

赤字：設備、運用又は体制の相違点（設計方針の相違）
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）
■：前回提出時からの変更箇所

先行審査プラントの記載との比較表（VI-1-3-5 使用済燃料貯蔵槽の水深の遮蔽能力に関する説明書）

《参考》柏崎刈羽原子力発電所第7号機	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		VI-1-3-5 使用済燃料貯蔵槽の水深の遮蔽能力に関する説明書	・資料構成の相違

赤字：設備、運用又は体制の相違点（設計方針の相違）
 緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）
 ■：前回提出時からの変更箇所

先行審査プラントの記載との比較表（VI-1-3-5 使用済燃料貯蔵槽の水深の遮蔽能力に関する説明書）

《参考》柏崎刈羽原子力発電所第7号機	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		目 次	
		1. 概要・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・1	
		2. 基本方針・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・1	
		3. 使用済燃料プールにおける水遮蔽の評価・・・・・・・・・・2	
		3.1 評価条件・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・2	
		3.1.1 使用済燃料の計算条件・・・・・・・・・・・・・・・・・・2	・目次の記載方針の相違（以下、同様の差異は記載を省略）
		3.1.2 使用済制御棒の計算条件・・・・・・・・・・・・・・・・・・2	
		4. 線源・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・3	
		4.1 使用済燃料の線源強度・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・3	
		4.1.1 評価方法・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・3	・評価方法の違いによる目次構成の相違（東海第二は文献値を用いた評価を実施し、女川2号は解析コードを用いた評価を実施）
		4.1.2 評価条件・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・3	
		4.1.3 評価結果・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・4	
		4.2 使用済制御棒の線源強度・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・5	
		4.2.1 評価方法・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・5	
		4.2.2 放射化断面積・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・6	
		4.2.3 照射期間及び中性子束・・・・・・・・・・・・・・・・・・6	
4.2.4 評価結果・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・6			
5. 遮蔽計算・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・9			
5.1 計算方法・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・9			
5.2 線量率計算・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・9			
5.2.1 計算モデル・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・9			
5.2.2 計算結果・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・14			
6. サイフォンブレイク孔の詳細設計方針・・・・・・・・・・16			
6.1 配管強度への影響について・・・・・・・・・・・・・・・・・・16			
6.2 人的要因による機能阻害について・・・・・・・・・・・・16			
6.3 異物による閉塞について・・・・・・・・・・・・・・・・・・16			
6.4 落下物による変形について・・・・・・・・・・・・・・・・・・16			
			・資料構成の相違（女川2号は解析コードの説明資料を添付資料VI-5として提出）

赤字：設備、運用又は体制の相違点（設計方針の相違）

緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

：前回提出時からの変更箇所

先行審査プラントの記載との比較表（VI-1-3-5 使用済燃料貯蔵槽の水深の遮蔽能力に関する説明書）

《参考》柏崎刈羽原子力発電所第7号機	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		<p>1. 概要</p> <p>本資料は、「実用発電用原子炉及びその附属施設の技術基準に関する規則」（以下「技術基準規則」という。）第26条及び第69条第1項並びにそれらの「実用発電用原子炉及びその附属施設の技術基準に関する規則の解釈」（以下「解釈」という。）に基づき、使用済燃料貯蔵槽（以下「使用済燃料プール」という。）の水深による放射線の遮蔽能力に関し、原子炉建屋燃料取替床における線量率が、基準線量率（10mSv/h）以下*を満足できることを説明するものである。</p> <p>なお、通常運転時における水深の遮蔽能力に関しては、技術基準規則の要求事項に変更がないため、今回の申請において変更は行わない。</p> <p>今回は、重大事故に至るおそれがある事故として、使用済燃料プールからの水の漏えいその他の要因により当該使用済燃料プール水位が低下した場合における放射線の遮蔽能力について説明するものである。</p> <p>注記*：基準線量率は、原子炉建屋燃料取替床での作業時間から10mSv/hに設定した。原子炉建屋燃料取替床での操作は、運転員及び重大事故等対応要員による使用済燃料プールへの注水準備操作（ホース設置）を想定しており、原子炉建屋燃料取替床に滞在する時間は3.5時間以内であり、その被ばく量は最大で35mSvとなる。また、現場作業員の退避は1時間以内であり、その被ばく量は10mSv以下となる。そのため、重大事故等対応要員の被ばく量は最大でも35mSvであり、緊急作業時における被ばく限度の100mSvに対して余裕がある。</p> <p>2. 基本方針</p> <p>技術基準規則第69条第1項及びその解釈に基づき、使用済燃料プールに接続する配管が破断した場合に原子炉建屋燃料取替床に</p>	<ul style="list-style-type: none">・誤記（以下、同様の差異は記載を省略）・設備名称の相違（以下、同様の差異は記載を省略）・フロア名称の相違（以下、同様の差異は記載を省略）・記載箇所の相違・記載箇所の相違・基準線量率の記載方針の相違（女川2号、東海第二は可搬型設備を用いた注水操作のみを記載しているが、柏崎は隔離操作についても記載）・設備の構成の相違・作業時間の相違・評価結果の相違・水位低下に係る記載

