離弁が誤開することを想定しており、線量目標値評価指針の状態(100%出力運転時の温度、圧力の状態で漏えい)と同じである。</li> <li>漏えい前の安全補機室雰囲気は、線量目標値評価指針の格納容器雰囲気と同程度である。</li> </ul> <p>(2) Regulatory Guide 1.183の考え方 米国では、Regulatory Guide 1.183において、漏えい水からのような素の浮遊割合は、以下のフラッシング割合を用いて設定するよう示されている。</p> $FF = \frac{h_{f1} - h_{f2}}{h_{fg}}$ <p>ここで、  <math>FF</math> : フラッシング割合  <math>h_{f1}</math> : 系から漏えいする液体のエンタルピ  <math>h_{f2}</math> : 鮫和状態(1気圧、100°C)での液体のエンタルピ: 約419kJ/kg  <math>h_{fg}</math> : 100°Cでの化熱: 約2257kJ/kg</p> <p><math>h_{f1}</math>は、系から漏洩する水のエンタルピであるが、漏えい元である1次冷却材圧力及び温度は時間に応じて変化するため、それに応じたエンタルピを設定する必要がある。時間毎に設定したフラッシング割合と時間毎の漏えい量を乗じることによって、その時間毎に気相中へ移行した量を算出できる。</p> <p>有効性評価におけるISLOCA解析に基づき気相中へ移行した量を算出した結果、事象発生20分後までの積算量は約9.9m<sup>3</sup>であり、積算漏えい量約26m<sup>3</sup>であるため、気相へ移行する割合は約37.3%である。また、事象初期を除き、気相へ移行する割合は約10%である。しかし、気相中へ移行しなかったよう素は液相中にとどまるとして、各区画において滞留水中に存在する放射性物質からの線量率も考慮しているため、気相中へ移行する割合は、本評価において重要なパラメータとはならない。</p> <p>上記のとおり、気相中へのよう素の移行割合は、漏えい元である1次冷却材圧力及び温度の状態によって変化するもので固定値ではないが、本結果も踏まえ、(1)において示されている線量目標値評価指針に基づき、事象発生後の時間に依らず気相中への移行割合として10%と設定する。本評価においては、評価条件として燃料被覆管欠陥率を0.1%とする等保守性を有しているため、気相中への移行割合を10%とすることは問題ないと考える。</p>	

泊発電所3号炉	泊発電所3号炉	相違理由
	<p>1. よう素の気相中への放出割合 本評価において、気相中へのよう素の移行割合を10%と設定している。その考え方を以下に示す。</p> <p>(1) 線量目標値評価指針の考え方 「発電用軽水型原子炉施設周辺の線量目標値に対する評価指針」(以下、線量目標値評価指針という。)において、PWRの原子炉施設から放出される気体廃棄物中のよう素として、「100%出力運転時の温度、圧力の状態で漏えいするものとし、1次冷却材中のよう素が格納容器雰囲気中に0.1の割合で移行するものとする」と示されている。本評価においてはこれを踏まえ、気相中へのよう素の移行割合を10%としている。以下にその理由を示す。</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>ISLOCAの評価では、通常運転中において余熱除去系の第一・第二隔離弁が誤開することを想定しており、線量目標値評価指針の状態(100%出力運転時の温度、圧力の状態で漏えい)と同じである。</li> <li>漏えい前の安全補機室雰囲気は、線量目標値評価指針の原子炉格納容器内の温度及び圧力と同程度である。</li> </ul> <p>(2) Regulatory Guide 1.183の考え方 米国では、Regulatory Guide 1.183において、漏えい水からのような素の浮遊割合は、以下のフラッシング割合を用いて設定するよう示されている。</p> $FF = \frac{h_{f1} - h_{f2}}{h_{fg}}$ <p>ここで、  <math>FF</math> : フラッシング割合  <math>h_{f1}</math> : 系から漏えいする液体のエンタルピ  <math>h_{f2}</math> : 鮫和状態(1気圧、100°C)での液体のエンタルピ: 約419kJ/kg  <math>h_{fg}</math> : 100°Cでの化熱: 約2257kJ/kg</p> <p><math>h_{f1}</math>は、系から漏洩する水のエンタルピであるが、漏えい元である1次冷却材圧力及び温度は時間に応じて変化するため、それに応じたエンタルピを設定する必要がある。時間毎に設定したフラッシング割合と時間毎の漏えい量を乗じることによって、その時間毎に気相中へ移行した量を算出できる。</p> <p>有効性評価におけるISLOCA解析に基づき気相中へ移行した量を算出した結果、事象発生1時間後までの積算量は約13m<sup>3</sup>である。積算漏えい量97m<sup>3</sup>に対する割合は約13.7%である。しかし、気相中へ移行しなかったよう素は液相中にとどまるとして、各区画において滞留水中に存在する放射性物質からの線量率も考慮しているため、気相中へ移行する割合は、本評価において重要なパラメータとはならない。</p> <p>上記のとおり、気相中へのよう素の移行割合は、漏えい元である1次冷却材圧力及び温度の状態によって変化するもので固定値ではないが、本結果も踏まえ、(1)において示されている線量目標値評価指針に基づき、事象発生後の時間に依らず気相中への移行割合として10%と設定する。本評価においては、評価条件として燃料被覆管欠陥率を0.1%とする等保守性を有しているため、気相中への移行割合を10%とすることは問題ないと考える。</p>	<p>添付-3</p> <p>【大飯】 大飯では線量評価の条件を記載していないため、同様な評価を実施している伊方を参考に記載した。</p>

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

## 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉 【伊方3号炉の添付資料1.3.12 別紙-3 別添-3を掲載】  以上のとおり、本評価において気相中へのよう素の移行割合を10%と設定るのは妥当であると考える。  2. 粒子状物質の気相中への放出割合 ISLOCA時に想定される1次冷却材の温度条件(300°C程度)においては、希ガス及びよう素以外の核種は、金属やランタノイドからなる固体であると考えられる。これらは、水中に保持されている方が化学的に安定であり、漏えい時に気体になることは考えにくい。また、漏えい後の滞留水においては、ほう酸水のためpHが低く、主に固体よりもイオンとして存在する。イオン単体や固体では気相中へ移行できないことから、粒子状物質については液相中に保持されるとし、気相中に放出される割合を0%とする。なお、粒子状物質は滞留水中に存在することとなり、滞留水中に存在する放射性物質からの線量率を考慮している。  3. よう素の液相中から気相中への追加移行 今回の線量評価において、事故発生前の冷却材中のよう素放射能量及び既損傷の燃料棒から減圧に伴い1次冷却材中に新たに追加放出するよう素放射能量は、隔離操作開始までに気相中及び液相中に全よう素放射能量が放出され、気相中にはそのうち10%が移行するものとして評価している。  仮に液相中のよう素が気相中に追加移行したとしても、線量評価は、液相部の放射能量も含めて空間に一様分布するとして等価全球モデルで評価しており、当該区画での気相部及び液相部の総放射能量は同じであることから、各区画において、よう素が液相中から気相中へ追加移行したとしても線量評価への影響はない。	泊発電所3号炉  以上のとおり、本評価において気相中へのよう素の移行割合を10%と設定るのは妥当であると考える。  2. 粒子状物質の気相中への放出割合 ISLOCA時に想定される1次冷却材の温度条件(300°C程度)においては、希ガス及びよう素以外の核種は、金属やランタノイドからなる固体であると考えられる。これらは、水中に保持されている方が化学的に安定であり、漏えい時に気体になることは考えにくい。また、漏えい後の滞留水においては、ほう酸水のためpHが低く、主に固体よりもイオンとして存在する。イオン単体や固体では気相中へ移行できないことから、粒子状物質については液相中に保持されるとし、気相中に放出される割合を0%とする。なお、粒子状物質は滞留水中に存在することとなり、滞留水中に存在する放射性物質からの線量率を考慮している。  3. よう素の気相中への追加移行 今回の線量評価において、事故発生前の冷却材中のよう素放射能量及び既損傷の燃料棒から減圧に伴い1次冷却材中に新たに追加放出するよう素放射能量は、事象初期に全量が瞬時に漏えい水に移行するとしている。さらに漏えい水に含まれる全よう素放射能量のうち10%が気相中へ移行するとして評価している。  また、仮に液相中のよう素が気相中に移行したとしても、線量評価は、液相部の放射能量も含めて空間に一様分布するとして等価全球モデルで評価しており、当該区画での気相部及び液相部の総放射能量は同じであることから、各区画において、よう素が液相中から気相中へ追加移行したとしても線量評価への影響はない。	相違理由
--	--	------

## 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

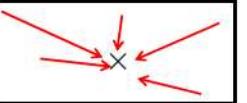
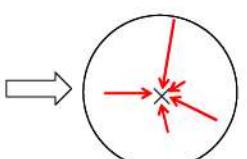
大飯発電所3号炉	泊発電所3号炉	相違理由
<p>【伊方3号炉の添付資料1.3.12 別紙-3 別添-4の抜粋を掲載】</p> <p>評価モデルの保守性</p> <p>本評価において、気相中に浮遊している放射性物質及び区画に溜まっている滞留水中の放射性物質によるユニハンドラ弁操作場所における線量率として、各区画の体積を保存する等価全球の中心の線量率に、ユニハンドラ弁操作場所と当該区画を隔てる遮蔽壁の減衰率を乗じる（今回のモデルでの評価）ことで求めている。評価イメージは、別添第6図及び別添第7図に示す。実形状とのおり区画及び壁を直方体形状で模擬し、壁外面の線量率を計算する方法（実形状での評価）と比較すると、以下の保守性を有している。</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>・区画内の各位置の線源から評価点までの空間距離は、球の中心を評価点とする今回のモデルの場合、線源が評価点に最も近づいた形状であり、線量率の距離減衰の効果が最も小さい。</li> <li>・区画内の各位置の線源から評価点までの壁透過距離は、実形状では、評価点軸上から離れた線源は、斜め透過により最小厚さ以上の距離を透過する。一方、今回のモデルの場合、一律最小厚さの減衰率を乗じており、線量率の遮蔽減衰効果が最も小さい。さらに、遮蔽壁の減衰率は、線源組成に応じた減衰率より小さいガンマ線エネルギー2.5MeVに対する減衰率としており、遮蔽減衰効果をより小さく考慮している。</li> <li>・液相部については、面線源ではなく、体積線源として球の中心での線量率を評価しているため、評価点と線源までの距離が離れておらず、全ての線源が評価点に近づいた評価となる。</li> </ul> <p><u>基形状での評価</u>      <u>今回のモデルでの評価</u></p> <p>別添第6図 評価イメージ（気相部）</p> <p><u>基形状での評価</u>      <u>今回のモデルでの評価</u></p> <p>別添第7図 評価イメージ（液相部）</p> <p>評価モデルの保守性</p> <p>本評価において、気相中に浮遊している放射能及び区画に溜まっている滞留水中的放射能による操作場所における線量率として、各区画の体積を保存する等価全球の中心の線量率に、操作場所と当該区画を隔てる遮蔽壁の減衰率を乗じる（今回のモデルでの評価）ことで求めている。また、操作場所に流入する蒸気の線量率は、区画の体積を保存する等価全球の中心の線量率を求めている。評価イメージは、添付図4から添付図6に示す。実形状とのおり区画及び壁を直方体形状で模擬し、壁外面の線量率を計算する方法（実形状での評価）と比較すると、以下の保守性を有している。</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>・区画内の各位置の線源から評価点までの空間距離は、球の中心を評価点とする今回のモデルの場合、線源が評価点に最も近づいた形状であり、線量率の距離減衰の効果が最も小さい。</li> <li>・区画内の各位置の線源から評価点までの壁透過距離は、実形状では、評価点軸上から離れた線源は、斜め透過により最小厚さ以上の距離を透過する。一方、今回のモデルの場合、一律最小厚さの減衰率を乗じており、線量率の遮蔽減衰効果が最も小さい。さらに、遮蔽壁の減衰率は、線源組成に応じた減衰率より小さいガンマ線エネルギー2.5MeVに対する減衰率としており、線量率の遮蔽減衰効果をより小さく考慮している。</li> <li>・液相部については、面線源ではなく、体積線源として球の中心を評価しているため、評価点と線源までの距離が離れておらず、全ての線源が評価点に近づいた評価となる。</li> </ul> <p><u>基形状での評価</u>      <u>今回のモデルでの評価</u></p> <p>添付図4 評価イメージ（滞留水の気相部）</p> <p><u>基形状での評価</u>      <u>今回のモデルでの評価</u></p> <p>添付図5 評価イメージ（滞留水の液相部）</p>		

