

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.18版)	島根原子力発電所 2号炉	備考																																						
<p>補足3.1 表 耐震Sクラスの設計</p> <table border="1"> <tr> <td>地震の影響が考えられる事象</td><td>耐震性の担保</td></tr> <tr> <td>耐震重要施設自体の損傷</td><td>基準地震動による地震力に対して安全機能が損なわれるおそれがないよう設計する。(4条)</td></tr> <tr> <td>下位クラスの損傷の影響による 耐震重要施設の損傷</td><td>耐震重要施設は、耐震重要度分類の下位のクラスに属する施設の波及的影響によって、その安全機能を損なわないよう設計する。(4条)</td></tr> <tr> <td rowspan="3">地震随伴 事象</td><td>溢水による 耐震重要施設の損傷</td><td>安全施設は、発電用原子炉施設内における溢水が発生した場合においても安全機能を損なわないよう設計する。(9条)</td></tr> <tr> <td>津波による 耐震重要施設の損傷</td><td>設計基準対象施設は、基準津波に対して安全機能が損なわれるおそれがないよう設計する。(5条)</td></tr> <tr> <td>火災による 耐震重要施設の損傷</td><td>設計基準対象施設は、火災により発電用原子炉施設の安全性が損なわれないよう設計する。(8条)</td></tr> </table>	地震の影響が考えられる事象	耐震性の担保	耐震重要施設自体の損傷	基準地震動による地震力に対して安全機能が損なわれるおそれがないよう設計する。(4条)	下位クラスの損傷の影響による 耐震重要施設の損傷	耐震重要施設は、耐震重要度分類の下位のクラスに属する施設の波及的影響によって、その安全機能を損なわないよう設計する。(4条)	地震随伴 事象	溢水による 耐震重要施設の損傷	安全施設は、発電用原子炉施設内における溢水が発生した場合においても安全機能を損なわないよう設計する。(9条)	津波による 耐震重要施設の損傷	設計基準対象施設は、基準津波に対して安全機能が損なわれるおそれがないよう設計する。(5条)	火災による 耐震重要施設の損傷	設計基準対象施設は、火災により発電用原子炉施設の安全性が損なわれないよう設計する。(8条)	<p>補足第3-1表 耐震Sクラスの設計</p> <table border="1"> <tr> <td>地震の影響が考えられる事象</td><td>耐震性の担保</td></tr> <tr> <td>耐震重要施設自体の損傷</td><td>基準地震動による地震力に対して安全機能が損なわれるおそれがないよう設計する。(4条)</td></tr> <tr> <td>下位クラスの損傷の影響による 耐震重要施設の損傷</td><td>耐震重要施設が、下位クラスに属するものの波及的影響によって、その安全機能を損なわないよう設計する。(4条)</td></tr> <tr> <td rowspan="3">地震随伴 事象</td><td>溢水による 耐震重要施設の損傷</td><td>安全施設は、発電用原子炉施設内における溢水が発生した場合においても安全機能を損なわないよう設計する。(9条)</td></tr> <tr> <td>津波による 耐震重要施設の損傷</td><td>設計基準対象施設は、基準津波に対して安全機能が損なわれるおそれがないよう設計する。(5条)</td></tr> <tr> <td>火災による 耐震重要施設の損傷</td><td>設計基準対象施設は、火災により発電用原子炉施設の安全性が損なわれないよう設計する。(8条)</td></tr> </table>	地震の影響が考えられる事象	耐震性の担保	耐震重要施設自体の損傷	基準地震動による地震力に対して安全機能が損なわれるおそれがないよう設計する。(4条)	下位クラスの損傷の影響による 耐震重要施設の損傷	耐震重要施設が、下位クラスに属するものの波及的影響によって、その安全機能を損なわないよう設計する。(4条)	地震随伴 事象	溢水による 耐震重要施設の損傷	安全施設は、発電用原子炉施設内における溢水が発生した場合においても安全機能を損なわないよう設計する。(9条)	津波による 耐震重要施設の損傷	設計基準対象施設は、基準津波に対して安全機能が損なわれるおそれがないよう設計する。(5条)	火災による 耐震重要施設の損傷	設計基準対象施設は、火災により発電用原子炉施設の安全性が損なわれないよう設計する。(8条)	<p>補足3-1表 Sクラスの設計</p> <table border="1"> <tr> <td>地震の影響が考えられる事象</td><td>耐震性の担保</td></tr> <tr> <td>耐震重要施設自体の損傷</td><td>基準地震動による地震力に対して安全機能が損なわれるおそれがないよう設計する。(4条)</td></tr> <tr> <td>下位クラスの損傷の影響による 耐震重要施設の損傷</td><td>耐震重要施設が、下位クラスに属するものの波及的影響によって、その安全機能を損なわないよう設計する。(4条)</td></tr> <tr> <td rowspan="3">地震随伴 事象</td><td>溢水による 耐震重要施設の損傷</td><td>安全施設は、発電用原子炉施設内における溢水が発生した場合においても安全機能を損なわないよう設計する。(9条)</td></tr> <tr> <td>津波による 耐震重要施設の損傷</td><td>設計基準対象施設は、基準津波に対して安全機能が損なわれるおそれがないよう設計する。(5条)</td></tr> <tr> <td>火災による 耐震重要施設の損傷</td><td>設計基準対象施設は、火災により発電用原子炉施設の安全性が損なわれないよう設計する。(8条)</td></tr> </table>	地震の影響が考えられる事象	耐震性の担保	耐震重要施設自体の損傷	基準地震動による地震力に対して安全機能が損なわれるおそれがないよう設計する。(4条)	下位クラスの損傷の影響による 耐震重要施設の損傷	耐震重要施設が、下位クラスに属するものの波及的影響によって、その安全機能を損なわないよう設計する。(4条)	地震随伴 事象	溢水による 耐震重要施設の損傷	安全施設は、発電用原子炉施設内における溢水が発生した場合においても安全機能を損なわないよう設計する。(9条)	津波による 耐震重要施設の損傷	設計基準対象施設は、基準津波に対して安全機能が損なわれるおそれがないよう設計する。(5条)	火災による 耐震重要施設の損傷	設計基準対象施設は、火災により発電用原子炉施設の安全性が損なわれないよう設計する。(8条)
地震の影響が考えられる事象	耐震性の担保																																								
耐震重要施設自体の損傷	基準地震動による地震力に対して安全機能が損なわれるおそれがないよう設計する。(4条)																																								
下位クラスの損傷の影響による 耐震重要施設の損傷	耐震重要施設は、耐震重要度分類の下位のクラスに属する施設の波及的影響によって、その安全機能を損なわないよう設計する。(4条)																																								
地震随伴 事象	溢水による 耐震重要施設の損傷	安全施設は、発電用原子炉施設内における溢水が発生した場合においても安全機能を損なわないよう設計する。(9条)																																							
	津波による 耐震重要施設の損傷	設計基準対象施設は、基準津波に対して安全機能が損なわれるおそれがないよう設計する。(5条)																																							
	火災による 耐震重要施設の損傷	設計基準対象施設は、火災により発電用原子炉施設の安全性が損なわれないよう設計する。(8条)																																							
地震の影響が考えられる事象	耐震性の担保																																								
耐震重要施設自体の損傷	基準地震動による地震力に対して安全機能が損なわれるおそれがないよう設計する。(4条)																																								
下位クラスの損傷の影響による 耐震重要施設の損傷	耐震重要施設が、下位クラスに属するものの波及的影響によって、その安全機能を損なわないよう設計する。(4条)																																								
地震随伴 事象	溢水による 耐震重要施設の損傷	安全施設は、発電用原子炉施設内における溢水が発生した場合においても安全機能を損なわないよう設計する。(9条)																																							
	津波による 耐震重要施設の損傷	設計基準対象施設は、基準津波に対して安全機能が損なわれるおそれがないよう設計する。(5条)																																							
	火災による 耐震重要施設の損傷	設計基準対象施設は、火災により発電用原子炉施設の安全性が損なわれないよう設計する。(8条)																																							
地震の影響が考えられる事象	耐震性の担保																																								
耐震重要施設自体の損傷	基準地震動による地震力に対して安全機能が損なわれるおそれがないよう設計する。(4条)																																								
下位クラスの損傷の影響による 耐震重要施設の損傷	耐震重要施設が、下位クラスに属するものの波及的影響によって、その安全機能を損なわないよう設計する。(4条)																																								
地震随伴 事象	溢水による 耐震重要施設の損傷	安全施設は、発電用原子炉施設内における溢水が発生した場合においても安全機能を損なわないよう設計する。(9条)																																							
	津波による 耐震重要施設の損傷	設計基準対象施設は、基準津波に対して安全機能が損なわれるおそれがないよう設計する。(5条)																																							
	火災による 耐震重要施設の損傷	設計基準対象施設は、火災により発電用原子炉施設の安全性が損なわれないよう設計する。(8条)																																							

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)						東海第二発電所 (2018.9.18版)						島根原子力発電所 2号炉						備考						
補足3.2表 地震の従属事象としての適用性について						補足第3-2表 地震の従属事象としての適用性について(1/4)						補足3-2表 地震の従属事象としての適用性について(1/16)						・設備構成の相違						
類型化グループ		事故シーケンス	事象	対象機器	DB上のS _s 耐震性	地震の従属事象としての適用の有無	備考	類型化グループ		事故シーケンス	事象	対象機器	DB上のS _s 耐震性	地震の従属事象としての適用の有無	備考	類型化グループ		事故シーケンス	事象	対象機器	DB上のS _s 耐震性	地震の従属事象としての適用の有無	備考	【柏崎6/7、東海第二】 対象機器は、地震P RAにおいてモデル化 している機器を記載
1 高压・低圧注水機能喪失	過渡事象+高压注水失敗+低压注水失敗	過渡事象	—※1	—	△	運転状態II		1 高压・低圧注水機能喪失	過渡事象+高圧炉心冷却失敗+低圧炉心冷却失敗	過渡事象	—※1	—	△	運転状態II		1 高压・低圧注水機能喪失	過渡事象+高圧炉心冷却失敗+低圧炉心冷却失敗	過渡事象	—※1	—	△	運転状態II		・設備構成の相違
		高压注水失敗	HPCF配管 HPCFポンプ HPCFポンプ室空調機 スバージャ HPCF弁 CSP CSP周り配管 廃棄物処理建屋(RW/B)	○ ○ ○ ○ ○ —※2 —※2 —※2		X				高压炉心冷却失敗	HPCS配管 HPCSポンプ HPCSポンプ室空調機 スバージャ HPCS弁	○ ○ ○ ○ ○		X				高压炉心冷却失敗	セラミックインシュレータ 高压炉心スプレイボンブ室冷却機 高压炉心スプレイ系逆止弁 高压炉心スプレイポンプ 高压炉心スプレイ系電動弁(ゲート) 高压炉心スプレイ系配管 サブレッシュ・チャンバー 高压炉心スプレイ系ディーゼル発電設備非常用 ディーゼル室送風機 高压炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備 高压炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備 空気だめ 高压炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備 ディーゼル燃料タンク 高压炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備 燃料貯蔵タンク 高压炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備 燃料移送系配管 高压炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備 燃料移送系逆止弁 高压炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備 燃料移送ポンプ 高压炉心スプレイ系非常用母線メタクラ 高压炉心スプレイ系非常用母線変圧器 高压炉心スプレイ系非常用コントロールセンタ 屋外配管ダクト(ターピン建物～排気筒) 取水槽 ターピン建物 高压炉心スプレイ捕機冷却系逆止弁 高压炉心スプレイ捕機海水系逆止弁 高压炉心スプレイ捕機海水系熱交換器 高压炉心スプレイ捕機冷却水ポンプ 高压炉心スプレイ捕機海水ポンプ 高压炉心スプレイ捕機海水系電動弁(バタフライ) 高压炉心スプレイ捕機冷却系配管 高压炉心スプレイ捕機海水系配管 高压炉心スプレイ捕機海水ストレーナ 高压炉心スプレイ捕機冷却系サーボタンク 高压炉心スプレイ系直流母線盤 高压炉心スプレイ系蓄電池 高压炉心スプレイ系充電器盤	○ ○ ○ ○ ○ ○ ○ ○ ○ ○ ○ ○ ○ ○ ○ ○ ○	X	・設備構成の相違		
		低压注水失敗	RHR配管 RHRポンプ RHR熱交換器 RHRポンプ室空調機 RHR/LPFL共通弁	○ ○ ○ ○ ○		X				低压炉心冷却失敗	RHR配管 RHRポンプ RHR熱交換器 RHRポンプ室空調機 RHR弁	○ ○ ○ ○ ○		X				低压炉心冷却失敗	高压炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備 高压炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備 ディーゼル燃料タンク 高压炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備 燃料貯蔵タンク 高压炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備 燃料移送系配管 高压炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備 燃料移送系逆止弁 高压炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備 燃料移送ポンプ 高压炉心スプレイ系非常用母線メタクラ 高压炉心スプレイ系非常用母線変圧器 高压炉心スプレイ系非常用コントロールセンタ 屋外配管ダクト(ターピン建物～排気筒) 取水槽 ターピン建物 高压炉心スプレイ捕機冷却系逆止弁 高压炉心スプレイ捕機海水系逆止弁 高压炉心スプレイ捕機海水系熱交換器 高压炉心スプレイ捕機冷却水ポンプ 高压炉心スプレイ捕機海水ポンプ 高压炉心スプレイ捕機海水系電動弁(バタフライ) 高压炉心スプレイ捕機冷却系配管 高压炉心スプレイ捕機海水系配管 高压炉心スプレイ捕機海水ストレーナ 高压炉心スプレイ捕機冷却系サーボタンク 高压炉心スプレイ系直流母線盤 高压炉心スプレイ系蓄電池 高压炉心スプレイ系充電器盤	○ ○ ○ ○ ○ ○ ○ ○ ○ ○ ○ ○ ○ ○ ○ ○ ○	X	・設備構成の相違		
		過渡事象+S RV再閉失敗+高压注水失敗+低压注水失敗	過渡事象 S RV再閉失敗	—※1 逃がし安全弁(18弁)	—	△	運転状態II			逃がし安全弁再閉鎖失敗	SRV(18弁)	○		X		逃がし安全弁再閉鎖失敗		高压炉心冷却失敗	HPCS配管 HPCSポンプ HPCSポンプ室空調機 スバージャ HPCS弁	○ ○ ○ ○ ○		X		・設備構成の相違
		高压注水失敗	HPCF配管 HPCFポンプ HPCFポンプ室空調機 スバージャ HPCF弁 CSP CSP周り配管 廃棄物処理建屋(RW/B)	○ ○ ○ ○ ○ —※2 —※2 —※2		X		低压炉心冷却失敗		RHR配管 RHRポンプ RHR熱交換器 RHRポンプ室空調機 RHR弁	○ ○ ○ ○ ○		X		低压炉心冷却失敗	RHR配管 RHRポンプ RHR熱交換器 RHRポンプ室空調機 RHR弁		○ ○ ○ ○ ○		X	・設備構成の相違			
		低压注水失敗	RHR配管 RHRポンプ RHR熱交換器 RHRポンプ室空調機 RHR/LPFL共通弁	○ ○ ○ ○ ○		X		過渡事象+高圧炉心冷却失敗+原子炉減圧失敗		過渡事象	—※1	—	△	運転状態II		過渡事象+高圧炉心冷却失敗+原子炉減圧失敗		HPCS配管 HPCSポンプ HPCSポンプ室空調機 スバージャ HPCS弁	○ ○ ○ ○ ○		X	・設備構成の相違		
								高压炉心冷却失敗		SRV(18弁) SRV用アクチュエータ 高压窒素ガス供給系配管	○ ○ ○		X		高压炉心冷却失敗	SRV(18弁) SRV用アクチュエータ 高压窒素ガス供給系配管		○ ○ ○		X	・設備構成の相違			

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)						東海第二発電所 (2018.9.18版)						島根原子力発電所 2号炉						備考					
補足3.2表 地震の従属事象としての適用性について												補足3-2表 地震の従属事象としての適用性について(2/4)											
類型化グループ	事故シーケンス	事象	対象機器	DB上のSs耐震性	地震の従属事象としての適用の有無	備考	類型化グループ	事故シーケンス	事象	対象機器	DB上のSs耐震性	地震の従属事象としての適用の有無	備考	類型化グループ	事故シーケンス	事象	対象機器	DB上のSs耐震性	地震の従属事象としての適用の有無	備考			
2 高圧注水・減圧機能喪失	過渡事象+高圧注水失敗+原子炉減圧失敗+高圧注水+S RV再閉失敗+高圧注水失敗+原子炉減圧失敗	過渡事象	- ^{※1}	-	△	運転状態II	3 全交流動力電源喪失	外部電源喪失 + DG失敗 + HPCS失敗 (蓄電池枯渇後RCIC停止)	外部電源喪失	外部電源設備全般	×	△	運転状態II	1 高圧・低圧注水機能喪失	過渡事象+高圧炉心冷却失敗	原子炉隔離時冷却系逆止弁	○	○	○	○			
		高圧注水失敗	HPCF配管	○					6.9kV/M/C	○						原子炉隔離時冷却系電動弁(ゲート)	○						
			HPCFポンプ	○					480VP/C用動力変圧器	○						原子炉隔離時冷却系電動弁(グローブ)	○						
			HPCFポンプ室空調機	○					480VP/C	○						原子炉隔離時冷却系配管	○						
			スパーージャ	○					480V MCC	○						原子炉隔離時冷却ポンプ	○						
			HPCF弁	○					非常用DG	○						原子炉隔離時冷却ポンプ駆動用蒸気タービン	○						
			CSP	- ^{※2}					燃料ディタンク	○						230V 直流母線盤	○						
			CSP周り配管	- ^{※2}					DG始動用空気だめ	○						230V 蓄電池	○						
			廃棄物処理建屋(RW/B)	- ^{※2}					DG室送風機	○						230V 充電器盤	○						
			原子炉減圧失敗	逃がし安全弁(18弁)	○				燃料移送ポンプ	○						原子炉隔離時冷却系直流水コントロールセンタ	○						
			SRV用アキュムレータ	○					燃料移送配管	○						残留熱除去ポンプ室冷却機	○						
			HPIN配管	○					燃料移送配管トレンチ	○						残留熱除去系逆止弁	○						
			窒素ガス供給弁	○					軽油貯蔵タンク	○						残留熱除去系熱交換器	○						
		過渡事象	- ^{※1}	-	△	運転状態II			HPCS失敗 (蓄電池枯渇後RCITC停止)	○						残留熱除去系ポンプ	○						
		SRV再閉失敗	逃がし安全弁(18弁)	○	×				HPCSポンプ	○						残留熱除去系電動弁(ゲート)	○						
		高圧注水失敗	HPCF配管	○					HPCSポンプ室空調機	○						残留熱除去系配管	○						
			HPCFポンプ	○					スパーージャ	○						サブレッシュ・チエンバ	○						
			HPCFポンプ室空調機	○					HPCS弁	○						過渡事象+圧力パウンダリ健全性(SRV再閉)失敗	外部電源喪失	セラミックインシュレータ	×	△	運転状態II		
			スパーージャ	○					外部電源設備全般	×		△				逃がし安全弁	○	×					
			HPCF弁	○					直流電源失敗	○						高圧炉心スプレイポンプ室冷却機	○						
			CSP	- ^{※2}					直流125V蓄電池	○						高圧炉心スプレイ系逆止弁	○						
			CSP周り配管	- ^{※2}					直流125V充電器盤	○						高圧炉心スプレイポンプ	○						
			廃棄物処理建屋(RW/B)	- ^{※2}					直流125V主母線盤	○						高圧炉心スプレイ系電動弁(ゲート)	○						
		原子炉減圧失敗	逃がし安全弁(18弁)	○					ケーブルトレイ	○						高圧炉心スプレイ系配管	○						
		SRV用アキュムレータ	○						電線管	○						サブレッシュ・チエンバ	○						
		HPIN配管	○						HPCS配管	○						高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電設備非常用ディーゼル室送風機	○						
		窒素ガス供給弁	○						HPCSポンプ	○						高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備	○						
									HPCSポンプ室空調機	○						高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備	○						
									スパーージャ	○						高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備	○						
									HPCS弁	○						高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備	○						
																燃料移送ポンプ	○						
3 高圧注水・減圧機能喪失	過渡事象+高圧注水失敗+原子炉減圧失敗+高圧注水+S RV再閉失敗+高圧注水失敗+原子炉減圧失敗	過渡事象	- ^{※1}	-	△	運転状態II	4 高圧炉心冷却失敗	外部電源喪失 + 高圧炉心冷却失敗 + 低圧炉心冷却失敗	外部電源喪失	外部電源設備全般	×	△	運転状態II	5 高圧炉心冷却失敗	過渡事象+高圧炉心冷却失敗	原子炉隔離時冷却系逆止弁	○	○	○	○	○		
		高圧注水失敗	HPCF配管	○					6.9kV/M/C	○						原子炉隔離時冷却系電動弁(ゲート)	○	○					
			HPCFポンプ	○					480VP/C用動力変圧器	○						原子炉隔離時冷却系電動弁(グローブ)	○	○					
			HPCFポンプ室空調機	○					480VP/C	○						原子炉隔離時冷却系配管	○	○					
			スパーージャ	○					480V MCC	○						原子炉隔離時冷却ポンプ	○	○					
			HPCF弁	○					非常用DG	○						原子炉隔離時冷却ポンプ駆動用蒸気タービン	○	○					
			CSP	- ^{※2}					燃料ディタンク	○						230V 直流母線盤	○	○					
			CSP周り配管	- ^{※2}					DG始動用空気だめ	○						230V 蓄電池	○	○					
			廃棄物処理建屋(RW/B)	- ^{※2}					DG室送風機	○						230V 充電器盤	○	○					
		原子炉減圧失敗	逃がし安全弁(18弁)	○					燃料移送ポンプ	○						原子炉隔離時冷却系直流水コントロールセンタ	○	○					
		SRV用アキュムレータ	○						燃料移送配管	○						残留熱除去ポンプ室冷却機	○	○					
		HPIN配管	○						燃料移送配														

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)							東海第二発電所 (2018.9.18版)					島根原子力発電所 2号炉					備考				
補足3.2表 地震の従属事象としての適用性について							補足第3-2表 地震の従属事象としての適用性について(3/4)					補足3-2表 地震の従属事象としての適用性について(3/16)					備考				
類型化グループ	事故シーケンス	事象	対象機器	DB上のSs耐震性	地震の従属事象としての適用の有無	備考	類型化グループ	事故シーケンス	事象	対象機器	DB上のSs耐震性	地震の従属事象としての適用の有無	備考	類型化グループ	事故シーケンス	事象	対象機器	DB上のSs耐震性	地震の従属事象としての適用の有無	備考	
3	全交流動力電源喪失	外部電源喪失	外部電源設備全般	×	△	運転状態II	3	全交流動力電源喪失	外部電源喪失 + D G 失敗 + 逃がし安全弁再閉鎖失敗 + H P C S 失敗	外部電源喪失	外部電源設備全般	×	△	運転状態II	1	高圧・低圧注水機能喪失	過渡事象 + 圧力バウンダリ健全性(SRV再閉)失敗 + 高圧炉心冷却(H P C S)失敗	高圧炉心	高圧炉心スプレイ系非常用母線メタクラ	○	・設備構成の相違
		D G喪失	6.9kVメタクラ	○					6.9kV/M/C	○					高圧炉心スプレイ系非常用母線変圧器	○	【柏崎6/7、東海第二】				
			480Vパワーセンタ用動力変圧器	○					480VP/C用動力変圧器	○					高圧炉心スプレイ系非常用コントロールセンタ	○	対象機器は、地震PRAにおいてモデル化している機器を記載				
			480Vバワーセンタ	○					480VP/C	○					屋外配管ダクト(ターピン建物～排気筒)	○					
			480VMCC	○					480V MCC	○					取水槽	○					
			非常用ディーゼル発電設備	○					非常用D G	○					ターピン建物	○					
			燃料ディタンク	○					燃料ディタンク	○					高圧炉心スプレイ補機冷却系逆止弁	○					
			D G空気だめ	○					D G始動用空気だめ	○					高圧炉心スプレイ補機海水系逆止弁	○					
			D G非常用送風機	○					D G室送風機	○					高圧炉心スプレイ補機冷却系熱交換器	○					
			燃料移送ポンプ	○					燃料移送ポンプ	○					高圧炉心スプレイ補機冷却水ポンプ	○					
			D GFO配管	○					燃料移送配管	○					高圧炉心スプレイ補機海水ポンプ	○					
			軽油配管	○					燃料移送配管トレンチ	○					高圧炉心スプレイ補機海水系電動弁(バタフライ)	○					
			軽油配管トレンチ(軽油タンク～R/B)	○					軽油貯蔵タンク	○					高圧炉心スプレイ補機海水系配管	○					
			D GFO弁	○											高圧炉心スプレイ補機海水ストレーナ	○					
			軽油タンク	○											高圧炉心スプレイ補機冷却系サーボタンク	○					
		S R V 再閉失敗	逃がし安全弁(18弁)	○	×										高圧炉心スプレイ系直流母線盤	○					
															高圧炉心スプレイ系蓄電池	○					
															高圧炉心スプレイ系充電器盤	○					
															低圧炉心冷却失敗	残留熱除去ポンプ室冷却機	○				
															残留熱除去系逆止弁	○					
															残留熱除去系熱交換器	○					
															残留熱除去ポンプ	○					
															残留熱除去系電動弁(ゲート)	○					
															残留熱除去系配管	○					
															サプレッション・チェンバー	○					

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)							東海第二発電所 (2018.9.18版)							島根原子力発電所 2号炉							備考	
補足3.2表 地震の従属事象としての適用性について											補足第3-2表 地震の従属事象としての適用性について(4/4)											補足3-2表 地震の従属事象としての適用性について(4/16)
類型化グループ	事故シーケンス	事象	対象機器	DB上のS _s 耐震性	地震の従属事象としての適用の有無	備考	類型化グループ	事故シーケンス	事象	対象機器	DB上のS _s 耐震性	地震の従属事象としての適用の有無	備考	類型化グループ	事故シーケンス	事象	対象機器	DB上のS _s 耐震性	地震の従属事象としての適用の有無	備考		
3 全交流動力電源喪失	外部電源喪失	外部電源設備全般	×	△	運転状態II		4 崩壊熱除去機能喪失	過渡事象+RH失敗	過渡事象	—*1	—	△	運転状態II	2 高圧注水・減圧機能喪失	過渡事象+高圧炉心冷却失敗+原子炉減圧失敗	外部電源喪失	セラミックインシレータ	×	△	運転状態II		
	DG喪失	6.9kVメタクラ	○					R H R失敗	RHR配管 RHRポンプ RHR熱交換器 RHRポンプ室空調機 RHR弁	○ ○ ○ ○ ○					高圧炉心スプレイポンプ室冷却機 高圧炉心スプレイ系逆止弁 高圧炉心スプレイポンプ 高圧炉心スプレイ系電動弁(ゲート) 高圧炉心スプレイ系配管 サプレッション・チャンバ 高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電設備非常用ディーゼル送風機 高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備 高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備 空気だめ 高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備 ディーゼル燃料タンク 高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備 燃料貯蔵タンク 高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備 燃料移送配管 高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備 燃料移送系逆止弁 高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備 燃料移送ポンプ 高圧炉心スプレイ系非常用母線メタクラ 高圧炉心スプレイ系非常用母線変圧器 高圧炉心スプレイ系非常用コントロールセントラル 屋外配管ダクト(ターピン建物～排気筒) 取水槽 ターピン建物 高圧炉心スプレイ補機冷却系逆止弁 高圧炉心スプレイ補機海水系逆止弁 高圧炉心スプレイ補機海水系熱交換器 高圧炉心スプレイ補機冷却水ポンプ 高圧炉心スプレイ補機海水ポンプ 高圧炉心スプレイ補機海水系電動弁(バタフライ) 高圧炉心スプレイ補機冷却系配管 高圧炉心スプレイ補機海水配管 高圧炉心スプレイ補機海水ストレーナ 高圧炉心スプレイ補機冷却系サーボタンク 高圧炉心スプレイ系直流母線盤 高圧炉心スプレイ系蓄電池 高圧炉心スプレイ系充電器盤							
		480Vパワーセンタ用動力変圧器	○																			
		480VMCC	○																			
		非常用ディーゼル発電設備	○																			
		燃料ディタンク	○																			
		DG空気だめ	○																			
		DG非常用送風機	○																			
		燃料移送ポンプ	○																			
		D G F O配管	○																			
		軽油配管トレンチ(軽油タンク～R/B)	○																			
		D G F O弁	○																			
		軽油タンク	○																			
	R C I C失敗	R C I C配管	○																			
		RCICポンプ	○																			
		RCIC駆動ターピン	○																			
		給水隔離弁	○																			
		R C I C弁	○																			
		C S P	—*2																			
		C S P周り配管	—*2																			
		廃棄物処理建屋(RW/B)	—*2																			

*1 「地震加速度大」信号によるスクランムを想定

【凡例】

DB上のS_s耐震性

○：有 ×：無

地震の従属事象としての適用の有無

○：地震の従属事象であり、地震と組合せ評価が必要なもの。

△：地震の従属事象であるが、他の事象で代表され地震と組合せ評価が必要なもの。

×：地震の従属事象でないもの

・設備構成の相違

【柏崎6/7、東海第二】

対象機器は、地震PRAにおいてモデル化している機器を記載

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)							東海第二発電所 (2018.9.18版)							島根原子力発電所 2号炉							
補足3.2表 地震の従属事象としての適用性について														補足3-2表 地震の従属事象としての適用性について(5／16)							備考
類型化グループ		事故シーケンス	事象	対象機器	DB上のSs耐震性	地震の従属事象としての適用の有無	備考	類型化グループ		事故シーケンス	事象	対象機器	DB上のSs耐震性	地震の従属事象としての適用の有無	備考						
3	全交流動力電源喪失	外部電源喪失+直流電源喪失	外部電源喪失	外部電源設備全般	×	△	運転状態II	2	高圧注水・減圧機能喪失	過渡事象+高圧炉心冷却失敗	高圧炉心冷却失敗	原子炉隔離時冷却系逆止弁	○		・設備構成の相違 【柏崎6/7、東海第二】 対象機器は、地震PRAにおいてモデル化している機器を記載						
			直流電源喪失	直流125V蓄電池	○						原子炉隔離時冷却系電動弁(ゲート)	○									
				直流125V充電器盤	○						原子炉隔離時冷却系電動弁(グローブ)	○									
				直流125V主母線盤	○						原子炉隔離時冷却系配管	○									
				ケーブルトレイ	○						原子炉隔離時冷却ポンプ	○									
				電線管	○						原子炉隔離時冷却ポンプ駆動用蒸気タービン	○									
4	崩壊熱除去失敗	過渡事象+崩壊熱除去失敗	過渡事象	—*1	—	△	運転状態II				230V直流水母線盤	○				X	X	X			
			RHR配管	○							230V蓄電池	○									
			RHRポンプ	○							230V充電器盤	○									
			RHR熱交換器	○							原子炉隔離時冷却系直流水コントロールセンタ	○									
			RHRポンプ室空調機	○							逃がし安全弁	○									
			RHR/LPFL共通弁	○							逃がし安全弁窒素ガス供給系空気作動弁(グローブ)	○									
			RHR弁	○							逃がし安全弁窒素ガス供給系配管	○									
			過渡事象	—*1	—	△	運転状態II				逃がし安全弁アクチュエータ	○									
			S R V再閉失敗+崩壊熱除去失敗	S R V再閉失敗	逃がし安全弁(18弁)	○	×														
			崩壊熱除去失敗	RHR配管	○																
				RHRポンプ	○																
				RHR熱交換器	○																
				RHRポンプ室空調機	○																
				RHR/LPFL共通弁	○																
				RHR弁	○																

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)						東海第二発電所 (2018.9.18版)						島根原子力発電所 2号炉						備考				
補足3.2 表 地震の従属事象としての適用性について												補足3-2表 地震の従属事象としての適用性について(6／16)										
類型化グループ	事故シーケンス	事象	対象機器	DB上のSs耐震性	地震の従属事象としての適用の有無																	
5	原 子 炉 停 止 機 能喪失	過渡事象+原子 炉停止失敗	過渡事象	—※1	—	△	運転状態II															
			原子炉停止失敗	炉心シュラウド	○																	
			上部格子板	○																		
			制御棒案内管	○																		
			燃料支持金具	○																		
			燃料集合体	○																		
			水圧制御ユニット	○																		
			C RD配管	○																		
			スクラム弁	○																		
6	L O C A時注 水機能 喪失	—																				
7	格納容 器バイ バス(I S L O CA)	—																				