赤字：設備、運用又は体制の相違点（設計方針の相違）

緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

：前回提出時からの変更箇所

先行審査プラントの記載との比較表（VI-1-3-5 使用済燃料貯蔵槽の水深の遮蔽能力に関する説明書）

《参考》柏崎刈羽原子力発電所第7号機	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		<p>おける線量率10mSv/h以下を満足するため、使用済燃料プール水位は、使用済燃料プール内の燃料体又は使用済燃料（以下「燃料体等」という。）及び使用済制御棒からの放射線の遮蔽に必要な水位高さ以上を維持できる設計とする。</p> <p>また、燃料プール冷却浄化系戻り配管については、サイフォン現象による漏えいを停止できるサイフォンブレイク孔を設置し、使用済燃料プール水位の低下がサイフォンブレイク孔位置（通常水位から0.35m下）付近にて停止する設計とする。</p> <p>サイフォンブレイク孔は、「実用発電用原子炉に係る使用済燃料貯蔵槽における燃料損傷防止対策の有効性評価に関する審査ガイド」を参考に、耐震性も含めて機器、弁類等の故障及び誤操作等によりその機能を喪失することのない設計とする。</p> <p>3. 使用済燃料プールにおける水遮蔽の評価</p> <p>施設定期検査作業での原子炉建屋燃料取替床における線量率10mSv/h以下を満足するために必要な水遮蔽厚を算定する。</p> <p>3.1 評価条件</p> <p>3.1.1 使用済燃料の計算条件</p> <p>(1) 使用済燃料プールの水面における線量率の計算においては貯蔵容量分（2250体）の使用済燃料貯蔵を想定する。</p> <p>(2) 使用済燃料プールの水温は100℃とし、水の密度は約0.958g/cm³ * とする。</p> <p>(3) 使用済燃料は使用済燃料有効部（約9.6m×約10.9m×約3.7m）を線源とする。燃料有効部以外の燃料集合体構造部</p>	<p>の相違（女川2号、東海第二は配管破断のみを記載しているが、柏崎はプール水の蒸発も記載）</p> <ul style="list-style-type: none">・燃料体の有無の相違・記載方針の相違（女川2号、東海第二はサイフォンブレイクによる漏えい停止のみ記載しているが、柏崎は隔離操作、注水操作についても記載）・設備の構成の相違（以下、同様の差異は記載を省略）・記載方針の相違（柏崎は隔離操作による漏えい停止に期待している）・表現の相違・想定する貯蔵本数の相違・想定する線源形状の相違

赤字：設備、運用又は体制の相違点（設計方針の相違）

緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

：前回提出時からの変更箇所

先行審査プラントの記載との比較表（VI-1-3-5 使用済燃料貯蔵槽の水深の遮蔽能力に関する説明書）

《参考》柏崎刈羽原子力発電所第7号機	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		<p>材による遮蔽効果は考慮せず、遮蔽能力が構造部材より小さい水とみなす。</p> <p>(4) 使用済燃料貯蔵ラックによる遮蔽効果は考慮せず、ラック材料よりも遮蔽効果の小さい水とみなす。</p> <p>3.1.2 使用済制御棒の計算条件</p> <p>(1) 使用済制御棒からの線量率計算においては制御棒貯蔵ラック又は制御棒貯蔵ハンガすべてに使用済制御棒が貯蔵された状態を想定する。</p> <p>(2) 使用済燃料プールの水温は 100℃とし、水の密度は約 0.958g/cm³*とする。</p> <p>(3) 使用済制御棒は実際の制御棒貯蔵ラック又は制御棒貯蔵ハンガの配置と面積を包絡するような直方体線源とする。使用済制御棒は、遮蔽能力が構造部材より小さい水とみなす。</p> <p>(4) 制御棒貯蔵ラック又は制御棒貯蔵ハンガによる遮蔽効果は考慮せず、ラック材料又はハンガ材料よりも遮蔽効果の小さい水とみなす。</p> <p>(5) 制御棒貯蔵ラックと制御棒貯蔵ハンガの保管数量は、評価上の保管数量として合計 138 本と想定する。平均的な取替本数 13 本が施設定期検査ごとに取り出される想定とし、14 カ月運転+57 日施設定期検査を繰り返すものとした。また、3 施設定期検査以上前の取替分は、保守的にすべて 3 施設定期検査前取替とした。ただし、Hf 制御棒は、1 施設定期検査に一度取り替えるため、保守的である最も小さい停止期間として 1 施設定期検査を想定した。さらに、既に、7 年以上保管されている使用済制御棒は 7 年間の施設停止期間を設定した。制御棒の冷却期間及び保管本数を表 3-1 に示す。なお、これは保管可能な箇所に全て保管されることを想定しているため、評価上は保守的な計算条件と言える。</p> <p>注記 *：「1999 日本機械学会蒸気表」</p>	<p>・設計の相違（以下、同様の差異は記載を省略）</p> <p>・表現の相違</p> <p>・想定する貯蔵本数の相違</p> <p>・表現の相違</p> <p>・想定する施設定期検査、取替本数の相違</p> <p>・図表番号の相違（以下、同様の差異は記載を省略）</p> <p>・表現の相違</p> <p>・表現の相違</p>

赤字：設備、運用又は体制の相違点（設計方針の相違）

緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

：前回提出時からの変更箇所

先行審査プラントの記載との比較表（VI-1-3-5 使用済燃料貯蔵槽の水深の遮蔽能力に関する説明書）

《参考》柏崎刈羽原子力発電所第7号機	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考																																																										
		<p>表 3-1 制御棒の冷却期間及び保管本数</p> <table border="1"><thead><tr><th rowspan="3">冷却期間 (d)</th><th colspan="4">保管本数(本)</th></tr><tr><th colspan="2">制御棒貯蔵ラック</th><th colspan="2">制御棒貯蔵ハンガ</th></tr><tr><th>Hf型</th><th>B4C型</th><th>Hf型</th><th>B4C型</th></tr></thead><tbody><tr><td>10</td><td>0</td><td>0</td><td>0</td><td>0</td></tr><tr><td>493</td><td>24</td><td>0</td><td>2</td><td>0</td></tr><tr><td>976</td><td>0</td><td>0</td><td>0</td><td>0</td></tr><tr><td>1459</td><td>0</td><td>0</td><td>0</td><td>98</td></tr><tr><td>1942</td><td>0</td><td>0</td><td>0</td><td>0</td></tr><tr><td>2425</td><td>0</td><td>0</td><td>0</td><td>0</td></tr><tr><td>2555(7年間)</td><td>0</td><td>0</td><td>14</td><td>0</td></tr><tr><td>合計</td><td>24</td><td>0</td><td>16</td><td>98</td></tr><tr><td colspan="5" style="text-align: center;">138</td></tr></tbody></table>	冷却期間 (d)	保管本数(本)				制御棒貯蔵ラック		制御棒貯蔵ハンガ		Hf型	B4C型	Hf型	B4C型	10	0	0	0	0	493	24	0	2	0	976	0	0	0	0	1459	0	0	0	98	1942	0	0	0	0	2425	0	0	0	0	2555(7年間)	0	0	14	0	合計	24	0	16	98	138					・記載箇所の相違
冷却期間 (d)	保管本数(本)																																																												
	制御棒貯蔵ラック			制御棒貯蔵ハンガ																																																									
	Hf型	B4C型	Hf型	B4C型																																																									
10	0	0	0	0																																																									
493	24	0	2	0																																																									
976	0	0	0	0																																																									
1459	0	0	0	98																																																									
1942	0	0	0	0																																																									
2425	0	0	0	0																																																									
2555(7年間)	0	0	14	0																																																									
合計	24	0	16	98																																																									
138																																																													
		<p>4. 線源</p> <p>4.1 使用済燃料の線源強度</p> <p>4.1.1 評価方法</p> <p>使用済燃料の線源強度は、ORIGEN2コード*を使用する。</p> <p>ORIGEN2では、反応断面積、燃料照射期間及び冷却期間、比出力並びに燃料の物質組成等を入力することで使用済燃料の線源強度を算出する。なお、評価に用いるORIGEN2の検証、妥当性評価については、添付書類「VI-5 計算機プログラム（解析コード）の概要」に示す。</p> <p>注記*：A.G.Croff, "A User's Manual for the ORIGEN2 Computer Code", ORNL/TM-7175, Oak Ridge National Laboratory, (1980)</p> <p>4.1.2 評価条件</p> <p>使用済燃料の線源強度評価条件を表 4-1 に示す。</p>	・評価方法の相違(東海第二は文献値に基づいた評価を実施しているが、女川2号はORIGEN2を用いた評価を実施。女川2号と柏崎7号は同様の評価。)																																																										