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR  
固有の設備や対応手段であり、泊3  
号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	相違理由
	<p>実形状での評価</p>  <p>今回のモデルでの評価</p>  <div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content;">           区画体積を保存する等価全球中心の線量率 算出         </div> <p>添付図6 評価イメージ（操作場所に流入する蒸気）</p>	

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

## 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	相違理由
<p><b>大飯3／4号炉比較対象なし</b></p> <p><b>【玄海3／4号炉の添付資料 1.3.13 の抜粋を掲載】</b></p> <p>4. 原子炉補助建屋等内の滞留水の処理</p> <p>故障側余熱除去ポンプ入口弁を閉止するまでに原子炉補助建屋等の最下層（EL. -18.0m）に溜まる水については、雰囲気温度、放射線量が十分低下した後に、参集要員により排水用の可搬型ポンプを設置し、3号炉については燃料取替用水タンクへ、4号炉については燃料取替用水ピットへ移送する。（図13参照）</p> <p>図13 可搬型ポンプ装置配置図</p>	<p><b>泊発電所3号炉</b></p> <p>原子炉補助建屋内の滞留水の処理</p> <p>故障側余熱除去ポンプ入口弁を閉止するまでに原子炉補助建屋の最下層（T.P. -1.7m）に溜まる水については、雰囲気温度、放射線量が十分低下した後に、参集要員により排水用の可搬型ポンプを設置し、燃料取替用水ピットへ移送する。（図1参照）</p> <p>図1 可搬型ポンプ装置配置図</p>	<p><b>【大飯】</b> 記載方針の相違 ・泊はインターフェイスシステム LOCAによる建屋内の滞留水の処理方法を添付資料にて整理している。(伊方、玄海と同様)</p> <p>添付資料 1.3.20</p>

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

## 1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	添付資料 1.3.22	泊発電所3号炉	添付資料 1.3.21	相違理由																																																																																																												
<p>インターフェイスシステム LOCA時の漏えい確認方法</p> <p>1. インターフェイスシステム LOCA発生時の判断方法について</p> <p>インターフェイスシステム LOCA と 1次冷却材喪失 (LOCA) は、どちらも 1次冷却材の漏えい事象だが大きな違いは、漏えい箇所が原子炉格納容器の内と外で異なるところである。表1に示す通り、どちらの事象も 1次系保有水に関するパラメータは同様の兆候を示すが、原子炉格納容器の内と外でサンプル水位や放射線モニタ等のパラメータに相違があるため、容易にインターフェイスシステム LOCA と判断することができる。</p> <p>表1 インターフェイスシステム LOCAと1次冷却材喪失 (LOCA) 時のパラメータの比較について</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th></th><th>各パラメータ</th><th>インターフェイスシステム LOCA</th><th>1次冷却材喪失 (LOCA)</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td rowspan="4">1次系 保有水</td><td>体積制御タンク水位</td><td>低下</td><td>↑</td></tr> <tr><td>充てん水流量</td><td>増加</td><td>↑</td></tr> <tr><td>加圧器圧力</td><td>低下</td><td>↑</td></tr> <tr><td>加圧器水位</td><td>低下</td><td>↑</td></tr> <tr> <td rowspan="4">原子炉 格納容器</td><td>格納容器圧力</td><td>変化なし<sup>※1</sup></td><td>上昇</td></tr> <tr><td>格納容器温度</td><td>変化なし<sup>※1</sup></td><td>上昇</td></tr> <tr><td>格納容器サンプル水位</td><td>変化なし<sup>※1</sup></td><td>上昇</td></tr> <tr><td>凝縮液量測定装置水位</td><td>変化なし<sup>※1</sup></td><td>上昇</td></tr> <tr> <td rowspan="4">原子炉 格納容器内 パラメータ</td><td>格納容器じんあい・ガスマニタ (R-40, 41)</td><td></td><td></td></tr> <tr><td>格納容器内エアロック区域エリアモニタ (R-2)</td><td>変化なし<sup>※1</sup></td><td>上昇</td></tr> <tr><td>加圧器逃がしタンク圧力、水位、温度 (余熱除去ポンプ入口側逃がし弁動作時)</td><td>上昇</td><td>変化なし<sup>※2</sup></td></tr> <tr><td>原子炉周辺建屋サンプルタンク水位</td><td>上昇</td><td>変化なし</td></tr> <tr> <td rowspan="4">原子炉 格納容器外 パラメータ</td><td>排気筒ガスマニタ (R-21)</td><td>上昇</td><td>変化なし</td></tr> <tr><td>余熱除去ポンプ出口圧力</td><td>上昇</td><td>変化なし</td></tr> <tr><td colspan="3">※1 加圧器逃がしタンククラップチャディスクが破損した場合は上昇する。</td></tr> <tr><td colspan="3">※2 加圧器安全弁又は加圧器逃がし弁が漏えいした場合は上昇する。</td></tr> </tbody> </table> <p>2. インターフェイスシステム LOCA時の漏えい場所（エリア）の特定方法について</p> <p>インターフェイスシステム LOCA 発生時は、中央制御室から電動弁を閉操作し、1次冷却材系と系統分離を実施する。余熱除去系は図1に示すとおり、各部屋を分離し漏水検知器等が設置されており、余熱除去ポンプ室、余熱除去冷却器室、余熱除去系統配管室及び再循環弁室については漏えい場所（エリア）の特定が可能である。また、漏えい発生時は火災報知器が動作する可能性が高く、監視カメラの情報も漏えい場所（エリア）特定の参考にすることが可能である。</p> <p>表1 インターフェイスシステム LOCAと1次冷却材喪失 (LOCA) 時のパラメータの比較について</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th></th><th>各パラメータ</th><th>インターフェイスシステム LOCA</th><th>1次冷却材喪失 (LOCA)</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td rowspan="4">1次冷却系 保有水</td><td>体積制御タンク水位</td><td>低下</td><td>↑</td></tr> <tr><td>充てんライン流量</td><td>増加</td><td>↑</td></tr> <tr><td>加圧器圧力</td><td>低下</td><td>↑</td></tr> <tr><td>加圧器水位</td><td>低下</td><td>↑</td></tr> <tr> <td rowspan="4">原子炉 格納容器</td><td>原子炉格納容器圧力</td><td>変化なし<sup>※1</sup></td><td>上昇</td></tr> <tr><td>格納容器内温度</td><td>変化なし<sup>※1</sup></td><td>上昇</td></tr> <tr><td>格納容器サンプル水位</td><td>変化なし<sup>※1</sup></td><td>上昇</td></tr> <tr><td>凝縮液量測定装置水位</td><td>変化なし<sup>※1</sup></td><td>上昇</td></tr> <tr> <td rowspan="4">原子炉 格納容器内 パラメータ</td><td>格納容器じんあい・ガスマニタ (R-40, 41) エアロックエリアモニタ (R-2) 炉内核計装区域エリアモニタ (R-7)</td><td>変化なし<sup>※1</sup></td><td>上昇</td></tr> <tr><td>加圧器逃がしタンク圧力、水位、温度 (余熱除去ポンプ入口逃がし弁動作時)</td><td>上昇</td><td>変化なし<sup>※2</sup></td></tr> <tr><td>補助建屋サンプル水位</td><td>上昇</td><td>変化なし</td></tr> <tr><td>排気筒ガスマニタ (R-21A, B)</td><td>上昇</td><td>変化なし</td></tr> <tr> <td rowspan="4">原子炉 格納容器外 パラメータ</td><td>排気筒高レンジガスマニタ (R-80A, B)</td><td>上昇</td><td>変化なし</td></tr> <tr><td>余熱除去ポンプ出口圧力</td><td>上昇</td><td>変化なし</td></tr> <tr><td colspan="3">※1 加圧器逃がしタンククラップチャディスクが破損した場合は上昇する。</td></tr> <tr><td colspan="3">※2 加圧器安全弁又は加圧器逃がし弁が漏えいした場合は上昇する。</td></tr> </tbody> </table> <p>2. インターフェイスシステム LOCA時の漏えい場所（エリア）の特定方法について</p> <p>インターフェイスシステム LOCA 発生時は、中央制御室から電動弁を閉操作し、1次冷却系と系統分離を実施する。余熱除去系は図1に示すとおり、各部屋を分離し漏えい検知器等が設置されており、余熱除去ポンプ室、余熱除去冷却器室、安全補機配管室、再循環サンプル出口弁室、安全系ポンプバルブ室、安全系補機バルブ室及び格納容器貫通部室については漏えい場所（エリア）の特定が可能である。また、漏えい発生時は火災報知器が動作する可能性が高く、漏えい場所（エリア）特定の参考にすることが可能である。</p>		各パラメータ	インターフェイスシステム LOCA	1次冷却材喪失 (LOCA)	1次系 保有水	体積制御タンク水位	低下	↑	充てん水流量	増加	↑	加圧器圧力	低下	↑	加圧器水位	低下	↑	原子炉 格納容器	格納容器圧力	変化なし <sup>※1</sup>	上昇	格納容器温度	変化なし <sup>※1</sup>	上昇	格納容器サンプル水位	変化なし <sup>※1</sup>	上昇	凝縮液量測定装置水位	変化なし <sup>※1</sup>	上昇	原子炉 格納容器内 パラメータ	格納容器じんあい・ガスマニタ (R-40, 41)			格納容器内エアロック区域エリアモニタ (R-2)	変化なし <sup>※1</sup>	上昇	加圧器逃がしタンク圧力、水位、温度 (余熱除去ポンプ入口側逃がし弁動作時)	上昇	変化なし <sup>※2</sup>	原子炉周辺建屋サンプルタンク水位	上昇	変化なし	原子炉 格納容器外 パラメータ	排気筒ガスマニタ (R-21)	上昇	変化なし	余熱除去ポンプ出口圧力	上昇	変化なし	※1 加圧器逃がしタンククラップチャディスクが破損した場合は上昇する。			※2 加圧器安全弁又は加圧器逃がし弁が漏えいした場合は上昇する。				各パラメータ	インターフェイスシステム LOCA	1次冷却材喪失 (LOCA)	1次冷却系 保有水	体積制御タンク水位	低下	↑	充てんライン流量	増加	↑	加圧器圧力	低下	↑	加圧器水位	低下	↑	原子炉 格納容器	原子炉格納容器圧力	変化なし <sup>※1</sup>	上昇	格納容器内温度	変化なし <sup>※1</sup>	上昇	格納容器サンプル水位	変化なし <sup>※1</sup>	上昇	凝縮液量測定装置水位	変化なし <sup>※1</sup>	上昇	原子炉 格納容器内 パラメータ	格納容器じんあい・ガスマニタ (R-40, 41) エアロックエリアモニタ (R-2) 炉内核計装区域エリアモニタ (R-7)	変化なし <sup>※1</sup>	上昇	加圧器逃がしタンク圧力、水位、温度 (余熱除去ポンプ入口逃がし弁動作時)	上昇	変化なし <sup>※2</sup>	補助建屋サンプル水位	上昇	変化なし	排気筒ガスマニタ (R-21A, B)	上昇	変化なし	原子炉 格納容器外 パラメータ	排気筒高レンジガスマニタ (R-80A, B)	上昇	変化なし	余熱除去ポンプ出口圧力	上昇	変化なし	※1 加圧器逃がしタンククラップチャディスクが破損した場合は上昇する。			※2 加圧器安全弁又は加圧器逃がし弁が漏えいした場合は上昇する。		