※1 「地震加速度大」信号によるスクラムを想定

※2 耐震Bクラス設備であるがSs機能維持設計としている

【凡例】

DB上のSs耐震性

○：有 ×：無

地震の従属事象としての適用の有無

○：地震の従属事象であり、地震と組合せ評価が必要なもの。

△：地震の従属事象であるが、他の事象で代表され地震と組合せ評価が不要なもの。

×：地震の従属事象でないもの。

・設備構成の相違

【柏崎6/7、東海第二】

対象機器は、地震P
RAにおいてモデル化
している機器を記載

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.18版)	島根原子力発電所 2号炉	備考																																																																																																																																																								
		補足3-2表 地震の従属事象としての適用性について(8/16)																																																																																																																																																									
		<table border="1"> <thead> <tr> <th>類型化グループ</th> <th>事故シーケンス</th> <th>事象</th> <th>対象機器</th> <th>DB上のSs</th> <th>地震の従属事象としての適用の有無</th> <th>備考</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td rowspan="3">3 全交流動力電源喪失</td> <td rowspan="3">外部電源喪失 +交流電源(D) G-A, B)失敗 +高压炉心冷却失敗</td> <td rowspan="3">外部電源喪失 交流電源(D G -) A, B)失敗</td> <td>セラミックインシュレータ</td> <td>×</td> <td>△</td> <td rowspan="3">運転状態II</td> </tr> <tr> <td>燃料移送系逆止弁</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td>非常用ディーゼル発電設備非常用ディーゼル室送風機</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td>非常用ディーゼル発電設備</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td>非常用母線メタクラ</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td>非常用コントロールセンタ</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td>燃料移送系配管</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td>非常用ディーゼル発電設備燃料移送ポンプ</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td>非常用コードセンタ</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td>非常用ディーゼル発電設備空気だめ</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td>非常用ディーゼル発電設備ディーゼル燃料タンク</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td>非常用母線変圧器</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td>屋外配管ダクト(ターピン建物～排気筒)</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td>取水槽</td> <td>○</td> <td></td> <td>x</td> </tr> <tr> <td>ターピン建物</td> <td>○</td> <td></td> <td>x</td> </tr> <tr> <td>原子炉補機冷却系逆止弁</td> <td>○</td> <td></td> <td>x</td> </tr> <tr> <td>原子炉補機海水系逆止弁</td> <td>○</td> <td></td> <td>x</td> </tr> <tr> <td>原子炉補機冷却系熱交換器</td> <td>○</td> <td></td> <td>x</td> </tr> <tr> <td>原子炉補機冷却水ポンプ</td> <td>○</td> <td></td> <td>x</td> </tr> <tr> <td>原子炉補機海水ポンプ</td> <td>○</td> <td></td> <td>x</td> </tr> <tr> <td>原子炉補機冷却系電動弁(ゲート)</td> <td>○</td> <td></td> <td>x</td> </tr> <tr> <td>原子炉補機冷却系電動弁(グローブ)</td> <td>○</td> <td></td> <td>x</td> </tr> <tr> <td>原子炉補機冷却系空気作動弁(バタフライ)</td> <td>○</td> <td></td> <td>x</td> </tr> <tr> <td>原子炉補機海水系電動弁(バタフライ)</td> <td>○</td> <td></td> <td>x</td> </tr> <tr> <td>原子炉補機冷却系配管</td> <td>○</td> <td></td> <td>x</td> </tr> <tr> <td>原子炉補機海水系配管</td> <td>○</td> <td></td> <td>x</td> </tr> <tr> <td>原子炉補機海水ストレーナ</td> <td>○</td> <td></td> <td>x</td> </tr> <tr> <td>原子炉補機冷却系サージタンク</td> <td>○</td> <td></td> <td>x</td> </tr> <tr> <td>原子炉補機冷却水ポンプ熱交換器室冷却機</td> <td>○</td> <td></td> <td>x</td> </tr> <tr> <td rowspan="9">高压炉心冷却失敗</td> <td>高压炉心スプレイポンプ室冷却機</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>高压炉心スプレイ系逆止弁</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>高压炉心スプレイポンプ</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>高压炉心スプレイ系電動弁(ゲート)</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>高压炉心スプレイ系配管</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>サブレッション・チャンバー</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>高压炉心スプレイ系ディーゼル発電設備非常用ディーゼル室送風機</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>高压炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>高压炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備空気だめ</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> </tbody> </table>	類型化グループ	事故シーケンス	事象	対象機器	DB上のSs	地震の従属事象としての適用の有無	備考	3 全交流動力電源喪失	外部電源喪失 +交流電源(D) G-A, B)失敗 +高压炉心冷却失敗	外部電源喪失 交流電源(D G -) A, B)失敗	セラミックインシュレータ	×	△	運転状態II	燃料移送系逆止弁	○		非常用ディーゼル発電設備非常用ディーゼル室送風機	○		非常用ディーゼル発電設備	○		非常用母線メタクラ	○		非常用コントロールセンタ	○		燃料移送系配管	○		非常用ディーゼル発電設備燃料移送ポンプ	○		非常用コードセンタ	○		非常用ディーゼル発電設備空気だめ	○		非常用ディーゼル発電設備ディーゼル燃料タンク	○		非常用母線変圧器	○		屋外配管ダクト(ターピン建物～排気筒)	○		取水槽	○		x	ターピン建物	○		x	原子炉補機冷却系逆止弁	○		x	原子炉補機海水系逆止弁	○		x	原子炉補機冷却系熱交換器	○		x	原子炉補機冷却水ポンプ	○		x	原子炉補機海水ポンプ	○		x	原子炉補機冷却系電動弁(ゲート)	○		x	原子炉補機冷却系電動弁(グローブ)	○		x	原子炉補機冷却系空気作動弁(バタフライ)	○		x	原子炉補機海水系電動弁(バタフライ)	○		x	原子炉補機冷却系配管	○		x	原子炉補機海水系配管	○		x	原子炉補機海水ストレーナ	○		x	原子炉補機冷却系サージタンク	○		x	原子炉補機冷却水ポンプ熱交換器室冷却機	○		x	高压炉心冷却失敗	高压炉心スプレイポンプ室冷却機	○			高压炉心スプレイ系逆止弁	○			高压炉心スプレイポンプ	○			高压炉心スプレイ系電動弁(ゲート)	○			高压炉心スプレイ系配管	○			サブレッション・チャンバー	○			高压炉心スプレイ系ディーゼル発電設備非常用ディーゼル室送風機	○			高压炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備	○			高压炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備空気だめ	○			<ul style="list-style-type: none"> ・設備構成の相違 【柏崎6/7、東海第二】 対象機器は、地震PRAにおいてモデル化している機器を記載 	
類型化グループ	事故シーケンス	事象	対象機器	DB上のSs	地震の従属事象としての適用の有無	備考																																																																																																																																																					
3 全交流動力電源喪失	外部電源喪失 +交流電源(D) G-A, B)失敗 +高压炉心冷却失敗	外部電源喪失 交流電源(D G -) A, B)失敗	セラミックインシュレータ	×	△	運転状態II																																																																																																																																																					
			燃料移送系逆止弁	○																																																																																																																																																							
			非常用ディーゼル発電設備非常用ディーゼル室送風機	○																																																																																																																																																							
非常用ディーゼル発電設備	○																																																																																																																																																										
非常用母線メタクラ	○																																																																																																																																																										
非常用コントロールセンタ	○																																																																																																																																																										
燃料移送系配管	○																																																																																																																																																										
非常用ディーゼル発電設備燃料移送ポンプ	○																																																																																																																																																										
非常用コードセンタ	○																																																																																																																																																										
非常用ディーゼル発電設備空気だめ	○																																																																																																																																																										
非常用ディーゼル発電設備ディーゼル燃料タンク	○																																																																																																																																																										
非常用母線変圧器	○																																																																																																																																																										
屋外配管ダクト(ターピン建物～排気筒)	○																																																																																																																																																										
取水槽	○		x																																																																																																																																																								
ターピン建物	○		x																																																																																																																																																								
原子炉補機冷却系逆止弁	○		x																																																																																																																																																								
原子炉補機海水系逆止弁	○		x																																																																																																																																																								
原子炉補機冷却系熱交換器	○		x																																																																																																																																																								
原子炉補機冷却水ポンプ	○		x																																																																																																																																																								
原子炉補機海水ポンプ	○		x																																																																																																																																																								
原子炉補機冷却系電動弁(ゲート)	○		x																																																																																																																																																								
原子炉補機冷却系電動弁(グローブ)	○		x																																																																																																																																																								
原子炉補機冷却系空気作動弁(バタフライ)	○		x																																																																																																																																																								
原子炉補機海水系電動弁(バタフライ)	○		x																																																																																																																																																								
原子炉補機冷却系配管	○		x																																																																																																																																																								
原子炉補機海水系配管	○		x																																																																																																																																																								
原子炉補機海水ストレーナ	○		x																																																																																																																																																								
原子炉補機冷却系サージタンク	○		x																																																																																																																																																								
原子炉補機冷却水ポンプ熱交換器室冷却機	○		x																																																																																																																																																								
高压炉心冷却失敗	高压炉心スプレイポンプ室冷却機	○																																																																																																																																																									
	高压炉心スプレイ系逆止弁	○																																																																																																																																																									
	高压炉心スプレイポンプ	○																																																																																																																																																									
	高压炉心スプレイ系電動弁(ゲート)	○																																																																																																																																																									
	高压炉心スプレイ系配管	○																																																																																																																																																									
	サブレッション・チャンバー	○																																																																																																																																																									
	高压炉心スプレイ系ディーゼル発電設備非常用ディーゼル室送風機	○																																																																																																																																																									
	高压炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備	○																																																																																																																																																									
	高压炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備空気だめ	○																																																																																																																																																									

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.18版)	島根原子力発電所 2号炉	備考																																																																																																																																																																													
		<p>補足3-2表 地震の従属事象としての適用性について(9/16)</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>類型化グループ</th> <th>事故シーケンス</th> <th>事象</th> <th>対象機器</th> <th>DB上のSs</th> <th>地震の従属事象としての適用の有無</th> <th>備考</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td rowspan="3">3 全交流動力電源喪失</td> <td rowspan="3">外部電源喪失 +交流電源(DG-A, B)喪失 +高压炉心冷却失敗</td> <td rowspan="3">高压炉心冷却失敗</td> <td>高压炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備 ディーゼル燃料ディタンク</td> <td>○</td> <td rowspan="3">x</td> <td rowspan="3"></td> </tr> <tr> <td>高压炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備 燃料貯蔵タンク</td> <td>○</td> </tr> <tr> <td>高压炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備 燃料移送系配管</td> <td>○</td> </tr> <tr> <td></td> <td></td> <td>高压炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備 燃料移送系逆止弁</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td></td> <td>高压炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備 燃料移送ポンプ</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td></td> <td>高压炉心スプレイ系非常用母線マタクラ</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td></td> <td>高压炉心スプレイ系非常用母線変圧器</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td></td> <td>高压炉心スプレイ系非常用コントロールセンタ</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td></td> <td>屋外配管ダクト(タービン建物～排気筒)</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td></td> <td>取水槽</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td></td> <td>タービン建物</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td></td> <td>高压炉心スプレイ補機冷却系逆止弁</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td></td> <td>高压炉心スプレイ補機海水系逆止弁</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td></td> <td>高压炉心スプレイ補機海水系熱交換器</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td></td> <td>高压炉心スプレイ補機冷却水ポンプ</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td></td> <td>高压炉心スプレイ補機海水ポンプ</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td></td> <td>高压炉心スプレイ補機海水系電動弁(バタフライ)</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td></td> <td>高压炉心スプレイ補機冷却系配管</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td></td> <td>高压炉心スプレイ補機海水系配管</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td></td> <td>高压炉心スプレイ補機海水ストレーナ</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td></td> <td>高压炉心スプレイ補機冷却系サージタンク</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td></td> <td>高压炉心スプレイ系直流母線盤</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td></td> <td>高压炉心スプレイ系蓄電池</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td></td> <td>高压炉心スプレイ系充電器盤</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td></td> <td>原子炉隔離時冷却系逆止弁</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td></td> <td>原子炉隔離時冷却系電動弁(ゲート)</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td></td> <td>原子炉隔離時冷却系電動弁(クローブ)</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td></td> <td>原子炉隔離時冷却系配管</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td></td> <td>原子炉隔離時冷却ポンプ</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td></td> <td>原子炉隔離時冷却ポンプ駆動用蒸気タービン</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td></td> <td>230V 直流母線盤</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td></td> <td>230V 蓄電池</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td></td> <td>230V 充電器盤</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td></td> <td>原子炉隔離時冷却系直流コントロールセンタ</td> <td>○</td> <td></td> </tr> </tbody> </table>	類型化グループ	事故シーケンス	事象	対象機器	DB上のSs	地震の従属事象としての適用の有無	備考	3 全交流動力電源喪失	外部電源喪失 +交流電源(DG-A, B)喪失 +高压炉心冷却失敗	高压炉心冷却失敗	高压炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備 ディーゼル燃料ディタンク	○	x		高压炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備 燃料貯蔵タンク	○	高压炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備 燃料移送系配管	○			高压炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備 燃料移送系逆止弁	○				高压炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備 燃料移送ポンプ	○				高压炉心スプレイ系非常用母線マタクラ	○				高压炉心スプレイ系非常用母線変圧器	○				高压炉心スプレイ系非常用コントロールセンタ	○				屋外配管ダクト(タービン建物～排気筒)	○				取水槽	○				タービン建物	○				高压炉心スプレイ補機冷却系逆止弁	○				高压炉心スプレイ補機海水系逆止弁	○				高压炉心スプレイ補機海水系熱交換器	○				高压炉心スプレイ補機冷却水ポンプ	○				高压炉心スプレイ補機海水ポンプ	○				高压炉心スプレイ補機海水系電動弁(バタフライ)	○				高压炉心スプレイ補機冷却系配管	○				高压炉心スプレイ補機海水系配管	○				高压炉心スプレイ補機海水ストレーナ	○				高压炉心スプレイ補機冷却系サージタンク	○				高压炉心スプレイ系直流母線盤	○				高压炉心スプレイ系蓄電池	○				高压炉心スプレイ系充電器盤	○				原子炉隔離時冷却系逆止弁	○				原子炉隔離時冷却系電動弁(ゲート)	○				原子炉隔離時冷却系電動弁(クローブ)	○				原子炉隔離時冷却系配管	○				原子炉隔離時冷却ポンプ	○				原子炉隔離時冷却ポンプ駆動用蒸気タービン	○				230V 直流母線盤	○				230V 蓄電池	○				230V 充電器盤	○				原子炉隔離時冷却系直流コントロールセンタ	○		<ul style="list-style-type: none"> ・設備構成の相違 <p>【柏崎 6/7, 東海第二】 対象機器は、地震 PRAにおいてモデル化している機器を記載</p>
類型化グループ	事故シーケンス	事象	対象機器	DB上のSs	地震の従属事象としての適用の有無	備考																																																																																																																																																																										
3 全交流動力電源喪失	外部電源喪失 +交流電源(DG-A, B)喪失 +高压炉心冷却失敗	高压炉心冷却失敗	高压炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備 ディーゼル燃料ディタンク	○	x																																																																																																																																																																											
			高压炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備 燃料貯蔵タンク	○																																																																																																																																																																												
			高压炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備 燃料移送系配管	○																																																																																																																																																																												
		高压炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備 燃料移送系逆止弁	○																																																																																																																																																																													
		高压炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備 燃料移送ポンプ	○																																																																																																																																																																													
		高压炉心スプレイ系非常用母線マタクラ	○																																																																																																																																																																													
		高压炉心スプレイ系非常用母線変圧器	○																																																																																																																																																																													
		高压炉心スプレイ系非常用コントロールセンタ	○																																																																																																																																																																													
		屋外配管ダクト(タービン建物～排気筒)	○																																																																																																																																																																													
		取水槽	○																																																																																																																																																																													
		タービン建物	○																																																																																																																																																																													
		高压炉心スプレイ補機冷却系逆止弁	○																																																																																																																																																																													
		高压炉心スプレイ補機海水系逆止弁	○																																																																																																																																																																													
		高压炉心スプレイ補機海水系熱交換器	○																																																																																																																																																																													
		高压炉心スプレイ補機冷却水ポンプ	○																																																																																																																																																																													
		高压炉心スプレイ補機海水ポンプ	○																																																																																																																																																																													
		高压炉心スプレイ補機海水系電動弁(バタフライ)	○																																																																																																																																																																													
		高压炉心スプレイ補機冷却系配管	○																																																																																																																																																																													
		高压炉心スプレイ補機海水系配管	○																																																																																																																																																																													
		高压炉心スプレイ補機海水ストレーナ	○																																																																																																																																																																													
		高压炉心スプレイ補機冷却系サージタンク	○																																																																																																																																																																													
		高压炉心スプレイ系直流母線盤	○																																																																																																																																																																													
		高压炉心スプレイ系蓄電池	○																																																																																																																																																																													
		高压炉心スプレイ系充電器盤	○																																																																																																																																																																													
		原子炉隔離時冷却系逆止弁	○																																																																																																																																																																													
		原子炉隔離時冷却系電動弁(ゲート)	○																																																																																																																																																																													
		原子炉隔離時冷却系電動弁(クローブ)	○																																																																																																																																																																													
		原子炉隔離時冷却系配管	○																																																																																																																																																																													
		原子炉隔離時冷却ポンプ	○																																																																																																																																																																													
		原子炉隔離時冷却ポンプ駆動用蒸気タービン	○																																																																																																																																																																													
		230V 直流母線盤	○																																																																																																																																																																													
		230V 蓄電池	○																																																																																																																																																																													
		230V 充電器盤	○																																																																																																																																																																													
		原子炉隔離時冷却系直流コントロールセンタ	○																																																																																																																																																																													

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.18版)	島根原子力発電所 2号炉	備考																																																																																																																																																																																														
		<p style="text-align: center;"><u>補足3-2表 地震の従属事象としての適用性について</u> <u>(10 / 16)</u></p> <table border="1" style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <thead> <tr> <th rowspan="2">類型化グループ</th> <th rowspan="2">事故シーケンス</th> <th rowspan="2">事象</th> <th rowspan="2">対象機器</th> <th>DB上</th> <th rowspan="2">地震の従属事象としての適用の有無</th> <th rowspan="2">備考</th> </tr> <tr> <th>のSs 耐震性</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td rowspan="30">3 全交流動力電源喪失</td> <td rowspan="10">外部電源喪失 + 直流電源(区分1, 2)失敗 + 高圧炉心冷却(HPCS)失敗</td> <td>外部電源喪失</td> <td>セラミックインシュレータ</td> <td>×</td> <td>△</td> <td>運転状態II</td> </tr> <tr> <td>直流電源失敗</td> <td>直流母線盤</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>+ 高圧炉心冷却(HPCS)失敗</td> <td>蓄電池</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td>充電器盤</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td>高圧炉心スプレイポンプ室冷却機</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td>高圧炉心スプレイ系逆止弁</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td>高圧炉心スプレイポンプ</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td>高圧炉心スプレイ系電動弁(ゲート)</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td>高圧炉心スプレイ系配管</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td>サブレッショングループ</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td>高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電設備非常用ディーゼル室送風機</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td>高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td>高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備空気だめ</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td>高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備ディーゼル燃料ディタンク</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td>高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備燃料貯蔵タンク</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td>高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備燃料移送系配管</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td>高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備燃料移送系逆止弁</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td>高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備燃料移送ポンプ</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td>高圧炉心スプレイ系非常用母線マクラ</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td>高圧炉心スプレイ系非常用母線変圧器</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td>高圧炉心スプレイ系非常用コントロールセンタ</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td>屋外配管ダクト(タービン建物へ排気筒)</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td>取水槽</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td>タービン建物</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td>高圧炉心スプレイ補機冷却系逆止弁</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td>高圧炉心スプレイ補機海水系逆止弁</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td>高圧炉心スプレイ補機冷却系熱交換器</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td>高圧炉心スプレイ補機冷却海水ポンプ</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td>高圧炉心スプレイ補機海水系電動弁(バタフライ)</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td>高圧炉心スプレイ補機冷却系配管</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td>高圧炉心スプレイ補機海水系配管</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td>高圧炉心スプレイ補機海水ストレーナ</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td>高圧炉心スプレイ補機冷却系サーボタンク</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td>高圧炉心スプレイ系直流水ポンプ</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td>高圧炉心スプレイ系蓄電池</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td>高圧炉心スプレイ系充電器盤</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> </tbody> </table>	類型化グループ	事故シーケンス	事象	対象機器	DB上	地震の従属事象としての適用の有無	備考	のSs 耐震性	3 全交流動力電源喪失	外部電源喪失 + 直流電源(区分1, 2)失敗 + 高圧炉心冷却(HPCS)失敗	外部電源喪失	セラミックインシュレータ	×	△	運転状態II	直流電源失敗	直流母線盤	○			+ 高圧炉心冷却(HPCS)失敗	蓄電池	○				充電器盤	○				高圧炉心スプレイポンプ室冷却機	○				高圧炉心スプレイ系逆止弁	○				高圧炉心スプレイポンプ	○				高圧炉心スプレイ系電動弁(ゲート)	○				高圧炉心スプレイ系配管	○				サブレッショングループ	○				高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電設備非常用ディーゼル室送風機	○				高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備	○				高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備空気だめ	○				高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備ディーゼル燃料ディタンク	○				高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備燃料貯蔵タンク	○				高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備燃料移送系配管	○				高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備燃料移送系逆止弁	○				高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備燃料移送ポンプ	○				高圧炉心スプレイ系非常用母線マクラ	○				高圧炉心スプレイ系非常用母線変圧器	○				高圧炉心スプレイ系非常用コントロールセンタ	○				屋外配管ダクト(タービン建物へ排気筒)	○				取水槽	○				タービン建物	○				高圧炉心スプレイ補機冷却系逆止弁	○				高圧炉心スプレイ補機海水系逆止弁	○				高圧炉心スプレイ補機冷却系熱交換器	○				高圧炉心スプレイ補機冷却海水ポンプ	○				高圧炉心スプレイ補機海水系電動弁(バタフライ)	○				高圧炉心スプレイ補機冷却系配管	○				高圧炉心スプレイ補機海水系配管	○				高圧炉心スプレイ補機海水ストレーナ	○				高圧炉心スプレイ補機冷却系サーボタンク	○				高圧炉心スプレイ系直流水ポンプ	○				高圧炉心スプレイ系蓄電池	○				高圧炉心スプレイ系充電器盤	○			<ul style="list-style-type: none"> ・設備構成の相違 <p>【柏崎 6/7, 東海第二】 対象機器は、地震PRAにおいてモデル化している機器を記載</p>
類型化グループ	事故シーケンス	事象					対象機器			DB上			地震の従属事象としての適用の有無	備考																																																																																																																																																																																			
			のSs 耐震性																																																																																																																																																																																														
3 全交流動力電源喪失	外部電源喪失 + 直流電源(区分1, 2)失敗 + 高圧炉心冷却(HPCS)失敗	外部電源喪失	セラミックインシュレータ	×	△	運転状態II																																																																																																																																																																																											
		直流電源失敗	直流母線盤	○																																																																																																																																																																																													
		+ 高圧炉心冷却(HPCS)失敗	蓄電池	○																																																																																																																																																																																													
			充電器盤	○																																																																																																																																																																																													
			高圧炉心スプレイポンプ室冷却機	○																																																																																																																																																																																													
			高圧炉心スプレイ系逆止弁	○																																																																																																																																																																																													
			高圧炉心スプレイポンプ	○																																																																																																																																																																																													
			高圧炉心スプレイ系電動弁(ゲート)	○																																																																																																																																																																																													
			高圧炉心スプレイ系配管	○																																																																																																																																																																																													
			サブレッショングループ	○																																																																																																																																																																																													
		高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電設備非常用ディーゼル室送風機	○																																																																																																																																																																																														
		高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備	○																																																																																																																																																																																														
		高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備空気だめ	○																																																																																																																																																																																														
		高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備ディーゼル燃料ディタンク	○																																																																																																																																																																																														
		高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備燃料貯蔵タンク	○																																																																																																																																																																																														
		高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備燃料移送系配管	○																																																																																																																																																																																														
		高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備燃料移送系逆止弁	○																																																																																																																																																																																														
		高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備燃料移送ポンプ	○																																																																																																																																																																																														
		高圧炉心スプレイ系非常用母線マクラ	○																																																																																																																																																																																														
		高圧炉心スプレイ系非常用母線変圧器	○																																																																																																																																																																																														
		高圧炉心スプレイ系非常用コントロールセンタ	○																																																																																																																																																																																														
		屋外配管ダクト(タービン建物へ排気筒)	○																																																																																																																																																																																														
		取水槽	○																																																																																																																																																																																														
		タービン建物	○																																																																																																																																																																																														
		高圧炉心スプレイ補機冷却系逆止弁	○																																																																																																																																																																																														
		高圧炉心スプレイ補機海水系逆止弁	○																																																																																																																																																																																														
		高圧炉心スプレイ補機冷却系熱交換器	○																																																																																																																																																																																														
		高圧炉心スプレイ補機冷却海水ポンプ	○																																																																																																																																																																																														
		高圧炉心スプレイ補機海水系電動弁(バタフライ)	○																																																																																																																																																																																														
		高圧炉心スプレイ補機冷却系配管	○																																																																																																																																																																																														
	高圧炉心スプレイ補機海水系配管	○																																																																																																																																																																																															
	高圧炉心スプレイ補機海水ストレーナ	○																																																																																																																																																																																															
	高圧炉心スプレイ補機冷却系サーボタンク	○																																																																																																																																																																																															
	高圧炉心スプレイ系直流水ポンプ	○																																																																																																																																																																																															
	高圧炉心スプレイ系蓄電池	○																																																																																																																																																																																															
	高圧炉心スプレイ系充電器盤	○																																																																																																																																																																																															

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.18版)	島根原子力発電所 2号炉	備考																																																																																																																																							
		<p style="text-align: center;"><u>補足3-2表 地震の従属事象としての適用性について</u> <u>(11/16)</u></p> <table border="1" style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <thead> <tr> <th>類型化グループ</th> <th>事故シーケンス</th> <th>事象</th> <th>対象機器</th> <th>DB上 のSs 耐震性</th> <th>地震の従属 事象としての 適用の有無</th> <th>備考</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td rowspan="30">3 全交流動力 電源喪失</td> <td rowspan="30">外部電源喪失 +交流電源(D G-A, B)失 敗 +圧力バウン ダリ健全性(S RV再閉)失敗 +高压炉心冷 却(HPCS) 失敗</td> <td rowspan="30">外部電源喪失 交流電源(DG-A, B)失敗 +圧力バウンダリ健全性(SRV再閉)失敗 +高压炉心冷却(HPCS)失敗</td> <td>セラミックインシュレータ</td> <td>×</td> <td>△</td> <td>運転状態II</td> </tr> <tr> <td>燃料移送系逆止弁</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>非常用ディーゼル発電設備非常用ディーゼル室送風機</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>非常用ディーゼル発電設備</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>非常用母線メタクラ</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>非常用コントロールセンタ</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>燃料移送系配管</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>非常用ディーゼル発電設備燃料移送ポンプ</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>非常用ロードセンタ</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>非常用ディーゼル発電設備空気だめ</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>非常用ディーゼル発電設備ディーゼル燃料ディタンク</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>非常用ディーゼル発電燃料貯蔵タンク</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>非常用母線変圧器</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>屋外配管ダクト(タービン建物～排気筒)</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>取水槽</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>タービン建物</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>原子炉補機冷却系逆止弁</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>原子炉補機海水系逆止弁</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>原子炉補機冷却系熱交換器</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>原子炉補機冷却水ポンプ</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>原子炉補機海水ポンプ</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>原子炉補機冷却系電動弁(ゲート)</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>原子炉補機冷却系電動弁(グローブ)</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>原子炉補機冷却系空気作動弁(バタフライ)</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>原子炉補機海水系電動弁(バタフライ)</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>原子炉補機冷却系配管</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>原子炉補機海水系配管</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>原子炉補機海水ストレーナ</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>原子炉補機冷却系サージタンク</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>原子炉補機冷却水ポンプ熱交換器室冷却機</td> <td>○</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>S RV 再閉失敗</td> <td>逃がし安全弁</td> <td>○</td> <td>×</td> <td></td> </tr> </tbody> </table>	類型化グループ	事故シーケンス	事象	対象機器	DB上 のSs 耐震性	地震の従属 事象としての 適用の有無	備考	3 全交流動力 電源喪失	外部電源喪失 +交流電源(D G-A, B)失 敗 +圧力バウン ダリ健全性(S RV再閉)失敗 +高压炉心冷 却(HPCS) 失敗	外部電源喪失 交流電源(DG-A, B)失敗 +圧力バウンダリ健全性(SRV再閉)失敗 +高压炉心冷却(HPCS)失敗	セラミックインシュレータ	×	△	運転状態II	燃料移送系逆止弁	○			非常用ディーゼル発電設備非常用ディーゼル室送風機	○			非常用ディーゼル発電設備	○			非常用母線メタクラ	○			非常用コントロールセンタ	○			燃料移送系配管	○			非常用ディーゼル発電設備燃料移送ポンプ	○			非常用ロードセンタ	○			非常用ディーゼル発電設備空気だめ	○			非常用ディーゼル発電設備ディーゼル燃料ディタンク	○			非常用ディーゼル発電燃料貯蔵タンク	○			非常用母線変圧器	○			屋外配管ダクト(タービン建物～排気筒)	○			取水槽	○			タービン建物	○			原子炉補機冷却系逆止弁	○			原子炉補機海水系逆止弁	○			原子炉補機冷却系熱交換器	○			原子炉補機冷却水ポンプ	○			原子炉補機海水ポンプ	○			原子炉補機冷却系電動弁(ゲート)	○			原子炉補機冷却系電動弁(グローブ)	○			原子炉補機冷却系空気作動弁(バタフライ)	○			原子炉補機海水系電動弁(バタフライ)	○			原子炉補機冷却系配管	○			原子炉補機海水系配管	○			原子炉補機海水ストレーナ	○			原子炉補機冷却系サージタンク	○			原子炉補機冷却水ポンプ熱交換器室冷却機	○			S RV 再閉失敗	逃がし安全弁	○	×		<ul style="list-style-type: none"> ・設備構成の相違 <p>【柏崎6/7、東海第二】 対象機器は、地震PRAにおいてモデル化している機器を記載</p>
類型化グループ	事故シーケンス	事象	対象機器	DB上 のSs 耐震性	地震の従属 事象としての 適用の有無	備考																																																																																																																																				
3 全交流動力 電源喪失	外部電源喪失 +交流電源(D G-A, B)失 敗 +圧力バウン ダリ健全性(S RV再閉)失敗 +高压炉心冷 却(HPCS) 失敗	外部電源喪失 交流電源(DG-A, B)失敗 +圧力バウンダリ健全性(SRV再閉)失敗 +高压炉心冷却(HPCS)失敗	セラミックインシュレータ	×	△	運転状態II																																																																																																																																				
			燃料移送系逆止弁	○																																																																																																																																						
			非常用ディーゼル発電設備非常用ディーゼル室送風機	○																																																																																																																																						
			非常用ディーゼル発電設備	○																																																																																																																																						
			非常用母線メタクラ	○																																																																																																																																						
			非常用コントロールセンタ	○																																																																																																																																						
			燃料移送系配管	○																																																																																																																																						
			非常用ディーゼル発電設備燃料移送ポンプ	○																																																																																																																																						
			非常用ロードセンタ	○																																																																																																																																						
			非常用ディーゼル発電設備空気だめ	○																																																																																																																																						
			非常用ディーゼル発電設備ディーゼル燃料ディタンク	○																																																																																																																																						
			非常用ディーゼル発電燃料貯蔵タンク	○																																																																																																																																						
			非常用母線変圧器	○																																																																																																																																						
			屋外配管ダクト(タービン建物～排気筒)	○																																																																																																																																						
			取水槽	○																																																																																																																																						
			タービン建物	○																																																																																																																																						
			原子炉補機冷却系逆止弁	○																																																																																																																																						
			原子炉補機海水系逆止弁	○																																																																																																																																						
			原子炉補機冷却系熱交換器	○																																																																																																																																						
			原子炉補機冷却水ポンプ	○																																																																																																																																						
			原子炉補機海水ポンプ	○																																																																																																																																						
			原子炉補機冷却系電動弁(ゲート)	○																																																																																																																																						
			原子炉補機冷却系電動弁(グローブ)	○																																																																																																																																						
			原子炉補機冷却系空気作動弁(バタフライ)	○																																																																																																																																						
			原子炉補機海水系電動弁(バタフライ)	○																																																																																																																																						
			原子炉補機冷却系配管	○																																																																																																																																						
			原子炉補機海水系配管	○																																																																																																																																						
			原子炉補機海水ストレーナ	○																																																																																																																																						
			原子炉補機冷却系サージタンク	○																																																																																																																																						
			原子炉補機冷却水ポンプ熱交換器室冷却機	○																																																																																																																																						
S RV 再閉失敗	逃がし安全弁	○	×																																																																																																																																							