赤字：設備、運用又は体制の相違点（設計方針の相違）
 緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）
 ■■■■：前回提出時からの変更箇所

先行審査プラントの記載との比較表（VI-1-3-5 使用済燃料貯蔵槽の水深の遮蔽能力に関する説明書）

《参考》柏崎刈羽原子力発電所第7号機	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考																																																												
		<p style="text-align: center;">表 4-1 使用済燃料の線源強度評価条件</p> <table border="1" data-bbox="1352 284 1910 603"> <thead> <tr> <th>項目</th> <th>評価条件</th> <th>備考</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>燃料</td> <td>STEPⅢ 9×9A型</td> <td></td> </tr> <tr> <td>濃縮度</td> <td>■ (wt%)</td> <td></td> </tr> <tr> <td>燃料集合体1体あたり ウラン重量</td> <td>■ (kg)</td> <td></td> </tr> <tr> <td>比出力</td> <td>25.2185(MW/t)</td> <td></td> </tr> <tr> <td>燃料照射期間</td> <td>1784.5日</td> <td>燃焼度 45000Mwd/t ÷ 比出力 25.2185MW/t</td> </tr> <tr> <td>冷却期間</td> <td>10日</td> <td></td> </tr> <tr> <td>反応断面種</td> <td>BWR U</td> <td>BWR用 ²³⁵U-enriched-UO₂ 27,500Mwd/t</td> </tr> </tbody> </table>	項目	評価条件	備考	燃料	STEPⅢ 9×9A型		濃縮度	■ (wt%)		燃料集合体1体あたり ウラン重量	■ (kg)		比出力	25.2185(MW/t)		燃料照射期間	1784.5日	燃焼度 45000Mwd/t ÷ 比出力 25.2185MW/t	冷却期間	10日		反応断面種	BWR U	BWR用 ²³⁵ U-enriched-UO ₂ 27,500Mwd/t	<p>・線源強度の評価条件の相違</p>																																				
項目	評価条件	備考																																																													
燃料	STEPⅢ 9×9A型																																																														
濃縮度	■ (wt%)																																																														
燃料集合体1体あたり ウラン重量	■ (kg)																																																														
比出力	25.2185(MW/t)																																																														
燃料照射期間	1784.5日	燃焼度 45000Mwd/t ÷ 比出力 25.2185MW/t																																																													
冷却期間	10日																																																														
反応断面種	BWR U	BWR用 ²³⁵ U-enriched-UO ₂ 27,500Mwd/t																																																													
		<p>4.1.3 評価結果</p> <p>以上の条件に基づき評価した使用済燃料の線源強度を表4-2に示す。</p>	<p>・評価結果の相違</p>																																																												
		<p style="text-align: center;">表 4-2 使用済燃料の線源強度</p> <table border="1" data-bbox="1420 890 1839 1460"> <thead> <tr> <th>群</th> <th>ガンマ線エネルギー (MeV)</th> <th>燃料線源強度 (cm⁻³・s⁻¹)</th> </tr> </thead> <tbody> <tr><td>1</td><td>1.00×10⁻²</td><td>約 2.47×10¹¹</td></tr> <tr><td>2</td><td>2.50×10⁻²</td><td>約 5.58×10¹⁰</td></tr> <tr><td>3</td><td>3.75×10⁻²</td><td>約 6.42×10¹⁰</td></tr> <tr><td>4</td><td>5.75×10⁻²</td><td>約 4.32×10¹⁰</td></tr> <tr><td>5</td><td>8.50×10⁻²</td><td>約 5.01×10¹⁰</td></tr> <tr><td>6</td><td>1.25×10⁻¹</td><td>約 9.30×10¹⁰</td></tr> <tr><td>7</td><td>2.25×10⁻¹</td><td>約 5.35×10¹⁰</td></tr> <tr><td>8</td><td>3.75×10⁻¹</td><td>約 4.21×10¹⁰</td></tr> <tr><td>9</td><td>5.75×10⁻¹</td><td>約 1.49×10¹¹</td></tr> <tr><td>10</td><td>8.50×10⁻¹</td><td>約 1.89×10¹¹</td></tr> <tr><td>11</td><td>1.25×10⁰</td><td>約 1.25×10¹⁰</td></tr> <tr><td>12</td><td>1.75×10⁰</td><td>約 4.80×10¹⁰</td></tr> <tr><td>13</td><td>2.25×10⁰</td><td>約 2.64×10⁹</td></tr> <tr><td>14</td><td>2.75×10⁰</td><td>約 1.71×10⁹</td></tr> <tr><td>15</td><td>3.50×10⁰</td><td>約 1.50×10⁷</td></tr> <tr><td>16</td><td>5.00×10⁰</td><td>約 1.01×10²</td></tr> <tr><td>17</td><td>7.00×10⁰</td><td>約 1.17×10¹</td></tr> <tr><td>18</td><td>9.50×10⁰</td><td>約 1.34×10⁰</td></tr> <tr> <td>合計</td> <td></td> <td>約 1.03×10¹²</td> </tr> </tbody> </table>	群	ガンマ線エネルギー (MeV)	燃料線源強度 (cm ⁻³ ・s ⁻¹)	1	1.00×10 ⁻²	約 2.47×10 ¹¹	2	2.50×10 ⁻²	約 5.58×10 ¹⁰	3	3.75×10 ⁻²	約 6.42×10 ¹⁰	4	5.75×10 ⁻²	約 4.32×10 ¹⁰	5	8.50×10 ⁻²	約 5.01×10 ¹⁰	6	1.25×10 ⁻¹	約 9.30×10 ¹⁰	7	2.25×10 ⁻¹	約 5.35×10 ¹⁰	8	3.75×10 ⁻¹	約 4.21×10 ¹⁰	9	5.75×10 ⁻¹	約 1.49×10 ¹¹	10	8.50×10 ⁻¹	約 1.89×10 ¹¹	11	1.25×10 ⁰	約 1.25×10 ¹⁰	12	1.75×10 ⁰	約 4.80×10 ¹⁰	13	2.25×10 ⁰	約 2.64×10 ⁹	14	2.75×10 ⁰	約 1.71×10 ⁹	15	3.50×10 ⁰	約 1.50×10 ⁷	16	5.00×10 ⁰	約 1.01×10 ²	17	7.00×10 ⁰	約 1.17×10 ¹	18	9.50×10 ⁰	約 1.34×10 ⁰	合計		約 1.03×10 ¹²	
群	ガンマ線エネルギー (MeV)	燃料線源強度 (cm ⁻³ ・s ⁻¹)																																																													
1	1.00×10 ⁻²	約 2.47×10 ¹¹																																																													
2	2.50×10 ⁻²	約 5.58×10 ¹⁰																																																													
3	3.75×10 ⁻²	約 6.42×10 ¹⁰																																																													
4	5.75×10 ⁻²	約 4.32×10 ¹⁰																																																													
5	8.50×10 ⁻²	約 5.01×10 ¹⁰																																																													
6	1.25×10 ⁻¹	約 9.30×10 ¹⁰																																																													
7	2.25×10 ⁻¹	約 5.35×10 ¹⁰																																																													
8	3.75×10 ⁻¹	約 4.21×10 ¹⁰																																																													
9	5.75×10 ⁻¹	約 1.49×10 ¹¹																																																													
10	8.50×10 ⁻¹	約 1.89×10 ¹¹																																																													
11	1.25×10 ⁰	約 1.25×10 ¹⁰																																																													
12	1.75×10 ⁰	約 4.80×10 ¹⁰																																																													
13	2.25×10 ⁰	約 2.64×10 ⁹																																																													
14	2.75×10 ⁰	約 1.71×10 ⁹																																																													
15	3.50×10 ⁰	約 1.50×10 ⁷																																																													
16	5.00×10 ⁰	約 1.01×10 ²																																																													
17	7.00×10 ⁰	約 1.17×10 ¹																																																													
18	9.50×10 ⁰	約 1.34×10 ⁰																																																													
合計		約 1.03×10 ¹²																																																													