	各パラメータ	インターフェイスシステム LOCA	1次冷却材喪失 (LOCA)																																																																																																													
1次系 保有水	体積制御タンク水位	低下	↑																																																																																																													
	充てん水流量	増加	↑																																																																																																													
	加圧器圧力	低下	↑																																																																																																													
	加圧器水位	低下	↑																																																																																																													
原子炉 格納容器	格納容器圧力	変化なし <sup>※1</sup>	上昇																																																																																																													
	格納容器温度	変化なし <sup>※1</sup>	上昇																																																																																																													
	格納容器サンプル水位	変化なし <sup>※1</sup>	上昇																																																																																																													
	凝縮液量測定装置水位	変化なし <sup>※1</sup>	上昇																																																																																																													
原子炉 格納容器内 パラメータ	格納容器じんあい・ガスマニタ (R-40, 41)																																																																																																															
	格納容器内エアロック区域エリアモニタ (R-2)	変化なし <sup>※1</sup>	上昇																																																																																																													
	加圧器逃がしタンク圧力、水位、温度 (余熱除去ポンプ入口側逃がし弁動作時)	上昇	変化なし <sup>※2</sup>																																																																																																													
	原子炉周辺建屋サンプルタンク水位	上昇	変化なし																																																																																																													
原子炉 格納容器外 パラメータ	排気筒ガスマニタ (R-21)	上昇	変化なし																																																																																																													
	余熱除去ポンプ出口圧力	上昇	変化なし																																																																																																													
	※1 加圧器逃がしタンククラップチャディスクが破損した場合は上昇する。																																																																																																															
	※2 加圧器安全弁又は加圧器逃がし弁が漏えいした場合は上昇する。																																																																																																															
	各パラメータ	インターフェイスシステム LOCA	1次冷却材喪失 (LOCA)																																																																																																													
1次冷却系 保有水	体積制御タンク水位	低下	↑																																																																																																													
	充てんライン流量	増加	↑																																																																																																													
	加圧器圧力	低下	↑																																																																																																													
	加圧器水位	低下	↑																																																																																																													
原子炉 格納容器	原子炉格納容器圧力	変化なし <sup>※1</sup>	上昇																																																																																																													
	格納容器内温度	変化なし <sup>※1</sup>	上昇																																																																																																													
	格納容器サンプル水位	変化なし <sup>※1</sup>	上昇																																																																																																													
	凝縮液量測定装置水位	変化なし <sup>※1</sup>	上昇																																																																																																													
原子炉 格納容器内 パラメータ	格納容器じんあい・ガスマニタ (R-40, 41) エアロックエリアモニタ (R-2) 炉内核計装区域エリアモニタ (R-7)	変化なし <sup>※1</sup>	上昇																																																																																																													
	加圧器逃がしタンク圧力、水位、温度 (余熱除去ポンプ入口逃がし弁動作時)	上昇	変化なし <sup>※2</sup>																																																																																																													
	補助建屋サンプル水位	上昇	変化なし																																																																																																													
	排気筒ガスマニタ (R-21A, B)	上昇	変化なし																																																																																																													
原子炉 格納容器外 パラメータ	排気筒高レンジガスマニタ (R-80A, B)	上昇	変化なし																																																																																																													
	余熱除去ポンプ出口圧力	上昇	変化なし																																																																																																													
	※1 加圧器逃がしタンククラップチャディスクが破損した場合は上昇する。																																																																																																															
	※2 加圧器安全弁又は加圧器逃がし弁が漏えいした場合は上昇する。																																																																																																															

泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

大飯発電所3／4号炉

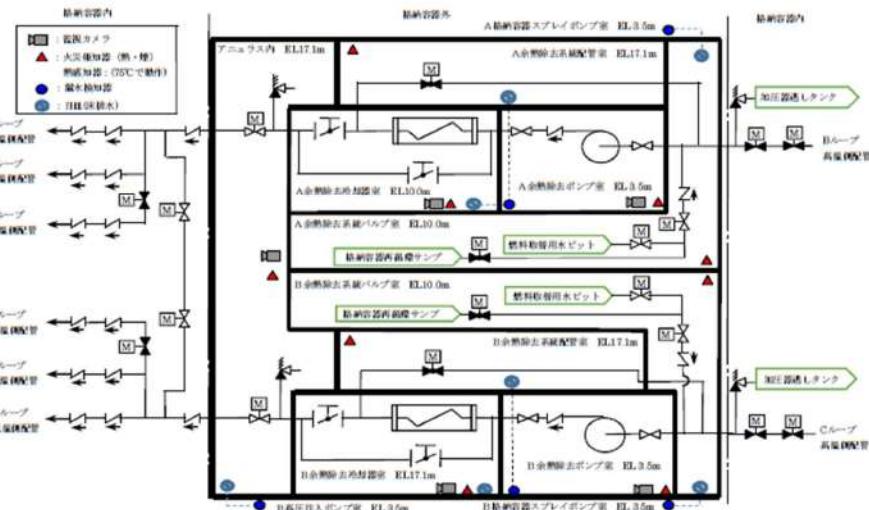


図1 大飯3号炉及び4号炉余熱除去系漏えい確認設備概略図

泊発電所3号炉

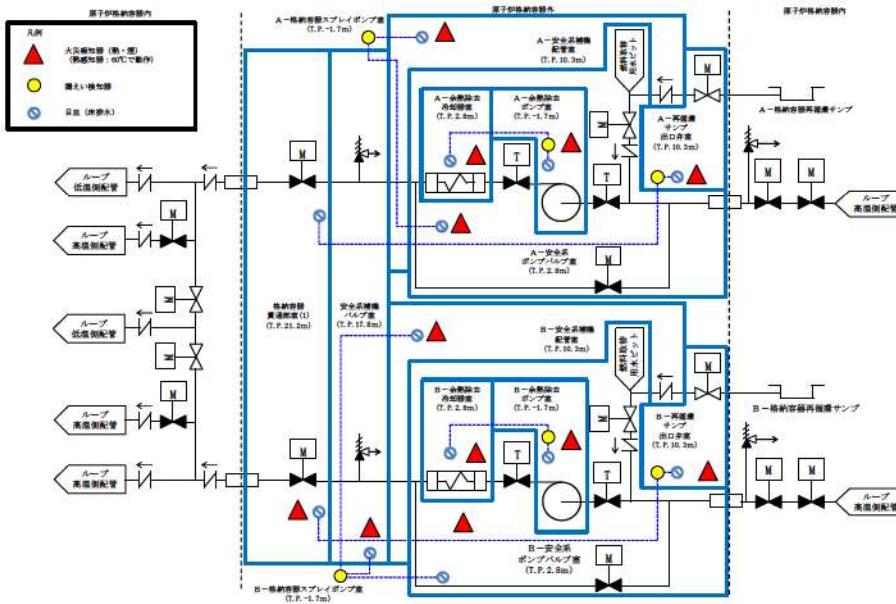


図1 泊3号炉 余熱除去系漏えい確認設備概要図

泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	相違理由
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>大飯3／4号炉比較対象なし</b> </div>	<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>泊発電所3号炉</b> </div>	<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>添付資料 1.3.22</b> </div>
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>【女川2号炉の添付資料 1.3.10 を掲載】</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>1. 判断基準の解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>【大飯】 記載方針の相違（女川審査実績の反映）</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>【女川】 設備の相違による対応手段の相違</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>1. 判断基準の解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>【大飯】 記載方針の相違（女川審査実績の反映）</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>1. 判断基準の解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>【大飯】 記載方針の相違（女川審査実績の反映）</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>1. 判断基準の解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>【大飯】 記載方針の相違（女川審査実績の反映）</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>1. 判断基準の解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>【大飯】 記載方針の相違（女川審査実績の反映）</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>1. 判断基準の解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>【大飯】 記載方針の相違（女川審査実績の反映）</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>1. 判断基準の解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>【大飯】 記載方針の相違（女川審査実績の反映）</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>1. 判断基準の解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>【大飯】 記載方針の相違（女川審査実績の反映）</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>1. 判断基準の解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>【大飯】 記載方針の相違（女川審査実績の反映）</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>1. 判断基準の解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>【大飯】 記載方針の相違（女川審査実績の反映）</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>1. 判断基準の解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>【大飯】 記載方針の相違（女川審査実績の反映）</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>1. 判断基準の解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>【大飯】 記載方針の相違（女川審査実績の反映）</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>1. 判断基準の解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>【大飯】 記載方針の相違（女川審査実績の反映）</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>1. 判断基準の解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>【大飯】 記載方針の相違（女川審査実績の反映）</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>1. 判断基準の解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>【大飯】 記載方針の相違（女川審査実績の反映）</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>1. 判断基準の解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>【大飯】 記載方針の相違（女川審査実績の反映）</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>1. 判断基準の解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>【大飯】 記載方針の相違（女川審査実績の反映）</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>1. 判断基準の解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>【大飯】 記載方針の相違（女川審査実績の反映）</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>1. 判断基準の解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>【大飯】 記載方針の相違（女川審査実績の反映）</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>1. 判断基準の解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>【大飯】 記載方針の相違（女川審査実績の反映）</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>1. 判断基準の解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>【大飯】 記載方針の相違（女川審査実績の反映）</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>1. 判断基準の解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>【大飯】 記載方針の相違（女川審査実績の反映）</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>1. 判断基準の解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>【大飯】 記載方針の相違（女川審査実績の反映）</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>1. 判断基準の解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>【大飯】 記載方針の相違（女川審査実績の反映）</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>1. 判断基準の解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>【大飯】 記載方針の相違（女川審査実績の反映）</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>1. 判断基準の解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>【大飯】 記載方針の相違（女川審査実績の反映）</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>1. 判断基準の解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>【大飯】 記載方針の相違（女川審査実績の反映）</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>1. 判断基準の解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>【大飯】 記載方針の相違（女川審査実績の反映）</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>1. 判断基準の解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>【大飯】 記載方針の相違（女川審査実績の反映）</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>1. 判断基準の解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>【大飯】 記載方針の相違（女川審査実績の反映）</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>1. 判断基準の解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>【大飯】 記載方針の相違（女川審査実績の反映）</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>1. 判断基準の解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>【大飯】 記載方針の相違（女川審査実績の反映）</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>1. 判断基準の解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>【大飯】 記載方針の相違（女川審査実績の反映）</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>1. 判断基準の解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>【大飯】 記載方針の相違（女川審査実績の反映）</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>1. 判断基準の解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>【大飯】 記載方針の相違（女川審査実績の反映）</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content; margin: auto;"> <b>1. 判断基準の解釈一覧</b> </div>		
<div style="border: 1px solid black; padding: 5px; width: fit-content;		

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉			泊発電所3号炉	相違理由	
<b>大飯3／4号炉比較対象なし</b>					
【女川2号炉の添付資料1.3.10を掲載】					
2. 操作手順の解釈一覧(1/2)					
<p><b>手順</b></p> <p>1.3.2.2 サポート系故障時の対応手順</p> <p>(1) 常設直流水源系 系統喪失時の減圧</p> <p>a. 可動型代替直流水源設備による主蒸気逃がし安全弁（自動減圧機能）開放</p> <p>125V 直流水源切替盤 2P で両内常設蓄水式直流水源設備による給水から 125V 代替蓄水池による給水への切り替えを実施 原子炉力容器内の圧力が主蒸気逃がし安全弁による減圧完了圧力となる</p> <p>b. 主蒸気逃がし安全弁用可動型蓄電池による主蒸気逃がし安全弁（自動減圧機能）開放</p> <p>中央制御室端子盤 H21-P801, H21-P808 高圧蒸素ガス供給系 AMS 入口圧力 (非常用) による主蒸気逃がし安全弁（自動減圧機能）駆動源確保 高圧蒸素ガス供給系蒸素ガスポンベ出口圧力低警報</p> <p>高圧蒸素ガス供給系蒸素ガスポンベ出口圧力低警報 (4.9MPa [gage] 以下) 原子炉力容器内の圧力が主蒸気逃がし安全弁による減圧完了圧力となる</p>	<p><b>操作手順記載内容</b></p> <p>125V 直流水源切替盤 2P で両内常設蓄水式直流水源設備による給水から 125V 代替蓄水池による給水への切り替えを実施 原子炉力容器内の圧力が 0.34MPa [gage] に到達する</p> <p>原子炉力容器内の圧力が主蒸気逃がし安全弁による減圧完了圧力となる</p> <p>H21-P801, H21-P808 高圧蒸素ガス供給系 AMS 入口圧力指示値が 1.08MPa [gage] 以上 高圧蒸素ガス供給系蒸素ガスポンベ出口圧力低警報 (4.9MPa [gage] 以下) 原子炉力容器内の圧力が 0.34MPa [gage] に到達する</p>	<p><b>解釈</b></p> <p>125V 直流水源切替盤 2P から 125V 直流水源盤 2P への給水ラインを切り離し、125V 代替蓄水池による給水へ切り替えるように遮断器操作を実施 原子炉力容器内の圧力が 0.34MPa [gage] に到達する</p> <p>原子炉力容器内の圧力が主蒸気逃がし安全弁による減圧完了圧力となる</p> <p>H21-P801, H21-P808 高圧蒸素ガス供給系 AMS 入口圧力指示値が 1.08MPa [gage] 以上 高圧蒸素ガス供給系蒸素ガスポンベ出口圧力低警報 (4.9MPa [gage] 以下) 原子炉力容器内の圧力が 0.34MPa [gage] に到達する</p>	<p><b>手順</b></p> <p>1.3.2.2 サポート系故障時の対応手順</p> <p>(1) 常設直流水源系喪失時の減圧</p> <p>b. 現場手動操作による主蒸気逃がし弁の機能回復</p> <p>補助給水泵ポンプ出口流量調節弁を手動で操作することで開度を調整し蒸気発生器水位を調整</p> <p>無負荷水位（蒸気発生器水位（換算33%））に調整</p>	<p><b>操作手順記載内容</b></p> <p>補助給水泵ポンプ出口流量調節弁を手動で操作することで開度を調整し蒸気発生器水位を調整</p> <p>無負荷水位（蒸気発生器水位（換算33%））に調整</p>	<p><b>解釈</b></p> <p>無負荷水位（蒸気発生器水位（換算33%））に調整</p>
<p><b>手順</b></p> <p>1.3.2.2 サポート系故障時の対応手順</p> <p>(2) 主蒸気逃がし安全弁用可動型蓄電池による主蒸気逃がし安全弁（自動減圧機能）開放</p> <p>a. 高圧蒸素ガス供給系 AMS 入口圧力 (非常用) による主蒸気逃がし安全弁（自動減圧機能）駆動源確保</p> <p>b. 代替高圧蒸素ガス供給系による主蒸気逃がし安全弁（自動減圧機能）開放</p>	<p><b>操作手順記載内容</b></p> <p>高圧蒸素ガス供給系 AMS 入口圧力指示値が 1.08MPa [gage] 以上 高圧蒸素ガス供給系蒸素ガスポンベ出口圧力低警報 (4.9MPa [gage] 以下) 原子炉力容器内の圧力が 0.34MPa [gage] に到達する</p>	<p><b>解釈</b></p> <p>健全ループのサブクール度が20°C以上 加圧器水位が0%以上 1次冷却材圧力が、減圧操作停止後安定又是上昇</p>			
<p><b>手順</b></p> <p>1.3.2.2 蒸気発生器伝熱管破裂発生時減圧操作の対応手順</p>	<p><b>操作手順記載内容</b></p> <p>余熱除去系の運転条件</p>	<p><b>解釈</b></p> <p>1次冷却材温度が177°C未満 1次冷却材圧力が2.7MPa [gage] 以下</p>			
<p><b>手順</b></p> <p>1.3.2.5 インターフェイスシステム LOCA発生時の対応手順</p>	<p><b>操作手順記載内容</b></p> <p>非常用炉心冷却設備停止条件</p>	<p><b>解釈</b></p> <p>サブクール度が40°C以上 加圧器水位が50%以上かつ、安定期又は上昇中 1次冷却材圧力が設定又は上昇中、かつ蓄圧タンク不動作又は離線中 蒸気発生器水位下限以上又は補助給水泵流量80m³/h以上</p>			
2. 操作手順の解釈一覧(2/2)					
<p><b>手順</b></p> <p>1.3.2.4 インターフェイスシステム LOCA発生時の対応手順</p> <p>(1) 非常時操作手順書（微波ベース）「原子炉建屋崩壊」</p>	<p><b>操作手順記載内容</b></p> <p>a. 代替高圧蒸素ガス供給系による主蒸気逃がし安全弁（自動減圧機能）開放</p>	<p><b>解釈</b></p> <p>代替高圧蒸素ガス供給系蒸素ガス供給止め弁入口圧力指示値が 1.08MPa [gage] 以上 原子炉力容器内の圧力が 0.34MPa [gage] に到達する</p>			
<p>減圧完了圧力まで減圧する</p> <p>原子炉力容器内の水位が TAF から TAF + 100mm の間で維持する</p> <p>原子炉建屋放射能レベル及び燃料取替エリア放射能レベルが制限値以下</p>	<p>原子炉力容器内の圧力が 0.34MPa [gage] に到達する</p> <p>漏水箇所に応じ炉心スプレイ・バージャ等の高さ以下に水位を維持することで漏えい量を抑制する ただし、炉心冷却維持のため TAF 以下にならない範囲で維持する</p> <p>「原子炉建屋原子炉建屋排気放射能高」、「燃料取替エリア放射能高」警報が発生していないこと</p>	<p>漏水箇所に応じ炉心スプレイ・バージャ等の高さ以下に水位を維持することで漏えい量を抑制する ただし、炉心冷却維持のため TAF 以下にならない範囲で維持する</p> <p>「原子炉建屋原子炉建屋排気放射能高」、「燃料取替エリア放射能高」警報が発生していないこと</p>			
[押印みの内容は商業機密の観点から公開できません。]					