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.18版)	島根原子力発電所 2号炉	備考																																																																													
		<p style="text-align: center;"><u>補足3-2表 地震の従属事象としての適用性について</u> <u>(12/16)</u></p> <table border="1" style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <thead> <tr> <th>類型化グループ</th><th>事故シーケンス</th><th>事象</th><th>対象機器</th><th>DB上でのSs</th><th>地震の従属事象としての耐震性</th><th>備考</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td rowspan="30">3 全交流動力電源喪失</td><td rowspan="30">外部電源喪失 + 交流電源 (D G-A, B) 失敗 + 圧力バウンダリ健全性 (SRV再閉) 失敗 + 高圧炉心冷却 (HPCS) 失敗</td><td rowspan="30">高圧炉心 冷却 (HPCS) 失敗</td><td>高圧炉心スプレイポンプ室冷却機</td><td>○</td><td rowspan="30" style="vertical-align: middle; text-align: center;">×</td></tr> <tr><td>高圧炉心スプレイ系逆止弁</td><td>○</td></tr> <tr><td>高圧炉心スプレイポンプ</td><td>○</td></tr> <tr><td>高圧炉心スプレイ系電動弁 (ゲート)</td><td>○</td></tr> <tr><td>高圧炉心スプレイ系配管</td><td>○</td></tr> <tr><td>サブレッショング・チャンバー</td><td>○</td></tr> <tr><td>高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電設備非常用ディーゼル室送風機</td><td>○</td></tr> <tr><td>高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備</td><td>○</td></tr> <tr><td>高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備 空気だめ</td><td>○</td></tr> <tr><td>高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備 ディーゼル燃料タンク</td><td>○</td></tr> <tr><td>高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備 燃料貯蔵タンク</td><td>○</td></tr> <tr><td>高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備 燃料移送系配管</td><td>○</td></tr> <tr><td>高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備 燃料移送系逆止弁</td><td>○</td></tr> <tr><td>高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備 燃料移送ポンプ</td><td>○</td></tr> <tr><td>高圧炉心スプレイ系非常用母線マタクラ</td><td>○</td></tr> <tr><td>高圧炉心スプレイ系非常用母線変圧器</td><td>○</td></tr> <tr><td>高圧炉心スプレイ系非常用コントロールセンタ</td><td>○</td></tr> <tr><td>屋外配管ダクト (ターピン建物～排気筒)</td><td>○</td></tr> <tr><td>取水槽</td><td>○</td></tr> <tr><td>ターピン建物</td><td>○</td></tr> <tr><td>高圧炉心スプレイ補機冷却系逆止弁</td><td>○</td></tr> <tr><td>高圧炉心スプレイ補機海水系逆止弁</td><td>○</td></tr> <tr><td>高圧炉心スプレイ補機冷却系熱交換器</td><td>○</td></tr> <tr><td>高圧炉心スプレイ補機冷却水ポンプ</td><td>○</td></tr> <tr><td>高圧炉心スプレイ補機海水ポンプ</td><td>○</td></tr> <tr><td>高圧炉心スプレイ補機海水系電動弁 (バタフライ)</td><td>○</td></tr> <tr><td>高圧炉心スプレイ補機冷却系配管</td><td>○</td></tr> <tr><td>高圧炉心スプレイ補機海水系配管</td><td>○</td></tr> <tr><td>高圧炉心スプレイ補機海水ストレーナ</td><td>○</td></tr> <tr><td>高圧炉心スプレイ補機冷却系サーボタンク</td><td>○</td></tr> <tr><td>高圧炉心スプレイ系直流水線盤</td><td>○</td></tr> <tr><td>高圧炉心スプレイ系蓄電池</td><td>○</td></tr> <tr><td>高圧炉心スプレイ系充電器盤</td><td>○</td></tr> </tbody> </table>	類型化グループ	事故シーケンス	事象	対象機器	DB上でのSs	地震の従属事象としての耐震性	備考	3 全交流動力電源喪失	外部電源喪失 + 交流電源 (D G-A, B) 失敗 + 圧力バウンダリ健全性 (SRV再閉) 失敗 + 高圧炉心冷却 (HPCS) 失敗	高圧炉心 冷却 (HPCS) 失敗	高圧炉心スプレイポンプ室冷却機	○	×	高圧炉心スプレイ系逆止弁	○	高圧炉心スプレイポンプ	○	高圧炉心スプレイ系電動弁 (ゲート)	○	高圧炉心スプレイ系配管	○	サブレッショング・チャンバー	○	高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電設備非常用ディーゼル室送風機	○	高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備	○	高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備 空気だめ	○	高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備 ディーゼル燃料タンク	○	高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備 燃料貯蔵タンク	○	高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備 燃料移送系配管	○	高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備 燃料移送系逆止弁	○	高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備 燃料移送ポンプ	○	高圧炉心スプレイ系非常用母線マタクラ	○	高圧炉心スプレイ系非常用母線変圧器	○	高圧炉心スプレイ系非常用コントロールセンタ	○	屋外配管ダクト (ターピン建物～排気筒)	○	取水槽	○	ターピン建物	○	高圧炉心スプレイ補機冷却系逆止弁	○	高圧炉心スプレイ補機海水系逆止弁	○	高圧炉心スプレイ補機冷却系熱交換器	○	高圧炉心スプレイ補機冷却水ポンプ	○	高圧炉心スプレイ補機海水ポンプ	○	高圧炉心スプレイ補機海水系電動弁 (バタフライ)	○	高圧炉心スプレイ補機冷却系配管	○	高圧炉心スプレイ補機海水系配管	○	高圧炉心スプレイ補機海水ストレーナ	○	高圧炉心スプレイ補機冷却系サーボタンク	○	高圧炉心スプレイ系直流水線盤	○	高圧炉心スプレイ系蓄電池	○	高圧炉心スプレイ系充電器盤	○	<ul style="list-style-type: none"> ・設備構成の相違 <p>【柏崎 6/7, 東海第二】</p> <p>対象機器は、地震PRAにおいてモデル化している機器を記載</p>
類型化グループ	事故シーケンス	事象	対象機器	DB上でのSs	地震の従属事象としての耐震性	備考																																																																										
3 全交流動力電源喪失	外部電源喪失 + 交流電源 (D G-A, B) 失敗 + 圧力バウンダリ健全性 (SRV再閉) 失敗 + 高圧炉心冷却 (HPCS) 失敗	高圧炉心 冷却 (HPCS) 失敗	高圧炉心スプレイポンプ室冷却機	○	×																																																																											
			高圧炉心スプレイ系逆止弁	○																																																																												
			高圧炉心スプレイポンプ	○																																																																												
			高圧炉心スプレイ系電動弁 (ゲート)	○																																																																												
			高圧炉心スプレイ系配管	○																																																																												
			サブレッショング・チャンバー	○																																																																												
			高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電設備非常用ディーゼル室送風機	○																																																																												
			高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備	○																																																																												
			高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備 空気だめ	○																																																																												
			高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備 ディーゼル燃料タンク	○																																																																												
			高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備 燃料貯蔵タンク	○																																																																												
			高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備 燃料移送系配管	○																																																																												
			高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備 燃料移送系逆止弁	○																																																																												
			高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備 燃料移送ポンプ	○																																																																												
			高圧炉心スプレイ系非常用母線マタクラ	○																																																																												
			高圧炉心スプレイ系非常用母線変圧器	○																																																																												
			高圧炉心スプレイ系非常用コントロールセンタ	○																																																																												
			屋外配管ダクト (ターピン建物～排気筒)	○																																																																												
			取水槽	○																																																																												
			ターピン建物	○																																																																												
			高圧炉心スプレイ補機冷却系逆止弁	○																																																																												
			高圧炉心スプレイ補機海水系逆止弁	○																																																																												
			高圧炉心スプレイ補機冷却系熱交換器	○																																																																												
			高圧炉心スプレイ補機冷却水ポンプ	○																																																																												
			高圧炉心スプレイ補機海水ポンプ	○																																																																												
			高圧炉心スプレイ補機海水系電動弁 (バタフライ)	○																																																																												
			高圧炉心スプレイ補機冷却系配管	○																																																																												
			高圧炉心スプレイ補機海水系配管	○																																																																												
			高圧炉心スプレイ補機海水ストレーナ	○																																																																												
			高圧炉心スプレイ補機冷却系サーボタンク	○																																																																												
高圧炉心スプレイ系直流水線盤	○																																																																															
高圧炉心スプレイ系蓄電池	○																																																																															
高圧炉心スプレイ系充電器盤	○																																																																															

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.18版)	島根原子力発電所 2号炉	備考																																																																																																																																																												
		<p style="text-align: center;"><u>補足3-2表 地震の従属事象としての適用性について</u> <u>(13/16)</u></p> <table border="1" style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <thead> <tr> <th>類型化グループ</th> <th>事故シーケンス</th> <th>事象</th> <th>対象機器</th> <th>DB上 のSs の耐震性</th> <th>地震の従属 事象としての 適用の有無</th> <th>備考</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td rowspan="16">4 崩壊熱除去機能喪失</td> <td rowspan="10">過渡事象 + 崩壊熱除去失敗</td> <td>外部電源喪失^{*1}</td> <td>セラミックインシュレータ</td> <td>×</td> <td>△</td> <td rowspan="10">運転状態II</td> </tr> <tr> <td>崩壊熱除去失敗</td> <td>残留熱除去系ポンプ室冷却機</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td>残留熱除去系逆止弁</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td>残留熱除去系熱交換器</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td>残留熱除去ポンプ</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td>残留熱除去系電動弁(ゲート)</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td>残留熱除去系配管</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td>残留熱除去系電動弁(グローブ)</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td>サブレーション・チャンバ</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td>セラミックインシュレータ</td> <td>×</td> <td>△</td> <td></td> </tr> <tr> <td rowspan="6">過渡事象 + 高圧炉心冷却失敗 + 崩壊熱除去失敗</td> <td>高圧炉心冷却失敗</td> <td>高圧炉心スプレイポンプ室冷却機</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td>高圧炉心スプレイ系逆止弁</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td>高圧炉心スプレイポンプ</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td>高圧炉心スプレイ系電動弁(ゲート)</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td>高圧炉心スプレイ系配管</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td>サブレーション・チャンバ</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td>高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電設備非常用ディーゼル室送風機</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td>高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td>高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備空気だめ</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td>高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備ディーゼル燃料ディタンク</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td>高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備燃料貯蔵タンク</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td>高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備燃料移送系配管</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td>高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備燃料移送系逆止弁</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td>高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備燃料移送ポンプ</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td>高圧炉心スプレイ系非常用母線メタクラ</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td>高圧炉心スプレイ系非常用母線変圧器</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td>高圧炉心スプレイ系非常用コントロールセンタ</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td>屋外配管ダクト(ターピン建物へ排気筒)</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td>取水槽</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td>ターピン建物</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td>高圧炉心スプレイ補機冷却系逆止弁</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td>高圧炉心スプレイ補機海水系逆止弁</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td>高圧炉心スプレイ補機冷却系熱交換器</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td>高圧炉心スプレイ補機冷却水ポンプ</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td>高圧炉心スプレイ補機海水ポンプ</td> <td>○</td> <td></td> </tr> <tr> <td></td> <td>高圧炉心スプレイ補機海水系電動弁(バクフライ)</td> <td>○</td> <td></td> </tr> </tbody> </table>	類型化グループ	事故シーケンス	事象	対象機器	DB上 のSs の耐震性	地震の従属 事象としての 適用の有無	備考	4 崩壊熱除去機能喪失	過渡事象 + 崩壊熱除去失敗	外部電源喪失 ^{*1}	セラミックインシュレータ	×	△	運転状態II	崩壊熱除去失敗	残留熱除去系ポンプ室冷却機	○			残留熱除去系逆止弁	○			残留熱除去系熱交換器	○			残留熱除去ポンプ	○			残留熱除去系電動弁(ゲート)	○			残留熱除去系配管	○			残留熱除去系電動弁(グローブ)	○			サブレーション・チャンバ	○			セラミックインシュレータ	×	△		過渡事象 + 高圧炉心冷却失敗 + 崩壊熱除去失敗	高圧炉心冷却失敗	高圧炉心スプレイポンプ室冷却機	○			高圧炉心スプレイ系逆止弁	○			高圧炉心スプレイポンプ	○			高圧炉心スプレイ系電動弁(ゲート)	○			高圧炉心スプレイ系配管	○			サブレーション・チャンバ	○			高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電設備非常用ディーゼル室送風機	○			高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備	○			高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備空気だめ	○			高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備ディーゼル燃料ディタンク	○			高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備燃料貯蔵タンク	○			高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備燃料移送系配管	○			高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備燃料移送系逆止弁	○			高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備燃料移送ポンプ	○			高圧炉心スプレイ系非常用母線メタクラ	○			高圧炉心スプレイ系非常用母線変圧器	○			高圧炉心スプレイ系非常用コントロールセンタ	○			屋外配管ダクト(ターピン建物へ排気筒)	○			取水槽	○			ターピン建物	○			高圧炉心スプレイ補機冷却系逆止弁	○			高圧炉心スプレイ補機海水系逆止弁	○			高圧炉心スプレイ補機冷却系熱交換器	○			高圧炉心スプレイ補機冷却水ポンプ	○			高圧炉心スプレイ補機海水ポンプ	○			高圧炉心スプレイ補機海水系電動弁(バクフライ)	○		<ul style="list-style-type: none"> ・設備構成の相違 【柏崎6/7、東海第二】 対象機器は、地震PRAにおいてモデル化している機器を記載
類型化グループ	事故シーケンス	事象	対象機器	DB上 のSs の耐震性	地震の従属 事象としての 適用の有無	備考																																																																																																																																																									
4 崩壊熱除去機能喪失	過渡事象 + 崩壊熱除去失敗	外部電源喪失 ^{*1}	セラミックインシュレータ	×	△	運転状態II																																																																																																																																																									
		崩壊熱除去失敗	残留熱除去系ポンプ室冷却機	○																																																																																																																																																											
			残留熱除去系逆止弁	○																																																																																																																																																											
			残留熱除去系熱交換器	○																																																																																																																																																											
			残留熱除去ポンプ	○																																																																																																																																																											
			残留熱除去系電動弁(ゲート)	○																																																																																																																																																											
			残留熱除去系配管	○																																																																																																																																																											
			残留熱除去系電動弁(グローブ)	○																																																																																																																																																											
			サブレーション・チャンバ	○																																																																																																																																																											
			セラミックインシュレータ	×	△																																																																																																																																																										
	過渡事象 + 高圧炉心冷却失敗 + 崩壊熱除去失敗	高圧炉心冷却失敗	高圧炉心スプレイポンプ室冷却機	○																																																																																																																																																											
			高圧炉心スプレイ系逆止弁	○																																																																																																																																																											
			高圧炉心スプレイポンプ	○																																																																																																																																																											
			高圧炉心スプレイ系電動弁(ゲート)	○																																																																																																																																																											
			高圧炉心スプレイ系配管	○																																																																																																																																																											
			サブレーション・チャンバ	○																																																																																																																																																											
	高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電設備非常用ディーゼル室送風機	○																																																																																																																																																													
	高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備	○																																																																																																																																																													
	高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備空気だめ	○																																																																																																																																																													
	高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備ディーゼル燃料ディタンク	○																																																																																																																																																													
	高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備燃料貯蔵タンク	○																																																																																																																																																													
	高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備燃料移送系配管	○																																																																																																																																																													
	高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備燃料移送系逆止弁	○																																																																																																																																																													
	高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備燃料移送ポンプ	○																																																																																																																																																													
	高圧炉心スプレイ系非常用母線メタクラ	○																																																																																																																																																													
	高圧炉心スプレイ系非常用母線変圧器	○																																																																																																																																																													
	高圧炉心スプレイ系非常用コントロールセンタ	○																																																																																																																																																													
	屋外配管ダクト(ターピン建物へ排気筒)	○																																																																																																																																																													
	取水槽	○																																																																																																																																																													
	ターピン建物	○																																																																																																																																																													
	高圧炉心スプレイ補機冷却系逆止弁	○																																																																																																																																																													
	高圧炉心スプレイ補機海水系逆止弁	○																																																																																																																																																													
	高圧炉心スプレイ補機冷却系熱交換器	○																																																																																																																																																													
	高圧炉心スプレイ補機冷却水ポンプ	○																																																																																																																																																													
	高圧炉心スプレイ補機海水ポンプ	○																																																																																																																																																													
	高圧炉心スプレイ補機海水系電動弁(バクフライ)	○																																																																																																																																																													

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.18版)	島根原子力発電所 2号炉	備考																																																																																						
		<p style="text-align: center;"><u>補足3-2表 地震の従属事象としての適用性について</u> <u>(14/16)</u></p> <table border="1" style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <thead> <tr> <th>類型化グループ</th> <th>事故シーケンス</th> <th>事象</th> <th>対象機器</th> <th>DB上のSs の耐震性</th> <th>地震の従属事象としての適用の有無</th> <th>備考</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td rowspan="16">4 崩壊熱除去機能喪失</td> <td rowspan="16">過渡事象 + 高圧炉心冷却失敗 + 崩壊熱除去失敗</td> <td rowspan="16">高圧炉心冷却失敗</td> <td>高圧炉心スプレイ補機冷却系配管</td> <td>○</td> <td rowspan="16">x</td> <td rowspan="16">・設備構成の相違 【柏崎6/7、東海第二】 対象機器は、地震PRAにおいてモデル化している機器を記載</td> </tr> <tr> <td>高圧炉心スプレイ補機海水系配管</td> <td>○</td> </tr> <tr> <td>高圧炉心スプレイ補機海水ストレーナ</td> <td>○</td> </tr> <tr> <td>高圧炉心スプレイ補機冷却系サージタンク</td> <td>○</td> </tr> <tr> <td>高圧炉心スプレイ系直流母線盤</td> <td>○</td> </tr> <tr> <td>高圧炉心スプレイ系蓄電池</td> <td>○</td> </tr> <tr> <td>高圧炉心スプレイ系充電器盤</td> <td>○</td> </tr> <tr> <td>原子炉隔離時冷却系逆止弁</td> <td>○</td> </tr> <tr> <td>原子炉隔離時冷却系電動弁(ゲート)</td> <td>○</td> </tr> <tr> <td>原子炉隔離時冷却系電動弁(グローブ)</td> <td>○</td> </tr> <tr> <td>原子炉隔離時冷却系配管</td> <td>○</td> </tr> <tr> <td>原子炉隔離時冷却ポンプ</td> <td>○</td> </tr> <tr> <td>原子炉隔離時冷却ポンプ駆動用蒸気タービン</td> <td>○</td> </tr> <tr> <td>230V 直流母線盤</td> <td>○</td> </tr> <tr> <td>230V 蓄電池</td> <td>○</td> </tr> <tr> <td>230V 充電器盤</td> <td>○</td> </tr> <tr> <td>原子炉隔離時冷却系直流水コントロールセンタ</td> <td>○</td> </tr> <tr> <td rowspan="7">崩壊熱除去失敗</td> <td>残留熱除去系ポンプ室冷却機</td> <td>○</td> <td rowspan="7">x</td> </tr> <tr> <td>残留熱除去系逆止弁</td> <td>○</td> </tr> <tr> <td>残留熱除去系熱交換器</td> <td>○</td> </tr> <tr> <td>残留熱除去系ポンプ</td> <td>○</td> </tr> <tr> <td>残留熱除去系電動弁(ゲート)</td> <td>○</td> </tr> <tr> <td>残留熱除去系配管</td> <td>○</td> </tr> <tr> <td>残留熱除去系電動弁(グローブ)</td> <td>○</td> </tr> <tr> <td rowspan="10">過渡事象 + 圧力バウンス ダリ健全性(SRV) RV再閉失敗 + 崩壊熱除去失敗</td> <td rowspan="10">外部電源喪失^① SRV 再閉失敗 崩壊熱除去失敗</td> <td rowspan="10">逃がし安全弁</td> <td>セラミックインシュレータ</td> <td>×</td> <td>△</td> <td>運転状態II</td> </tr> <tr> <td>残留熱除去系ポンプ室冷却機</td> <td>○</td> <td rowspan="10">x</td> </tr> <tr> <td>残留熱除去系逆止弁</td> <td>○</td> </tr> <tr> <td>残留熱除去系熱交換器</td> <td>○</td> </tr> <tr> <td>残留熱除去系ポンプ</td> <td>○</td> </tr> <tr> <td>残留熱除去系電動弁(ゲート)</td> <td>○</td> </tr> <tr> <td>残留熱除去系配管</td> <td>○</td> </tr> <tr> <td>残留熱除去系電動弁(グローブ)</td> <td>○</td> </tr> <tr> <td>サブレッション・チェンバ</td> <td>○</td> </tr> </tbody> </table>	類型化グループ	事故シーケンス	事象	対象機器	DB上のSs の耐震性	地震の従属事象としての適用の有無	備考	4 崩壊熱除去機能喪失	過渡事象 + 高圧炉心冷却失敗 + 崩壊熱除去失敗	高圧炉心冷却失敗	高圧炉心スプレイ補機冷却系配管	○	x	・設備構成の相違 【柏崎6/7、東海第二】 対象機器は、地震PRAにおいてモデル化している機器を記載	高圧炉心スプレイ補機海水系配管	○	高圧炉心スプレイ補機海水ストレーナ	○	高圧炉心スプレイ補機冷却系サージタンク	○	高圧炉心スプレイ系直流母線盤	○	高圧炉心スプレイ系蓄電池	○	高圧炉心スプレイ系充電器盤	○	原子炉隔離時冷却系逆止弁	○	原子炉隔離時冷却系電動弁(ゲート)	○	原子炉隔離時冷却系電動弁(グローブ)	○	原子炉隔離時冷却系配管	○	原子炉隔離時冷却ポンプ	○	原子炉隔離時冷却ポンプ駆動用蒸気タービン	○	230V 直流母線盤	○	230V 蓄電池	○	230V 充電器盤	○	原子炉隔離時冷却系直流水コントロールセンタ	○	崩壊熱除去失敗	残留熱除去系ポンプ室冷却機	○	x	残留熱除去系逆止弁	○	残留熱除去系熱交換器	○	残留熱除去系ポンプ	○	残留熱除去系電動弁(ゲート)	○	残留熱除去系配管	○	残留熱除去系電動弁(グローブ)	○	過渡事象 + 圧力バウンス ダリ健全性(SRV) RV再閉失敗 + 崩壊熱除去失敗	外部電源喪失 ^① SRV 再閉失敗 崩壊熱除去失敗	逃がし安全弁	セラミックインシュレータ	×	△	運転状態II	残留熱除去系ポンプ室冷却機	○	x	残留熱除去系逆止弁	○	残留熱除去系熱交換器	○	残留熱除去系ポンプ	○	残留熱除去系電動弁(ゲート)	○	残留熱除去系配管	○	残留熱除去系電動弁(グローブ)	○	サブレッション・チェンバ	○	
類型化グループ	事故シーケンス	事象	対象機器	DB上のSs の耐震性	地震の従属事象としての適用の有無	備考																																																																																			
4 崩壊熱除去機能喪失	過渡事象 + 高圧炉心冷却失敗 + 崩壊熱除去失敗	高圧炉心冷却失敗	高圧炉心スプレイ補機冷却系配管	○	x	・設備構成の相違 【柏崎6/7、東海第二】 対象機器は、地震PRAにおいてモデル化している機器を記載																																																																																			
			高圧炉心スプレイ補機海水系配管	○																																																																																					
			高圧炉心スプレイ補機海水ストレーナ	○																																																																																					
			高圧炉心スプレイ補機冷却系サージタンク	○																																																																																					
			高圧炉心スプレイ系直流母線盤	○																																																																																					
			高圧炉心スプレイ系蓄電池	○																																																																																					
			高圧炉心スプレイ系充電器盤	○																																																																																					
			原子炉隔離時冷却系逆止弁	○																																																																																					
			原子炉隔離時冷却系電動弁(ゲート)	○																																																																																					
			原子炉隔離時冷却系電動弁(グローブ)	○																																																																																					
			原子炉隔離時冷却系配管	○																																																																																					
			原子炉隔離時冷却ポンプ	○																																																																																					
			原子炉隔離時冷却ポンプ駆動用蒸気タービン	○																																																																																					
			230V 直流母線盤	○																																																																																					
			230V 蓄電池	○																																																																																					
			230V 充電器盤	○																																																																																					
原子炉隔離時冷却系直流水コントロールセンタ	○																																																																																								
崩壊熱除去失敗	残留熱除去系ポンプ室冷却機	○	x																																																																																						
	残留熱除去系逆止弁	○																																																																																							
	残留熱除去系熱交換器	○																																																																																							
	残留熱除去系ポンプ	○																																																																																							
	残留熱除去系電動弁(ゲート)	○																																																																																							
	残留熱除去系配管	○																																																																																							
	残留熱除去系電動弁(グローブ)	○																																																																																							
過渡事象 + 圧力バウンス ダリ健全性(SRV) RV再閉失敗 + 崩壊熱除去失敗	外部電源喪失 ^① SRV 再閉失敗 崩壊熱除去失敗	逃がし安全弁	セラミックインシュレータ	×	△	運転状態II																																																																																			
			残留熱除去系ポンプ室冷却機	○	x																																																																																				
			残留熱除去系逆止弁	○																																																																																					
			残留熱除去系熱交換器	○																																																																																					
			残留熱除去系ポンプ	○																																																																																					
			残留熱除去系電動弁(ゲート)	○																																																																																					
			残留熱除去系配管	○																																																																																					
			残留熱除去系電動弁(グローブ)	○																																																																																					
			サブレッション・チェンバ	○																																																																																					

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.18版)	島根原子力発電所 2号炉	備考														
		<p style="text-align: center;"><u>補足3-2表 地震の従属事象としての適用性について</u> <u>(15/16)</u></p> <table border="1" style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <thead> <tr> <th style="text-align: left; padding: 2px;">類型化グループ</th> <th style="text-align: left; padding: 2px;">事故 シーケンス</th> <th style="text-align: left; padding: 2px;">事象</th> <th style="text-align: left; padding: 2px;">対象機器</th> <th style="text-align: left; padding: 2px;">DB上 のSs 耐震性</th> <th style="text-align: left; padding: 2px;">地震の従属 事象としての 適用の有無</th> <th style="text-align: left; padding: 2px;">備考</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td style="text-align: left; vertical-align: top; padding: 2px;">4 崩壊熱除去 機能喪失</td> <td style="text-align: left; vertical-align: top; padding: 2px;">過渡事象 +圧力バウン ダリ健全性 (S RV再閉) 失敗 +高圧炉心冷 却 (HPC S) 失敗 +崩壊熱除 去失敗</td> <td style="text-align: left; vertical-align: top; padding: 2px;">外部電源 喪失^{※1} S R V 再閉失敗 高圧炉心 冷却 (H P C S) 失敗 +崩壊熱除 去失敗</td> <td style="text-align: left; vertical-align: top; padding: 2px;">セラミックインシユレータ 逃がし安全弁 逃がし安全弁 高圧炉心スプレイポンプ 高圧炉心スプレイ系電動弁 (ゲート) 高圧炉心スプレイ系配管 サブレッシュ・エンバ 高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電設備非常用 ディーゼル空送風機 高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備 空気だめ 高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備 ディーゼル燃料タンク 高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備 燃料貯蔵タンク 高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備 燃料移送系配管 高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備 燃料移送系逆止弁 高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備 燃料移送ポンプ 高圧炉心スプレイ系非常用母線メタクラ 高圧炉心スプレイ系非常用母線変圧器 高圧炉心スプレイ系非常用コントロールセンタ 屋外配管グロト (タービン建物～排気筒) 取水槽 タービン建物 高圧炉心スプレイ補機冷却系逆止弁 高圧炉心スプレイ補機海水系逆止弁 高圧炉心スプレイ補機冷却系熱交換器 高圧炉心スプレイ補機冷却水ポンプ 高圧炉心スプレイ補機海水系電動弁 (バタフライ) 高圧炉心スプレイ補機冷却系配管 高圧炉心スプレイ補機海水系配管 高圧炉心スプレイ補機海水ストレーナ 高圧炉心スプレイ補機冷却系サージタンク 高圧炉心スプレイ系直流水錠盤 高圧炉心スプレイ系蓄電池 高圧炉心スプレイ系充電器盤</td> <td style="text-align: left; vertical-align: top; padding: 2px;">×</td> <td style="text-align: left; vertical-align: top; padding: 2px;">△</td> <td style="text-align: left; vertical-align: top; padding: 2px;">運転状態 II</td> </tr> </tbody> </table>	類型化グループ	事故 シーケンス	事象	対象機器	DB上 のSs 耐震性	地震の従属 事象としての 適用の有無	備考	4 崩壊熱除去 機能喪失	過渡事象 +圧力バウン ダリ健全性 (S RV再閉) 失敗 +高圧炉心冷 却 (HPC S) 失敗 +崩壊熱除 去失敗	外部電源 喪失 ^{※1} S R V 再閉失敗 高圧炉心 冷却 (H P C S) 失敗 +崩壊熱除 去失敗	セラミックインシユレータ 逃がし安全弁 逃がし安全弁 高圧炉心スプレイポンプ 高圧炉心スプレイ系電動弁 (ゲート) 高圧炉心スプレイ系配管 サブレッシュ・エンバ 高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電設備非常用 ディーゼル空送風機 高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備 空気だめ 高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備 ディーゼル燃料タンク 高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備 燃料貯蔵タンク 高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備 燃料移送系配管 高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備 燃料移送系逆止弁 高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備 燃料移送ポンプ 高圧炉心スプレイ系非常用母線メタクラ 高圧炉心スプレイ系非常用母線変圧器 高圧炉心スプレイ系非常用コントロールセンタ 屋外配管グロト (タービン建物～排気筒) 取水槽 タービン建物 高圧炉心スプレイ補機冷却系逆止弁 高圧炉心スプレイ補機海水系逆止弁 高圧炉心スプレイ補機冷却系熱交換器 高圧炉心スプレイ補機冷却水ポンプ 高圧炉心スプレイ補機海水系電動弁 (バタフライ) 高圧炉心スプレイ補機冷却系配管 高圧炉心スプレイ補機海水系配管 高圧炉心スプレイ補機海水ストレーナ 高圧炉心スプレイ補機冷却系サージタンク 高圧炉心スプレイ系直流水錠盤 高圧炉心スプレイ系蓄電池 高圧炉心スプレイ系充電器盤	×	△	運転状態 II	<ul style="list-style-type: none"> ・設備構成の相違 【柏崎 6/7、東海第二】 対象機器は、地震 P RAにおいてモデル化 している機器を記載
類型化グループ	事故 シーケンス	事象	対象機器	DB上 のSs 耐震性	地震の従属 事象としての 適用の有無	備考											
4 崩壊熱除去 機能喪失	過渡事象 +圧力バウン ダリ健全性 (S RV再閉) 失敗 +高圧炉心冷 却 (HPC S) 失敗 +崩壊熱除 去失敗	外部電源 喪失 ^{※1} S R V 再閉失敗 高圧炉心 冷却 (H P C S) 失敗 +崩壊熱除 去失敗	セラミックインシユレータ 逃がし安全弁 逃がし安全弁 高圧炉心スプレイポンプ 高圧炉心スプレイ系電動弁 (ゲート) 高圧炉心スプレイ系配管 サブレッシュ・エンバ 高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電設備非常用 ディーゼル空送風機 高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備 空気だめ 高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備 ディーゼル燃料タンク 高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備 燃料貯蔵タンク 高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備 燃料移送系配管 高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備 燃料移送系逆止弁 高圧炉心スプレイ系非常用ディーゼル発電設備 燃料移送ポンプ 高圧炉心スプレイ系非常用母線メタクラ 高圧炉心スプレイ系非常用母線変圧器 高圧炉心スプレイ系非常用コントロールセンタ 屋外配管グロト (タービン建物～排気筒) 取水槽 タービン建物 高圧炉心スプレイ補機冷却系逆止弁 高圧炉心スプレイ補機海水系逆止弁 高圧炉心スプレイ補機冷却系熱交換器 高圧炉心スプレイ補機冷却水ポンプ 高圧炉心スプレイ補機海水系電動弁 (バタフライ) 高圧炉心スプレイ補機冷却系配管 高圧炉心スプレイ補機海水系配管 高圧炉心スプレイ補機海水ストレーナ 高圧炉心スプレイ補機冷却系サージタンク 高圧炉心スプレイ系直流水錠盤 高圧炉心スプレイ系蓄電池 高圧炉心スプレイ系充電器盤	×	△	運転状態 II											