赤字：設備、運用又は体制の相違点（設計方針の相違）
 緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）
 ■■■■：前回提出時からの変更箇所

先行審査プラントの記載との比較表（VI-1-3-5 使用済燃料貯蔵槽の水深の遮蔽能力に関する説明書）

《参考》柏崎刈羽原子力発電所第7号機	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		<p>4.2 使用済制御棒の線源強度</p> <p>4.2.1 評価方法</p> <p>(1) 制御棒の線源強度は、ORIGEN2コードを使用する。ORIGEN2では、放射化断面積、照射期間及び冷却期間、照射の中性子束並びに被照射材料（制御棒）の物質組成を入力することで中性子による放射化放射能を計算する。</p> <p>(2) 各制御棒（Hf, B4C）の単位体積当たりの線源強度は、各々制御棒をハンドル部及び有効部の2領域に分割し算出する。</p> <p>(3) 制御棒は、タイプ（Hf, B4C）別に冷却期間の異なる制御棒が混在するため、貯蔵制御棒全体の放射能を保存して線源体積で加重平均（均質化）した線源強度を設定する。</p> <p>4.2.2 放射化断面積</p> <p>ORIGEN2に入力する放射化断面積は、BWRUを適用する（²³⁵U-enriched UO₂ 27,500Mwd/mt）。</p> <p>4.2.3 照射期間及び中性子束</p> <p>照射期間及び中性子束を表4-3に示す。なお、施設定期検査期間等による減衰は考慮しない。各制御棒の冷却期間を考慮する。</p>	<p>・記載箇所の相違（女川2号は前の章に記載）</p> <p>・表現の相違</p> <p>・記載箇所の相違（女川2号は前の章に記載）</p> <p>・評価体系の相違</p> <p>・記載箇所の相違（女川2号は前の章に記載）</p> <p>・評価に用いる断面積ライブラリの相違</p> <p>・記載方針の相違</p>

赤字：設備、運用又は体制の相違点（設計方針の相違）

緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

■：前回提出時からの変更箇所

先行審査プラントの記載との比較表（VI-1-3-5 使用済燃料貯蔵槽の水深の遮蔽能力に関する説明書）

《参考》 柏崎刈羽原子力発電所第7号機	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考												
		表 4-3 制御棒の照射期間及び中性子束	・評価条件の相違												
		<table border="1"><thead><tr><th>制御棒タイプ</th><th>照射期間 (d)</th><th>全中性子束 ($\text{cm}^{-2} \cdot \text{s}^{-1}$)</th></tr></thead><tbody><tr><td>Hf型制御棒 (9snvt照射)</td><td>426</td><td>1.4×10^{15}</td></tr><tr><td>Hf型制御棒 (4snvt照射)</td><td>426</td><td>6.1×10^{14}</td></tr><tr><td>B4C型制御棒 (1.7snvt照射)</td><td>426</td><td>2.8×10^{14}</td></tr></tbody></table>	制御棒タイプ	照射期間 (d)	全中性子束 ($\text{cm}^{-2} \cdot \text{s}^{-1}$)	Hf型制御棒 (9snvt照射)	426	1.4×10^{15}	Hf型制御棒 (4snvt照射)	426	6.1×10^{14}	B4C型制御棒 (1.7snvt照射)	426	2.8×10^{14}	
		制御棒タイプ	照射期間 (d)	全中性子束 ($\text{cm}^{-2} \cdot \text{s}^{-1}$)											
		Hf型制御棒 (9snvt照射)	426	1.4×10^{15}											
Hf型制御棒 (4snvt照射)	426	6.1×10^{14}													
B4C型制御棒 (1.7snvt照射)	426	2.8×10^{14}													
			・記載箇所の相違												

赤字：設備、運用又は体制の相違点（設計方針の相違）
 緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）
 黄色：前回提出時からの変更箇所