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

1.3 原子炉冷却材圧力バウンダリを減圧するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉

大飯3／4号炉比較対象なし

【女川2号炉の添付資料1.3.10を掲載】

3. 弁番号及び弁名称一覧

弁番号	弁名称	操作場所
P54-MO-F068A	HPIN 常用非常用蒸素ガス遮断弁(A)	中央制御室 原子炉建屋 地上1階(原子炉建屋原子炉棟内)
P54-MO-F069B	HPIN 常用非常用蒸素ガス遮断弁(B)	中央制御室 原子炉建屋 地上1階(原子炉建屋原子炉棟内)
P54-MO-F060A	HPIN 非常用蒸素ガス入口弁(A)	中央制御室 原子炉建屋 地上1階(原子炉建屋原子炉棟内)
P54-MO-F060B	HPIN 非常用蒸素ガス入口弁(B)	中央制御室 原子炉建屋 地上1階(原子炉建屋原子炉棟内)
P54-MO-F104A	代替HPIN 第一隔離弁(A)	中央制御室
P54-MO-F104B	代替HPIN 第一隔離弁(B)	中央制御室
P54-F099A	代替HPIN 蒸素ガスポンベラック安全弁出口ライン止め弁(A)	原子炉建屋 地上1階(原子炉建屋原子炉棟内)
P54-F099B	代替HPIN 蒸素ガスポンベラック安全弁出口ライン止め弁(B)	原子炉建屋 地上1階(原子炉建屋原子炉棟内)
P54-F1098A	代替HPIN 蒸素ガスポンベルトク安全弁出口ライン止め弁(A)	原子炉建屋 地上1階(原子炉建屋原子炉棟内)
P54-F1098B	代替HPIN 蒸素ガスポンベルトク安全弁出口ライン止め弁(B)	原子炉建屋 地上1階(原子炉建屋原子炉棟内)
P54-F1097A	代替HPIN 蒸素ガスポンベラック供給弁(A)	原子炉建屋 地上1階(原子炉建屋原子炉棟内)
P54-F1097B	代替HPIN 蒸素ガスポンベラック供給弁(B)	原子炉建屋 地上1階(原子炉建屋原子炉棟内)
P54-F1093A	代替HPIN 蒸素ガス供給止め弁(A)	原子炉建屋 地上1階(原子炉建屋原子炉棟内)
P54-F1093B	代替HPIN 蒸素ガス供給止め弁(B)	原子炉建屋 地上1階(原子炉建屋原子炉棟内)
P54-MO-F105A-1	代替HPIN 蒸素排気出口弁(A-1)	中央制御室
P54-MO-F105A-2	代替HPIN 蒸素排気出口弁(A-2)	中央制御室
P54-MO-F105B-1	代替HPIN 蒸素排気出口弁(B-1)	中央制御室
P54-MO-F105B-2	代替HPIN 蒸素排気出口弁(B-2)	中央制御室

泊発電所3号炉

3. 弁番号及び弁名称一覧

弁番号	弁名称	操作場所
3PCV-3610	A-主蒸気逃がし弁	中央制御室、周辺補機棟T.P. 33.1m
3PCV-3620	B-主蒸気逃がし弁	中央制御室、周辺補機棟T.P. 33.1m
3PCV-3630	C-主蒸気逃がし弁	中央制御室、周辺補機棟T.P. 33.1m
3TCV-500A	A-タービンバイパス弁	中央制御室
3TCV-500B	B-タービンバイパス弁	中央制御室
3TCV-500C	C-タービンバイパス弁	中央制御室
3TCV-500D	D-タービンバイパス弁	中央制御室
3TCV-500E	E-タービンバイパス弁	中央制御室
3TCV-500F	F-タービンバイパス弁	中央制御室
3FCV-138	充てんライン流量制御弁	中央制御室
3V-CS-186	加圧器補助スプレイ弁	中央制御室
3V-CS-191	充てんライン止め弁	中央制御室
3V-IA-505A	A-制御用空気主蒸気逃がし弁供給弁	中央制御室
3V-IA-505B	B-制御用空気主蒸気逃がし弁供給弁	中央制御室
3V-IA-900	主蒸気逃がし弁操作用空気供給バネル入口弁 1	周辺補機棟T.P. 10.3m
3V-IA-902	主蒸気逃がし弁操作用空気供給バネル入口弁 2	周辺補機棟T.P. 10.3m
3V-IA-904	主蒸気逃がし弁操作用空気供給バネル入口弁 3	周辺補機棟T.P. 10.3m
3V-IA-906	主蒸気逃がし弁操作用空気供給バネル入口弁 4	周辺補機棟T.P. 10.3m
3V-IA-908	主蒸気逃がし弁操作用空気供給バネル入口弁 5	周辺補機棟T.P. 10.3m
3V-IA-910	主蒸気逃がし弁操作用空気供給バネル入口弁 6	周辺補機棟T.P. 10.3m
3V-IA-912	主蒸気逃がし弁操作用空気供給バネル入口弁 7	周辺補機棟T.P. 10.3m
3V-IA-914	主蒸気逃がし弁操作用空気供給バネル入口弁 8	周辺補機棟T.P. 10.3m
3V-IA-924	主蒸気逃がし弁操作用空気供給バネル減圧弁	周辺補機棟T.P. 10.3m
3V-IA-926	主蒸気逃がし弁操作用空気供給バネル出口弁	周辺補機棟T.P. 10.3m
3V-IA-796	PCV-3610, 3620, 3630代替制御用空気供給弁 (SA対策)	周辺補機棟T.P. 10.3m
3V-IA-508A	A-原子炉格納容器内制御用空気供給元弁	周辺補機棟T.P. 17.8m
3V-IA-508B	B-原子炉格納容器内制御用空気供給元弁	周辺補機棟T.P. 17.8m
3PCV-452A	A-加圧器逃がし弁	中央制御室
3PCV-452B	B-加圧器逃がし弁	中央制御室
-	加圧器逃がし弁操作用可搬型蒸素ガスボンベロ金弁 1	周辺補機棟T.P. 17.8m
3V-IA-864	加圧器逃がし弁操作用蒸素供給バネル入口弁 1	周辺補機棟T.P. 17.8m
-	加圧器逃がし弁操作用可搬型蒸素ガスボンベロ金弁 2	周辺補機棟T.P. 17.8m
3V-IA-866	加圧器逃がし弁操作用蒸素供給バネル入口弁 2	周辺補機棟T.P. 17.8m
3V-IA-870	加圧器逃がし弁操作用蒸素供給バネル減圧弁	周辺補機棟T.P. 17.8m
3V-IA-514A	A-制御用空気原子炉格納容器内供給弁	中央制御室
3V-IA-514B	B-制御用空気原子炉格納容器内供給弁	中央制御室
3V-IA-872	加圧器逃がし弁操作用蒸素供給バネル出口弁 1	周辺補機棟T.P. 17.8m
3V-IA-874	加圧器逃がし弁操作用蒸素供給バネル出口弁 2	周辺補機棟T.P. 17.8m
3V-IA-509A	A-制御用空気C/V外側隔離弁T.V弁	周辺補機棟T.P. 17.8m
3V-IA-509B	B-制御用空気C/V外側隔離弁T.V弁	周辺補機棟T.P. 17.8m

【大飯】  
記載方針の相違 (女川審査実績の反映)

【女川】  
設備の相違による対応手段の相違

泊発電所 3号炉審査資料	
資料番号	SAT104-9 r. 10. 0
提出年月日	令和5年8月31日

## 泊発電所 3号炉

「実用発電用原子炉に係る発電用原子炉設置者の  
重大事故の発生及び拡大の防止に必要な措置を  
実施するために必要な技術的能力に係る審査基準」  
に係る適合状況説明資料  
比較表

### 1.4 原子炉冷却材圧力バウンダリ低圧時に 発電用原子炉を冷却するための手順等

令和 5 年 8 月  
北海道電力株式会社



枠囲みの内容は機密情報に属しますので公開できません。

大飯発電所3／4号炉	女川原子力発電所2号炉	泊発電所3号炉	相違理由
<u>比較結果等をとりまとめた資料</u>			
<p><b>1. 先行審査実績等を踏まえた泊3号炉まとめ資料の変更状況(2017年3月以降)</b></p> <p><b>1-1) 設計方針・運用・体制等を変更し、まとめ資料を修正した箇所と理由</b></p> <ul style="list-style-type: none"> <li>a. 大飯3／4号炉まとめ資料と比較した結果、変更したもの : なし</li> <li>b. 他社審査会合の指摘事項等を確認した結果、変更したもの : なし</li> <li>c. 当社が自主的に変更したもの : 下記2件 <ul style="list-style-type: none"> <li>・屋外に設置していた自主対策設備の淡水源である「代替屋外給水タンク」を溢水対策に伴い撤去し、新たに「代替給水ピット」を設置するため、関連する資料を修正した。【例：比較表 p.1.4-19】</li> <li>・屋外に設置する自主対策設備であるろ過水タンク及び2次系純水タンクの溢水対策に伴い、タンクの耐震化、タンク容量の見直し、2次系純水タンクの設置数の見直し（4基⇒2基）等の変更を行ったため、関連する資料を修正した。【例：添付資料 1.4.3】</li> </ul> </li> </ul> <p><b>1-2) 設計方針・運用・体制を変更するものではないが、まとめ資料の記載の充実を行った箇所と理由</b></p> <ul style="list-style-type: none"> <li>a. 大飯3／4号炉まとめ資料と比較した結果、変更したもの : なし</li> <li>b. 女川2号炉まとめ資料と比較した結果、変更したもの : 下記2件 <ul style="list-style-type: none"> <li>・資料構成は、炉型が同じである大飯3／4号炉の対応手段及び操作手順の参照を基本とした上で、配管・弁の流路等を含めた設備の選定方針、文章構成や記載表現については、女川2号炉の審査実績を反映している。また、各図面においても、女川2号炉の審査実績を踏まえた資料構成や記載の充実化等の見直しを行っている。</li> <li>・重大事故等対処設備（設計基準拡張）の手順を追加</li> </ul> </li> <li>c. 他社審査会合の指摘事項等を確認した結果、変更したもの : なし</li> <li>d. 当社が自主的に変更したもの : なし</li> </ul> <p><b>1-3) バックフィット関連事項</b></p> <p>なし</p>			