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.18版)	島根原子力発電所 2号炉	備考																																																																							
		<p style="text-align: center;"><u>補足3-2表 地震の従属事象としての適用性について</u> <u>(16/16)</u></p> <table border="1" style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <thead> <tr> <th>類型化グループ</th> <th>事故シーケンス</th> <th>事象</th> <th>対象機器</th> <th>DB上のSs耐震性</th> <th>地震の従属事象としての適用の有無</th> <th>備考</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td rowspan="10">4 崩壊熱除去機能喪失</td> <td rowspan="10">過渡事象 +圧力バウンダリ健全性(SRV再閉)失敗 +高圧炉心冷却(HPCS)失敗 +崩壊熱除去失敗</td> <td rowspan="10">崩壊熱除去失敗</td> <td>残留熱除去系ポンプ室冷却機</td> <td>○</td> <td rowspan="10">×</td> <td rowspan="10"></td> </tr> <tr> <td>残留熱除去系逆止弁</td> <td>○</td> </tr> <tr> <td>残留熱除去系熱交換器</td> <td>○</td> </tr> <tr> <td>残留熱除去系ポンプ</td> <td>○</td> </tr> <tr> <td>残留熱除去系電動弁(ゲート)</td> <td>○</td> </tr> <tr> <td>残留熱除去系配管</td> <td>○</td> </tr> <tr> <td>残留熱除去系電動弁(グローブ)</td> <td>○</td> </tr> <tr> <td>サブレッショング・チエンバ</td> <td>○</td> </tr> <tr> <td>セラミックインシュレータ</td> <td>×</td> </tr> <tr> <td>外部電源喪失^{※1}</td> <td>△</td> </tr> <tr> <td rowspan="10">5 原子炉停止機能喪失</td> <td rowspan="10">過渡事象 +原子炉停止失敗</td> <td rowspan="10">原子炉停止失敗</td> <td>炉心支持板</td> <td>○</td> <td rowspan="10">△</td> <td rowspan="10">運転状態II</td> </tr> <tr> <td>燃料集合体</td> <td>○</td> </tr> <tr> <td>制御棒索内管</td> <td>○</td> </tr> <tr> <td>水圧制御ユニット</td> <td>○</td> </tr> <tr> <td>制御棒駆動機構ハウジング</td> <td>○</td> </tr> <tr> <td>制御棒駆動系配管</td> <td>○</td> </tr> <tr> <td>炉心シュラウド</td> <td>○</td> </tr> <tr> <td>シュラウドサポート</td> <td>○</td> </tr> <tr> <td>上部格子板</td> <td>○</td> </tr> <tr> <td>制御棒駆動機構ハウジングレストレントビーム</td> <td>○</td> </tr> <tr> <td>6 LOCA時注水機能喪失</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>—</td> <td></td> </tr> <tr> <td>7 格納容器バイバス(インターフェイスシステムLOC A)</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>—</td> <td></td> </tr> </tbody> </table>	類型化グループ	事故シーケンス	事象	対象機器	DB上のSs耐震性	地震の従属事象としての適用の有無	備考	4 崩壊熱除去機能喪失	過渡事象 +圧力バウンダリ健全性(SRV再閉)失敗 +高圧炉心冷却(HPCS)失敗 +崩壊熱除去失敗	崩壊熱除去失敗	残留熱除去系ポンプ室冷却機	○	×		残留熱除去系逆止弁	○	残留熱除去系熱交換器	○	残留熱除去系ポンプ	○	残留熱除去系電動弁(ゲート)	○	残留熱除去系配管	○	残留熱除去系電動弁(グローブ)	○	サブレッショング・チエンバ	○	セラミックインシュレータ	×	外部電源喪失 ^{※1}	△	5 原子炉停止機能喪失	過渡事象 +原子炉停止失敗	原子炉停止失敗	炉心支持板	○	△	運転状態II	燃料集合体	○	制御棒索内管	○	水圧制御ユニット	○	制御棒駆動機構ハウジング	○	制御棒駆動系配管	○	炉心シュラウド	○	シュラウドサポート	○	上部格子板	○	制御棒駆動機構ハウジングレストレントビーム	○	6 LOCA時注水機能喪失	—	—	—	—	—		7 格納容器バイバス(インターフェイスシステムLOC A)	—	—	—	—	—		<ul style="list-style-type: none"> 設備構成の相違 【柏崎6/7、東海第二】 対象機器は、地震PRAにおいてモデル化している機器を記載
類型化グループ	事故シーケンス	事象	対象機器	DB上のSs耐震性	地震の従属事象としての適用の有無	備考																																																																				
4 崩壊熱除去機能喪失	過渡事象 +圧力バウンダリ健全性(SRV再閉)失敗 +高圧炉心冷却(HPCS)失敗 +崩壊熱除去失敗	崩壊熱除去失敗	残留熱除去系ポンプ室冷却機	○	×																																																																					
			残留熱除去系逆止弁	○																																																																						
			残留熱除去系熱交換器	○																																																																						
			残留熱除去系ポンプ	○																																																																						
			残留熱除去系電動弁(ゲート)	○																																																																						
			残留熱除去系配管	○																																																																						
			残留熱除去系電動弁(グローブ)	○																																																																						
			サブレッショング・チエンバ	○																																																																						
			セラミックインシュレータ	×																																																																						
			外部電源喪失 ^{※1}	△																																																																						
5 原子炉停止機能喪失	過渡事象 +原子炉停止失敗	原子炉停止失敗	炉心支持板	○	△	運転状態II																																																																				
			燃料集合体	○																																																																						
			制御棒索内管	○																																																																						
			水圧制御ユニット	○																																																																						
			制御棒駆動機構ハウジング	○																																																																						
			制御棒駆動系配管	○																																																																						
			炉心シュラウド	○																																																																						
			シュラウドサポート	○																																																																						
			上部格子板	○																																																																						
			制御棒駆動機構ハウジングレストレントビーム	○																																																																						
6 LOCA時注水機能喪失	—	—	—	—	—																																																																					
7 格納容器バイバス(インターフェイスシステムLOC A)	—	—	—	—	—																																																																					

※1：過渡事象を代表する起因事象として外部電源喪失を設定。

【凡例】

DB上のSs耐震性

○：有 ×：無

地震の従属事象としての適用の有無

○：地震の従属事象であり、地震と組合せ評価が必要なもの。

△：地震の従属事象であるが、他の事象で代表され地震と組合せ評価が不要なもの。

×：地震の従属事象でないもの。

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.18版)	島根原子力発電所 2号炉	備考																																																																																																																															
<p>3. 確率論的な考察</p> <p>2. のとおり、S A施設の耐震設計の荷重の組合せにおいて、確定論的観点から運転状態Vは地震の独立事象として取り扱うこととしている。</p> <p>このことについて参考のため、確率論的な観点から考察すると、S s相当 (1209Gal※)までの地震力により炉心損傷に至る事故シーケンスについて、緩和設備のランダム故障を除いた炉心損傷頻度 (CDF) であって、S A施設による対策の有効性の評価がDB条件を超えるものの累積値は、S A施設を考慮した場合のPRA評価を実施した結果、約8.2×10^{-8}/炉年となった。</p> <p>※ 大湊側でのS sの最大加速度 (解放基盤表面)</p> <p>① 地震損傷とランダム故障の組合せによる炉心損傷シナリオについては、保守的に除かないものとした。</p> <p>補足3.3表 DB条件を超える事故シーケンスに対するCDF</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>事故シーケンスグループ</th> <th>DB条件を超える事故シーケンス</th> <th>CDF</th> <th>合計</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td rowspan="2">高圧・低圧注水機能喪失</td> <td>過渡事象+高圧注水失敗+低圧注水失敗</td> <td>1.3E-09</td> <td rowspan="10">8.2E-08</td> </tr> <tr> <td>過渡事象+SRV再閉失敗+高圧注水失敗+低圧注水失敗</td> <td>5.7E-10</td> </tr> <tr> <td rowspan="3">全交流動力電源喪失</td> <td>全交流電源喪失 (外部電源喪失+DG喪失)</td> <td>2.4E-08</td> </tr> <tr> <td>全交流電源喪失 (外部電源喪失+DG喪失)+SRV再閉失敗</td> <td>5.6E-09</td> </tr> <tr> <td>全交流電源喪失 (外部電源喪失+DG喪失)+RCIC失敗</td> <td>3.0E-08</td> </tr> <tr> <td rowspan="3">崩壊熱除去機能喪失</td> <td>外部電源喪失+直流電源喪失</td> <td>6.9E-09</td> </tr> <tr> <td>過渡事象+崩壊熱除去失敗</td> <td>4.8E-09</td> </tr> <tr> <td>過渡事象+SRV再閉失敗+崩壊熱除去失敗</td> <td>1.9E-11</td> </tr> <tr> <td rowspan="3">原子炉停止機能喪失</td> <td>LOCA+崩壊熱除去失敗</td> <td>1.4E-09</td> </tr> <tr> <td>格納容器バイパス+崩壊熱除去失敗</td> <td>4.0E-14</td> </tr> <tr> <td>全交流電源喪失 (外部電源喪失+DG喪失)+崩壊熱除去失敗</td> <td>3.6E-09</td> </tr> <tr> <td rowspan="3">LOCA時注水機能喪失</td> <td>過渡事象+原子炉停止失敗</td> <td>3.4E-16</td> </tr> <tr> <td>大LOCA+原子炉停止失敗</td> <td>1.7E-17</td> </tr> <tr> <td>格納容器バイパス+原子炉停止失敗</td> <td>4.3E-20</td> </tr> <tr> <td>全交流電源喪失 (外部電源喪失+DG喪失)+原子炉停止失敗</td> <td>5.6E-17</td> </tr> <tr> <td>大LOCA+高圧注水失敗+低圧注水失敗</td> <td>4.2E-09</td> </tr> </tbody> </table> <p>性能目標のCDF (10^{-4}/炉年)に対して1%を下回る頻度の事象は、目標に対して影響がないといえるくらい小さい値と見なすことができ、8.2×10^{-8}/炉年はこれを大きく下回り、S s相当までの</p>	事故シーケンスグループ	DB条件を超える事故シーケンス	CDF	合計	高圧・低圧注水機能喪失	過渡事象+高圧注水失敗+低圧注水失敗	1.3E-09	8.2E-08	過渡事象+SRV再閉失敗+高圧注水失敗+低圧注水失敗	5.7E-10	全交流動力電源喪失	全交流電源喪失 (外部電源喪失+DG喪失)	2.4E-08	全交流電源喪失 (外部電源喪失+DG喪失)+SRV再閉失敗	5.6E-09	全交流電源喪失 (外部電源喪失+DG喪失)+RCIC失敗	3.0E-08	崩壊熱除去機能喪失	外部電源喪失+直流電源喪失	6.9E-09	過渡事象+崩壊熱除去失敗	4.8E-09	過渡事象+SRV再閉失敗+崩壊熱除去失敗	1.9E-11	原子炉停止機能喪失	LOCA+崩壊熱除去失敗	1.4E-09	格納容器バイパス+崩壊熱除去失敗	4.0E-14	全交流電源喪失 (外部電源喪失+DG喪失)+崩壊熱除去失敗	3.6E-09	LOCA時注水機能喪失	過渡事象+原子炉停止失敗	3.4E-16	大LOCA+原子炉停止失敗	1.7E-17	格納容器バイパス+原子炉停止失敗	4.3E-20	全交流電源喪失 (外部電源喪失+DG喪失)+原子炉停止失敗	5.6E-17	大LOCA+高圧注水失敗+低圧注水失敗	4.2E-09	<p>3. 確率論的な考察</p> <p>2. のとおり、S A施設の耐震設計の荷重の組合せにおいて、確定論的観点から運転状態Vは地震の独立事象として取り扱うこととしている。</p> <p>このことについて参考のため、確率論的な観点から考察すると、S s相当 (1.03G)までの地震力により炉心損傷に至る事故シーケンスについて、緩和設備のランダム故障を除いた※1炉心損傷頻度 (CDF) であって、S A施設による対策の有効性の評価がDB条件を超えるものの累積値は、一部のS A施設を考慮した場合のPRAを実施した結果、約3.7×10^{-7}/炉年となった。</p> <p>※1 地震損傷とランダム故障の組合せによる炉心損傷シナリオについては、保守的に除かないものとした。</p> <p>補足第3-3表 DB条件を超える事故シーケンスに対するCDF</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>事故シーケンスグループ</th> <th>DB条件を超える事故シーケンス</th> <th>CDF (/炉年)</th> <th>合計 (/炉年)</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td rowspan="2">高圧・低圧注水機能喪失</td> <td>過渡事象+高圧炉心冷却失敗+低圧炉心冷却失敗</td> <td>4.2E-11</td> <td rowspan="10">3.7E-07</td> </tr> <tr> <td>過渡事象+逃がし安全弁再閉鎖失敗+高圧炉心冷却失敗+低圧炉心冷却失敗</td> <td>3.8E-12</td> </tr> <tr> <td rowspan="3">全交流動力電源喪失</td> <td>外部電源喪失+D G失敗+H P C S失敗 (蓄電池枯渇後R C I C停止)</td> <td>1.2E-09</td> </tr> <tr> <td>外部電源喪失+直流電源失敗+高圧炉心冷却失敗</td> <td>7.7E-08</td> </tr> <tr> <td>外部電源喪失+D G失敗+高圧炉心冷却失敗</td> <td>2.2E-11</td> </tr> <tr> <td rowspan="3">崩壊熱除去機能喪失</td> <td>外部電源喪失+D G失敗+逃がし安全弁再閉鎖失敗+H P C S失敗</td> <td>6.4E-12</td> </tr> <tr> <td>過渡事象+R H R失敗</td> <td>1.4E-07</td> </tr> <tr> <td>過渡事象+逃がし安全弁再閉鎖失敗+R H R失敗</td> <td>7.1E-10</td> </tr> <tr> <td rowspan="3">原子炉停止機能喪失</td> <td>外部電源喪失+D G失敗 (H P C S成功)</td> <td>1.3E-08</td> </tr> <tr> <td>外部電源喪失+D G失敗+逃がし安全弁再閉鎖失敗 (H P C S成功)</td> <td>6.9E-11</td> </tr> <tr> <td>外部電源喪失+直流電源失敗 (H P C S成功)</td> <td>1.2E-07</td> </tr> <tr> <td rowspan="3">LOCA時注水機能喪失</td> <td>過渡事象+原子炉停止失敗</td> <td>2.9E-09</td> </tr> <tr> <td>直流電源喪失+原子炉停止失敗</td> <td>4.2E-11</td> </tr> <tr> <td>交流電源喪失+原子炉停止失敗</td> <td>3.1E-12</td> </tr> <tr> <td rowspan="6">-</td> <td>原子炉建屋損傷</td> <td>4.9E-10</td> <td rowspan="6">1.0E-07</td> </tr> <tr> <td>格納容器損傷</td> <td>5.6E-12</td> </tr> <tr> <td>原子炉圧力容器損傷</td> <td>2.0E-08</td> </tr> <tr> <td>格納容器バイパス</td> <td>2.1E-10</td> </tr> <tr> <td>原子炉冷却材圧力バウンダリ喪失 (Excessive LOCA)</td> <td>3.9E-12</td> </tr> <tr> <td>計装・制御系喪失</td> <td>1.7E-14</td> </tr> </tbody> </table> <p>性能目標のCDF (10^{-4}/炉年)に対して1%を下回る頻度の事象は、目標に対して影響がないといえるくらい小さい値と見なすことができ、3.7×10^{-7}/炉年はこれを下回り、S s相当まで</p>	事故シーケンスグループ	DB条件を超える事故シーケンス	CDF (/炉年)	合計 (/炉年)	高圧・低圧注水機能喪失	過渡事象+高圧炉心冷却失敗+低圧炉心冷却失敗	4.2E-11	3.7E-07	過渡事象+逃がし安全弁再閉鎖失敗+高圧炉心冷却失敗+低圧炉心冷却失敗	3.8E-12	全交流動力電源喪失	外部電源喪失+D G失敗+H P C S失敗 (蓄電池枯渇後R C I C停止)	1.2E-09	外部電源喪失+直流電源失敗+高圧炉心冷却失敗	7.7E-08	外部電源喪失+D G失敗+高圧炉心冷却失敗	2.2E-11	崩壊熱除去機能喪失	外部電源喪失+D G失敗+逃がし安全弁再閉鎖失敗+H P C S失敗	6.4E-12	過渡事象+R H R失敗	1.4E-07	過渡事象+逃がし安全弁再閉鎖失敗+R H R失敗	7.1E-10	原子炉停止機能喪失	外部電源喪失+D G失敗 (H P C S成功)	1.3E-08	外部電源喪失+D G失敗+逃がし安全弁再閉鎖失敗 (H P C S成功)	6.9E-11	外部電源喪失+直流電源失敗 (H P C S成功)	1.2E-07	LOCA時注水機能喪失	過渡事象+原子炉停止失敗	2.9E-09	直流電源喪失+原子炉停止失敗	4.2E-11	交流電源喪失+原子炉停止失敗	3.1E-12	-	原子炉建屋損傷	4.9E-10	1.0E-07	格納容器損傷	5.6E-12	原子炉圧力容器損傷	2.0E-08	格納容器バイパス	2.1E-10	原子炉冷却材圧力バウンダリ喪失 (Excessive LOCA)	3.9E-12	計装・制御系喪失	1.7E-14	<p>3. 確率論的な考察</p> <p>2. のとおり、S A施設の耐震設計の荷重の組合せにおいて、確定論的観点から運転状態Vは地震の独立事象として取り扱うこととしている。</p> <p>このことについて参考のため、確率論的な観点から考察すると、S s相当 (820gal)までの地震力により炉心損傷に至る事故シーケンスについて、緩和設備のランダム故障を除いた※1炉心損傷頻度 (CDF) であって、S A施設による対策の有効性の評価がDB条件を超えるものの累積値は、一部のS A施設を考慮した場合のPRA評価を実施した結果、約1.0×10^{-7}/炉年となった。</p> <p>※1：地震損傷とランダム故障の組合せによる炉心損傷シナリオについては、保守的に除かないものとした。</p> <p>補足3-3表 DB条件を超える事故シーケンスに対するCDF</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>事故シーケンスグループ</th> <th>DB条件を超える事故シーケンス</th> <th>CDF (/炉年)</th> <th>合計 (/炉年)</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td rowspan="2">高圧・低圧注水機能喪失</td> <td>過渡事象+高圧炉心冷却失敗+低圧炉心冷却失敗</td> <td>3.3E-09</td> <td rowspan="10">1.0E-07</td> </tr> <tr> <td>過渡事象+圧力バウンダリ健全性 (SRV再閉)失敗+高圧炉心冷却 (H P C S)失敗+低圧炉心冷却失敗</td> <td>3.1E-11</td> </tr> <tr> <td rowspan="3">全交流動力電源喪失</td> <td>外部電源喪失+交流電源 (D G-A, B)失敗+高圧炉心冷却 (H P C S)失敗</td> <td>3.1E-08</td> </tr> <tr> <td>外部電源喪失+交流電源 (D G-A, B)失敗+高圧炉心冷却失敗</td> <td>2.3E-09</td> </tr> <tr> <td>外部電源喪失+直流電源 (区分1, 2)失敗+高圧炉心冷却 (H P C S)失敗</td> <td>2.8E-11</td> </tr> <tr> <td rowspan="3">崩壊熱除去機能喪失</td> <td>外部電源喪失+交流電源 (D G-A, B)失敗+圧力バウンダリ健全性 (SRV再閉)失敗+高圧炉心冷却 (H P C S)失敗</td> <td>1.5E-10</td> </tr> <tr> <td>過渡事象+崩壊熱除去機能失敗</td> <td>6.2E-08</td> </tr> <tr> <td>過渡事象+高圧炉心冷却失敗+崩壊熱除去失敗</td> <td>8.5E-10</td> </tr> <tr> <td rowspan="3">原子炉停止機能喪失</td> <td>過渡事象+圧力バウンダリ健全性 (SRV再閉)失敗+崩壊熱除去失敗</td> <td>1.6E-10</td> </tr> <tr> <td>過渡事象+高圧炉心冷却 (H P C S)失敗+崩壊熱除去失敗</td> <td>2.6E-11</td> </tr> <tr> <td>過渡事象+原子炉停止失敗</td> <td>1.3E-10</td> </tr> <tr> <td>全交流動力電源喪失 (外部電源喪失+交流電源・補機冷却系喪失)+原子炉停止失敗</td> <td>1.2E-11</td> </tr> </tbody> </table>	事故シーケンスグループ	DB条件を超える事故シーケンス	CDF (/炉年)	合計 (/炉年)	高圧・低圧注水機能喪失	過渡事象+高圧炉心冷却失敗+低圧炉心冷却失敗	3.3E-09	1.0E-07	過渡事象+圧力バウンダリ健全性 (SRV再閉)失敗+高圧炉心冷却 (H P C S)失敗+低圧炉心冷却失敗	3.1E-11	全交流動力電源喪失	外部電源喪失+交流電源 (D G-A, B)失敗+高圧炉心冷却 (H P C S)失敗	3.1E-08	外部電源喪失+交流電源 (D G-A, B)失敗+高圧炉心冷却失敗	2.3E-09	外部電源喪失+直流電源 (区分1, 2)失敗+高圧炉心冷却 (H P C S)失敗	2.8E-11	崩壊熱除去機能喪失	外部電源喪失+交流電源 (D G-A, B)失敗+圧力バウンダリ健全性 (SRV再閉)失敗+高圧炉心冷却 (H P C S)失敗	1.5E-10	過渡事象+崩壊熱除去機能失敗	6.2E-08	過渡事象+高圧炉心冷却失敗+崩壊熱除去失敗	8.5E-10	原子炉停止機能喪失	過渡事象+圧力バウンダリ健全性 (SRV再閉)失敗+崩壊熱除去失敗	1.6E-10	過渡事象+高圧炉心冷却 (H P C S)失敗+崩壊熱除去失敗	2.6E-11	過渡事象+原子炉停止失敗	1.3E-10	全交流動力電源喪失 (外部電源喪失+交流電源・補機冷却系喪失)+原子炉停止失敗	1.2E-11	<ul style="list-style-type: none"> ・地震動の相違 【柏崎 6/7, 東海第二】 ・地震動の相違 【柏崎 6/7】 柏崎サイトでは、大湊側、荒浜側の2種類のS sを評価しているため、対象となるS sを記載 ・解析結果の相違 【柏崎 6/7, 東海第二】 東海第二では、保守的に炉心損傷直結事象を含めた結果を記載
事故シーケンスグループ	DB条件を超える事故シーケンス	CDF	合計																																																																																																																															
高圧・低圧注水機能喪失	過渡事象+高圧注水失敗+低圧注水失敗	1.3E-09	8.2E-08																																																																																																																															
	過渡事象+SRV再閉失敗+高圧注水失敗+低圧注水失敗	5.7E-10																																																																																																																																
全交流動力電源喪失	全交流電源喪失 (外部電源喪失+DG喪失)	2.4E-08																																																																																																																																
	全交流電源喪失 (外部電源喪失+DG喪失)+SRV再閉失敗	5.6E-09																																																																																																																																
	全交流電源喪失 (外部電源喪失+DG喪失)+RCIC失敗	3.0E-08																																																																																																																																
崩壊熱除去機能喪失	外部電源喪失+直流電源喪失	6.9E-09																																																																																																																																
	過渡事象+崩壊熱除去失敗	4.8E-09																																																																																																																																
	過渡事象+SRV再閉失敗+崩壊熱除去失敗	1.9E-11																																																																																																																																
原子炉停止機能喪失	LOCA+崩壊熱除去失敗	1.4E-09																																																																																																																																
	格納容器バイパス+崩壊熱除去失敗	4.0E-14																																																																																																																																
	全交流電源喪失 (外部電源喪失+DG喪失)+崩壊熱除去失敗	3.6E-09																																																																																																																																
LOCA時注水機能喪失	過渡事象+原子炉停止失敗	3.4E-16																																																																																																																																
	大LOCA+原子炉停止失敗	1.7E-17																																																																																																																																
	格納容器バイパス+原子炉停止失敗	4.3E-20																																																																																																																																
全交流電源喪失 (外部電源喪失+DG喪失)+原子炉停止失敗	5.6E-17																																																																																																																																	
大LOCA+高圧注水失敗+低圧注水失敗	4.2E-09																																																																																																																																	
事故シーケンスグループ	DB条件を超える事故シーケンス	CDF (/炉年)	合計 (/炉年)																																																																																																																															
高圧・低圧注水機能喪失	過渡事象+高圧炉心冷却失敗+低圧炉心冷却失敗	4.2E-11	3.7E-07																																																																																																																															
	過渡事象+逃がし安全弁再閉鎖失敗+高圧炉心冷却失敗+低圧炉心冷却失敗	3.8E-12																																																																																																																																
全交流動力電源喪失	外部電源喪失+D G失敗+H P C S失敗 (蓄電池枯渇後R C I C停止)	1.2E-09																																																																																																																																
	外部電源喪失+直流電源失敗+高圧炉心冷却失敗	7.7E-08																																																																																																																																
	外部電源喪失+D G失敗+高圧炉心冷却失敗	2.2E-11																																																																																																																																
崩壊熱除去機能喪失	外部電源喪失+D G失敗+逃がし安全弁再閉鎖失敗+H P C S失敗	6.4E-12																																																																																																																																
	過渡事象+R H R失敗	1.4E-07																																																																																																																																
	過渡事象+逃がし安全弁再閉鎖失敗+R H R失敗	7.1E-10																																																																																																																																
原子炉停止機能喪失	外部電源喪失+D G失敗 (H P C S成功)	1.3E-08																																																																																																																																
	外部電源喪失+D G失敗+逃がし安全弁再閉鎖失敗 (H P C S成功)	6.9E-11																																																																																																																																
	外部電源喪失+直流電源失敗 (H P C S成功)	1.2E-07																																																																																																																																
LOCA時注水機能喪失	過渡事象+原子炉停止失敗	2.9E-09																																																																																																																																
	直流電源喪失+原子炉停止失敗	4.2E-11																																																																																																																																
	交流電源喪失+原子炉停止失敗	3.1E-12																																																																																																																																
-	原子炉建屋損傷	4.9E-10	1.0E-07																																																																																																																															
	格納容器損傷	5.6E-12																																																																																																																																
	原子炉圧力容器損傷	2.0E-08																																																																																																																																
	格納容器バイパス	2.1E-10																																																																																																																																
	原子炉冷却材圧力バウンダリ喪失 (Excessive LOCA)	3.9E-12																																																																																																																																
	計装・制御系喪失	1.7E-14																																																																																																																																
事故シーケンスグループ	DB条件を超える事故シーケンス	CDF (/炉年)	合計 (/炉年)																																																																																																																															
高圧・低圧注水機能喪失	過渡事象+高圧炉心冷却失敗+低圧炉心冷却失敗	3.3E-09	1.0E-07																																																																																																																															
	過渡事象+圧力バウンダリ健全性 (SRV再閉)失敗+高圧炉心冷却 (H P C S)失敗+低圧炉心冷却失敗	3.1E-11																																																																																																																																
全交流動力電源喪失	外部電源喪失+交流電源 (D G-A, B)失敗+高圧炉心冷却 (H P C S)失敗	3.1E-08																																																																																																																																
	外部電源喪失+交流電源 (D G-A, B)失敗+高圧炉心冷却失敗	2.3E-09																																																																																																																																
	外部電源喪失+直流電源 (区分1, 2)失敗+高圧炉心冷却 (H P C S)失敗	2.8E-11																																																																																																																																
崩壊熱除去機能喪失	外部電源喪失+交流電源 (D G-A, B)失敗+圧力バウンダリ健全性 (SRV再閉)失敗+高圧炉心冷却 (H P C S)失敗	1.5E-10																																																																																																																																
	過渡事象+崩壊熱除去機能失敗	6.2E-08																																																																																																																																
	過渡事象+高圧炉心冷却失敗+崩壊熱除去失敗	8.5E-10																																																																																																																																
原子炉停止機能喪失	過渡事象+圧力バウンダリ健全性 (SRV再閉)失敗+崩壊熱除去失敗	1.6E-10																																																																																																																																
	過渡事象+高圧炉心冷却 (H P C S)失敗+崩壊熱除去失敗	2.6E-11																																																																																																																																
	過渡事象+原子炉停止失敗	1.3E-10																																																																																																																																
全交流動力電源喪失 (外部電源喪失+交流電源・補機冷却系喪失)+原子炉停止失敗	1.2E-11																																																																																																																																	

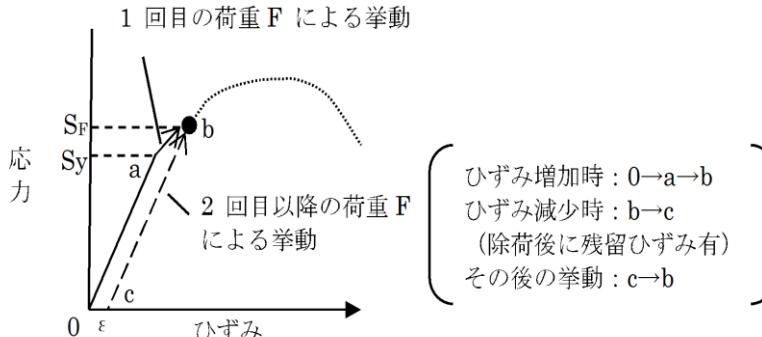
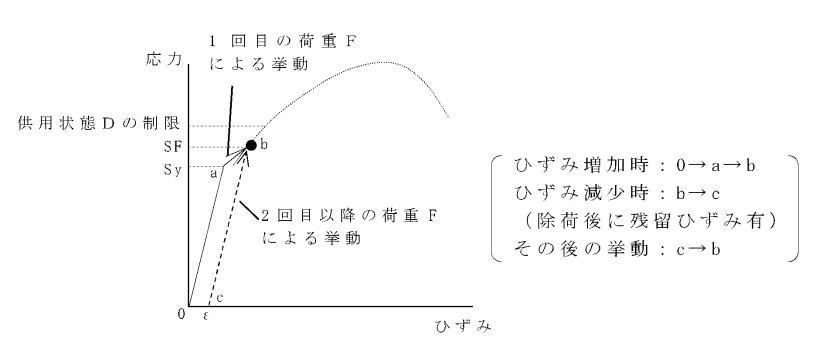
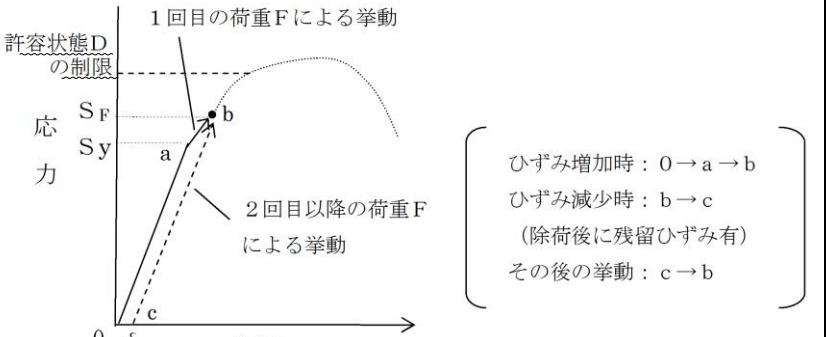
柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.18版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
地震力によりDB条件を超える運転状態Vの発生確率は極めて低いと考えられる。従って、SA施設に対する耐震設計における荷重の組合せの検討において、運転状態Vが地震によって引き起こされるおそれがないとして扱うことは妥当と考える。	の地震力によりDB条件を超える運転状態Vの発生確率は極めて低いと考えられる。したがって、SA施設に対する耐震設計における荷重の組合せの検討において、運転状態Vが地震によって引き起こされるおそれがないとして扱うことは妥当と考える。	での地震力によりDB条件を超える運転状態Vの発生確率は極めて低いと考えられる。したがって、SA施設に対する耐震設計における荷重の組合せの検討において、運転状態Vが地震によって引き起こされるおそれがないとして扱うことは妥当と考える。	

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.18版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>(参考) 余震、前震を考慮した炉心損傷頻度の算出</p> <p>1 余震、前震を考慮した炉心損傷頻度の算出方法</p> <p>1.1 本震前に前震を考慮した場合の影響評価</p> <p>地震 P R Aにおいては、前震、本震全体を考慮した評価方法はないことから、1回の地震による評価を2回使用することで前震、本震を考慮することとする。評価方法の概念図を参考<u>1.1.1</u>図に示す。</p> <p>以下より結果として前震、本震による炉心損傷頻度は、以下の式で表すことができる。 $A/\text{炉年} + B/\text{炉年} + B/\text{炉年}$</p> <p><u>参考1.1.1 図 本震前に前震を考慮した場合の評価方法</u></p>	<p>(参考) 余震、前震を考慮した炉心損傷頻度の算出</p> <p>1 余震、前震を考慮した炉心損傷頻度の算出方法</p> <p>1.1 本震前に前震を考慮した場合の影響評価</p> <p>地震 P R Aにおいては、前震、本震全体を考慮した評価方法はないことから、1回の地震による評価を2回使用することで前震、本震を考慮することとする。評価方法の概念図を参考第<u>1.1-1</u>図に示す。</p> <p>以上より結果として前震、本震による炉心損傷頻度は、以下の式で表すことができる。 $A/\text{炉年} + B/\text{炉年} + B/\text{炉年}$</p> <p><u>参考第1.1-1図 本震前に前震を考慮した場合の評価方法</u></p>	<p>(参考) 余震、前震を考慮した炉心損傷頻度の算出</p> <p>1. 余震、前震を考慮した炉心損傷頻度の算出方法</p> <p>1.1 本震前に前震を考慮した場合の影響評価</p> <p>地震 P R Aにおいては、前震、本震全体を考慮した評価方法はないことから、1回の地震による評価を2回使用することで前震、本震を考慮することとする。評価方法の概念図を参考<u>1.1-1</u>図に示す。</p> <p>以上より結果として前震、本震による炉心損傷頻度は、以下の式で表すことができる。 $A/\text{炉年} + B/\text{炉年} + B/\text{炉年}$</p> <p><u>参考1.1-1図 本震前に前震を考慮した場合の評価方法</u></p>	