先行審査プラントの記載との比較表（VI-1-3-5 使用済燃料貯蔵槽の水深の遮蔽能力に関する説明書）

《参考》柏崎刈羽原子力発電所第7号機	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考																																																																																
		4.2.4 評価結果 以上の条件に基づき評価した制御棒貯蔵ラック及び制御棒貯蔵ハンガ内の使用済制御棒の線源強度を表 4-4 及び表 4-5 に示す。																																																																																	
		表 4-4 制御棒貯蔵ラック内の使用済制御棒の線源強度 <table border="1" data-bbox="1451 459 1812 906"> <thead> <tr> <th>群</th> <th>ガンマ線エネルギー (MeV)</th> <th>制御棒ハンドル部線源強度 ($\text{cm}^{-2} \cdot \text{s}^{-1}$)</th> <th>制御棒有効部線源強度 ($\text{cm}^{-2} \cdot \text{s}^{-1}$)</th> </tr> </thead> <tbody> <tr><td>1</td><td>1.00×10^{-2}</td><td>約 1.13×10^5</td><td>約 2.27×10^5</td></tr> <tr><td>2</td><td>2.50×10^{-2}</td><td>約 1.58×10^7</td><td>約 1.47×10^7</td></tr> <tr><td>3</td><td>3.75×10^{-2}</td><td>約 8.02×10^8</td><td>約 1.31×10^7</td></tr> <tr><td>4</td><td>5.75×10^{-2}</td><td>約 1.02×10^7</td><td>約 5.47×10^5</td></tr> <tr><td>5</td><td>8.50×10^{-2}</td><td>約 4.02×10^9</td><td>約 5.10×10^7</td></tr> <tr><td>6</td><td>1.25×10^{-1}</td><td>約 1.55×10^9</td><td>約 1.54×10^9</td></tr> <tr><td>7</td><td>2.25×10^{-1}</td><td>約 5.84×10^8</td><td>約 1.48×10^8</td></tr> <tr><td>8</td><td>3.75×10^{-1}</td><td>約 1.58×10^8</td><td>約 1.21×10^7</td></tr> <tr><td>9</td><td>5.75×10^{-1}</td><td>約 1.47×10^9</td><td>約 8.79×10^7</td></tr> <tr><td>10</td><td>8.50×10^{-1}</td><td>約 1.52×10^9</td><td>約 1.11×10^9</td></tr> <tr><td>11</td><td>1.25×10^0</td><td>約 8.44×10^9</td><td>約 1.83×10^9</td></tr> <tr><td>12</td><td>1.75×10^0</td><td>約 2.71×10^4</td><td>約 1.88×10^4</td></tr> <tr><td>13</td><td>2.25×10^0</td><td>約 1.82×10^4</td><td>約 7.05×10^3</td></tr> <tr><td>14</td><td>2.75×10^0</td><td>約 5.83×10^3</td><td>約 2.49×10^3</td></tr> <tr><td>15</td><td>3.50×10^0</td><td>約 4.85×10^{-12}</td><td>約 4.23×10^{-11}</td></tr> <tr><td>16</td><td>5.00×10^0</td><td>0.0×10^0</td><td>約 1.83×10^{-10}</td></tr> <tr><td>17</td><td>7.00×10^0</td><td>0.0×10^0</td><td>約 2.11×10^{-10}</td></tr> <tr><td>18</td><td>9.50×10^0</td><td>0.0×10^0</td><td>約 2.43×10^{-11}</td></tr> <tr><td>合計</td><td></td><td>約 8.74×10^9</td><td>約 3.17×10^9</td></tr> </tbody> </table>		群	ガンマ線エネルギー (MeV)	制御棒ハンドル部線源強度 ($\text{cm}^{-2} \cdot \text{s}^{-1}$)	制御棒有効部線源強度 ($\text{cm}^{-2} \cdot \text{s}^{-1}$)	1	1.00×10^{-2}	約 1.13×10^5	約 2.27×10^5	2	2.50×10^{-2}	約 1.58×10^7	約 1.47×10^7	3	3.75×10^{-2}	約 8.02×10^8	約 1.31×10^7	4	5.75×10^{-2}	約 1.02×10^7	約 5.47×10^5	5	8.50×10^{-2}	約 4.02×10^9	約 5.10×10^7	6	1.25×10^{-1}	約 1.55×10^9	約 1.54×10^9	7	2.25×10^{-1}	約 5.84×10^8	約 1.48×10^8	8	3.75×10^{-1}	約 1.58×10^8	約 1.21×10^7	9	5.75×10^{-1}	約 1.47×10^9	約 8.79×10^7	10	8.50×10^{-1}	約 1.52×10^9	約 1.11×10^9	11	1.25×10^0	約 8.44×10^9	約 1.83×10^9	12	1.75×10^0	約 2.71×10^4	約 1.88×10^4	13	2.25×10^0	約 1.82×10^4	約 7.05×10^3	14	2.75×10^0	約 5.83×10^3	約 2.49×10^3	15	3.50×10^0	約 4.85×10^{-12}	約 4.23×10^{-11}	16	5.00×10^0	0.0×10^0	約 1.83×10^{-10}	17	7.00×10^0	0.0×10^0	約 2.11×10^{-10}	18	9.50×10^0	0.0×10^0	約 2.43×10^{-11}	合計		約 8.74×10^9	約 3.17×10^9
群	ガンマ線エネルギー (MeV)	制御棒ハンドル部線源強度 ($\text{cm}^{-2} \cdot \text{s}^{-1}$)	制御棒有効部線源強度 ($\text{cm}^{-2} \cdot \text{s}^{-1}$)																																																																																
1	1.00×10^{-2}	約 1.13×10^5	約 2.27×10^5																																																																																
2	2.50×10^{-2}	約 1.58×10^7	約 1.47×10^7																																																																																
3	3.75×10^{-2}	約 8.02×10^8	約 1.31×10^7																																																																																
4	5.75×10^{-2}	約 1.02×10^7	約 5.47×10^5																																																																																
5	8.50×10^{-2}	約 4.02×10^9	約 5.10×10^7																																																																																
6	1.25×10^{-1}	約 1.55×10^9	約 1.54×10^9																																																																																
7	2.25×10^{-1}	約 5.84×10^8	約 1.48×10^8																																																																																
8	3.75×10^{-1}	約 1.58×10^8	約 1.21×10^7																																																																																
9	5.75×10^{-1}	約 1.47×10^9	約 8.79×10^7																																																																																
10	8.50×10^{-1}	約 1.52×10^9	約 1.11×10^9																																																																																
11	1.25×10^0	約 8.44×10^9	約 1.83×10^9																																																																																
12	1.75×10^0	約 2.71×10^4	約 1.88×10^4																																																																																
13	2.25×10^0	約 1.82×10^4	約 7.05×10^3																																																																																
14	2.75×10^0	約 5.83×10^3	約 2.49×10^3																																																																																
15	3.50×10^0	約 4.85×10^{-12}	約 4.23×10^{-11}																																																																																
16	5.00×10^0	0.0×10^0	約 1.83×10^{-10}																																																																																
17	7.00×10^0	0.0×10^0	約 2.11×10^{-10}																																																																																