大飯発電所3／4号炉

女川原子力発電所2号炉

泊発電所3号炉

相違理由

## 2. 大飯3／4号まとめ資料との比較結果の概要

### 2-1) 設備の相違（以下については、相違理由欄にNo.を記載する）

No.	大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	相違理由
①	<p>【炉心注水に使用する充てんポンプと水源（フロントライン系機能喪失時）】</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>・<u>A、B充てんポンプ</u></li> <li>・燃料取替用水ピット</li> <li>・<u>復水ピット</u></li> </ul>	<p>【炉心注水に使用する充てんポンプと水源（フロントライン系故障時）】</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>・充てんポンプ</li> <li>・燃料取替用水ピット</li> </ul>	<p>【設計方針の相違（重大事故等対処設備）】（例：比較表 p. 1.4-16）</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>・大飯3/4号炉は、3台ある充てんポンプのうち遠心式であるA、B号機を炉心注水に使用し、往復動式であるC号機は使用しないため、使用号機を限定した記載としている。また、充てんポンプの水源として、燃料取替用水ピットが使用できない場合に復水ピットが使用可能。</li> <li>・泊3号炉は、3台ある充てんポンプのすべてが遠心式であることから使用号機を限定していない。また、充てんポンプの水源として燃料取替用水ピットを使用し、補助給水ピットは水源として使用できる設備構成となっていない。</li> <li>・泊3号炉は、充てんポンプの水源として補助給水ピットは使用できないが、重大事故等対処設備である代替格納容器スプレイポンプにて補助給水ピットを水源とした炉心注水が可能であり、この設備構成は、伊方3号炉、玄海3/4号炉と同様である。また、充てんポンプ（充てん／高圧注入ポンプ）の水源が燃料取替用水ピット（燃料取替用水タンク）のみである設備構成は、高浜1/2号炉、伊方3号炉、川内1/2号炉及び玄海3/4号炉と同様である。</li> </ul>
②	<p>【常設設備による代替格納容器スプレイに使用する設備（フロントライン系機能喪失時）】</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>・恒設代替低圧注水ポンプ</li> <li>・<u>空冷式非常用発電装置</u></li> <li>・<u>燃料油貯蔵タンク</u></li> <li>・<u>重油タンク</u></li> <li>・<u>タンクローリー</u></li> </ul>	<p>【常設設備による代替格納容器スプレイに使用する設備（フロントライン系故障時）】</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>・代替格納容器スプレイポンプ</li> <li>・<u>非常用交流電源設備</u></li> </ul>	<p>【設計方針の相違（重大事故等対処設備）】（例：比較表 p. 1.4-17）</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>・大飯3/4号炉は、恒設代替低圧注水ポンプを起動する場合に空冷式非常用発電装置から給電する系統構成となっている。</li> <li>・泊3号炉は、非常用交流電源設備であるディーゼル発電機が健全であれば、非常用高圧母線からも代替格納容器スプレイポンプへ給電可能であり、川内1/2号炉及び玄海3/4号炉と同様である。なお、サポート系故障時に代替格納容器スプレイポンプを起動する場合は、大飯3/4号炉と同様に常設代替交流電源設備により代替格納容器スプレイポンプへ給電する。</li> <li>・大飯3/4号炉は、空冷式非常用発電装置への燃料補給に使用する設備を記載しているが、泊3号炉は女川審査実績を反映し、可搬型タンクローリーによる燃料補給に使用するディーゼル発電機燃料油貯油槽、燃料タンク（SA）及びディーゼル発電機燃料油移送ポンプのこれら設備を「常設代替交流電源設備」に含めて整理している。</li> </ul>
③	<p>【可搬型設備による代替炉心注水で使用する重大事故等対処設備】</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>・可搬式代替低圧注水ポンプ</li> <li>・電源車（可搬式代替低圧注水ポンプ用）</li> <li>・仮設組立式水槽</li> <li>・送水車</li> <li>・軽油ドラム缶</li> </ul> <p>（泊3号炉との比較対象なし）</p>	<p>【可搬型設備による代替炉心注水で使用する重大事故等対処設備】</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>・可搬型大型送水ポンプ車</li> <li>・燃料補給設備</li> </ul> <p>【可搬型設備による代替炉心注水で使用する自主対策設備】</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>・可搬型大型送水ポンプ車</li> <li>・代替給水ピット</li> <li>・原水槽</li> <li>・2次系純水タンク</li> <li>・ろ過水タンク</li> </ul>	<p>【設計方針の相違（重大事故等対処設備及び自主対策設備）】（例：比較表 p. 1.4-19, 20）</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>・大飯3/4号炉は、可搬式代替低圧注水ポンプの水源として仮設組立式水槽を使用し、送水車により海水を水槽に補給する。</li> <li>・泊3号炉の可搬型大型送水ポンプ車は、海又は淡水源から直接注水可能なため、仮設の水槽は不要であり、水源切替による注水の中断が発生しない海を水源とする手段を重大事故等対処設備による対応手段として整備し、淡水である代替給水ピットと原水槽は耐震性が確保できることから自主対策設備による対応手段としている。なお、淡水である2次系純水タンクとろ過水タンクは、原水槽への補給に使用する。（以降において、原水槽への補給手段は同様であるため記載を割愛する。）</li> <li>・大飯3/4号炉の可搬式代替低圧注水ポンプは専用の電源車が必要であるが、泊3号炉の可搬型大型送水ポンプ車は車両エンジンを駆動源とすることから、専用の電源車は必要ない。専用の電源車を必要としないのは、伊方3号炉及び玄海3/4号炉と同様である。</li> <li>・原子炉容器への注水に用いる可搬型設備により、水源から直接注水する設備構成は、柏崎6/7号炉と同様である。また、海水及び淡水を注水する方針は、柏崎6/7号炉、伊方3号炉、川内1/2号炉及び玄海3/4号炉と同様である。</li> <li>・大飯3/4号炉の送水車の燃料補給に軽油ドラム缶を使用する。泊3号炉の可搬型大型送水ポンプ車は燃料補給設備であるディーゼル発電機燃料油貯油槽からディーゼル発電機燃料油移送ポンプ又はタンクローリーを用いて軽油を汲み上げ、タンクローリーにて燃料補給する。手順については技術的能力1.14まとめ資料に整理している。（以降において、燃料補給手段は同様であるため記載を割愛する。）</li> </ul>

※ 相違点を強調する箇所を下線部にて示す。

※ 本比較結果の概要において、設備を比較する場合は、女川2号炉の審査実績により追加した配管・弁等の記載は省略している。

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

1.4 原子炉冷却材圧力バウンダリ低圧時に発電用原子炉を冷却するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉	女川原子力発電所2号炉	泊発電所3号炉	相違理由

## 2-1) 設備の相違（以下については、相違理由欄にNo.を記載する）

No.	大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	相違理由
④	<p>【蒸気発生器2次側による炉心冷却（注水）で使用する設備】</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>・蒸気発生器補給用仮設中圧ポンプ（電動）</li> <li>・復水ピット</li> </ul>	<p>【蒸気発生器2次側からの除熱による発電用原子炉の冷却（注水）で使用する設備】</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>・SG直接給水用高圧ポンプ</li> <li>・補助給水ピット</li> <li>・可搬型大型送水ポンプ車</li> <li>・代替給水ピット</li> <li>・原水槽</li> <li>・2次系純水タンク</li> <li>・ろ過水タンク</li> </ul>	<p>【設計方針の相違（自主対策設備）】（例：比較表 p. 1.4-36, 37）</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>・大飯3/4号炉は、可搬型設備である蒸気発生器補給用仮設中圧ポンプ（電動）（吐出圧力約3.0MPa[gage]）により復水ピットを水源として、蒸気発生器へ注水する手段がある。</li> <li>・泊3号炉は、補助給水ポンプと同程度の揚程、容量であるSG直接給水用高圧ポンプを常設設備として設置しており、補助給水ピットを水源として蒸気発生器へ注水する手段がある。なお、SG直接給水用高圧ポンプは、ディーゼル発電機又は代替非常用発電機からの給電により起動できる。           <ul style="list-style-type: none"> <li>—電動補助給水ポンプ : 揚程 約900m、容量 約90m<sup>3</sup>/h（1台当たり）</li> <li>—タービン動補助給水ポンプ : 揚程 約900m、容量 約115m<sup>3</sup>/h</li> <li>—SG直接給水用高圧ポンプ : 揚程 約900m、容量 約90m<sup>3</sup>/h</li> </ul> </li> <li>・補助給水ポンプの代替手段として、常設のポンプにより補助給水ピット水を蒸気発生器へ注水する設計方針は伊方3号炉と同様である。また、泊3号炉は、可搬型大型送水ポンプ車（吐出圧力約1.3MPa[gage]）により海又は淡水（代替給水ピット又は原水槽）を水源として蒸気発生器へ注水する手段がある。</li> <li>・補助給水ポンプの代替手段として、可搬のポンプにより淡水又は海水を蒸気発生器へ注水する設計方針は玄海3/4号炉及び川内1/2号炉と同様である。</li> </ul>
⑤	<p>【溶融デブリが原子炉容器に残存する場合の格納容器水張り（代替格納容器スプレイ）で使用する重大事故等対処設備】</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>・可搬式代替低圧注水ポンプ</li> <li>・電源車（可搬式代替低圧注水ポンプ用）</li> <li>・仮設組立式水槽</li> <li>・送水車</li> <li>・軽油ドラム缶</li> </ul>	<p>【溶融炉心が原子炉容器に残存する場合の原子炉格納容器水張り（代替格納容器スプレイ）で使用する自主対策設備】</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>・可搬型大型送水ポンプ車</li> <li>・代替給水ピット</li> <li>・原水槽</li> <li>・2次系純水タンク</li> <li>・ろ過水タンク</li> <li>・燃料補給設備</li> </ul>	<p>【設計方針の相違（重大事故等対処設備及び自主対策設備）】（例：比較表 p. 1.4-33）</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>・大飯3/4号炉は、有効性評価「雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧破損）」及び「雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過温破損）」において、格納容器へスプレイする恒設代替低圧注水ポンプの水源である燃料取替用水ピットが枯渇する前に恒設代替低圧注水ポンプによる格納容器へのスプレイから可搬式代替低圧注水ポンプによる格納容器スプレイに切り替える手順としていることから、可搬式代替低圧注水ポンプを重大事故等対処設備として整理している。</li> <li>・泊3号炉は、同じ有効性評価において、原子炉格納容器内へスプレイする代替格納容器スプレイポンプの水源である燃料取替用水ピットが枯渇する前に燃料取替用水ピットに海水を補給し、原子炉格納容器内へのスプレイを継続することで原子炉格納容器破損を防止する手順としている。このため、可搬設備による原子炉格納容器内へのスプレイに使用する可搬型大型送水ポンプ車は自主対策設備としている。</li> <li>・大飯3/4号炉とは基準要求に対する設計方針が相違するが、常設重大事故等対処設備の水源に水を補給することによって代替格納容器スプレイを継続する手段を有効性評価における格納容器破損防止対策とし、代替格納容器スプレイに使用する可搬型設備を自主対策設備と位置付けている点は、川内1/2号炉、玄海3/4号炉及び伊方3号炉と同様である。</li> <li>・大飯3/4号炉は、可搬式代替低圧注水ポンプの水源として仮設組立式水槽を使用し、送水車により海水を水槽に補給する。</li> <li>・泊3号炉の可搬型大型送水ポンプ車は、海又は淡水源から直接注水可能なため、仮設の水槽は不要である。</li> <li>・大飯3/4号炉の可搬式代替低圧注水ポンプは専用の電源車が必要であるが、泊3号炉の可搬型大型送水ポンプ車は車両エンジンを駆動源とすることから、専用の電源車は必要ない。専用の電源車を必要としないのは、伊方3号炉及び玄海3/4号炉と同様である。</li> </ul>