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.18版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>○冗長設備は同時に損傷するとして評価するため、「ランダム故障と地震による機器損傷」「片方の系統のみ地震により機器損傷」のケースについては、「両方の系統とも地震により損傷」として整理。</p> <p>○緩和設備が「両方の系統ともランダム故障」のケースはランダム故障として整理</p> <p>○前震後の本震による緩和設備の状態の組合せは、前震後に健全な系統の緩和設備が本震により損傷するか否かの組合せであり、8通り全ての組合せを想定。</p> <p>○ランダム故障は前震側で考慮しているため、前震と前震後の本震による緩和設備の状態の組合せについては、「両方の系統ともランダム故障」となる組合せを除き、前震とその後の本震で同じ組合せとなった。</p> <p>○そのため、地震規模を同程度とすると、地震により機器が損傷する確率は前震と本震で同程度となる。</p>	<p>○冗長設備は同時に損傷するとして評価するため、「ランダム故障と地震による機器損傷」「片方の系統のみ地震により機器損傷」のケースについては、「両方の系統とも地震により損傷」として整理。</p> <p>○緩和設備が「両方の系統ともランダム故障」のケースはランダム故障として整理。</p> <p>○前震後の本震による緩和設備の状態の組合せは、前震後に健全な系統の緩和設備が本震により損傷するか否かの組合せであり、8通り全ての組合せを想定。</p> <p>○ランダム故障は前震側で考慮しているため、前震と前震後の本震による緩和設備の状態の組合せについては、「両方の系統ともランダム故障」となる組合せを除き、前震とその後の本震で同じ組合せとなつた。</p> <p>○そのため、地震規模を同程度とすると、地震により機器が損傷する確率は前震と本震で同程度となる。</p>	<p>○冗長設備は同時に損傷するとして評価するため、「ランダム故障と地震による機器損傷」「片方の系統のみ地震により機器損傷」のケースについては、「両方の系統とも地震により損傷」として整理。</p> <p>○緩和設備が「両方の系統ともランダム故障」のケースはランダム故障として整理。</p> <p>○前震後の本震による緩和設備の状態の組合せは、前震後に健全な系統の緩和設備が本震により損傷するか否かの組合せであり、8通り全ての組合せを想定。</p> <p>○ランダム故障は前震側で考慮しているため、前震と前震後の本震による緩和設備の状態の組合せについては、「両方の系統ともランダム故障」となる組合せを除き、前震とその後の本震で同じ組合せとなつた。</p> <p>○そのため、地震規模を同程度とすると、地震により機器が損傷する確率は前震と本震で同程度となる。</p>	
<p>1.2 本震後の余震を考慮した場合の影響について</p> <p>地震PRAにおいては、本震、余震全体を考慮した計算方法はないことから、「本震前に前震を考慮した場合」と同様に1回の地震による評価を2回用いることで本震、余震を考慮することとし、影響の検討を行う。</p> <p>また、想定する地震規模として、本震及び余震の地震加速度を<u>120Gal</u>から<u>1209Gal</u>の全ての地震による影響を考慮して組み合わせる場合、「(4)本震前に前震を考慮した場合の影響」においても前震及び本震の地震加速度を<u>120Gal</u>から<u>1209Gal</u>の全ての地震による影響を考慮して組み合わせていていることを踏まえると、前震を本震に、本震を余震に読み替えることで同じ影響を評価することとなる。</p> <p>以上より本震、余震による炉心損傷頻度は、</p> $A/\text{炉年} + B/\text{炉年} + C/\text{炉年}$ <p>で算出される</p>	<p>1.2 本震後の余震を考慮した場合の影響について</p> <p>地震PRAにおいては、本震、余震全体を考慮した計算方法はないことから、「本震前に前震を考慮した場合」と同様に1回の地震による評価を2回用いることで本震、余震を考慮することとし、影響の検討を行う。</p> <p>また、想定する地震規模として、本震及び余震の地震加速度を<u>0.16G</u>から<u>1.03G</u>の全ての地震による影響を考慮して組み合わせる場合、「1.1 本震前に前震を考慮した場合の影響評価」においても前震及び本震の地震加速度を<u>0.16G</u>から<u>1.03G</u>の全ての地震による影響を考慮して組み合わせていることを踏まえると、前震を本震に、本震を余震に読み替えることで同じ影響を評価することとなる。</p> <p>以上より本震、余震による炉心損傷頻度は、次式で算出される。</p> $A/\text{炉年} + B/\text{炉年} + C/\text{炉年}$	<p>1.2 本震後の余震を考慮した場合の影響について</p> <p>地震PRAにおいては、本震、余震全体を考慮した計算方法はないことから、「本震前に前震を考慮した場合」と同様に1回の地震による評価を2回用いることで本震、余震を考慮することとし、影響の検討を行う。</p> <p>また、想定する地震規模として、本震及び余震の地震加速度を<u>0gal</u>から<u>820gal</u>の全ての地震による影響を考慮して組み合わせる場合、「1.1 本震前に前震を考慮した場合の影響評価」においても前震及び本震の地震加速度を<u>0gal</u>から<u>820gal</u>の全ての地震による影響を考慮して組み合わせていることを踏まえると、前震を本震に、本震を余震に読み替えることで同じ影響を評価することとなる。</p> <p>以上より、本震、余震による炉心損傷頻度は、</p> $A/\text{炉年} + B/\text{炉年} + C/\text{炉年}$ <p>で算出される。</p>	<p>・地震動の相違</p> <p>【柏崎 6/7, 東海第二】</p> <p>島根 2号炉では、地震加速度の下限を<u>0gal</u>として外部電源喪失の発生を評価している。以降、同様な相違については記載省略</p>
<p>2 余震、前震を考慮した炉心損傷頻度の算出結果</p> <p>2.1 S s相当までの本震による全炉心損傷頻度の累積の算出結果</p> <p>地震PRAにおいては、本震による影響のみを評価しているが、算出したS s相当(<u>1209Gal</u>)までの本震による全炉心損傷頻度は<u>120Gal</u>*からS s相当である<u>1209Gal</u>までの地震による影響を累積した評価であり、緩和設備のランダム故障が重畳することで炉心損</p>	<p>2 余震、前震を考慮した炉心損傷頻度の算出結果</p> <p>2.1 S s相当までの本震による全炉心損傷頻度の累積の算出結果</p> <p>地震PRAにおいては、本震による影響のみを評価しているが、算出したS s相当(<u>1.03G</u>)までの本震による全炉心損傷頻度は<u>0.16G</u>からS s相当である<u>1.03G</u>までの地震による影響を累積した評価であり、緩和設備のランダム故障が重畳することで炉心損</p>	<p>2. 余震、前震を考慮した炉心損傷頻度の算出結果</p> <p>2.1 S s相当までの本震による全炉心損傷頻度の累積の算出結果</p> <p>地震PRAにおいては、本震による影響のみを評価しているが、算出したS s相当(<u>820gal</u>)までの本震による全炉心損傷頻度は<u>0gal</u>からS s相当である<u>820gal</u>までの地震による影響を累積した評価であり、緩和設備のランダム故障が重畠することで炉心損</p>	<p>・地震動の相違</p> <p>【柏崎 6/7, 東海第二】</p>

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.18版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>損傷に至るケースが含まれている。</p> <p>S s相当までの本震による全炉心損傷頻度の累積は約1.2×10^{-7}/炉年であり、そのうち緩和設備のランダム故障によるものが約2.5×10^{-8}/炉年、緩和設備の地震による損傷によるものが約9.5×10^{-8}/炉年である。</p> <p>※地震PRAの評価対象範囲の地震加速度（解放基盤表面における）の下限値。</p> <p>最大加速度120~1209galの全ての地震による影響を考慮</p>	<p>傷に至るケースが含まれている。</p> <p>S s相当までの本震による全炉心損傷頻度の累積は約4.1×10^{-7}/炉年であり、そのうち緩和設備のランダム故障によるものが約3.5×10^{-8}/炉年、緩和設備の地震による損傷によるものが約3.7×10^{-7}/炉年である。</p> <p>●前震は本震より小さいが、ここでは保守的に0.16~1.03Gの全てを考慮</p>	<p>傷に至るケースが含まれている。</p> <p>S s相当までの本震による全炉心損傷頻度の累積は約3.3×10^{-7}/炉年であり、そのうち緩和設備のランダム故障によるものが約5.5×10^{-9}/炉年、緩和設備の地震による損傷によるものが約3.3×10^{-7}/炉年である。</p> <p>最大加速度0~8209galの全ての地震による影響を考慮</p>	
<p>2.2 余震、前震を考慮した炉心損傷頻度の算出結果</p> <p>2.1項の算出結果を用い、1.2項及び1.3項の算出式で、評価を行った。</p> <p>A/炉年 + B/炉年 + B/炉年 =約2.5×10^{-8}/炉年 + 約9.5×10^{-8}/炉年 + 約9.5×10^{-8}/炉年 =約2.2×10^{-7}/炉年</p> <p>以上の算出結果から、余震、前震を考慮した炉心損傷頻度は約2.2×10^{-7}/炉年と非常に低い値となる。</p>	<p>2.2 余震、前震を考慮した炉心損傷頻度の算出結果</p> <p>2.1項の算出結果を用い、1.2項及び1.3項の算出式で、評価を行った。</p> <p>A/炉年 + B/炉年 + B/炉年 =約3.5×10^{-8}/炉年 + 約3.7×10^{-7}/炉年 + 約3.7×10^{-7}/炉年 =約7.8×10^{-7}/炉年</p> <p>以上の算出結果から、余震、前震を考慮した炉心損傷頻度は約7.8×10^{-7}/炉年と非常に低い値となる。</p>	<p>2.2 余震、前震を考慮した炉心損傷頻度の算出結果</p> <p>2.1項の算出結果を用い、1.1項及び1.2項の算出式で評価を行った。</p> <p>A/炉年 + B/炉年 + B/炉年 =約5.5×10^{-9}/炉年 + 約3.3×10^{-7}/炉年 + 約3.3×10^{-7}/炉年 =約6.6×10^{-7}/炉年</p> <p>以上の算出結果から、余震、前震を考慮した炉心損傷頻度は約6.6×10^{-7}/炉年と非常に低い値となる。</p>	

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.18版)	島根原子力発電所 2号炉	備考																																																																								
<p>(補足4) DBAによる履歴を考慮しなくてよい理由 6.1～6.4項において、運転状態I～IVとS_sの組合せにおいて適用するとした許容応力状態IV_{AS}の適用性について、以下のとおり検討した。</p> <p>JEAG4601に記載されるIV_{AS}は、材料の塑性域にわずかに入ることを許容した許容応力状態であり、IV_{AS}における許容応力は、設計引張強さS_u又は設計降伏点S_yに一定の係数を乗じて設定するものである。</p> <p>例として、クラス1容器及びクラスMC容器の許容応力を補足4.1表及び補足4.2表に、応力-ひずみ線図と許容応力の関係を補足4.1図にそれぞれ示す。</p> <p>補足4.1表、4.2表及び補足4.1図より、IV_{AS}は、破断延性限界に対して十分な余裕を有し、S_sに対する安全機能を損なうおそれのない要件を十分満足できるものである。</p>	<p>(補足4) DBAによる履歴を考慮しなくてよい理由 6.1から6.4項において、運転状態IからIVとS_sの組合せにおいて適用するとした許容応力状態IV_{AS}の適用性について、以下のとおり検討した。</p> <p>JEAG4601に規定されるIV_{AS}は、材料の塑性域にわずかに入ることを許容した許容応力状態であり、IV_{AS}における許容応力は、設計引張強さS_u又は設計降伏点S_yに一定の係数を乗じて設定するものである。</p> <p>例として、クラス1容器及びクラスMC容器の許容応力を補足第4-1表及び補足第4-2表に、応力-ひずみ線図と許容応力の関係を補足第4.1図にそれぞれ示す。</p> <p>補足第4-1表、補足第4-2表及び補足第4-1図より、IV_{AS}は、破断延性限界に対して十分な余裕を有し、S_sに対する安全機能を損なうおそれのない用件を十分満足できるものである。</p>	<p>補足4.1表 クラス1容器の許容応力</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>許容応力状態</th> <th>1次一般膜応力</th> <th>1次膜応力+1次曲げ応力</th> <th>備考</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>III_{AS}</td> <td>Min(2/3S_u, S_y)</td> <td>左欄の1.5倍の値</td> <td></td> </tr> <tr> <td>IV_{AS}</td> <td>2/3S_u</td> <td>左欄の1.5倍の値</td> <td></td> </tr> </tbody> </table> <p>補足第4-1表 クラス1容器の許容応力</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>許容応力状態</th> <th>1次一般膜応力</th> <th>1次膜応力+1次曲げ応力</th> <th>備考</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>III_{AS}</td> <td>Min(2/3S_u, S_y)</td> <td>左欄の1.5倍の値</td> <td></td> </tr> <tr> <td>IV_{AS}</td> <td>2/3S_u</td> <td>左欄の1.5倍の値</td> <td></td> </tr> </tbody> </table> <p>補足第4-2表 クラスMC容器の許容応力</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>許容応力状態</th> <th>1次一般膜応力</th> <th>1次膜応力+1次曲げ応力</th> <th>備考</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>III_{AS}</td> <td>Min(0.6S_u, S_y)</td> <td>左欄の1.5倍の値</td> <td></td> </tr> <tr> <td>IV_{AS}</td> <td>0.6S_u^{※1}</td> <td>左欄の1.5倍の値</td> <td>※1 不連続な部分はMin(0.6S_u, S_y)</td> </tr> </tbody> </table> <p>補足第4-2表 クラスMC容器の許容応力</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>許容応力状態</th> <th>1次一般膜応力</th> <th>1次膜応力+1次曲げ応力</th> <th>備考</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>III_{AS}</td> <td>Min(0.6S_u, S_y)</td> <td>左欄のα倍の値</td> <td></td> </tr> <tr> <td>IV_{AS}</td> <td>0.6S_u^{※1}</td> <td>左欄のα倍の値</td> <td>※1 不連続な部分はMin(0.6S_u, S_y)</td> </tr> </tbody> </table> <p>(注) : αは純曲げによる全断面降伏荷重と初期降伏荷重の比又は1.5のいずれか小さいほうの値とする。</p> <p>補足4.1図 応力-ひずみ線図と許容応力の関係</p> <p>補足4.1図 応力-ひずみ線図と許容応力の関係</p> <p>補足4-1図 応力-ひずみ線図と許容応力の関係</p> <p>補足4-1図 応力-ひずみ線図と許容応力の関係</p>	許容応力状態	1次一般膜応力	1次膜応力+1次曲げ応力	備考	III _{AS}	Min(2/3S _u , S _y)	左欄の1.5倍の値		IV _{AS}	2/3S _u	左欄の1.5倍の値		許容応力状態	1次一般膜応力	1次膜応力+1次曲げ応力	備考	III _{AS}	Min(2/3S _u , S _y)	左欄の1.5倍の値		IV _{AS}	2/3S _u	左欄の1.5倍の値		許容応力状態	1次一般膜応力	1次膜応力+1次曲げ応力	備考	III _{AS}	Min(0.6S _u , S _y)	左欄の1.5倍の値		IV _{AS}	0.6S _u ^{※1}	左欄の1.5倍の値	※1 不連続な部分はMin(0.6S _u , S _y)	許容応力状態	1次一般膜応力	1次膜応力+1次曲げ応力	備考	III _{AS}	Min(0.6S _u , S _y)	左欄の α 倍の値		IV _{AS}	0.6S _u ^{※1}	左欄の α 倍の値	※1 不連続な部分はMin(0.6S _u , S _y)	<p>補足4 DBAによる履歴を考慮しなくてよい理由 6.1～6.4項において、運転状態I～IVとS_sの組合せにおいて適用するとした許容応力状態IV_{AS}の適用性について、以下のとおり検討した。</p> <p>JEAG4601に規定されるIV_{AS}は、材料の塑性域にわずかに入ることを許容した許容応力状態であり、IV_{AS}における許容応力は、設計引張強さS_u又は設計降伏点S_yに一定の係数を乗じて設定するものである。</p> <p>例として、クラス1容器及びクラスMC容器の許容応力を補足4-1表及び補足4-2表に、応力-ひずみ線図と許容応力の関係を補足4-1図にそれぞれ示す。</p> <p>補足4-1表、補足4-2表及び補足4-1図より、IV_{AS}は、破断延性限界に対して十分な余裕を有し、S_sに対する安全機能を損なうおそれのない用件を十分満足できるものである。</p> <p>補足4-1表 クラス1容器の許容応力</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>許容応力状態</th> <th>1次一般膜応力</th> <th>1次膜応力+1次曲げ応力</th> <th>備考</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>III_{AS}</td> <td>Min(2/3S_u, S_y)</td> <td>左欄の1.5倍の値</td> <td></td> </tr> <tr> <td>IV_{AS}</td> <td>2/3S_u</td> <td>左欄の1.5倍の値</td> <td></td> </tr> </tbody> </table> <p>補足4-2表 クラスMC容器の許容応力</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>許容応力状態</th> <th>1次一般膜応力</th> <th>1次膜応力+1次曲げ応力</th> <th>備考</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>III_{AS}</td> <td>Min(0.6S_u, S_y)</td> <td>左欄のα倍の値</td> <td></td> </tr> <tr> <td>IV_{AS}</td> <td>0.6S_u^{※1}</td> <td>左欄のα倍の値</td> <td>※1 不連続な部分はMin(0.6S_u, S_y)</td> </tr> </tbody> </table> <p>(注) : αは純曲げによる全断面降伏荷重と初期降伏荷重の比又は1.5のいずれか小さいほうの値とする。</p> <p>補足4-1図 応力-ひずみ線図と許容応力の関係</p>	許容応力状態	1次一般膜応力	1次膜応力+1次曲げ応力	備考	III _{AS}	Min(2/3S _u , S _y)	左欄の1.5倍の値		IV _{AS}	2/3S _u	左欄の1.5倍の値		許容応力状態	1次一般膜応力	1次膜応力+1次曲げ応力	備考	III _{AS}	Min(0.6S _u , S _y)	左欄の α 倍の値		IV _{AS}	0.6S _u ^{※1}	左欄の α 倍の値	※1 不連続な部分はMin(0.6S _u , S _y)
許容応力状態	1次一般膜応力	1次膜応力+1次曲げ応力	備考																																																																								
III _{AS}	Min(2/3S _u , S _y)	左欄の1.5倍の値																																																																									
IV _{AS}	2/3S _u	左欄の1.5倍の値																																																																									
許容応力状態	1次一般膜応力	1次膜応力+1次曲げ応力	備考																																																																								
III _{AS}	Min(2/3S _u , S _y)	左欄の1.5倍の値																																																																									
IV _{AS}	2/3S _u	左欄の1.5倍の値																																																																									
許容応力状態	1次一般膜応力	1次膜応力+1次曲げ応力	備考																																																																								
III _{AS}	Min(0.6S _u , S _y)	左欄の1.5倍の値																																																																									
IV _{AS}	0.6S _u ^{※1}	左欄の1.5倍の値	※1 不連続な部分はMin(0.6S _u , S _y)																																																																								
許容応力状態	1次一般膜応力	1次膜応力+1次曲げ応力	備考																																																																								
III _{AS}	Min(0.6S _u , S _y)	左欄の α 倍の値																																																																									
IV _{AS}	0.6S _u ^{※1}	左欄の α 倍の値	※1 不連続な部分はMin(0.6S _u , S _y)																																																																								
許容応力状態	1次一般膜応力	1次膜応力+1次曲げ応力	備考																																																																								
III _{AS}	Min(2/3S _u , S _y)	左欄の1.5倍の値																																																																									
IV _{AS}	2/3S _u	左欄の1.5倍の値																																																																									
許容応力状態	1次一般膜応力	1次膜応力+1次曲げ応力	備考																																																																								
III _{AS}	Min(0.6S _u , S _y)	左欄の α 倍の値																																																																									
IV _{AS}	0.6S _u ^{※1}	左欄の α 倍の値	※1 不連続な部分はMin(0.6S _u , S _y)																																																																								

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.18版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>次に、IV_AS相当の応力を生じさせる荷重が繰り返し作用した場合の耐震性への影響について、発生応力(一次応力)がS_yを超える場合に生じるひずみ履歴(イメージ図)を補足4-2図に示し、以下のとおり検討する。</p> <p>(1) IV_ASは、材料の塑性域にわずかに入ることを許容した許容応力状態である。</p> <p>(2) 発生応力が設計降伏点S_y以下なら残留ひずみは生じない。(0→a→0)</p> <p>(3) 発生応力S_F(荷重Fによる応力)がS_yを超える場合は、除荷後に残留ひずみϵ_rが生じる。(0→a→b→c)</p> <p>(4) 2回目以降、荷重Fと同等の荷重が生じた場合、1回目と同様の弾性的挙動を示し、S_Fが発生する。(c→b)</p> <p>(5) (1)により、IV_AS相当の応力に対して、材料はわずかに塑性域に入る程度であり、IV_AS相当の応力を生じる荷重が生じた場合、(3)と同様の挙動を示す。</p> <p>(6) 2回目以降、同様の荷重が発生したとしても、(4)の挙動を示すことから、耐震設計においてIV_ASを許容応力状態として適用することにより耐震性は確保される。</p>  <p>補足4-2図 降伏点を越える場合のひずみ履歴イメージ(一次応力)</p>	<p>次に、IV_AS相当の応力を生じさせる荷重が繰り返し作用した場合の耐震性への影響について、発生応力(一次応力)がS_yを超える場合に生じるひずみ履歴(イメージ図)を補足第4-2図に示し、以下のとおり検討する。</p> <p>(1) IV_ASは、材料の塑性域にわずかに入ることを許容した許容応力状態である。</p> <p>(2) 発生応力が設計降伏点S_y以下なら残留ひずみは生じない。(0→a→0)</p> <p>(3) 発生応力S_F(荷重Fによる応力)がS_yを超える場合は、除荷後に残留ひずみϵ_rが生じる。(0→a→b→c)</p> <p>(4) 2回目以降、荷重Fと同等の荷重が生じた場合、1回目と同様の弾性的挙動を示し、S_Fが発生する。(c→b)</p> <p>(5) (1)により、IV_AS相当の応力に対して、材料はわずかに塑性域に入る程度であり、IV_AS相当の応力を生じる荷重が生じた場合、(3)と同様の挙動を示す。</p> <p>(6) 2回目以降、同様の荷重が発生したとしても、(4)の挙動を示すことから、耐震設計においてIV_ASを許容応力状態として適用することにより耐震性は確保される。</p>  <p>補足第4-2図 降伏点を越える場合のひずみ履歴イメージ(一次応力)</p>	<p>次に、IV_AS相当の応力を生じさせる荷重が繰り返し作用した場合の耐震性への影響について、発生応力(一次応力)がS_yを超える場合に生じるひずみ履歴(イメージ図)を補足4-2図に示し、以下のとおり検討する。</p> <p>(1) IV_ASは、材料の塑性域にわずかに入ることを許容した許容応力状態である。</p> <p>(2) 発生応力が設計降伏点S_y以下なら残留ひずみは生じない。(0→a→0)</p> <p>(3) 発生応力S_F(荷重Fによる応力)がS_yを超える場合は、除荷後に残留ひずみϵ_rが生じる。(0→a→b→c)</p> <p>(4) 2回目以降、荷重Fと同等の荷重が生じた場合、1回目と同様の弾性的挙動を示し、S_Fが発生する。(c→b)</p> <p>(5) (1)により、IV_AS相当の応力に対して、材料はわずかに塑性域に入る程度であり、IV_AS相当の応力を生じる荷重が生じた場合、(3)と同様の挙動を示す。</p> <p>(6) 2回目以降、同様の荷重が発生したとしても、(4)の挙動を示すことから、耐震設計においてIV_ASを許容応力状態として適用することにより耐震性は確保される。</p>  <p>補足4-2図 降伏点を越える場合のひずみ履歴イメージ(一次応力)</p>	

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.18版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>添付資料</p> <p>添付資料-1. 重大事故シーケンスにおける主要な重大事故等対処施設</p> <p>添付資料-2. 地震動の年超過確率</p> <p>添付資料-3. 事故時荷重の組合せの選定における検討の流れ</p> <p>添付資料-4. 建物・構築物のS A施設としての設計の考え方</p> <p>添付資料-5. 対象設備、事故シーケンス、荷重条件の網羅性について</p> <p>添付資料-6. 継続時間の検討における対象荷重の網羅性について</p> <p>添付資料-7. 荷重の組合せ表</p> <p>添付資料-8. 重大事故時の荷重条件の妥当性について</p> <p>添付資料-9. A B W Rにおける運転状態V(LL)の適切性について</p> <p>添付資料-10. 荷重条件として組み合わせるシナリオの選定及びその荷重条件の保守性について</p>	<p>添付資料</p> <ol style="list-style-type: none"> 1. 重大事故シーケンスにおける主要な重大事故等対処施設 2. 地震動の超過確率 3. 事故時荷重の組合せの選定における検討の流れ 4. 建物・構築物のS A 施設としての設計の考え方 5. 対象設備、事故シーケンス、荷重条件の網羅性 6. 継続時間の検討における対象荷重の網羅性について 7. 荷重の組合せ表 8. 重大事故時の荷重条件の妥当性について 9. 東海第二発電所における運転状態V(LL)の適切性について 10. 荷重条件として組み合わせるシナリオの選定及びその荷重条件の保守性について <p>参考資料</p> <ul style="list-style-type: none"> [参考1] 設置許可基準規則第39条及び解釈(抜粋) [参考2] 設置許可基準規則第4条及び解釈7 [参考3] 設置許可基準規則第4条解釈の別記2(抜粋) [参考4] 耐震設計に係る工認審査ガイド(抜粋) [参考5] JEAG4601(抜粋) [参考6] 原子炉格納容器 評価温度・圧力負荷後の耐震性 [参考7] 「重大事故に至るおそれがある事故」に関する補足説明 [参考8] 重大事故等発生後の長期安定冷却手段について 	<p>添付資料</p> <ol style="list-style-type: none"> 1. 重大事故シーケンスにおける主要な重大事故等対処施設 2. 地震動の年超過確率 3. 事故時荷重の組合せの選定における検討の流れ 4. 建物・構築物のS A施設としての設計の考え方 5. 対象設備、事故シーケンス、荷重条件の網羅性について 6. 継続時間の検討における対象荷重の網羅性について 7. 荷重の組合せ表 8. 重大事故時の荷重条件等の妥当性について 9. 島根原子力発電所2号炉における運転状態V(L L)の適切性について 10. 荷重条件として組み合わせるシナリオの選定及びその荷重条件の保守性について 	