18	9.50×10^0	0.0×10^0	約 2.43×10^{-11}																																																																																
合計		約 8.74×10^9	約 3.17×10^9																																																																																
		表 4-5 制御棒貯蔵ハンガの使用済制御棒の線源強度 <table border="1" data-bbox="1451 1002 1812 1449"> <thead> <tr> <th>群</th> <th>ガンマ線エネルギー (MeV)</th> <th>制御棒ハンドル部線源強度 ($\text{cm}^{-2} \cdot \text{s}^{-1}$)</th> <th>制御棒有効部線源強度 ($\text{cm}^{-2} \cdot \text{s}^{-1}$)</th> </tr> </thead> <tbody> <tr><td>1</td><td>1.00×10^{-2}</td><td>約 8.43×10^7</td><td>約 1.80×10^7</td></tr> <tr><td>2</td><td>2.50×10^{-2}</td><td>約 5.71×10^9</td><td>約 2.54×10^9</td></tr> <tr><td>3</td><td>3.75×10^{-2}</td><td>約 8.25×10^8</td><td>約 1.52×10^9</td></tr> <tr><td>4</td><td>5.75×10^{-2}</td><td>約 3.87×10^9</td><td>約 1.00×10^7</td></tr> <tr><td>5</td><td>8.50×10^{-2}</td><td>約 1.44×10^9</td><td>約 1.38×10^9</td></tr> <tr><td>6</td><td>1.25×10^{-1}</td><td>約 5.54×10^8</td><td>約 2.62×10^9</td></tr> <tr><td>7</td><td>2.25×10^{-1}</td><td>約 1.83×10^8</td><td>約 2.38×10^9</td></tr> <tr><td>8</td><td>3.75×10^{-1}</td><td>約 5.13×10^8</td><td>約 2.10×10^9</td></tr> <tr><td>9</td><td>5.75×10^{-1}</td><td>約 2.58×10^4</td><td>約 1.08×10^9</td></tr> <tr><td>10</td><td>8.50×10^{-1}</td><td>約 8.41×10^8</td><td>約 8.98×10^9</td></tr> <tr><td>11</td><td>1.25×10^0</td><td>約 1.24×10^9</td><td>約 5.29×10^9</td></tr> <tr><td>12</td><td>1.75×10^0</td><td>約 4.24×10^2</td><td>約 2.82×10^2</td></tr> <tr><td>13</td><td>2.25×10^0</td><td>約 8.59×10^1</td><td>約 2.77×10^1</td></tr> <tr><td>14</td><td>2.75×10^0</td><td>約 2.04×10^1</td><td>約 8.83×10^0</td></tr> <tr><td>15</td><td>3.50×10^0</td><td>約 1.40×10^{-12}</td><td>約 3.45×10^{-11}</td></tr> <tr><td>16</td><td>5.00×10^0</td><td>0.0×10^0</td><td>約 2.60×10^{-10}</td></tr> <tr><td>17</td><td>7.00×10^0</td><td>0.0×10^0</td><td>約 3.00×10^{-10}</td></tr> <tr><td>18</td><td>9.50×10^0</td><td>0.0×10^0</td><td>約 3.44×10^{-11}</td></tr> <tr><td>合計</td><td></td><td>約 1.30×10^9</td><td>約 5.78×10^9</td></tr> </tbody> </table>	群	ガンマ線エネルギー (MeV)	制御棒ハンドル部線源強度 ($\text{cm}^{-2} \cdot \text{s}^{-1}$)	制御棒有効部線源強度 ($\text{cm}^{-2} \cdot \text{s}^{-1}$)	1	1.00×10^{-2}	約 8.43×10^7	約 1.80×10^7	2	2.50×10^{-2}	約 5.71×10^9	約 2.54×10^9	3	3.75×10^{-2}	約 8.25×10^8	約 1.52×10^9	4	5.75×10^{-2}	約 3.87×10^9	約 1.00×10^7	5	8.50×10^{-2}	約 1.44×10^9	約 1.38×10^9	6	1.25×10^{-1}	約 5.54×10^8	約 2.62×10^9	7	2.25×10^{-1}	約 1.83×10^8	約 2.38×10^9	8	3.75×10^{-1}	約 5.13×10^8	約 2.10×10^9	9	5.75×10^{-1}	約 2.58×10^4	約 1.08×10^9	10	8.50×10^{-1}	約 8.41×10^8	約 8.98×10^9	11	1.25×10^0	約 1.24×10^9	約 5.29×10^9	12	1.75×10^0	約 4.24×10^2	約 2.82×10^2	13	2.25×10^0	約 8.59×10^1	約 2.77×10^1	14	2.75×10^0	約 2.04×10^1	約 8.83×10^0	15	3.50×10^0	約 1.40×10^{-12}	約 3.45×10^{-11}	16	5.00×10^0	0.0×10^0	約 2.60×10^{-10}	17	7.00×10^0	0.0×10^0	約 3.00×10^{-10}	18	9.50×10^0	0.0×10^0	約 3.44×10^{-11}	合計		約 1.30×10^9	約 5.78×10^9	・評価結果の相違
		群	ガンマ線エネルギー (MeV)	制御棒ハンドル部線源強度 ($\text{cm}^{-2} \cdot \text{s}^{-1}$)	制御棒有効部線源強度 ($\text{cm}^{-2} \cdot \text{s}^{-1}$)																																																																														
1	1.00×10^{-2}	約 8.43×10^7	約 1.80×10^7																																																																																
2	2.50×10^{-2}	約 5.71×10^9	約 2.54×10^9																																																																																
3	3.75×10^{-2}	約 8.25×10^8	約 1.52×10^9																																																																																
4	5.75×10^{-2}	約 3.87×10^9	約 1.00×10^7																																																																																
5	8.50×10^{-2}	約 1.44×10^9	約 1.38×10^9																																																																																
6	1.25×10^{-1}	約 5.54×10^8	約 2.62×10^9																																																																																
7	2.25×10^{-1}	約 1.83×10^8	約 2.38×10^9																																																																																
8	3.75×10^{-1}	約 5.13×10^8	約 2.10×10^9																																																																																
9	5.75×10^{-1}	約 2.58×10^4	約 1.08×10^9																																																																																
10	8.50×10^{-1}	約 8.41×10^8	約 8.98×10^9																																																																																
11	1.25×10^0	約 1.24×10^9	約 5.29×10^9																																																																																
12	1.75×10^0	約 4.24×10^2	約 2.82×10^2																																																																																
13	2.25×10^0	約 8.59×10^1	約 2.77×10^1																																																																																
14	2.75×10^0	約 2.04×10^1	約 8.83×10^0																																																																																
15	3.50×10^0	約 1.40×10^{-12}	約 3.45×10^{-11}																																																																																
16	5.00×10^0	0.0×10^0	約 2.60×10^{-10}																																																																																
17	7.00×10^0	0.0×10^0	約 3.00×10^{-10}																																																																																
18	9.50×10^0	0.0×10^0	約 3.44×10^{-11}																																																																																
合計		約 1.30×10^9	約 5.78×10^9																																																																																