※ 相違点を強調する箇所を下線部にて示す。

※ 本比較結果の概要において、設備を比較する場合は、女川2号炉の審査実績により追加した配管・弁等の記載は省略している。

大飯発電所3／4号炉		女川原子力発電所2号炉	泊発電所3号炉	相違理由
<b>2-1) 設備の相違</b> (以下については、相違理由欄にNo.を記載する)				
No.	大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	相違理由	
⑥	<p>【代替炉心注水または代替再循環運転で使用する設備（サポート系機能喪失時）】</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>・A余熱除去ポンプ（空調用冷水）</li> </ul>	<p>—</p> <p>(大飯3／4号炉との比較対象なし)</p>	<p>【設計方針の相違（自主対策設備）】(例：比較表 p.1.4-20)</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>・大飯3/4号炉は、空調用冷水による代替補機冷却にてA余熱除去ポンプを使用する手段がある。</li> <li>・泊3号炉は、空調用冷水による代替補機冷却の手段を整備していないが、重大事故等対処設備である可搬型大型送水ポンプ車を用いた海水による代替補機冷却の手段を整備しており、高浜3/4号炉と同様である。</li> <li>・空調用冷水による代替補機冷却は、原子炉補機冷却水喪失に対するアクシデントマネジメント対策であり、先行PWRプラントは設備改造を行って整備した手段である。泊3号炉は建設時の設計段階において、敦賀2号炉にて実績のある原子炉補機冷却水サービスタンク水位低信号によるトレン自動分離インターロックを採用し、空調用冷水による代替補機冷却の手段は不要としている。</li> </ul>	
⑦	<p>【運転停止中の炉心注水で使用する設備】</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>・蓄圧タンクによる炉心注水</li> </ul>	<p>—</p> <p>(大飯3／4号炉との比較対象なし)</p>	<p>【設計方針の相違（重大事故等対処設備）】(例：比較表 p.1.4-47, 165)</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>・大飯3/4号炉は、運転停止中の炉心注水の手段として蓄圧タンクによる炉心注水を実施する。</li> <li>・泊3号炉は、作業安全への万一の影響に配慮して蓄圧タンクからの注水を実施しない方針としており、この方針は川内1/2号炉と同様である。なお、泊3号炉の停止時有効性評価では、全交流動力電源喪失時において、代替格納容器スプレイポンプによる原子炉容器への注水にて炉心損傷防止を図ることとしており、この方針は伊方3号炉、玄海3/4号炉と同様である。</li> </ul>	
⑧	<p>【格納容器再循環サンプ取水ラインの系統構成】</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>・設計基準事故対処設備である「高圧注入ポンプ格納容器再循環サンプ側入口格納容器隔離弁」の故障時は、高圧注入ポンプによる「再循環運転」へ移行不可となり、A格納容器スプレイポンプによる「代替再循環運転」を実施する。</li> </ul>	<p>【格納容器再循環サンプ取水ラインの系統構成】</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>・設計基準事故対処設備である「余熱除去ポンプ再循環サンプ側入口弁」の故障時においても、高圧注入ポンプによる「再循環運転」が可能であり、「再循環運転」ができない場合にB一格納容器スプレイポンプによる「代替再循環運転」を実施する。</li> </ul>	<p>【設計方針の相違（重大事故等対処設備）】(例：比較表 p.1.4-12)</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>・大飯3/4号炉は、格納容器再循環サンプからの取水ラインが、余熱除去ポンプ及び高圧注入ポンプに繋がるラインと、格納容器スプレイポンプに繋がるラインの構成である。そのため、余熱除去ポンプ及び高圧注入ポンプに繋がるラインに設置している「高圧注入ポンプ格納容器再循環サンプ側入口格納容器隔離弁」の故障時は、A格納容器スプレイポンプ（RHRS-CSS連絡ライン使用）による代替再循環運転を行う。</li> <li>・泊3号炉は、格納容器再循環サンプからの取水ラインが、余熱除去ポンプに繋がるラインと、高圧注入ポンプ及び格納容器スプレイポンプに繋がるラインの構成である。そのため、余熱除去ポンプに繋がるラインに設置している「余熱除去ポンプ再循環サンプ側入口弁」の故障時においても、格納容器再循環サンプを水源とした高圧注入ポンプによる再循環運転が可能である。</li> </ul>	
⑨	<p>【恒設代替低圧注水ポンプの注水先を格納容器スプレイから炉心注水へ切替える手順】</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>・中央制御室からの電動弁の操作により切替えが可能。</li> </ul>	<p>【代替格納容器スプレイポンプの注水先を格納容器スプレイから炉心注水へ切り替える手順】</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>・中央制御室からの電動弁の操作及び現場での手動弁の操作により切替えを実施。</li> </ul>	<p>【設計方針の相違（重大事故等対処設備）】(例：比較表 p.1.4-80)</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>・大飯3/4号炉は、恒設代替低圧注水ポンプによる炉心注水の系統構成で操作するRHRS-CSS連絡ライン弁が電動弁であり、注水先の切替えは中央制御室からの遠隔操作より実施可能。</li> <li>・泊3号炉は、RHRS-CSS連絡ラインの弁が手動弁であり、かつ流量調整を行うための手動弁を別途設置しているため、代替格納容器スプレイポンプの注水先の切替えは現場操作が必要である。注水先の切替えに現場操作が必要なのは、伊方3号炉と同様である。</li> </ul>	
※ 相違点を強調する箇所を下線部にて示す。				

大飯発電所3／4号炉

女川原子力発電所2号炉

泊発電所3号炉

相違理由

## 2-1) 設備の相違（以下については、相違理由欄にNo.を記載する）

No.	大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	相違理由
⑩	<p>【蒸気発生器2次側のフィードアンドブリードで蒸気発生器へ送水する設備】            • ポンプ車            • 送水車</p> <p>【蒸気発生器2次側のフィードアンドブリード時の蒸気発生器からの排出先】            • 蒸気発生器プローダウンタンク</p>	<p>【蒸気発生器2次側のフィードアンドブリードで蒸気発生器へ送水する設備】            • 可搬型大型送水ポンプ車</p> <p>【蒸気発生器2次側のフィードアンドブリード時の蒸気発生器からの排出先】            • 温水ピット</p>	<p>【設計方針の相違（自主対策設備）】（例：比較表 p.1.4-40, 134）</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>・大飯3/4号炉は、ポンプ車にて取水した海水を送水車へ給水し、送水車により蒸気発生器へ注水する手順である。蒸気発生器からの排出は、主蒸気ドレンラインを使用し蒸気発生器プローダウンタンクへ排出する。</li> <li>・泊3号炉は、蒸気発生器2次側からの除熱による発電用原子炉の冷却（注水）で使用する可搬型大型送水ポンプ車にて取水した海水を蒸気発生器へ直接注水する手順である。蒸気発生器からの排出は、主蒸気ドレンラインを使用し温水ピットへ排出する。</li> <li>・泊3号炉は、1台の可搬型大型送水ポンプ車にて蒸気発生器への注水が可能であり大飯3/4号炉と設備構成は相違するが、可搬の設備を用いて蒸気発生器へ海水を注水する設計方針は相違なし。</li> <li>・蒸気発生器へ注水した海水の排出先は相違するが、発電用原子炉の冷却機能としての相違はない。泊3号炉のようにタービン建屋の排水ピットへ排水する手順は伊方3号炉及び玄海3/4号炉と同様である。</li> </ul>
⑪	<p>【R H R S - C S S 連絡ライン使用時の系統構成】</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>・R H R S - C S S 連絡ライン弁は<u>電動弁</u>であり、中央制御室からの遠隔操作が可能。（ただし、弁の電源が回復していない場合は現場手動操作）</li> <li>・A格納容器スプレイポンプによる代替炉心注水（代替再循環運転）を行う場合において、A格納容器スプレイポンプが格納容器スプレイにより運転中の場合は、<u>ポンプ停止することなくR H R S - C S S 連絡ラインの系統構成が可能</u>。</li> </ul>	<p>【RHRS-CSS 連絡ライン使用時の系統構成】</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>・RHRS-CSS 連絡ラインの弁は<u>手動弁</u>であり、<u>現場操作が必要</u>。</li> <li>・B-格納容器スプレイポンプによる代替炉心注水（代替再循環運転）を行う場合において、B-格納容器スプレイポンプが格納容器スプレイにより運転中の場合は、<u>ポンプを一旦停止し、RHRS-CSS 連絡ラインの系統構成完了後、ポンプを再起動する</u>。</li> </ul>	<p>【設計方針の相違（重大事故等対処設備）】（例：比較表 p.1.4-77）</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>・大飯3/4号炉は、RHRS-CSS 連絡ライン弁が電動弁のため、中央制御室からの遠隔操作が可能であり、A格納容器スプレイポンプによる代替炉心注水（代替再循環運転）を行う場合は、格納容器スプレイ中のA格納容器スプレイポンプの運転を継続したまま当該弁を開操作を実施する手順である。</li> <li>・泊3号炉は、RHRS-CSS 連絡ラインの弁が手動弁のため現場操作が必要であり、B-格納容器スプレイポンプにより代替炉心注水（代替再循環運転）を行う場合は、格納容器スプレイ中のB-格納容器スプレイポンプを停止し、当該弁の開操作を実施後、ポンプを再起動する手順である。</li> <li>・泊3号炉の有効性評価「ECCS再循環機能喪失」において、B-格納容器スプレイポンプによる代替再循環運転は、事象発生後約49分までに実施可能であること、また、有効性評価「全交流動力電源喪失（外部電源喪失時に非常用所内交流電源が喪失し、原子炉補機冷却機能の喪失及びRCPシールLOCAが発生する事故）」においても事象発生後約2.2時間までに代替格納容器スプレイポンプによる原子炉容器への注水が可能であることを確認しており、重大事故等対応においてRHRS-CSS 連絡ライン弁が手動弁であることによる影響はない。</li> <li>・RHRS-CSS 連絡ラインの弁を手動弁とする設計方針は、伊方3号炉、玄海3/4号炉と同様である。</li> </ul>
⑫	<p>【A格納容器スプレイポンプによる代替炉心注水（代替再循環運転）時の監視計器】</p> <p>【監視項目「原子炉圧力容器内への注水量】</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>・A余熱除去流量計（重大事故等対処設備）</li> </ul>	<p>【B-格納容器スプレイポンプによる代替炉心注水（代替再循環運転）時の監視計器】</p> <p>【監視項目「原子炉圧力容器内への注水量】</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>・B-格納容器スプレイ流量（自主対策設備）</li> <li>・B-格納容器スプレイ冷却器出口積算流量（AM用）（重大事故等対処設備）</li> </ul>	<p>【設計方針の相違（重大事故等対処設備）】（例：比較表 p.1.4-77）</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>・大飯3/4号炉は、A格納容器スプレイポンプ（RHRS-CSS 連絡ライン使用）による代替炉心注水（代替再循環運転）を実施する場合は、注水流量を「A余熱除去流量計」により監視する。</li> <li>・泊3号炉は、B-格納容器スプレイポンプ（RHRS-CSS 連絡ライン使用）による代替炉心注水（代替再循環運転）を実施する場合は、注水流量を「B-格納容器スプレイ流量」と「B-格納容器スプレイ冷却器出口積算流量（AM用）」にて監視する。（操作手順では「B-格納容器スプレイ流量等」と記載する。）原子炉容器内への注水量を重大事故等対処設備及び自主対策設備の監視計器により確認するのは、美浜3号炉と同様である。</li> <li>・泊3号炉と大飯3/4号炉の監視計器は相違するが、原子炉容器への注水量を把握するための監視計器を整備していることに相違はない。</li> </ul>