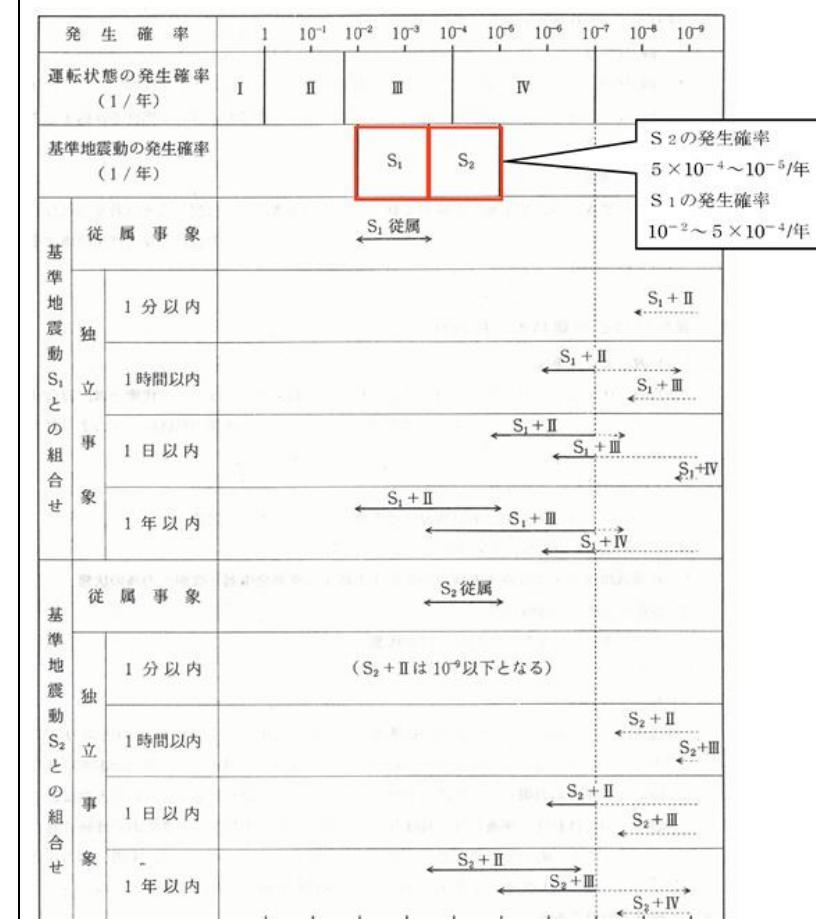
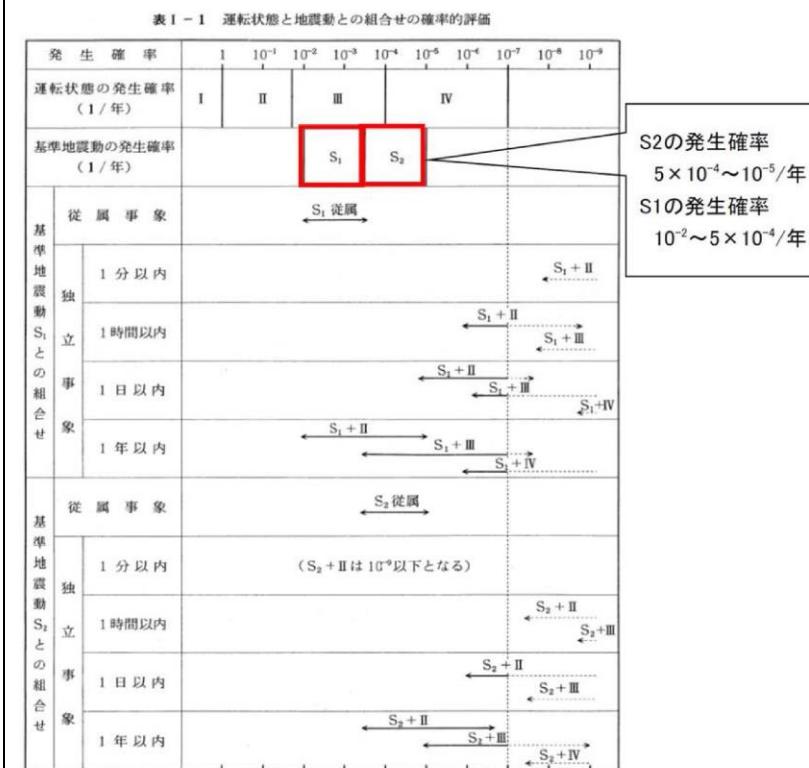
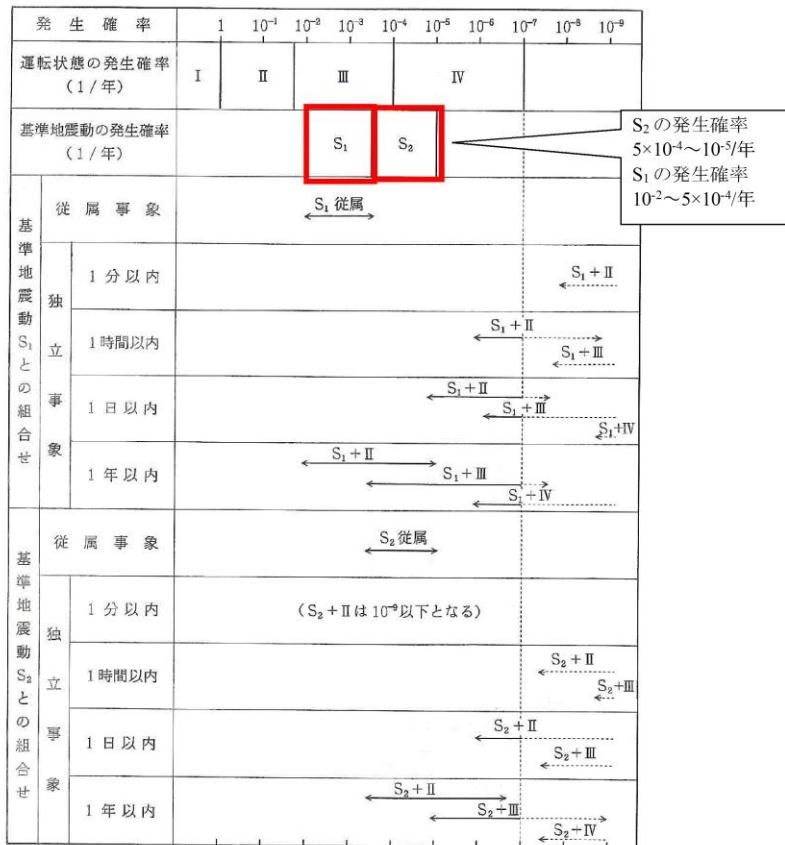
柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.18版)	島根原子力発電所 2号炉	備考																																																																										
<p><u>添付資料-1. 重大事故シーケンスにおける主要な重大事故等対処施設</u></p> <p style="text-align: center;"><u>処施設</u></p> <table border="1"> <thead> <tr> <th rowspan="2">防護対象</th> <th rowspan="2">重大事故シーケンス</th> <th colspan="2">主要な重大事故等対処施設</th> </tr> <tr> <th>原子炉格納容器内</th> <th>原子炉格納容器外</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td rowspan="3">原子炉格納容器</td> <td>旁開気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）代替循環冷却系を使用する場合</td> <td>— 復水移送ポンプ 復水貯蔵槽 軽油タンク 直流125V蓄電池A 直流125V蓄電池A-2 AM用直流125V蓄電池 直流125V充電器A 直流125V充電器A-2 AM用直流125V充電器 第一ガスタービン発電機 第一ガスタービン発電機用燃料タンク 第一ガスタービン発電機用燃料移送ポンプ</td> <td></td> </tr> <tr> <td>水素燃焼</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>旁開気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）代替循環冷却系を使用しない場合</td> <td>— 復水移送ポンプ フィルタ装置 よう素フィルタ ラブチャーディスク ドレン移送ポンプ ドレンタンク 遠隔手動弁操作設備 フィルタベント遮蔽壁 配管遮蔽 復水貯蔵槽 軽油タンク 直流125V蓄電池A 直流125V蓄電池A-2 AM用直流125V蓄電池 直流125V充電器A 直流125V充電器A-2 AM用直流125V充電器 第一ガスタービン発電機 第一ガスタービン発電機用燃料タンク 第一ガスタービン発電機用燃料移送ポンプ</td> <td></td> </tr> <tr> <td>高压溶融物放出／格納容器旁開気直接加熱</td> <td>逃がし安全弁 コリウムシールド 原子炉圧力容器外の溶融燃料一冷却材相互作用 溶融炉心・コンクリート相互反応</td> <td></td> </tr> <tr> <td>原子炉圧力容器外の溶融燃料一冷却材相互作用 溶融炉心・コンクリート相互作用</td> <td>逃がし安全弁 逃がし弁機能用アクチュレータ 自動減圧機能用アクチュレータ コリウムシールド</td> <td></td> </tr> </tbody> </table>	防護対象	重大事故シーケンス	主要な重大事故等対処施設		原子炉格納容器内	原子炉格納容器外	原子炉格納容器	旁開気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）代替循環冷却系を使用する場合	— 復水移送ポンプ 復水貯蔵槽 軽油タンク 直流125V蓄電池A 直流125V蓄電池A-2 AM用直流125V蓄電池 直流125V充電器A 直流125V充電器A-2 AM用直流125V充電器 第一ガスタービン発電機 第一ガスタービン発電機用燃料タンク 第一ガスタービン発電機用燃料移送ポンプ		水素燃焼			旁開気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）代替循環冷却系を使用しない場合	— 復水移送ポンプ フィルタ装置 よう素フィルタ ラブチャーディスク ドレン移送ポンプ ドレンタンク 遠隔手動弁操作設備 フィルタベント遮蔽壁 配管遮蔽 復水貯蔵槽 軽油タンク 直流125V蓄電池A 直流125V蓄電池A-2 AM用直流125V蓄電池 直流125V充電器A 直流125V充電器A-2 AM用直流125V充電器 第一ガスタービン発電機 第一ガスタービン発電機用燃料タンク 第一ガスタービン発電機用燃料移送ポンプ		高压溶融物放出／格納容器旁開気直接加熱	逃がし安全弁 コリウムシールド 原子炉圧力容器外の溶融燃料一冷却材相互作用 溶融炉心・コンクリート相互反応		原子炉圧力容器外の溶融燃料一冷却材相互作用 溶融炉心・コンクリート相互作用	逃がし安全弁 逃がし弁機能用アクチュレータ 自動減圧機能用アクチュレータ コリウムシールド		<p><u>添付資料-1</u></p> <p style="text-align: center;"><u>重大事故シーケンスにおける主要な重大事故等対処施設</u></p> <table border="1"> <thead> <tr> <th rowspan="2">防護対象</th> <th rowspan="2">重大事故シーケンス</th> <th colspan="2">主要な重大事故等対処施設</th> </tr> <tr> <th>原子炉格納容器内</th> <th>原子炉格納容器外</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td rowspan="3">原子炉格納容器</td> <td>旁開気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）残留熱代替除去系を使用する場合</td> <td>— 常設低圧代替注水系ポンプ 代替淡水貯槽 代替循環冷却系ポンプ サプレッション・チャンバー 残留熱除去系熱交換器 緊急用海水ポンプ 格納容器圧力逃がし装置 可搬型窒素供給装置</td> <td></td> </tr> <tr> <td>水素燃焼</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>旁開気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）残留熱代替除去系を使用しない場合</td> <td>— 常設低圧代替注水系ポンプ 代替淡水貯槽 代替循環冷却系ポンプ サプレッション・チャンバー 残留熱除去系熱交換器 緊急用海水ポンプ 可搬型窒素供給装置</td> <td></td> </tr> <tr> <td>高压溶融物放出／格納容器旁開気直接加熱</td> <td>逃がし安全弁 コリウムシールド 原子炉圧力容器外の溶融燃料一冷却材相互作用 溶融炉心・コンクリート相互作用</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>全交流動力電源喪失（長期TB）</td> <td>— 常設低圧代替注水系ポンプ 代替淡水貯槽 格納容器圧力逃がし装置</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>全交流動力電源喪失（TBD, TBU）</td> <td>— 常設低圧代替注水系ポンプ サプレッション・チャンバー 西側淡水貯水設備 残留熱除去系ポンプ 残留熱除去系熱交換器 残留熱除去系海水系ポンプ 可搬型代替注水中型ポンプ</td> <td></td> <td></td> </tr> </tbody> </table>	防護対象	重大事故シーケンス	主要な重大事故等対処施設		原子炉格納容器内	原子炉格納容器外	原子炉格納容器	旁開気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）残留熱代替除去系を使用する場合	— 常設低圧代替注水系ポンプ 代替淡水貯槽 代替循環冷却系ポンプ サプレッション・チャンバー 残留熱除去系熱交換器 緊急用海水ポンプ 格納容器圧力逃がし装置 可搬型窒素供給装置		水素燃焼			旁開気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）残留熱代替除去系を使用しない場合	— 常設低圧代替注水系ポンプ 代替淡水貯槽 代替循環冷却系ポンプ サプレッション・チャンバー 残留熱除去系熱交換器 緊急用海水ポンプ 可搬型窒素供給装置		高压溶融物放出／格納容器旁開気直接加熱	逃がし安全弁 コリウムシールド 原子炉圧力容器外の溶融燃料一冷却材相互作用 溶融炉心・コンクリート相互作用			全交流動力電源喪失（長期TB）	— 常設低圧代替注水系ポンプ 代替淡水貯槽 格納容器圧力逃がし装置			全交流動力電源喪失（TBD, TBU）	— 常設低圧代替注水系ポンプ サプレッション・チャンバー 西側淡水貯水設備 残留熱除去系ポンプ 残留熱除去系熱交換器 残留熱除去系海水系ポンプ 可搬型代替注水中型ポンプ			<p><u>添付資料-1</u></p> <p style="text-align: center;"><u>重大事故シーケンスにおける主要な重大事故等対処施設</u></p> <table border="1"> <thead> <tr> <th rowspan="2">防護対象</th> <th rowspan="2">重大事故シーケンス</th> <th colspan="2">主要な重大事故等対処施設</th> </tr> <tr> <th>原子炉格納容器内</th> <th>原子炉格納容器外</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td rowspan="3">原子炉格納容器</td> <td>旁開気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）残留熱代替除去系を使用する場合</td> <td>— 低圧原子炉代替注水系（常設） 低圧原子炉代替注水槽 残留熱代替除去系 常設代替交流電源設備 ガスタービン発電機用軽油タンク 所内常設蓄電式直流電源設備 可搬式窒素供給装置</td> <td></td> </tr> <tr> <td>水素燃焼</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>旁開気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）残留熱代替除去系を使用しない場合</td> <td>— 低圧原子炉代替注水系（常設） 低圧原子炉代替注水槽 格納容器フィルタベント系 常設代替交流電源設備 ガスタービン発電機用軽油タンク 所内常設蓄電式直流電源設備</td> <td></td> </tr> <tr> <td>高压溶融物放出／格納容器旁開気直接加熱</td> <td>逃がし安全弁 コリウムシールド 原子炉圧力容器外の溶融燃料一冷却材相互作用 溶融炉心・コンクリート相互作用</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td>全交流動力電源喪失（TBD, TBU）</td> <td>常設高圧代替注水系ポンプ サプレッション・チャンバー 西側淡水貯水設備 残留熱除去系ポンプ 残留熱除去系熱交換器 残留熱除去系海水系ポンプ 可搬型代替注水中型ポンプ</td> <td></td> <td></td> </tr> </tbody> </table>	防護対象	重大事故シーケンス	主要な重大事故等対処施設		原子炉格納容器内	原子炉格納容器外	原子炉格納容器	旁開気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）残留熱代替除去系を使用する場合	— 低圧原子炉代替注水系（常設） 低圧原子炉代替注水槽 残留熱代替除去系 常設代替交流電源設備 ガスタービン発電機用軽油タンク 所内常設蓄電式直流電源設備 可搬式窒素供給装置		水素燃焼			旁開気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）残留熱代替除去系を使用しない場合	— 低圧原子炉代替注水系（常設） 低圧原子炉代替注水槽 格納容器フィルタベント系 常設代替交流電源設備 ガスタービン発電機用軽油タンク 所内常設蓄電式直流電源設備		高压溶融物放出／格納容器旁開気直接加熱	逃がし安全弁 コリウムシールド 原子炉圧力容器外の溶融燃料一冷却材相互作用 溶融炉心・コンクリート相互作用			全交流動力電源喪失（TBD, TBU）	常設高圧代替注水系ポンプ サプレッション・チャンバー 西側淡水貯水設備 残留熱除去系ポンプ 残留熱除去系熱交換器 残留熱除去系海水系ポンプ 可搬型代替注水中型ポンプ			<p>・設備構成の相違 【柏崎6/7、東海第二】</p>
防護対象			重大事故シーケンス	主要な重大事故等対処施設																																																																									
	原子炉格納容器内	原子炉格納容器外																																																																											
原子炉格納容器	旁開気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）代替循環冷却系を使用する場合	— 復水移送ポンプ 復水貯蔵槽 軽油タンク 直流125V蓄電池A 直流125V蓄電池A-2 AM用直流125V蓄電池 直流125V充電器A 直流125V充電器A-2 AM用直流125V充電器 第一ガスタービン発電機 第一ガスタービン発電機用燃料タンク 第一ガスタービン発電機用燃料移送ポンプ																																																																											
	水素燃焼																																																																												
	旁開気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）代替循環冷却系を使用しない場合	— 復水移送ポンプ フィルタ装置 よう素フィルタ ラブチャーディスク ドレン移送ポンプ ドレンタンク 遠隔手動弁操作設備 フィルタベント遮蔽壁 配管遮蔽 復水貯蔵槽 軽油タンク 直流125V蓄電池A 直流125V蓄電池A-2 AM用直流125V蓄電池 直流125V充電器A 直流125V充電器A-2 AM用直流125V充電器 第一ガスタービン発電機 第一ガスタービン発電機用燃料タンク 第一ガスタービン発電機用燃料移送ポンプ																																																																											
高压溶融物放出／格納容器旁開気直接加熱	逃がし安全弁 コリウムシールド 原子炉圧力容器外の溶融燃料一冷却材相互作用 溶融炉心・コンクリート相互反応																																																																												
原子炉圧力容器外の溶融燃料一冷却材相互作用 溶融炉心・コンクリート相互作用	逃がし安全弁 逃がし弁機能用アクチュレータ 自動減圧機能用アクチュレータ コリウムシールド																																																																												
防護対象	重大事故シーケンス	主要な重大事故等対処施設																																																																											
		原子炉格納容器内	原子炉格納容器外																																																																										
原子炉格納容器	旁開気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）残留熱代替除去系を使用する場合	— 常設低圧代替注水系ポンプ 代替淡水貯槽 代替循環冷却系ポンプ サプレッション・チャンバー 残留熱除去系熱交換器 緊急用海水ポンプ 格納容器圧力逃がし装置 可搬型窒素供給装置																																																																											
	水素燃焼																																																																												
	旁開気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）残留熱代替除去系を使用しない場合	— 常設低圧代替注水系ポンプ 代替淡水貯槽 代替循環冷却系ポンプ サプレッション・チャンバー 残留熱除去系熱交換器 緊急用海水ポンプ 可搬型窒素供給装置																																																																											
高压溶融物放出／格納容器旁開気直接加熱	逃がし安全弁 コリウムシールド 原子炉圧力容器外の溶融燃料一冷却材相互作用 溶融炉心・コンクリート相互作用																																																																												
全交流動力電源喪失（長期TB）	— 常設低圧代替注水系ポンプ 代替淡水貯槽 格納容器圧力逃がし装置																																																																												
全交流動力電源喪失（TBD, TBU）	— 常設低圧代替注水系ポンプ サプレッション・チャンバー 西側淡水貯水設備 残留熱除去系ポンプ 残留熱除去系熱交換器 残留熱除去系海水系ポンプ 可搬型代替注水中型ポンプ																																																																												
防護対象	重大事故シーケンス	主要な重大事故等対処施設																																																																											
		原子炉格納容器内	原子炉格納容器外																																																																										
原子炉格納容器	旁開気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）残留熱代替除去系を使用する場合	— 低圧原子炉代替注水系（常設） 低圧原子炉代替注水槽 残留熱代替除去系 常設代替交流電源設備 ガスタービン発電機用軽油タンク 所内常設蓄電式直流電源設備 可搬式窒素供給装置																																																																											
	水素燃焼																																																																												
	旁開気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）残留熱代替除去系を使用しない場合	— 低圧原子炉代替注水系（常設） 低圧原子炉代替注水槽 格納容器フィルタベント系 常設代替交流電源設備 ガスタービン発電機用軽油タンク 所内常設蓄電式直流電源設備																																																																											
高压溶融物放出／格納容器旁開気直接加熱	逃がし安全弁 コリウムシールド 原子炉圧力容器外の溶融燃料一冷却材相互作用 溶融炉心・コンクリート相互作用																																																																												
全交流動力電源喪失（TBD, TBU）	常設高圧代替注水系ポンプ サプレッション・チャンバー 西側淡水貯水設備 残留熱除去系ポンプ 残留熱除去系熱交換器 残留熱除去系海水系ポンプ 可搬型代替注水中型ポンプ																																																																												

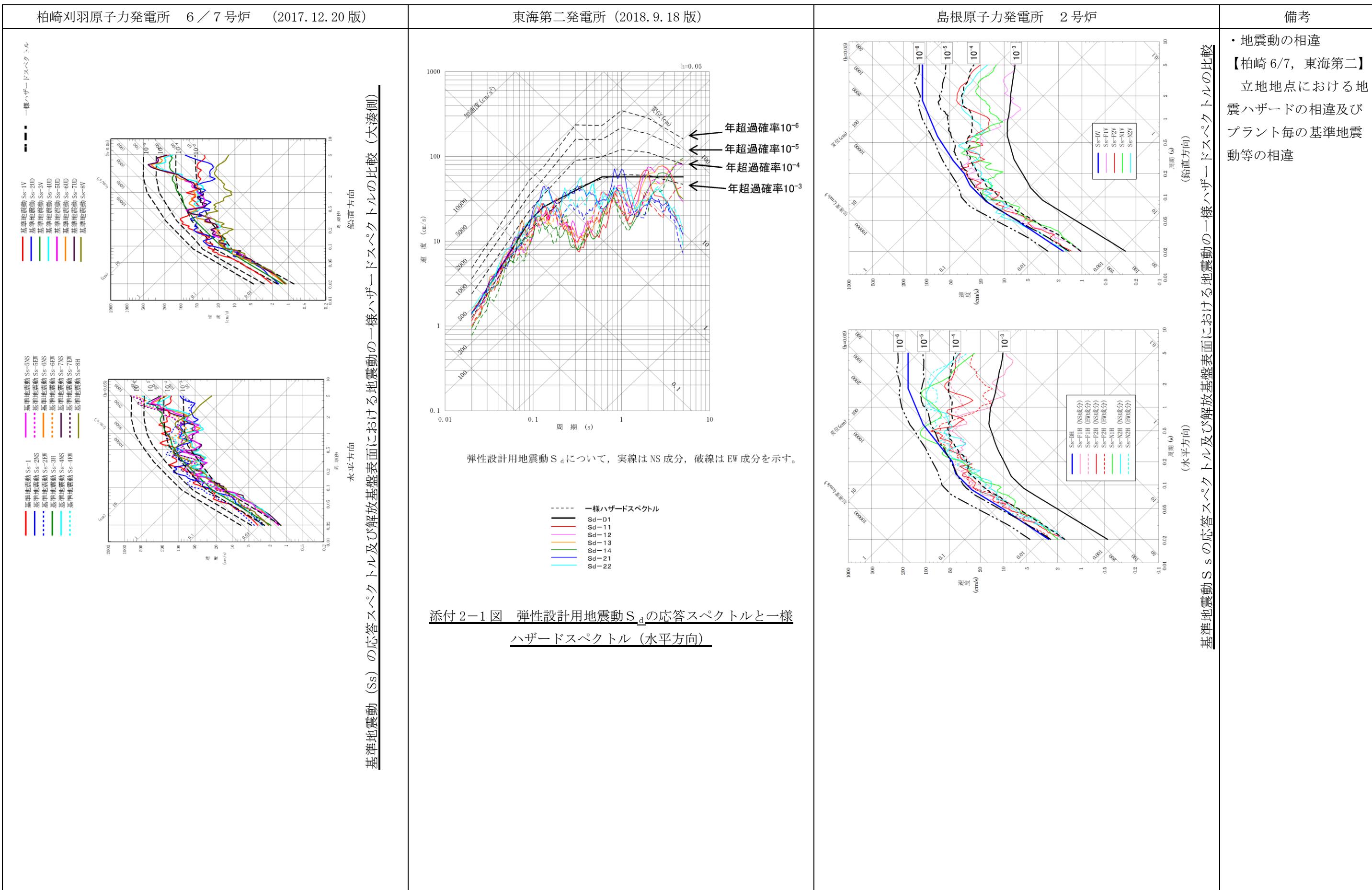
柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)			東海第二発電所 (2018.9.18版)			島根原子力発電所 2号炉			備考	
防護対象	重大事故シーケンス	主要な重大事故等対処施設								・設備構成の相違 【柏崎 6/7、東海第二】
		原子炉格納容器内	原子炉格納容器外	防護対象	重大事故シーケンス	主要な重大事故等対処施設	格納容器内	格納容器外		
原子炉圧力容器	高圧・低圧注水機能喪失	逃がし安全弁 逃がし弁機能用アキュムレータ 自動減圧機能用アキュムレータ	復水移送ポンプ フィルタ装置 よう素フィルタ ラブチャーディスク ドレン移送ポンプ ドレンタンク 遠隔手動弁操作設備 フィルタベント遮蔽壁 配管遮蔽 復水貯蔵槽 軽油タンク	原子炉圧力容器	全交流動力電源喪失 (T B P)	原子炉隔離時冷却系ポンプ サブレーション・チェンバ 西側淡水貯水設備 残留熱除去系ポンプ 残留熱除去系熱交換器 残留熱除去系海水系ポンプ 可搬型代替注水中型ポンプ				
高圧注水・減圧機能喪失	逃がし安全弁 逃がし弁機能用アキュムレータ 自動減圧機能用アキュムレータ	代替自動減圧ロジック (代替自動減圧機能)			崩壊熱除去機能喪失 (取水機能が喪失した場合)	原子炉隔離時冷却系ポンプ サブレーション・チェンバ 常設低圧代替注水系ポンプ 代替淡水貯槽 残留熱除去系ポンプ 残留熱除去系熱交換器 緊急用海水ポンプ	—			
全交流動力電源喪失 (外部電源喪失 + DG喪失)	逃がし安全弁 逃がし弁機能用アキュムレータ 自動減圧機能用アキュムレータ	復水移送ポンプ フィルタ装置 よう素フィルタ ラブチャーディスク ドレン移送ポンプ ドレンタンク 遠隔手動弁操作設備 フィルタベント遮蔽壁 配管遮蔽 復水貯蔵槽 軽油タンク 直流 125V 蓄電池 A 直流 125V 蓄電池 A-2 AM 用直流 125V 蓄電池 直流 125V 充電器 A 直流 125V 充電器 A-2 AM 用直流 125V 充電器 第一ガスタービン発電機 第一ガスタービン発電機用燃料タンク 第一ガスタービン発電機用燃料移送ポンプ			崩壊熱除去機能喪失 (残留熱除去系が故障した場合)	原子炉隔離時冷却系ポンプ 高压炉心スプレイ系ポンプ サブレーション・チェンバ 常設低圧代替注水系ポンプ 代替淡水貯槽 格納容器圧力逃がし装置	—			
全交流動力電源喪失 (外部電源喪失 + DG喪失) + RCIC失敗	逃がし安全弁 逃がし弁機能用アキュムレータ 自動減圧機能用アキュムレータ	高圧代替注水系ポンプ 復水移送ポンプ フィルタ装置 よう素フィルタ ラブチャーディスク ドレン移送ポンプ ドレンタンク 遠隔手動弁操作設備 フィルタベント遮蔽壁 配管遮蔽 復水貯蔵槽 軽油タンク 直流 125V 蓄電池 A 直流 125V 蓄電池 A-2 AM 用直流 125V 蓄電池 直流 125V 充電器 A 直流 125V 充電器 A-2 AM 用直流 125V 充電器 第一ガスタービン発電機 第一ガスタービン発電機用燃料タンク 第一ガスタービン発電機用燃料移送ポンプ			原子炉停止機能喪失	ほう酸水注入ポンプ ほう酸水貯蔵タンク 高压炉心スプレイ系ポンプ 原子炉隔離時冷却系ポンプ サブレーション・チェンバ 残留熱除去系ポンプ 残留熱除去系熱交換器 残留熱除去系海水系ポンプ	—			
					L O C A 時注水機能喪失	常設低圧代替注水系ポンプ 代替淡水貯槽 格納容器圧力逃がし装置	—			
					格納容器バイパス (インターフェイスシステム L O C A)	原子炉隔離時冷却系ポンプ 低压炉心スプレイ系ポンプ サブレーション・チェンバ 残留熱除去系ポンプ 残留熱除去系熱交換器 残留熱除去系海水系ポンプ 常設低圧代替注水系ポンプ 代替淡水貯槽	—			

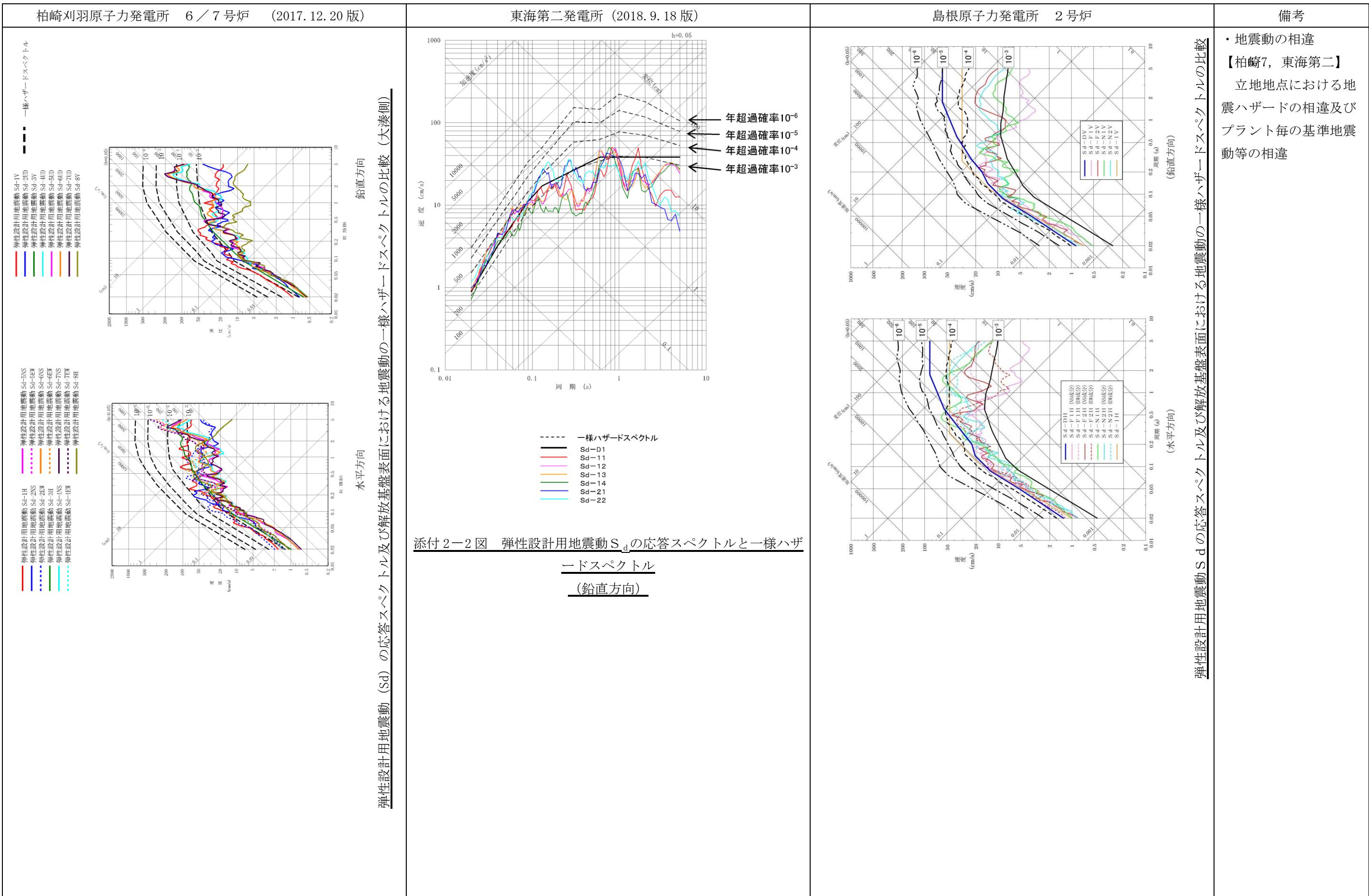
柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)			東海第二発電所 (2018.9.18版)			島根原子力発電所 2号炉			備考					
防護対象	重大事故シーケンス	主要な重大事故等対処施設			防護対象	重大事故シーケンス	主要な重大事故等対処施設			防護対象	重大事故シーケンス	主要な重大事故等対処施設		
		原子炉格納容器内	原子炉格納容器外	格納容器内			原子炉隔離時冷却系ポンプ サブレーション・チェンバ 西側淡水貯水設備 残留熱除去系ポンプ 緊急用海水ポンプ 可搬型代替注水中型ポンプ	原子炉停止機能喪失 逃がし安全弁 代替原子炉再循環ポンプトリップ機能 自動減圧起動阻止スイッチ 代替自動減圧起動阻止スイッチ ほう酸水注入系						
原子炉圧力容器	全交流動力電源喪失 (外部電源喪失 + DG喪失) + 直流電源喪失	逃がし安全弁 逃がし弁機能用アクチュエータ 自動減圧機能用アクチュエータ	高圧代替注水系ポンプ 復水移送ポンプ フィルタ装置 よう素フィルタ ラブチャーディスク ドレン移送ポンプ ドレンタンク 遠隔手動弁操作設備 フィルタベント遮蔽壁 配管遮蔽 復水貯蔵槽 軽油タンク AM用直流125V蓄電池 AM用直流125V充電器 第一ガスタービン発電機 第一ガスタービン発電機用燃料タンク 第一ガスタービン発電機用燃料移送ポンプ	津波浸水による最終ヒートシンク喪失	原子炉圧力容器	津波浸水による最終ヒートシンク喪失	—	原子炉隔離時冷却系ポンプ サブレーション・チェンバ 西側淡水貯水設備 残留熱除去系ポンプ 緊急用海水ポンプ 可搬型代替注水中型ポンプ	LOCA時注水機能喪失	原子炉圧力容器	原子炉停止機能喪失 逃がし安全弁	代替原子炉再循環ポンプトリップ機能 自動減圧起動阻止スイッチ 代替自動減圧起動阻止スイッチ ほう酸水注入系		
	全交流動力電源喪失 (外部電源喪失 + DG喪失) + SRV再閉失敗	逃がし安全弁 逃がし弁機能用アクチュエータ 自動減圧機能用アクチュエータ	フィルタ装置 よう素フィルタ ラブチャーディスク ドレン移送ポンプ ドレンタンク 遠隔手動弁操作設備 フィルタベント遮蔽壁 配管遮蔽 復水貯蔵槽 軽油タンク 直流125V蓄電池A 直流125V蓄電池A-2 AM用直流125V蓄電池 直流125V充電器A 直流125V充電器A-2 AM用直流125V充電器 第一ガスタービン発電機 第一ガスタービン発電機用燃料タンク 第一ガスタービン発電機用燃料移送ポンプ	運転停止中の原子炉における崩壊熱除去機能喪失(残留熱除去系の故障による停止時冷却機能喪失) 運転停止中の原子炉における原子炉冷却材の流出			—	残留熱除去系ポンプ 残留熱除去系熱交換器 残留熱除去系海水系ポンプ			逃がし安全弁	低圧原子炉代替注水系(常設) 低圧原子炉代替注水槽 常設代替交流電源設備 ガスタービン発電機用軽油タンク 格納容器フィルタベント系		
	崩壊熱除去機能喪失 (取水機能が喪失した場合)	逃がし安全弁 逃がし弁機能用アクチュエータ 自動減圧機能用アクチュエータ	復水移送ポンプ 復水貯蔵槽 直流125V蓄電池A 直流125V蓄電池A-2 AM用直流125V蓄電池 直流125V充電器A 直流125V充電器A-2 AM用直流125V充電器 第一ガスタービン発電機 第一ガスタービン発電機用燃料タンク 第一ガスタービン発電機用燃料移送ポンプ	—			常設低圧代替注水系ポンプ 代替淡水貯槽 残留熱除去系ポンプ 残留熱除去系熱交換器 残留熱除去系海水系ポンプ	—			逃がし安全弁	低圧原子炉代替注水系(常設) 低圧原子炉代替注水槽 常設代替交流電源設備 ガスタービン発電機用軽油タンク 所内常設蓄電式直流電源設備 常設代替直流電源設備		
							運転停止中の原子炉における反応度の誤投人	—	—原子炉周期(ペリオド短) 原子炉スクラム	使用済燃料プール	想定事故1 想定事故2	—	—	
												—	—	
												—	—	
							運転停止中 原子炉冷却材の流出	—	—原子炉周期(ペリオド短) 原子炉スクラム	原子炉圧力容器	運転停止中 崩壊熱除去機能喪失	逃がし安全弁	—	
												逃がし安全弁	低圧原子炉代替注水系(常設) 低圧原子炉代替注水槽 常設代替交流電源設備 ガスタービン発電機用軽油タンク 所内常設蓄電式直流電源設備 常設代替直流電源設備	
												—	—	
							運転停止中 反応度の誤投入	—	—原子炉周期(ペリオド短) 原子炉スクラム			逃がし安全弁	—	
												—	—	
												—	—	

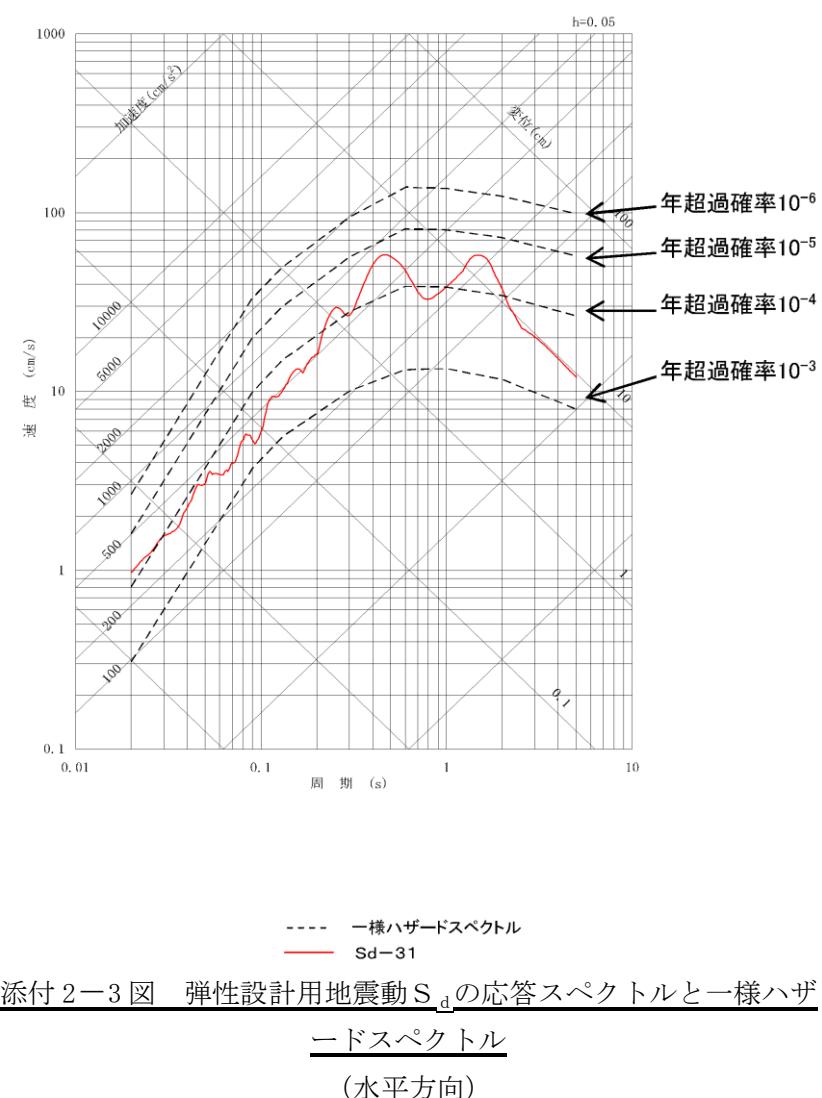
柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)			東海第二発電所 (2018.9.18版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
防護対象	重大事故シケンス	主要な重大事故等対処施設			・設備構成の相違 【柏崎 6/7】
		原子炉格納容器内	原子炉格納容器外		
原子炉圧力容器	崩壊熱除去機能喪失 (残留熱除去系が故障した場合)	逃がし安全弁 逃がし弁機能用アクチュエータ 自動減圧機能用アクチュエータ	復水移送ポンプ フィルタ装置 よう素フィルタ ラブチャーディスク ドレン移送ポンプ ドレンタンク 遠隔手動弁操作設備 フィルタベント遮蔽壁 配管遮蔽 復水貯蔵槽 軽油タンク		・設備構成の相違 【柏崎 6/7】
	原子炉停止機能喪失	逃がし安全弁 逃がし弁機能用アクチュエータ 自動減圧機能用アクチュエータ	ほう酸水注入系ポンプ ほう酸水注入系貯蔵タンク 復水貯蔵槽 ATWS 緩和設備 (代替冷却材再循環ポンプ・トリップ機能) 自動減圧系の起動阻止スイッチ		
	LOCA 時注水機能喪失	逃がし安全弁 逃がし弁機能用アクチュエータ 自動減圧機能用アクチュエータ	復水移送ポンプ フィルタ装置 よう素フィルタ ラブチャーディスク ドレン移送ポンプ ドレンタンク 遠隔手動弁操作設備 フィルタベント遮蔽壁 配管遮蔽 復水貯蔵槽 軽油タンク		
	格納容器バイパス (インターフェイスシステム LOCA)	逃がし安全弁 逃がし弁機能用アクチュエータ 自動減圧機能用アクチュエータ	復水貯蔵槽 原子炉建屋プローアウトパネル		
	使用済燃料プール	想定事故 1	—		
		想定事故 2	—		
原子炉圧力容器	重大事故シケンス	主要な重大事故等対処施設			・設備構成の相違 【柏崎 6/7】
		原子炉格納容器内	原子炉格納容器外		
	崩壊熱除去機能喪失	逃がし安全弁 逃がし弁機能用アクチュエータ 自動減圧機能用アクチュエータ	—		
	全交流動力電源喪失	逃がし安全弁 逃がし弁機能用アクチュエータ 自動減圧機能用アクチュエータ	復水移送ポンプ 復水貯蔵槽 軽油タンク 直流 125V 善電池 A 直流 125V 善電池 A-2 AM 用直流 125V 善電池 直流 125V 充電器 A 直流 125V 充電器 A-2 AM 用直流 125V 充電器 第一ガスタービン発電機 第一ガスタービン発電機用燃料タンク 第一ガスタービン発電機用燃料移送ポンプ		
	原子炉冷却材の流出	—	—		
	反応度の誤投入	—	—		