赤字：設備、運用又は体制の相違点（設計方針の相違）

緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

：前回提出時からの変更箇所

先行審査プラントの記載との比較表（VI-1-3-5 使用済燃料貯蔵槽の水深の遮蔽能力に関する説明書）

《参考》 柏崎刈羽原子力発電所第7号機	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		<p>5. 遮蔽計算</p> <p>5.1 計算方法</p> <p>使用済燃料プール水深の遮蔽の計算は、制御棒貯蔵ハンガ（南側）の真上の原子炉建屋燃料取替床高さの位置について行う。遮蔽計算には、点減衰核積分法コードであるQAD-CGGP2R*コードを用いて計算する。なお、評価に用いるQAD-CGGP2Rコードの検証、妥当性評価については、添付書類「VI-5 計算機プログラム（解析コード）の概要」に示す。</p> <p>計算機コードの主な入力条件は以下の項目である。</p> <ul style="list-style-type: none">・線源強度・遮蔽厚さ（使用済燃料プール水深）・線源からの距離・線源のエネルギー・線源となる使用済燃料、使用済制御棒の形状・遮蔽体の物質の指定 <p>注記*：RIST NEWS No. 33「実効線量評価のための遮蔽計算の現状」 2002. 3. 31, 高度情報科学技術研究機構</p> <p>5.2 線量率計算</p> <p>線量率の計算は、5.1節に示した入力条件を計算機コードに入力して行う。</p> <p>5.2.1 計算モデル</p> <p>図5-1～図5-4に使用済燃料プールの計算モデルを示す。</p> <p>線量率計算では、評価点を線源となる機器の中心軸上に設定し、線量率が最大となる位置について線量率を算出する。</p>	<p>・評価点の相違（以下、同様の差異は記載を省略）</p> <p>・表現の相違</p> <p>・表現の相違</p> <p>・表現の相違</p>

赤字：設備、運用又は体制の相違点（設計方針の相違）
 緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）
 ■：前回提出時からの変更箇所

先行審査プラントの記載との比較表（VI-1-3-5 使用済燃料貯蔵槽の水深の遮蔽能力に関する説明書）

《参考》柏崎刈羽原子力発電所第7号機	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		<p>図 5-1 使用済燃料プール水面の線量率計算モデル</p> <p>注記 * : T は遮蔽水位の高さを示す。(単位: m) * 2 : 評価モデルの使用済燃料の密度は、使用済燃料の密度及び水の密度を基に、使用済燃料及び水の体積比から算出している(体積中に含まれる使用済燃料以外の構成材は保守的に密度の小さい水としている)。</p>	<p>・計算モデルの相違(以下、同様の差異は記載を省略)</p>
		<p>図 5-2 制御棒貯蔵ハンガ (北側) の線量率計算モデル</p> <p>注記 * : T は遮蔽水位の高さを示す。(単位: m)</p>	

赤字：設備、運用又は体制の相違点（設計方針の相違）
 緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）
 ■：前回提出時からの変更箇所

先行審査プラントの記載との比較表（VI-1-3-5 使用済燃料貯蔵槽の水深の遮蔽能力に関する説明書）

《参考》 柏崎刈羽原子力発電所第7号機	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		<p>注記 *：Iは遮蔽水位の高さを示す。(単位：m)</p> <p>図 5-3 制御棒貯蔵ハンガ（南側）の線量率計算モデル</p>	
		<p>注記 *：Iは遮蔽水位の高さを示す。(単位：m)</p> <p>図 5-4 制御棒貯蔵ラックの線量率計算モデル</p>	

赤字：設備、運用又は体制の相違点（設計方針の相違）
 緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）
 ■：前回提出時からの変更箇所

先行審査プラントの記載との比較表（VI-1-3-5 使用済燃料貯蔵槽の水深の遮蔽能力に関する説明書）

《参考》柏崎刈羽原子力発電所第7号機	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		<p>5.2.2 計算結果</p> <p>(1) 線量率の計算結果</p> <p>使用済燃料プールの線量率と水位の関係の計算結果を図5-5に示す。</p> <p>図5-5より、使用済燃料プール周辺の線量率を基準線量率以下とする放射線遮蔽の維持に必要な水遮蔽厚（原子炉建屋燃料取替床における線量率が、基準線量率（10mSv/h）以下を満足できる水遮蔽厚）は、通常水位より約1.3m下となる。</p> <p>図5-5 使用済燃料プールの線量率と水位の関係</p> <p>(2) 評価結果</p> <p>(1)で求めた使用済燃料プールの水遮蔽厚を図5-6に示す。また、サイフォンブレイク孔は燃料プール冷却浄化系戻り配管に設置されており、地震、人的要因、異物による閉塞、</p>	<p>・表現の相違</p> <p>・表現の相違</p> <p>・評価結果の相違（以下、同様の差異は記載を省略）</p> <p>・表現の相違</p> <p>・記載方針の相違</p>