※ 相違点を強調する箇所を下線部にて示す。

※ 本比較結果の概要において、設備を比較する場合は、女川2号炉の審査実績により追加した配管・弁等の記載は省略している。

大飯発電所3／4号炉		女川原子力発電所2号炉	泊発電所3号炉	相違理由
<b>2-1) 設備の相違</b> (以下については、相違理由欄に No.を記載する)				
No.	大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	相違理由	
⑬	<p>【恒設代替低圧注水ポンプによる代替炉心注水時の監視計器】</p> <p>【監視項目「原子炉圧力容器内への注水量】</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>・A余熱除去流量計（重大事故等対処設備）</li> <li>・恒設代替低圧注水積算流量計（重大事故等対処設備）</li> </ul>	<p>【代替格納容器スプレイポンプによる原子炉容器への注水時の監視計器】</p> <p>【監視項目「原子炉圧力容器内への注水量】</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>・代替格納容器スプレイポンプ出口積算流量（重大事故等対処設備）</li> </ul>	<p>【設計方針の相違（重大事故等対処設備）】(例：比較表 p 1.4-85)</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>・大飯3/4号炉は、恒設代替低圧注水ポンプによる代替炉心注水を実施する場合は、注水流量を「A余熱除去流量計」及び「恒設代替低圧注水積算流量計」により監視する。(操作手順では、「余熱除去流量等」と記載)</li> <li>・泊3号炉は、代替格納容器スプレイポンプによる原子炉容器への注水を実施する場合は、注水流量を「代替格納容器スプレイポンプ出口積算流量」にて監視する。原子炉容器内への注水量を1つの重大事故対処設備の監視計器により確認するのは、玄海3/4号炉と同様である。</li> <li>・泊3号炉と大飯3/4号炉の監視計器は相違するが、原子炉容器への注水量を把握するための監視計器を整備していることに相違はない。</li> </ul>	
⑭	<p>【B充てんポンプ（自己冷却）の自己冷却ラインの系統構成】</p> <p>・自己冷却ラインの系統構成において、化学体積制御系と原子炉補機冷却水系を接続するため、<u>ディスタンスピースの取替え作業が必要</u>。</p>	<p>【B-充てんポンプ（自己冷却）の自己冷却ラインの系統構成】</p> <p>・自己冷却ラインの系統構成において、化学体積制御系と原子炉補機冷却水系の接続は、<u>弁操作により実施する</u>。</p>	<p>【設計方針の相違（重大事故等対処設備）】(例：比較表 p 1.4-104)</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>・大飯3/4号炉のB充てんポンプの自己冷却ラインは、通常運転時において化学体積制御系と原子炉補機冷却水系をディスタンスピースで分離する設計であり、ディスタンスピースの取替え作業が必要。</li> <li>・泊3号炉のB-充てんポンプの自己冷却ラインは、通常運転時において化学体積制御系と原子炉補機冷却水系を多重の弁により分離する設計であり、弁操作により系統構成を実施する。設計方針は相違するが、代替炉心注水の機能に相違なし。</li> </ul>	
⑮	<p>【A格納容器スプレイポンプ自己冷却ラインの系統構成】</p> <p>・自己冷却ラインの系統構成において、格納容器スプレイ系と原子炉補機冷却水系を接続するため、<u>ディスタンスピースの取替え作業が必要</u>。</p>	<p>【B-格納容器スプレイポンプ自己冷却ラインの系統構成】</p> <p>・自己冷却ラインの系統構成において、格納容器スプレイ系と原子炉補機冷却水系を接続するため、<u>弁操作と可搬型ホースの接続作業が必要</u>。</p>	<p>【設計方針の相違（自主対策設備）】(例：比較表 p 1.4-106)</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>・大飯3/4号炉のA格納容器スプレイの自己冷却ラインは、通常運転時において格納容器スプレイ系と原子炉補機冷却水系をディスタンスピースで分離する設計であり、ディスタンスピースの取替え作業が必要。</li> <li>・泊3号炉のB-格納容器スプレイポンプの自己冷却ラインは、通常運転時において格納容器スプレイ系と原子炉補機冷却水系を可搬型ホースの取外しにより分離する設計であり、弁操作及び可搬型ホースの接続により系統構成を実施する。</li> <li>・設計方針は相違するが、代替炉心注水の機能に相違はなく、自主対策設備による対応手段の相違。</li> </ul>	
⑯	<p>【電動消火ポンプ又はディーゼル消火ポンプによる代替炉心注水の系統構成】</p> <p>・代替炉心注水の系統構成において、消火水系と代替炉心注水ラインの接続は、<u>弁操作により実施する</u>。</p>	<p>【電動機駆動消火ポンプ又はディーゼル駆動消火ポンプによる原子炉容器への注水の系統構成】</p> <p>・代替炉心注水の系統構成において、消火水系と代替炉心注水ラインを接続するため、<u>弁操作と可搬型ホースの接続作業が必要</u>。</p>	<p>【設計方針の相違（自主対策設備）】(例：比較表 p 1.4-85)</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>・大飯3/4号炉の消火水ポンプの代替炉心注水ラインは、通常運転時において消火水系と代替炉心注水ラインを弁で分離する設計であり、弁操作により系統構成を実施する。</li> <li>・泊3号炉の消火水ポンプの代替炉心注水ラインは、通常運転時において消火水系と代替炉心注水ラインを可搬型ホースの取外しにより分離する設計であり、弁操作及び可搬型ホースの接続により系統構成を実施する。</li> <li>・設計方針は相違するが、代替炉心注水の機能に相違はなく、自主対策設備による対応手段の相違。</li> </ul>	
※ 相違点を強調する箇所を下線部にて示す。				

## 泊発電所3号炉 技術的能力 比較表

1.4 原子炉冷却材圧力バウンダリ低圧時に発電用原子炉を冷却するための手順等

灰色：女川2号炉の記載のうち、BWR固有の設備や対応手段であり、泊3号炉と比較対象とならない記載内容

赤字：設備、運用又は体制の相違（設計方針の相違）  
青字：記載箇所又は記載内容の相違（記載方針の相違）  
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

大飯発電所3／4号炉

女川原子力発電所2号炉

泊発電所3号炉

相違理由

## 2-2) 運用の相違（以下については、相違理由欄にNo.を記載する）

No.	大飯発電所3／4号炉	泊発電所3号炉	相違理由
①	<p>【「1.4.2.1(1) a. (a) A、B充てんポンプによる炉心注水】</p> <p>iii. 操作の成立性</p> <p><u>充てんポンプによる原子炉への注水は、1次冷却材の漏えい規模によって注水量が不足するため、その場合はA格納容器スプレイポンプ（R H R S - C S S 連絡ライン使用）、恒設代替低圧注水ポンプ又は可搬式代替低圧注水ポンプとあわせて使用する。</u></p> <p>【「1.4.2.1(1) b. (a) A格納容器スプレイポンプ（R H R S - C S S 連絡ライン使用）による代替炉心注水】</p> <p>i. 手順着手の判断基準</p> <p>充てんポンプの故障等により原子炉への注水を充てん水流量等にて確認できない場合に原子炉へ注水するために必要な燃料取替用水ピット水位が確保されている場合。</p>	<p>【「1.4.2.1(1) a. (a) B-格納容器スプレイポンプ（RHRS-CSS 連絡ライン使用）による原子炉容器への注水】</p> <p>i. 手順着手の判断基準</p> <p><u>充てんポンプによる原子炉容器への注水開始後、又は充てんポンプの故障等により原子炉容器への注水を充てん水流量等にて確認できない場合に、原子炉容器へ注水するために必要な燃料取替用水ピット水位が確保されている場合。</u></p>	<p>【設計方針の相違（重大事故等対処設備）】（例：比較表 p 1.4-74）</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>・大飯3/4号炉は、充てんポンプの故障等に加えて、充てんポンプによる炉心注水では注水量が不足と判断した場合にもA格納容器スプレイポンプによる代替炉心注水の手順に着手するため、充てんポンプによる炉心注水と他の代替炉心注水手段の併用について、充てんポンプによる炉心注水の操作の成立性の項目に記載している。</li> <li>・泊3号炉は、充てんポンプによる原子炉容器への注水開始後又は注水されていない場合にB-格納容器スプレイポンプによる原子炉容器への注水の手順に着手する判断基準としているため、充てんポンプによる炉心注水の「操作の成立性」に大飯3/4号炉のような記載ではなく、伊方3号炉、玄海3/4号炉と同様である。</li> <li>・記載内容は異なるが、充てんポンプによる原子炉容器への注水と他の代替炉心注水手段を併用する手順に相違なし。</li> </ul>
②	<p>【再循環運転及び代替再循環運転（フロントライン系機能喪失時）】</p> <p>・高圧注入ポンプによる高圧再循環運転開始後、あわせて<u>A格納容器スプレイポンプ（R H R S - C S S 連絡ライン使用）による代替再循環運転により原子炉を冷却する。</u></p> <p>・<u>高圧注入ポンプ格納容器再循環サンプ側入口格納容器隔離弁の故障により高圧及び低圧再循環運転が不能であれば、A格納容器スプレイポンプ（R H R S - C S S 連絡ライン使用）による代替再循環運転により原子炉を冷却する。</u></p>	<p>【再循環運転及び代替再循環運転（フロントライン系故障時）】</p> <p>・高圧注入ポンプによる高圧再循環運転により原子炉容器へ注水し、あわせて<u>格納容器スプレイポンプによる格納容器スプレイ再循環運転又はC、D-格納容器再循環ユニットによる格納容器内自然対流冷却により原子炉格納容器内を冷却する。</u></p> <p>・<u>高圧注入ポンプが使用できない場合は、B-格納容器スプレイポンプ（RHRS-CSS 連絡ライン使用）による代替再循環運転により発電用原子炉を冷却する。</u></p>	<p>【設計方針の相違（重大事故等対処設備）】（例：比較表 p 1.4-101）</p> <ul style="list-style-type: none"> <li>・大飯3/4号炉は、高圧注入ポンプによる高圧再循環運転開始後、A格納容器スプレイポンプ（RHRS-CSS 連絡ライン使用）による代替再循環運転も併せて原子炉を冷却する。</li> <li>・泊3号炉は、高圧注入ポンプによる高圧再循環運転により原子炉容器へ注水し、格納容器スプレイポンプによる格納容器スプレイ又は格納容器内自然対流冷却により原子炉格納容器内を冷却する手順である。B-格納容器スプレイポンプ（RHRS-CSS 連絡ライン使用）による代替再循環運転は、高圧注入ポンプによる高圧再循環運転ができない場合に実施する手順としており、この方針は伊方3号炉と同様である。</li> <li>・なお、大飯3/4号炉のフロントライン機能喪失時の高圧注入ポンプによる高圧再循環運転手順については、泊3号炉と同様であり格納容器スプレイポンプによる格納容器スプレイ又は格納容器内自然対流冷却により原子炉格納容器内の冷却を行う。</li> </ul>

※ 相違点を強調する箇所を下線部にて示す。