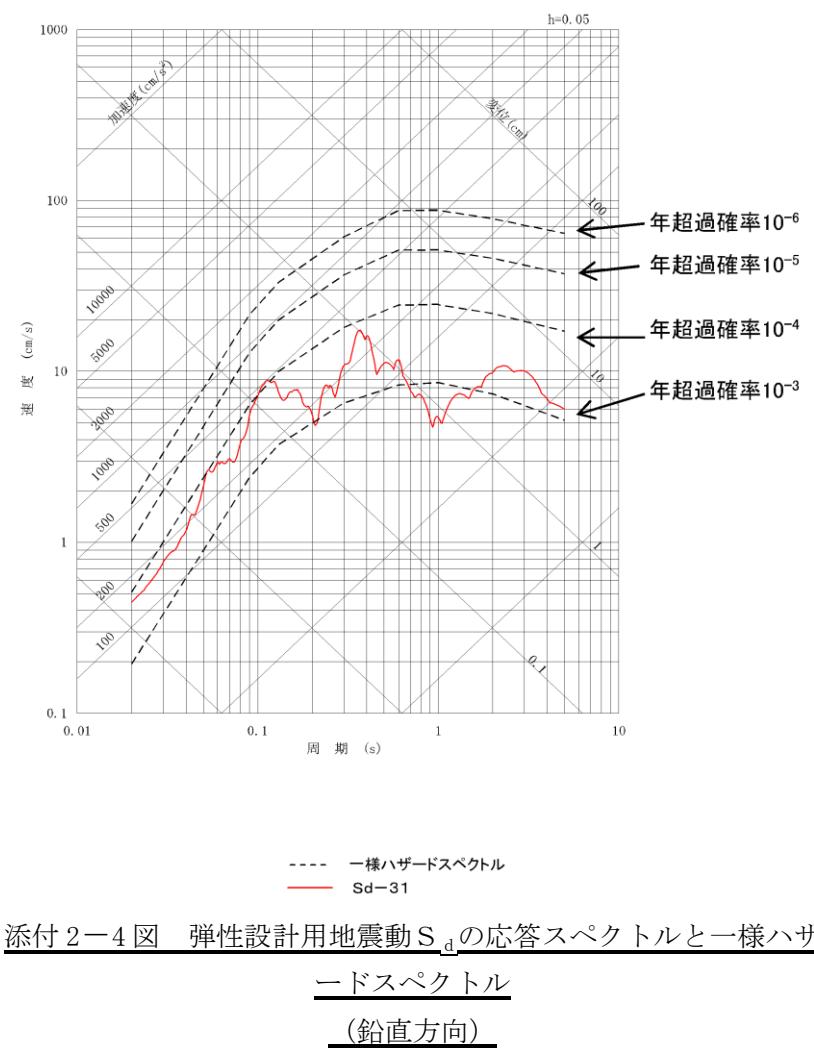
添付資料-2. 地震動の年超過確率

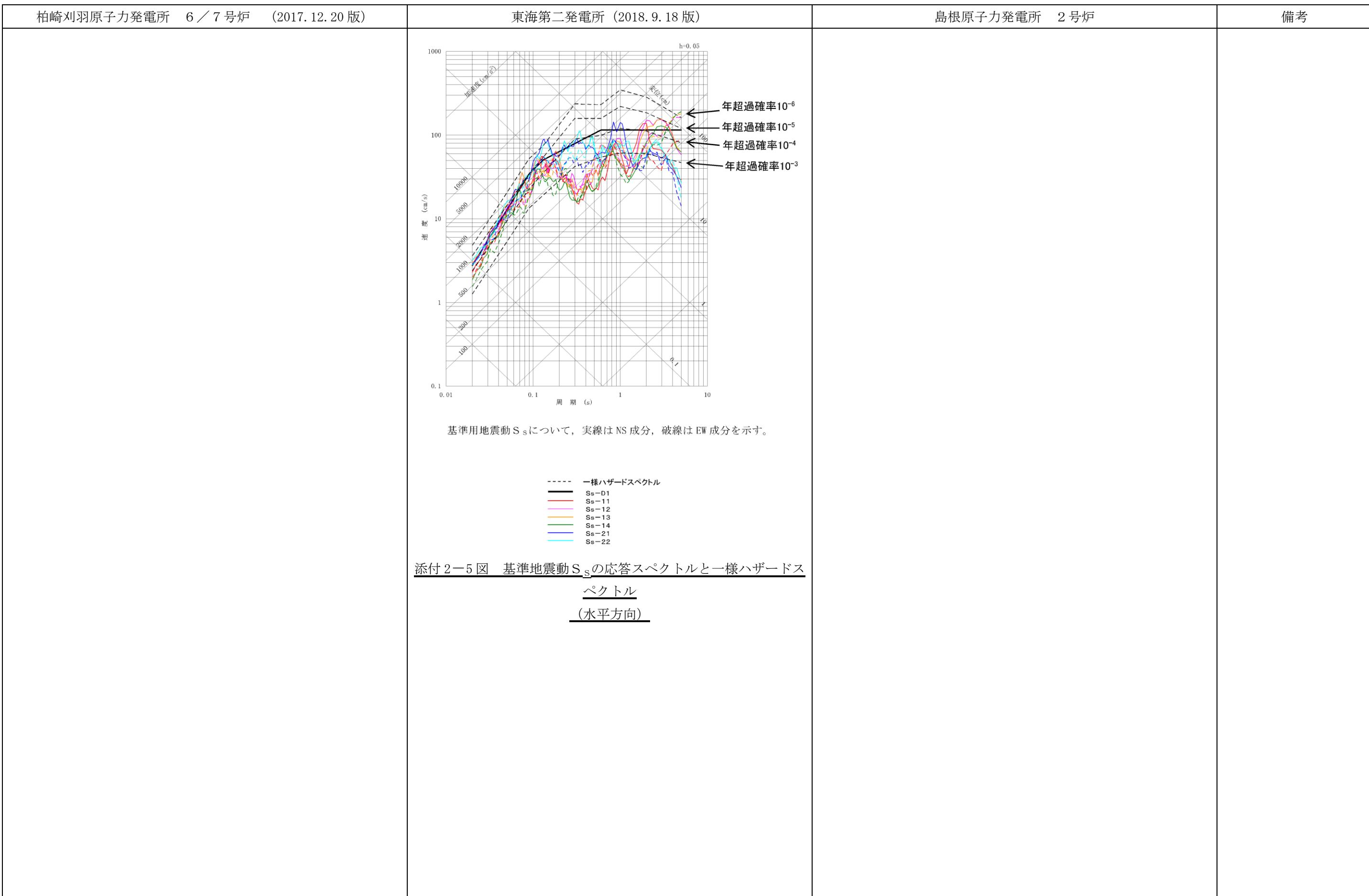


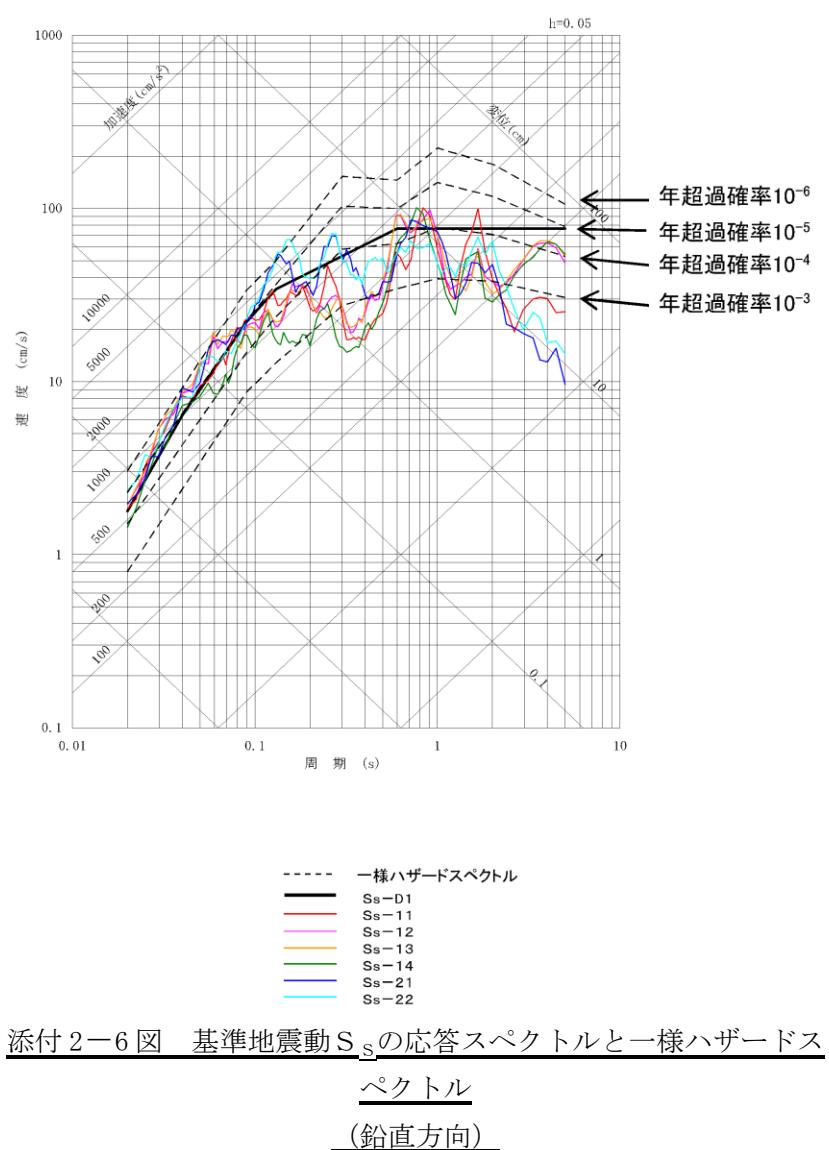


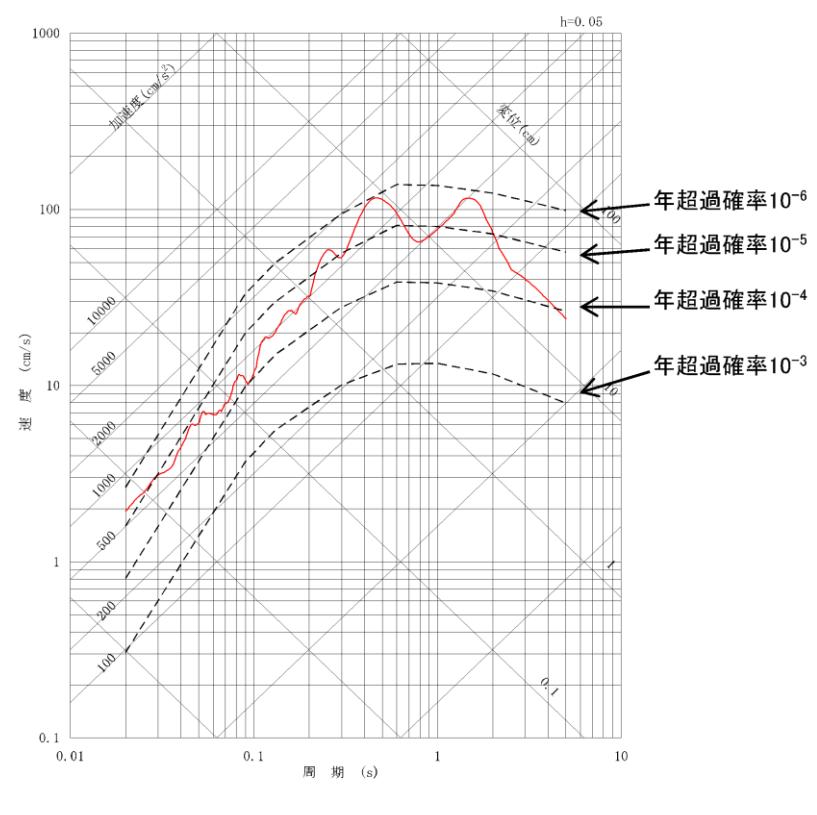


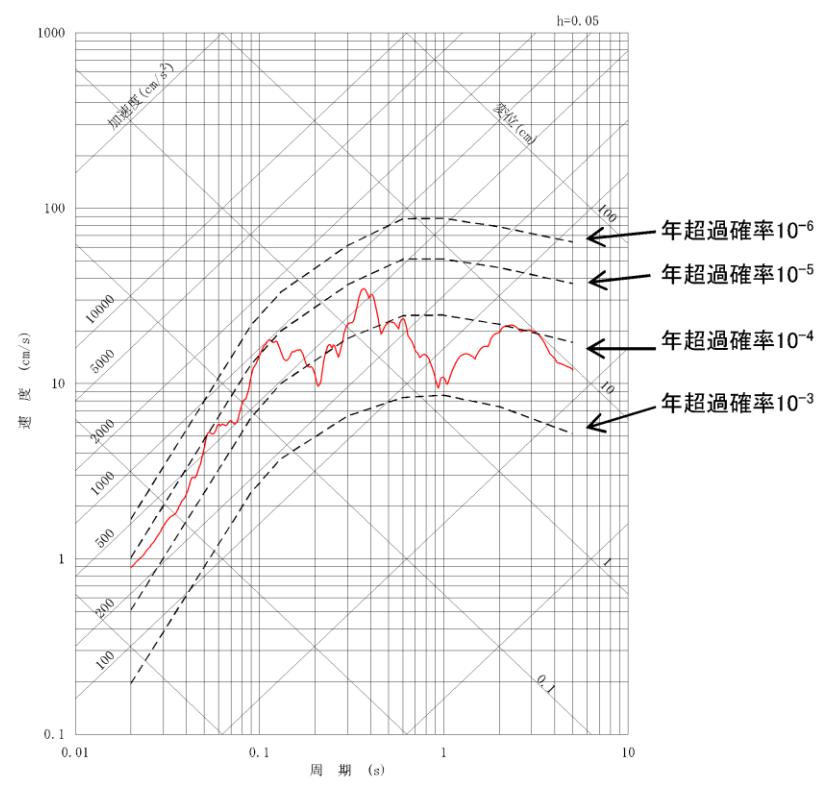












添付2-8図 基準地震動 S_s の応答スペクトルと一様ハザードスペクトル
(鉛直方向)

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.18版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>添付資料-3. 事故時荷重の組合せの選定における検討の流れ</p> <p>The flowchart details the process for determining seismic load combinations. It starts with prerequisites for SA load and earthquake combination examination, followed by a main flow for basic overall procedures. The process involves identifying whether the combined event is an earthquake or a dependent event, and then evaluating the load based on its type (independent or dependent) and specific parameters like Ss and Sd. A note specifies that for major accident prevention equipment, the design standard is applied. Footnotes explain the treatment of SA as an independent event for major accidents.</p> <p>※1: 確定論的な考え方、確率論的な考察を踏まえ、SA等は地震独立事象として取り扱う。 ※2: 確定論的な考え方、確率論的な考察を踏まえ、SA等を地震独立事象として取り扱うことから従属事象としては考慮しない。</p> <p>(備考) 重大事故防止設備（設計基準拡張）は、設計基準事故対処設備として設定されている耐震重要度分類のクラスに従った耐震評価を実施する。</p>	<p>添付資料-3 事故時荷重の組合せの選定における検討の流れ</p> <p>The flowchart follows a similar structure to the Borsigmoor version, detailing the examination of SA load and earthquake combinations. It includes a main flow for basic overall procedures, involving decisions on whether the combined event is an earthquake or a dependent event, and evaluations based on load types and parameters. A note specifies that for major accident prevention equipment, the design standard is applied. Footnotes explain the treatment of SA as an independent event for major accidents.</p> <p>※1 : 確定論的な考え方、確率論的な考察を踏まえ、SA等を地震独立事象として取り扱う。 ※2 : 確定論的な考え方、確率論的な考察を踏まえ、SA等を地震独立事象として取り扱うことから従属事象としては考慮しない。</p>	<p>添付資料3 事故時荷重の組合せの選定における検討の流れ</p> <p>The flowchart follows a similar structure to the previous versions, detailing the examination of SA load and earthquake combinations. It includes a main flow for basic overall procedures, involving decisions on whether the combined event is an earthquake or a dependent event, and evaluations based on load types and parameters. A note specifies that for major accident prevention equipment, the design standard is applied. Footnotes explain the treatment of SA as an independent event for major accidents.</p> <p>※1 : 確定論的な考え方、確率論的な考察を踏まえ、SA等は地震独立事象として取り扱う。 ※2 : 確定論的な考え方、確率論的な考察を踏まえ、SA等を地震独立事象として取り扱うことから、従属事象としては考慮しない。</p> <p>(備考) 重大事故防止設備（設計基準拡張）は、設計基準事故対処設備として設定されている耐震重要度分類のクラスに従った耐震評価を実施する。</p>	

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.18版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>SA荷重と地震の組合せの検討の流れについて</p> <p>施設分類 検討内容 手順は4.(3) ①SAの発生確率 4.(3)① ②地震動の年超過確率の考え方 4.(3)② ③スクリーニングの判定基準の設定 4.(3)③ ④SdとSsに組み合わせるSAの継続時間の設定 4.(3)④ 荷重の組合せの検討結果 (④を踏まえて総合的、工学的判断) 4.(3)⑤</p>	<p>SA荷重と地震の組合せの検討の流れについて</p> <p>施設分類 検討内容 手順は4.(3) ①SAの発生確率 4.(3)① ②地震動の年超過確率の考え方 4.(3)② ③スクリーニングの判定基準の設定 4.(3)③ ④SdとSsに組み合わせるSAの継続時間の設定 4.(3)④ 荷重の組合せの検討結果 (④を踏まえて総合的、工学的判断) 4.(3)⑤</p>	<p>SA荷重と地震の組合せの検討の流れについて</p> <p>施設分類 検討内容 手順は4.(3) ①SAの発生確率 4.(3)① ②地震動の年超過確率の考え方 4.(3)② ③スクリーニングの判定基準の設定 4.(3)③ ④SdとSsに組み合わせるSAの継続時間の設定 4.(3)④ 荷重の組合せの検討結果 (④を踏まえて総合的、工学的判断) 4.(3)⑤</p>	

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.18版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p><u>添付資料-4.</u> 建物・構築物のSA施設としての設計の考え方</p> <p>4項(2)では建物・構築物を全般施設に分類しており、全般施設はSA条件を考慮した設計荷重とSsによる地震力を組み合わせることとしている。これは、建物・構築物のDB施設としての設計の考え方が、機器・配管系のそれと同じであり、SA施設としての設計については、建物・構築物、機器・配管系とともにDB施設としての設計の考え方を踏まえることを基本方針としているからである。</p> <p>以下では、建物・構築物のSA施設としての設計の考え方について、DB施設としての設計の考え方も踏まえ、本文の各項ごとに説明する。</p> <p>(1) 対象施設とその施設分類 (3項(1)に対する考え方)</p> <p>『重大事故等対象設備について（補足説明資料）「39条 地震による損傷の防止 添付資料-1 重大事故等対処施設の網羅的な整理について」』より抽出したSA施設の建物・構築物を表1に示す。<u>補機冷却用海水取水路及び補機冷却用海水取水槽を除く12施設</u>は、<u>基準地震動</u>による地震力に対して機能維持が求められている「常設耐震重要重大事故防止設備」、「常設重大事故緩和設備」のいずれかに該当するため、荷重の組合せ検討の対象施設である。</p> <p>なお、「常設重大事故防止設備（設計基準拡張）」兼「常設重大事故緩和設備（設計基準拡張）」である<u>補機冷却用海水取水路及び補機冷却用海水取水槽</u>についても、Ss機能維持設計であることから、「常設耐震重要重大事故防止設備」及び「常設重大事故緩和設備」と同等のものとして取り扱う。</p>	<p><u>添付資料-4</u></p> <p>建物・構築物のSA施設としての設計の考え方</p> <p>4項(2)では建物・構築物を全般施設に分類しており、全般施設はSA条件を考慮した設計荷重とSsによる地震力を組み合わせることとしている。これは、建物・構築物のDB施設としての設計の考え方が、機器・配管系のそれと同じであり、SA施設としての設計については、建物・構築物、機器・配管系とともにDB施設としての設計の考え方を踏まえることを基本方針としているからである。</p> <p>以下では、建物・構築物のSA施設としての設計の考え方について、DB施設としての設計の考え方も踏まえ、本文の各項毎に説明する。</p> <p>(1) 対象施設とその施設分類 (3項(1)に対する考え方)</p> <p>『重大事故等対象設備について（補足説明資料）「39条 地震による損傷の防止添付資料-1 重大事故等対処施設の網羅的な整理について」』より抽出したSA施設の建物・構築物を表1に示す。<u>これら13施設</u>は、<u>基準地震動Ss</u>による地震力に対して機能維持が求められている「常設耐震重要重大事故防止設備」、「常設重大事故緩和設備」のいずれかに該当するため、荷重の組合せ検討の対象施設である。</p>	<p><u>添付資料4</u></p> <p>建物・構築物のSA施設としての設計の考え方</p> <p>4項(2)では建物・構築物を全般施設に分類しており、全般施設はSA条件を考慮した設計荷重とSsによる地震力を組み合わせることとしている。これは、建物・構築物のDB施設としての設計の考え方が、機器・配管系のそれと同じであり、SA施設としての設計については、建物・構築物、機器・配管系とともにDB施設としての設計の考え方を踏まえることを基本方針としているからである。</p> <p>以下では、建物・構築物のSA施設としての設計の考え方について、DB施設としての設計の考え方も踏まえ、本文の各項毎に説明する。</p> <p>(1) 対象施設とその施設分類 (3項(1)に対する考え方)</p> <p>『重大事故等対象設備について（補足説明資料）「39条 地震による損傷の防止添付資料-1 重大事故等対処施設の網羅的な整理について」』より抽出したSA施設の建物・構築物を表1に示す。<u>これら12施設</u>は、<u>Ss</u>による地震力に対して機能維持が求められている「常設耐震重要重大事故防止設備」、「常設重大事故緩和設備」のいずれかに該当するため、荷重の組合せ検討の対象施設である。</p>	<p>・施設構成の相違 【柏崎6/7、東海第二】 島根2は柏崎6/7及び東海第二と施設構成が異なる</p> <p>・施設構成の相違 【柏崎6/7】 島根2は柏崎6/7と施設構成が異なる</p>

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)				東海第二発電所 (2018.9.18版)				島根原子力発電所 2号炉				備考
表1 SA施設(建物・構築物)の施設分類				表1 SA施設(建物・構築物)の施設分類				表1 SA施設(建物・構築物)の施設分類				
SA施設 (建物・構築物)	常設耐震重要 重大事故防止設備	常設耐震重要重大事故 防止設備以外の常設重 大事故防止設備	常設重大事故 緩和設備	SA施設 (建物・構築物)	常設耐震重要 重大事故防止設備	常設耐震重要重大事 故防止設備以外の常 設重大事故防止設備	常設重大事故 緩和設備	SA施設 (建物・構築物)	常設耐震重要 重大事故防止設備	常設耐震重要重大事 故防止設備以外の常 設重大事故防止設備	常設重大事故 緩和設備	
復水貯蔵槽	○	—	○	使用済燃料プール	○	—	○	燃料プール	○	—	○	・施設構成の相違
フィルタベント遮蔽壁	○	—	○	緊急用海水ポンプビ ット	—	○	○	低圧原子炉代替注 水槽	○	—	○	【柏崎6/7、東海第二】
使用済燃料プール	○	—	○	S A用海水ピット取 水塔	—	○	○	第1ベントフィル タ格納槽遮蔽	○	—	○	島根2は柏崎6/7及 び東海第二と施設構成 が異なる
中央制御室遮蔽	○	—	○	海水引込み管	—	○	○	配管遮蔽	○	—	○	
中央制御室待避室遮蔽	—	—	○	S A用海水ピット	—	○	○	中央制御室遮蔽	○	—	○	
5号炉原子炉建屋内緊急時対策所 (対策本部)遮蔽	○	—	○	貯留堰	○	—	○	緊急時対策所遮蔽	—	—	○	
5号炉原子炉建屋内緊急時対策所 (待機場所)遮蔽	○	—	○	取水路	—	○	○	取水槽	—	○	○	
海水貯留堰	○	—	○	フィルタ装置遮蔽	○	—	○	取水管	—	○	○	
スクリーン室	—	○	○	二次隔離弁操作室遮 蔽	—	—	○	取水口	—	○	○	
取水路	—	○	○	中央制御室遮蔽	○	—	○	原子炉建物原子炉 棟	—	—	○	
補機冷却用海水取水路	—	—	—	中央制御室退避室遮 蔽	—	—	○	非常用ガス処理系 排気管	—	—	○	
補機冷却用海水取水槽	—	—	—	緊急時対策所遮蔽	—	—	○	緊急時対策所用燃 料地下タンク	○	—	○	
主排気筒(内筒)	○	—	○	代替淡水貯槽	○	—	○					
原子炉建屋原子炉区域	—	—	○									

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.18版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>(2) DB施設としての設計の考え方</p> <p>(a) 新規制基準における要求事項</p> <p>「実用発電用原子炉及びその附属施設の位置、構造及び設備の基準に関する規則」の第4条(地震による損傷の防止)には、建物・構築物、機器・配管系の区分なく、次の事項が規定されている。</p> <ul style="list-style-type: none"> ・ 設計基準対象施設は、<u>地震力に十分に耐えることができるものでなければならない。</u> ・ 耐震重要施設は、<u>その供用中に当該耐震重要施設に大きな影響を及ぼすおそれのある地震による加速度によって作用する地震力(以下「基準地震動による地震力」という。)に対して安全機能が損なわれるおそれがないものでなければならない。</u> <p>(b) JEAG4601の記載内容(2.3項に対する考え方)</p> <p>上記の規制要求を踏まえ、JEAG4601-1987において、建物・構築物に関する荷重の組合せと許容限界については、以下のように記載されている。</p> <p>【荷重の組合せ】</p> <ul style="list-style-type: none"> ・ 地震力と常時作用している荷重<u>運転時</u>(通常運転時、運転時の異常な過渡変化時)に施設に作用する荷重を組み合わせる。 ・ 常時作用している荷重<u>及び</u>事故時の状態で施設に作用する荷重のうち長時間その作用が続く荷重と基準地震動S₁による荷重を組み合わせる。 <p>【許容限界】</p> <ul style="list-style-type: none"> ・ 基準地震動S₁による地震力との組合せに対する許容限界 安全上適切と認められる規格及び基準による許容応力度を許容限界とする。ただし、事故時の荷重と組み合わせる場合には、次項による許容限界を適用する。 ・ 基準地震動S₂による地震力との組合せに対する許容限界 建物・構築物が構造物全体として十分変形能力(ねばり)の余裕を有し、終局耐力に対して安全余裕をもたせることとする。 <p>ここで、JEAG4601-1987における建物・構築物の荷重の組合せは、2.3項に示す機器・配管系の荷重の組合せと同じ考え方に基づいて設定された結果として記載されているものである。</p>	<p>(2) DB施設としての設計の考え方</p> <p>a. 新規制基準における要求事項</p> <p>「実用発電用原子炉及びその附属施設の位置、構造及び設備の基準に関する規則」の第4条(地震による損傷の防止)には、建物・構築物、機器・配管系の区分なく、次の事項が規定されている。</p> <ul style="list-style-type: none"> ・ 設計基準対象施設は、<u>地震力に十分に耐えることができるものでなければならない。</u> ・ 耐震重要施設は、<u>その供用中に当該耐震重要施設に大きな影響を及ぼすおそれのある地震による加速度によって作用する地震力(以下「基準地震動による地震力」という。)に対して安全機能が損なわれるおそれがないものでなければならない。</u> <p>b. JEAG4601の規定内容(2.3項に対する考え方)</p> <p>上記の規制要求を踏まえ、JEAG4601-1987において、建物・構築物に関する荷重の組合せと許容限界については、以下のように規定されている。</p> <p>【荷重の組合せ】</p> <ul style="list-style-type: none"> ・ 地震力と常時作用している荷重<u>運転時</u>(通常運転時、運転時の異常な過渡変化時)に施設に作用する荷重と組みせる。 ・ 常時作用している荷重<u>及び</u>事故時の状態で施設に作用する荷重のうち長時間その作用が続く荷重と基準地震動S₁による荷重を組みせる。 <p>【許容限界】</p> <ul style="list-style-type: none"> ・ 基準地震動S₁による地震力との組合せに対する許容限界 安全上適切と認められる規格及び基準による許容応力度を許容限界とする。ただし、事故時の荷重と組みせる場合には、次項による許容限界を適用する。 ・ 基準地震動S₂による地震力との組合せに対する許容限界 建物・構築物が構造物全体として十分変形能力(ねばり)の余裕を有し、終局耐力に対して安全余裕をもたせることとする。 <p>ここで、JEAG4601-1987における建物・構築物の荷重の組合せは、2.3項に示す機器・配管系の荷重の組合せと同じ考え方に基づいて設定された結果として規定されているものである。</p>	<p>(2) DB施設としての設計の考え方</p> <p>(a) 新規制基準における要求事項</p> <p>「実用発電用原子炉及びその附属施設の位置、構造及び設備の基準に関する規則」の第4条(地震による損傷の防止)には、建物・構築物、機器・配管系の区分なく、次の事項が規定されている。</p> <ul style="list-style-type: none"> ・ 設計基準対象施設は、<u>地震力に十分に耐えることができるものでなければならない。</u> ・ 耐震重要施設は、<u>その供用中に当該耐震重要施設に大きな影響を及ぼすおそれのある地震による加速度によって作用する地震力(以下「基準地震動による地震力」という。)に対して安全機能が損なわれるおそれがないものでなければならない。</u> <p>(b) JEAG4601の規定内容(2.3項に対する考え方)</p> <p>上記の規制要求を踏まえ、JEAG4601-1987において、建物・構築物に関する荷重の組合せと許容限界については、以下のように規定されている。</p> <p>【荷重の組合せ】</p> <ul style="list-style-type: none"> ・ 地震力と常時作用している荷重<u>及び</u>運転時(通常運転時、運転時の異常な過渡変化時)に施設に作用する荷重と組み合わせる。 ・ 常時作用している荷重<u>及び</u>事故時の状態で施設に作用する荷重のうち長時間その作用が続く荷重と基準地震動S₁による荷重と組み合わせる。 <p>【許容限界】</p> <ul style="list-style-type: none"> ・ 基準地震動S₁による地震力との組合せに対する許容限界 安全上適切と認められる規格及び基準による許容応力度を許容限界とする。ただし、事故時の荷重と組み合わせる場合には、次項による許容限界を適用する。 ・ 基準地震動S₂による地震力との組合せに対する許容限界 建物・構築物が構造物全体として十分変形能力(ねばり)の余裕を有し、終局耐力に対して安全余裕をもたせることとする。 <p>ここで、JEAG4601-1987における建物・構築物の荷重の組合せは、2.3項に示す機器・配管系の荷重の組合せと同じ考え方に基づいて設定された結果として規定されているものである。</p>	