赤字：設備、運用又は体制の相違点（設計方針の相違）

緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

：前回提出時からの変更箇所

先行審査プラントの記載との比較表（VI-1-3-5 使用済燃料貯蔵槽の水深の遮蔽能力に関する説明書）

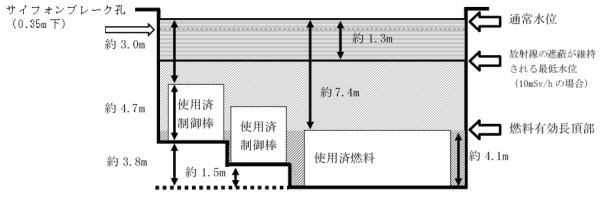
《参考》柏崎刈羽原子力発電所第7号機	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		<p>落下物干渉に対し健全性を有する設計とすることから、配管破断により、サイフォンブレイク孔まで使用済燃料プール水位が低下すればサイフォン効果を除去することが可能である。</p> <p>原子炉建屋燃料取替床における線量率が、基準線量率（10mSv/h）以下となる水遮蔽厚は、(1)の結果から、通常水位より約1.3m下であり、使用済燃料プール水位の低下が燃料プール冷却浄化系戻り配管のサイフォンブレイク孔位置（通常水位から0.35m下）付近にて停止する設計とすること、遮蔽に必要な水遮蔽厚を維持し、技術基準規則第69条第1項及びその解釈の要求を満足する設計とする。</p> <p>なお、プールの水位が放射線の遮蔽維持水位（通常水位より約1.3m下）まで低下するのは事象発生から約18時間後であり、重大事故等対策として期待している大容量送水ポンプ（タイプI）による燃料プール代替注水系による注水操作の時間余裕はある。想定事故2に係る有効性評価解析（原子炉設置変更許可申請添付書類十）において、プール水位は通常水位から約0.89m下まで低下するに留まり、必要な水遮蔽厚が維持されることを確認している。</p>	<ul style="list-style-type: none">・表現の相違・設計の相違・記載方針の相違・設計の相違

赤字：設備、運用又は体制の相違点（設計方針の相違）

緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

■：前回提出時からの変更箇所

先行審査プラントの記載との比較表（VI-1-3-5 使用済燃料貯蔵槽の水深の遮蔽能力に関する説明書）

《参考》 柏崎刈羽原子力発電所第7号機	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		 <p>図5-6 使用済燃料プールの水遮蔽厚とサイフォンブレイク孔の位置関係</p> <p>6. サイフォンブレイク孔の詳細設計方針 燃料プール冷却浄化系戻り配管のサイフォンブレイク孔については、重大事故等時においても閉塞が発生せず、その効果を期待できるよう、以下のとおり設計する。</p>	<p>・ 設計の相違</p> <p>・ 設計の相違</p>

赤字：設備、運用又は体制の相違点（設計方針の相違）

緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

：前回提出時からの変更箇所

先行審査プラントの記載との比較表（VI-1-3-5 使用済燃料貯蔵槽の水深の遮蔽能力に関する説明書）

《参考》柏崎刈羽原子力発電所第7号機	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		<p>6.1 配管強度への影響について</p> <p>燃料プール冷却浄化系戻り配管は、常設耐震重要重大事故防止設備であり、重大事故等クラス2配管に該当することから、発電用原子力設備規格（設計・建設規格（2012年版）J S M E S N C 1 - 2 0 1 2）（日本機械学会 2012年12月）におけるクラス2配管を準用する。クラス2配管への穴補強の適用の条件はPPC-3422より、「(1)平板以外の管に設ける穴であって、穴の径が64mm以下で、かつ、管の内径の4分の1以下の穴を設ける場合」に該当することから、穴の補強が不要と規定されており、設計上サイフォンブレイク孔が燃料プール冷却浄化系戻り配管の強度へ影響を与えない設計とする。</p> <p>また、当該配管は基準地震動 S_s による地震力に対して十分な耐震性を有する設計とする。</p>	<p>・設計の相違（女川2号のサイフォンブレイカは主配管に穴を設けた設計であるため、評価方法が異なる）</p> <p>・女川2号のサイフォンブレイク孔は直径15mmであるため、強度へ与える影響はない。</p>

赤字：設備、運用又は体制の相違点（設計方針の相違）
緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）
■：前回提出時からの変更箇所

先行審査プラントの記載との比較表（VI-1-3-5 使用済燃料貯蔵槽の水深の遮蔽能力に関する説明書）

《参考》柏崎刈羽原子力発電所第7号機	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考

赤字：設備、運用又は体制の相違点（設計方針の相違）

緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

■：前回提出時からの変更箇所

先行審査プラントの記載との比較表（VI-1-3-5 使用済燃料貯蔵槽の水深の遮蔽能力に関する説明書）

《参考》柏崎刈羽原子力発電所第7号機	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		<p>6.2 人的要因による機能阻害について</p> <p>サイフォンブレイク孔は、操作や作動機構を有さない開口部のみであり、誤操作や故障により機能喪失しない設計とする。そのため、使用済燃料プールの保有水のサイフォン現象による漏えいが発生した場合においても、操作や作業を実施することなく、サイフォンブレイク孔設置位置まで水位低下すれば自動的にサイフォン現象を止めることができる設計とする。</p> <p>6.3 異物による閉塞について</p> <p>使用済燃料プールは燃料プール冷却浄化系の「スキマサージタンク」及び「ろ過脱塩装置」により、以下の不純物を除去し水質基準を満足する設計となっており、不純物によるサイフォンブレイク孔の閉塞を防止する設計とする。</p> <ul style="list-style-type: none">・使用済燃料プール水面上の空気中からの混入物・使用済燃料プールに貯蔵される燃料及び機器表面に付着した不純物・燃料交換時に炉心から出る腐食生成物及び核分裂生成物	<p>・設計の相違</p> <p>・記載表現の相違(サイフォン現象を解消する設計に差異なし)</p> <p>・設計の相違</p> <p>・設備名称の相違</p>

赤字：設備、運用又は体制の相違点（設計方針の相違）

緑字：記載表現、設備名称の相違（実質的な相違なし）

■：前回提出時からの変更箇所

先行審査プラントの記載との比較表（VI-1-3-5 使用済燃料貯蔵槽の水深の遮蔽能力に関する説明書）

《参考》柏崎刈羽原子力発電所第7号機	東海第二発電所	女川原子力発電所第2号機	備考
		<ul style="list-style-type: none">・燃料交換作業, その他の作業の際の混入物・使用済燃料プール洗浄後のフラッシング水 <p>6.4 落下物による変形について サイフォンブレイク孔は, 配管鉛直部に設けることで落下物が直接干渉することはない, サイフォンブレイク孔が変形しない設計とする。</p>	<ul style="list-style-type: none">・設計の相違・設計の相違・設計の相違(女川2号はサイフォンブレイク孔であるため, 通水状態の確認は不要。なお, 閉塞状態の確認について補足説明資料に記載)