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.18版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>なお、JEAG4601-1987において、機器・配管系では運転状態が定義されているが、建物・構築物については、細かな運転状態を設定する必要がないため、運転状態は定義されていない。</p> <p>(3) SA施設の荷重の組合せと許容限界の設定方針 (3.(3)(4)項に対する考え方)</p> <p>SA施設の建物・構築物における荷重の組合せと許容限界の設定方針は、機器・配管系と同様、JEAG4601-1987のDB施設に対する記載内容を踏まえ、以下のとおりとする（建物・構築物では、運転状態及びそれに対応した許容応力状態が定義されていないことから、機器・配管系とは下線部が異なる）。</p> <p>【SA施設（建物・構築物）における設定方針】</p> <ul style="list-style-type: none"> ・ S_s, S_dと運転状態の組合せを考慮する。 ・ 地震の従属事象については、地震との組合せを実施する。ここで、耐震Sクラス施設はS_sによる地震力に対して、その安全機能が保持できるよう設計されていることから、地震の従属事象としてのSAは発生しないこととなる。したがってSAは地震の独立事象として取り扱う。 ・ 地震の独立事象については、事象の発生確率、継続時間及びS_s若しくはS_dの年超過確率の積等も考慮し、工学的、総合的に組み合わせるかを判断する。 <p>組み合わせるか否かの判断は、国内外の基準等でスクリーニング基準として参照されている値、炉心損傷頻度及び格納容器機能喪失頻度の性能目標値に保守性をもたせた値を目安とし、事象の発生確率、継続時間及びS_s若しくはS_dの年超過確率の積と比較等により判断する。</p> <ul style="list-style-type: none"> ・ また、上記により組合せ不要と判断された場合においても、事故後長期間継続する荷重とS_dによる地震力と組み合わせる。 ・ 許容限界として、DB施設のS_sに対する許容限界に加えて、SA荷重と地震力との組合せに対する許容限界（機器・配管系の許容応力状態V_{AS}に相当するもの）を設定する。ここで、<u>柏崎刈羽6号及び7号炉</u>では、SA荷重と地震力との組合せに対する許容限界はDB施設のS_sに対する許容限界（建物・構築物が構造物全体として十分変形能力（ねばり）の余裕を有し、終局耐力に対して安全余裕をもたせることとする）と同じとする。 	<p>なお、JEAG4601-1987において、機器・配管系では運転状態が定義されているが、建物・構築物については、細かな運転状態を設定する必要がないため、運転状態は定義されていない。</p> <p>(3) SA施設の荷重の組合せと許容限界の設定方針 (3.(3)(4)項に対する考え方)</p> <p>SA施設の建物・構築物における荷重の組合せと許容限界の設定方針は、機器・配管系と同様、JEAG4601-1987のDB施設に対する規定内容を踏まえ、以下のとおりとする（建物・構築物では、運転状態及びそれに対応した許容応力状態が定義されていないことから、機器・配管系とは下線部が異なる）。</p> <p>【SA施設（建物・構築物）における設定方針】</p> <ul style="list-style-type: none"> ・ S_s, S_dと運転状態の組合せを考慮する。 ・ 地震の従属事象については、地震との組合せを実施する。ここで、耐震Sクラス施設はS_sによる地震力に対して、その安全機能が保持できるよう設計されていることから、地震の従属事象としてのSAは発生しないこととなる。したがって、SAは地震の独立事象として取り扱う。 ・ 地震の独立事象については、事象の発生確率、継続時間及びS_s若しくはS_dの超過確率の積等も考慮し、工学的、総合的に組み合わせるかを判断する。 <p>組み合わせるか否かの判断は、国内外の基準等でスクリーニング基準として参照されている値、炉心損傷頻度及び格納容器機能喪失頻度の性能目標値に保守性をもたせた値を目安とし、事象の発生確率、継続時間及びS_s若しくはS_dの超過確率の積と比較等により判断する。</p> <ul style="list-style-type: none"> ・ また、上記により組合せ不要と判断された場合においても、事故後長期間継続する荷重とS_dによる地震力と組み合わせる。 ・ 許容限界として、DB施設のS_sに対する許容限界に加えて、SA荷重と地震力との組合せに対する許容限界（機器・配管系の許容応力状態V_{AS}に相当するもの）を設定する。ここで、<u>東海第二発電所</u>では、SA荷重と地震力との組合せに対する許容限界はDB施設のS_sに対する許容限界（建物・構築物が構造物全体として十分変形能力（ねばり）の余裕を有し、終局耐力に対して安全余裕をもたせることとする）と同じとする。 	<p>なお、JEAG4601-1987において、機器・配管系では運転状態が定義されているが、建物・構築物については、細かな運転状態を設定する必要がないため、運転状態は定義されていない。</p> <p>(3) SA施設の荷重の組合せと許容限界の設定方針(3.(3)(4)項に対する考え方)</p> <p>SA施設の建物・構築物における荷重の組合せと許容限界の設定方針は、機器・配管系と同様、JEAG4601-1987のDB施設に対する規定内容を踏まえ、以下のとおりとする（建物・構築物では、運転状態及びそれに対応した許容応力状態が定義されていないことから、機器・配管系とは下線部が異なる）。</p> <p>【SA施設（建物・構築物）における設定方針】</p> <ul style="list-style-type: none"> ・ S_s, S_dと運転状態の組合せを考慮する。 ・ 地震の従属事象については、地震との組合せを実施する。ここで、Sクラス施設はS_sによる地震力に対して、その安全機能が保持できるよう設計されていることから、地震の従属事象としてのSAは発生しないこととなる。したがって、SAは地震の独立事象として取り扱う。 ・ 地震の独立事象については、事象の発生確率、継続時間及びS_s若しくはS_dの年超過確率の積等も考慮し、工学的、総合的に組み合わせるかを判断する。 <p>組み合わせるか否かの判断は、国内外の基準等でスクリーニング基準として参照されている値、炉心損傷頻度及び格納容器機能喪失頻度の性能目標値に保守性をもたせた値を目安とし、事象の発生確率、継続時間及びS_s若しくはS_dの年超過確率の積との比較等により判断する。</p> <ul style="list-style-type: none"> ・ また、上記により組合せ不要と判断された場合においても、事故後長期間継続する荷重とS_dによる地震力と組み合わせる。 ・ 許容限界として、DB施設のS_sに対する許容限界に加えて、SA荷重と地震力との組合せに対する許容限界(機器・配管系の許容応力状態V_{AS}に相当するもの)を設定する。ここで、<u>島根2号炉</u>では、SA荷重と地震力との組合せに対する許容限界は、DB施設のS_sに対する許容限界(建物・構築物が構造物全体として十分変形能力(ねばり)の余裕を有し、終局耐力に対して安全余裕をもたせることとする)と同じとする。 	

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.18版)	島根原子力発電所 2号炉	備考	
(4) 荷重の組合せと許容限界の検討結果(5.2.1項に対する考え方) 5.2.1項の全般施設の検討は、建物・構築物に対しても同様に適用される。すなわち、各項目に対する考え方は以下のとおりとなる。 SAの発生確率 炉心損傷頻度の性能目標値 (10^{-4} /炉年) を設定 継続時間 事故発生時を基点として、 10^{-2} 年までの期間を地震荷重との組合せが不要な短期(運転状態V(S)), 弹性設計用地震動Sdとの組合せが必要な $10^{-2} \sim 2 \times 10^{-1}$ 年を長期(L)(運転状態V(L)), 基準地震動Ssとの組合せが必要な期間 2×10^{-1} 年以降を長期(LL)(運転状態V(LL))とする。 (建物・構築物について、SA時の荷重条件を踏まえ5.2.1項(2)b.の分類を設備ごとに検討した結果を添付資料ー4補足資料ー1に示す。) 地震動の年超過確率 JEAG4601の地震動の発生確率 (Ss : 5×10^{-4} /年以下, Sd : 10^{-2} /年以下) を設定 以上から、機器・配管系と同様、SAの発生確率、継続時間、地震動の年超過確率の積等を考慮した工学的、総合的な判断として、建物・構築物についても、SA荷重とSsによる地震力を組み合わせることとする。	(4) 荷重の組合せと許容限界の検討結果 (5.2.1項に対する考え方) 5.2.1項の全般施設の検討は、建物・構築物に対しても同様に適用される。すなわち、各項目に対する考え方は以下のとおりとなる。 SAの発生確率 ... 炉心損傷頻度の性能目標値 (10^{-4} /炉年) を設定 継続時間 事象発生時を起点として、 10^{-2} 年までの期間を地震荷重との組合せが不要な短期(運転状態V(S)), 弹性設計用地震動Sdとの組合せが必要な 10^{-2} から 2×10^{-1} 年を長期(L)(運転状態V(L)), 基準地震動Ssとの組合せが必要な期間 2×10^{-1} 年以降を長期(LL)(運転状態V(LL))とする。 (建物・構築物について、SA時の荷重条件を踏まえ、施設ごとに検討した結果を添付4補足資料ー1に示す。) 地震動の超過確率.. JEAG4601の地震動の発生確率 (Ss : 5×10^{-4} /年以下, Sd : 10^{-2} /年以下) を設定 以上から、機器・配管系と同様、SAの発生確率、継続時間、地震動の超過確率の積等を考慮した工学的、総合的な判断として、建物・構築物についても、SA荷重とSsによる地震力を組み合わせることとする。	(4) 荷重の組合せと許容限界の検討結果(5.2.1項に対する考え方) 5.2.1項の全般施設の検討は、建物・構築物に対しても同様に適用される。すなわち、各項目に対する考え方は以下のとおりとなる。 SAの発生確率 炉心損傷頻度の性能目標値(10^{-4} /炉年)を設定 継続時間 事故発生時を基点として、 10^{-2} 年までの期間を地震荷重との組合せが不要な短期(運転状態V(S)), Sdとの組合せが必要な $10^{-2} \sim 2 \times 10^{-1}$ 年を長期(L)(運転状態V(L)), Ssとの組合せが必要な2 $\times 10^{-1}$ 年以降を長期(LL)(運転状態V(LL))とする。 (建物・構築物について、SA時の荷重条件を踏まえ5.2.1項(2)b.の分類を設備ごとに検討した結果を添付4補足資料ー1に示す。) 地震動の年超過確率 J E A G 4 6 0 1の地震動の発生確率(Ss : 5×10^{-4} /年以下, Sd : 10^{-2} /年以下)を設定 以上から、機器・配管系と同様、SAの発生確率、継続時間、地震動の年超過確率の積等を考慮した工学的、総合的な判断として、建物・構築物についても、SA荷重とSsによる地震力を組み合わせることとする。	(5) SAと地震の組合せに対する許容限界の考え方(6.1項に対する考え方) (3)の荷重の組合せ方針から、SA施設(建物・構築物)の各組合せ条件に対する許容応力状態をDB施設(建物・構築物)と比較して表2に示す。なお、表2に示す荷重の組合せケースのうち、他の組合せケースと同一となる場合、又は他の組合せケースに包絡される場合は評価を省略することになる。	(5) SAと地震の組合せに対する許容限界の考え方(6.1項に対する考え方) (3)の荷重の組合せ方針から、SA施設(建物・構築物)の各組合せ条件に対する許容応力状態をDB施設(建物・構築物)と比較して表2に示す。なお、表2に示す荷重の組合せケースのうち、他の組合せケースと同一となる場合、又は他の組合せケースに包絡される場合は評価を省略することになる。

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)				東海第二発電所 (2018.9.18版)				島根原子力発電所 2号炉				備考									
表2 荷重の組合せと許容限界				表2 荷重の組合せと許容限界				表2 荷重の組合せと許容限界													
運転状態	DB 施設		SA 施設		備考		運転状態	DB 施設		SA 施設		備考		運転状態	DB 施設		SA 施設		備考		
	Sd	Ss	Sd	Ss				Sd	Ss	Sd	Ss				Sd	Ss	Sd	Ss			
運転時	許容応力度 ^{※1}	終局 ^{※2}	—	終局 ^{※2}	DB と同じ許容限界とする。		運転時	許容応力度 ^{※1}	終局 ^{※2}	—	終局 ^{※2}	DB と同じ許容限界とする。		運転時	許容応力度 ^{※1}	終局 ^{※2}	—	終局 ^{※2}	DB と同じ許容限界とする。		
DB 事故時(長期)	終局 ^{※2}	—	終局 ^{※2}	—	DB と同じ許容限界とする。		D B 事故時(長期)	終局 ^{※2}	—	終局 ^{※2}	—	DB と同じ許容限界とする。		D B 事故時(長期)	終局 ^{※2}	—	終局 ^{※2}	—	DB と同じ許容限界とする。		
SA 事故時	—	—	—	注2	注2: SA 荷重と地震力との組合せに対する許容限界として、柏崎刈羽6号及び7号炉では、終局 ^{※2} とする。		SA 事故時	—	—	—	終局 ^{※2}	SA 荷重と地震力との組合せに対する許容限界として、東海第二発電所では、終局 ^{※2} とする。		SA 事故時	—	—	—	終局 ^{※2}	SA 荷重と地震力との組合せに対する許容限界として、島根2号炉では、終局 ^{※2} とする。		
※1: 許容応力度: 安全上適切と認められる規格及び基準による許容応力度				※1 : 許容応力度: 安全上適切と認められる規格及び基準による許容応力度				※1 : 許容応力度: 安全上適切と認められる規格及び基準による許容応力度				※1 : 許容応力度: 安全上適切と認められる規格及び基準による許容応力度									
※2: 終局: 構造物全体として十分変形能力(ねばり)の余裕を有し、終局耐力に対して安全余裕を持たせていること				※2 : 終局: 構造物全体として十分変形能力(ねばり)の余裕を有し、終局耐力に対して、安全余裕を持たせていること				※2 : 終局: 構造物全体として十分変形能力(ねばり)の余裕を有し、終局耐力に対して安全余裕を持たせていること				※2 : 終局: 構造物全体として十分変形能力(ねばり)の余裕を有し、終局耐力に対して安全余裕を持たせていること									
添付資料-4 準足資料-2に、Ssによる地震力と組み合わせる荷重を、施設ごとに示す。				添付4 準足資料-2に、Ssによる地震力と組み合わせる荷重を、施設ごとに示す。				添付4 準足資料-2に、地震力と組み合わせる荷重を施設ごとに示す。				添付4 準足資料-2に、地震力と組み合わせる荷重を施設ごとに示す。									
使用済燃料プールを除く施設は、DB事故時(長期)の荷重は、結果的に運転時と同じとなり、表2における「DB事故時(長期)+Sd」は地震力が大きい「運転時+Ss」に包絡されることになる。				いずれの施設も、DB事故時(長期)の荷重は、結果的に運転時と同じとなり、表2における「DB事故時(長期)+Sd」は地震力が大きい「運転時+Ss」に包絡されることになる。				いずれの施設も、DB事故時(長期)の荷重は、結果的に運転時と同じとなり、表2における「DB事故時(長期)+Sd」は地震力が大きい「運転時+Ss」に包絡されることになる。													
<u>使用済み燃料プールについては、「SA事故時+Ss」の条件をDB設計条件で包絡出来ないことから、「SA事故時+Ss」の組合せを実施することとする。</u>				以上より、建物・構築物は、PCV, RPV以外の機器・配管系と同様に扱うことが可能であり、全般施設に分類することができる。				以上より、建物・構築物は、PCV, RPV以外の機器・配管系と同様に扱うことが可能であり、全般施設に分類することができる。				以上より、建物・構築物は、PCV, RPV以外の機器・配管系と同様に扱うことが可能であり、全般施設に分類することができる。									

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.18版)	島根原子力発電所 2号炉	備考																																																																											
<u>添付資料-4 拡足資料-1 SA施設（建物・構築物）のSA時の条件を踏まえた分類</u>	<u>添付4 拡足資料-1 SA施設（建物・構築物）のSA時の条件を踏まえた分類</u>	<u>添付4 拡足資料-1 SA施設（建物・構築物）のSA時の条件を踏まえた分類</u>																																																																												
<table border="1"> <thead> <tr> <th>SA施設 (建物・構築物)</th> <th>5.2.1 継続時間 設定の分類*</th> <th>分類の根拠</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>復水貯蔵槽</td> <td>b</td> <td>DB設計では、常時作用している荷重（固定荷重、積載荷重、水圧）及び運転時の温度荷重を考慮している。SA時においても、荷重条件は変わらないため、DB条件を上回る荷重はない。</td> </tr> <tr> <td>使用済燃料プール</td> <td>a(b)</td> <td>DB設計では、常時作用している荷重（固定荷重、積載荷重、水圧）、通常時においては運転時荷重（圧力、温度荷重、機器・配管系から作用する荷重）、異常時荷重（圧力、温度荷重、機器・配管系から作用する荷重）を考慮している。SA時には、DB条件とは異なる異常時荷重が作用する。</td> </tr> <tr> <td>原子炉建屋原子炉区域 中央制御室遮蔽</td> <td>b</td> <td>DB設計では、常時作用している荷重（固定荷重、積載荷重）を考慮している。SA時においても、荷重条件は変わらないため、DB条件を上回る荷重はない。</td> </tr> <tr> <td>中央制御室待避室遮蔽 フィルタベント遮蔽壁 5号炉原子炉建屋内緊急時 対策所（対策本部）遮蔽 5号炉原子炉建屋内緊急時 対策所（待機場所）遮蔽</td> <td>c</td> <td>中央制御室待避室遮蔽、フィルタベント遮蔽壁、5号炉原子炉建屋内緊急時対策所（対策本部）遮蔽、5号炉原子炉建屋内緊急時対策所（待機場所）遮蔽についてはDB施設ではない。</td> </tr> <tr> <td>海水貯留槽 スクリーン室 取水路 補機冷却用海水取水路</td> <td>b</td> <td>DB設計では、地盤内に埋設されている構造物として、常時作用している荷重（固定荷重、積載荷重、土圧、水圧）を考慮している。SA時においても、地盤内で、DB条件を上回るような事象は発生しないため、DB条件を上回る荷重はない。</td> </tr> <tr> <td>補機冷却用海水取水槽</td> <td>b</td> <td>DB設計では、常時作用している荷重（固定荷重、積載荷重、水圧）を考慮している。SA時においても、荷重条件は変わらないため、DB条件を上回る荷重はない。</td> </tr> <tr> <td>主排気筒（内筒）</td> <td>a(b)</td> <td>DB設計では、常時作用している荷重（固定荷重）を考慮している。SA時においては、SA時温度荷重を考慮するため、DB条件を上回る荷重が作用する。</td> </tr> </tbody> </table>	SA施設 (建物・構築物)	5.2.1 継続時間 設定の分類*	分類の根拠	復水貯蔵槽	b	DB設計では、常時作用している荷重（固定荷重、積載荷重、水圧）及び運転時の温度荷重を考慮している。SA時においても、荷重条件は変わらないため、DB条件を上回る荷重はない。	使用済燃料プール	a(b)	DB設計では、常時作用している荷重（固定荷重、積載荷重、水圧）、通常時においては運転時荷重（圧力、温度荷重、機器・配管系から作用する荷重）、異常時荷重（圧力、温度荷重、機器・配管系から作用する荷重）を考慮している。SA時には、DB条件とは異なる異常時荷重が作用する。	原子炉建屋原子炉区域 中央制御室遮蔽	b	DB設計では、常時作用している荷重（固定荷重、積載荷重）を考慮している。SA時においても、荷重条件は変わらないため、DB条件を上回る荷重はない。	中央制御室待避室遮蔽 フィルタベント遮蔽壁 5号炉原子炉建屋内緊急時 対策所（対策本部）遮蔽 5号炉原子炉建屋内緊急時 対策所（待機場所）遮蔽	c	中央制御室待避室遮蔽、フィルタベント遮蔽壁、5号炉原子炉建屋内緊急時対策所（対策本部）遮蔽、5号炉原子炉建屋内緊急時対策所（待機場所）遮蔽についてはDB施設ではない。	海水貯留槽 スクリーン室 取水路 補機冷却用海水取水路	b	DB設計では、地盤内に埋設されている構造物として、常時作用している荷重（固定荷重、積載荷重、土圧、水圧）を考慮している。SA時においても、地盤内で、DB条件を上回るような事象は発生しないため、DB条件を上回る荷重はない。	補機冷却用海水取水槽	b	DB設計では、常時作用している荷重（固定荷重、積載荷重、水圧）を考慮している。SA時においても、荷重条件は変わらないため、DB条件を上回る荷重はない。	主排気筒（内筒）	a(b)	DB設計では、常時作用している荷重（固定荷重）を考慮している。SA時においては、SA時温度荷重を考慮するため、DB条件を上回る荷重が作用する。	<table border="1"> <thead> <tr> <th>SA施設 (建物・構築物)</th> <th>荷重状態* の分類</th> <th>分類の根拠</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>使用済燃料プール</td> <td>a(b)</td> <td>DB設計では、常時作用している荷重（固定荷重、積載荷重、水圧）及び運転時においては通常時荷重（圧力、温度荷重、機器・配管系から作用する荷重）、異常時荷重（圧力、温度荷重、機器・配管系から作用する荷重）を考慮している。SA時には、DB条件とは異なる異常時荷重（温度荷重）が作用する。</td> </tr> <tr> <td>緊急用海水ポンプピット SA用海水ピット取水塔 海水引込み管 SA用海水ピット</td> <td>c</td> <td>緊急用海水ポンプピット、SA用海水ピット取水塔、海水引込み管及びSA用海水ピットについてはDB施設ではない</td> </tr> <tr> <td>貯留槽 取水路</td> <td>b</td> <td>DB設計では、地盤内に埋設されている構造物として、常時作用している荷重（固定荷重、積載荷重、土圧、水圧）を考慮している。SA時においても、地盤内でDB条件を上回るような事象は発生しないため、DB条件を上回る荷重はない。</td> </tr> <tr> <td>フィルタ装置遮蔽 二次隔離弁操作室遮蔽</td> <td>c</td> <td>フィルタ装置遮蔽及び二次隔離弁操作室遮蔽についてはDB施設ではない。</td> </tr> <tr> <td>中央制御室遮蔽</td> <td>b</td> <td>DB設計では、常時作用している荷重（固定荷重、積載荷重）を考慮している。SA時においても、荷重条件は変わらないため、DB条件を上回る荷重はない。</td> </tr> <tr> <td>中央制御室待避室遮蔽 緊急時対策所遮蔽 代替淡水貯槽</td> <td>c</td> <td>中央制御室待避室遮蔽、緊急時対策所遮蔽及び代替淡水貯槽についてはDB施設ではない</td> </tr> </tbody> </table>	SA施設 (建物・構築物)	荷重状態* の分類	分類の根拠	使用済燃料プール	a(b)	DB設計では、常時作用している荷重（固定荷重、積載荷重、水圧）及び運転時においては通常時荷重（圧力、温度荷重、機器・配管系から作用する荷重）、異常時荷重（圧力、温度荷重、機器・配管系から作用する荷重）を考慮している。SA時には、DB条件とは異なる異常時荷重（温度荷重）が作用する。	緊急用海水ポンプピット SA用海水ピット取水塔 海水引込み管 SA用海水ピット	c	緊急用海水ポンプピット、SA用海水ピット取水塔、海水引込み管及びSA用海水ピットについてはDB施設ではない	貯留槽 取水路	b	DB設計では、地盤内に埋設されている構造物として、常時作用している荷重（固定荷重、積載荷重、土圧、水圧）を考慮している。SA時においても、地盤内でDB条件を上回るような事象は発生しないため、DB条件を上回る荷重はない。	フィルタ装置遮蔽 二次隔離弁操作室遮蔽	c	フィルタ装置遮蔽及び二次隔離弁操作室遮蔽についてはDB施設ではない。	中央制御室遮蔽	b	DB設計では、常時作用している荷重（固定荷重、積載荷重）を考慮している。SA時においても、荷重条件は変わらないため、DB条件を上回る荷重はない。	中央制御室待避室遮蔽 緊急時対策所遮蔽 代替淡水貯槽	c	中央制御室待避室遮蔽、緊急時対策所遮蔽及び代替淡水貯槽についてはDB施設ではない	<table border="1"> <thead> <tr> <th>SA施設 (建物・構築物)</th> <th>荷重状態* の分類</th> <th>分類の根拠</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>燃料プール</td> <td>a(b)</td> <td>DB設計では、常時作用している荷重（固定荷重、積載荷重、水圧）及び運転時においては通常時荷重（温度荷重）、異常時荷重（温度荷重）を考慮している。SA時には、DB条件とは異なる異常時荷重（温度荷重）が作用する。</td> </tr> <tr> <td>低圧原子炉代替注水槽</td> <td>c</td> <td>低圧原子炉代替注水槽については、DB施設ではない。</td> </tr> <tr> <td>第1ベントフィルタ格納槽遮蔽</td> <td>c</td> <td>第1ベントフィルタ格納槽遮蔽については、DB施設ではない。</td> </tr> <tr> <td>配管遮蔽</td> <td>c</td> <td>配管遮蔽については、DB施設ではない。</td> </tr> <tr> <td>原子炉建物原子炉棟 中央制御室遮蔽</td> <td>b</td> <td>DB設計では、常時作用している荷重（固定荷重、積載荷重）を考慮している。SA時においても、荷重条件は変わらないため、DB条件を上回る荷重はない。</td> </tr> <tr> <td>緊急時対策所遮蔽</td> <td>c</td> <td>緊急時対策所遮蔽については、DB施設ではない。</td> </tr> <tr> <td>取水槽 取水管 取水口</td> <td>b</td> <td>DB設計では、地盤内に埋設されている構造物として、常時作用している荷重（固定荷重、積載荷重、土圧、水圧）を考慮している。SA時においても、地盤内でDB条件を上回るような事象は発生しないため、DB条件を上回る荷重はない。</td> </tr> <tr> <td>非常用ガス処理系 排気管</td> <td>b</td> <td>DB設計では、常時作用している荷重（固定荷重）を考慮している。SA時においても、荷重条件は変わらないため、DB条件を上回る荷重はない。</td> </tr> <tr> <td>緊急時対策所用燃料地下タンク</td> <td>c</td> <td>緊急時対策所用燃料地下タンクについては、DB施設ではない。</td> </tr> </tbody> </table>	SA施設 (建物・構築物)	荷重状態* の分類	分類の根拠	燃料プール	a(b)	DB設計では、常時作用している荷重（固定荷重、積載荷重、水圧）及び運転時においては通常時荷重（温度荷重）、異常時荷重（温度荷重）を考慮している。SA時には、DB条件とは異なる異常時荷重（温度荷重）が作用する。	低圧原子炉代替注水槽	c	低圧原子炉代替注水槽については、DB施設ではない。	第1ベントフィルタ格納槽遮蔽	c	第1ベントフィルタ格納槽遮蔽については、DB施設ではない。	配管遮蔽	c	配管遮蔽については、DB施設ではない。	原子炉建物原子炉棟 中央制御室遮蔽	b	DB設計では、常時作用している荷重（固定荷重、積載荷重）を考慮している。SA時においても、荷重条件は変わらないため、DB条件を上回る荷重はない。	緊急時対策所遮蔽	c	緊急時対策所遮蔽については、DB施設ではない。	取水槽 取水管 取水口	b	DB設計では、地盤内に埋設されている構造物として、常時作用している荷重（固定荷重、積載荷重、土圧、水圧）を考慮している。SA時においても、地盤内でDB条件を上回るような事象は発生しないため、DB条件を上回る荷重はない。	非常用ガス処理系 排気管	b	DB設計では、常時作用している荷重（固定荷重）を考慮している。SA時においても、荷重条件は変わらないため、DB条件を上回る荷重はない。	緊急時対策所用燃料地下タンク	c	緊急時対策所用燃料地下タンクについては、DB施設ではない。	<p>・施設構成の相違 【柏崎 6/7、東海第二】 島根 2 は柏崎 6/7 及び東海第二と施設構成が異なる</p>
SA施設 (建物・構築物)	5.2.1 継続時間 設定の分類*	分類の根拠																																																																												
復水貯蔵槽	b	DB設計では、常時作用している荷重（固定荷重、積載荷重、水圧）及び運転時の温度荷重を考慮している。SA時においても、荷重条件は変わらないため、DB条件を上回る荷重はない。																																																																												
使用済燃料プール	a(b)	DB設計では、常時作用している荷重（固定荷重、積載荷重、水圧）、通常時においては運転時荷重（圧力、温度荷重、機器・配管系から作用する荷重）、異常時荷重（圧力、温度荷重、機器・配管系から作用する荷重）を考慮している。SA時には、DB条件とは異なる異常時荷重が作用する。																																																																												
原子炉建屋原子炉区域 中央制御室遮蔽	b	DB設計では、常時作用している荷重（固定荷重、積載荷重）を考慮している。SA時においても、荷重条件は変わらないため、DB条件を上回る荷重はない。																																																																												
中央制御室待避室遮蔽 フィルタベント遮蔽壁 5号炉原子炉建屋内緊急時 対策所（対策本部）遮蔽 5号炉原子炉建屋内緊急時 対策所（待機場所）遮蔽	c	中央制御室待避室遮蔽、フィルタベント遮蔽壁、5号炉原子炉建屋内緊急時対策所（対策本部）遮蔽、5号炉原子炉建屋内緊急時対策所（待機場所）遮蔽についてはDB施設ではない。																																																																												
海水貯留槽 スクリーン室 取水路 補機冷却用海水取水路	b	DB設計では、地盤内に埋設されている構造物として、常時作用している荷重（固定荷重、積載荷重、土圧、水圧）を考慮している。SA時においても、地盤内で、DB条件を上回るような事象は発生しないため、DB条件を上回る荷重はない。																																																																												
補機冷却用海水取水槽	b	DB設計では、常時作用している荷重（固定荷重、積載荷重、水圧）を考慮している。SA時においても、荷重条件は変わらないため、DB条件を上回る荷重はない。																																																																												
主排気筒（内筒）	a(b)	DB設計では、常時作用している荷重（固定荷重）を考慮している。SA時においては、SA時温度荷重を考慮するため、DB条件を上回る荷重が作用する。																																																																												
SA施設 (建物・構築物)	荷重状態* の分類	分類の根拠																																																																												
使用済燃料プール	a(b)	DB設計では、常時作用している荷重（固定荷重、積載荷重、水圧）及び運転時においては通常時荷重（圧力、温度荷重、機器・配管系から作用する荷重）、異常時荷重（圧力、温度荷重、機器・配管系から作用する荷重）を考慮している。SA時には、DB条件とは異なる異常時荷重（温度荷重）が作用する。																																																																												
緊急用海水ポンプピット SA用海水ピット取水塔 海水引込み管 SA用海水ピット	c	緊急用海水ポンプピット、SA用海水ピット取水塔、海水引込み管及びSA用海水ピットについてはDB施設ではない																																																																												
貯留槽 取水路	b	DB設計では、地盤内に埋設されている構造物として、常時作用している荷重（固定荷重、積載荷重、土圧、水圧）を考慮している。SA時においても、地盤内でDB条件を上回るような事象は発生しないため、DB条件を上回る荷重はない。																																																																												
フィルタ装置遮蔽 二次隔離弁操作室遮蔽	c	フィルタ装置遮蔽及び二次隔離弁操作室遮蔽についてはDB施設ではない。																																																																												
中央制御室遮蔽	b	DB設計では、常時作用している荷重（固定荷重、積載荷重）を考慮している。SA時においても、荷重条件は変わらないため、DB条件を上回る荷重はない。																																																																												
中央制御室待避室遮蔽 緊急時対策所遮蔽 代替淡水貯槽	c	中央制御室待避室遮蔽、緊急時対策所遮蔽及び代替淡水貯槽についてはDB施設ではない																																																																												
SA施設 (建物・構築物)	荷重状態* の分類	分類の根拠																																																																												
燃料プール	a(b)	DB設計では、常時作用している荷重（固定荷重、積載荷重、水圧）及び運転時においては通常時荷重（温度荷重）、異常時荷重（温度荷重）を考慮している。SA時には、DB条件とは異なる異常時荷重（温度荷重）が作用する。																																																																												
低圧原子炉代替注水槽	c	低圧原子炉代替注水槽については、DB施設ではない。																																																																												
第1ベントフィルタ格納槽遮蔽	c	第1ベントフィルタ格納槽遮蔽については、DB施設ではない。																																																																												
配管遮蔽	c	配管遮蔽については、DB施設ではない。																																																																												
原子炉建物原子炉棟 中央制御室遮蔽	b	DB設計では、常時作用している荷重（固定荷重、積載荷重）を考慮している。SA時においても、荷重条件は変わらないため、DB条件を上回る荷重はない。																																																																												
緊急時対策所遮蔽	c	緊急時対策所遮蔽については、DB施設ではない。																																																																												
取水槽 取水管 取水口	b	DB設計では、地盤内に埋設されている構造物として、常時作用している荷重（固定荷重、積載荷重、土圧、水圧）を考慮している。SA時においても、地盤内でDB条件を上回るような事象は発生しないため、DB条件を上回る荷重はない。																																																																												
非常用ガス処理系 排気管	b	DB設計では、常時作用している荷重（固定荷重）を考慮している。SA時においても、荷重条件は変わらないため、DB条件を上回る荷重はない。																																																																												
緊急時対策所用燃料地下タンク	c	緊急時対策所用燃料地下タンクについては、DB施設ではない。																																																																												

※ 5.2.1項 継続時間設定の分類

a. SA条件がDB条件を超える既設施設

- (a) 新設のSA施設の運転によって、DB条件を超える既設施設
- (b) SAによる荷重・温度の影響によってDB条件を超える既設施設

b : SA条件がDB条件に包絡される既設施設

c : DB施設を兼ねないSA施設

※荷重状態の分類

a. SA条件がDB条件を超える施設

- (a) 新設のSA施設の運転によって、DB条件を超える施設
- (b) SAによる荷重・温度条件の影響によってDB条件を超える施設

b. SA条件がDB条件に包絡される施設

c. DB施設を兼ねないSA施設

※ 荷重状態の分類

a. SA条件がDB条件を超える既設施設

- (a) 新設のSA施設の運転によって、DB条件を超える既設施設
- (b) SAによる荷重・温度の影響によってDB条件を超える既設施設

b. SA条件がDB条件に包絡される既設施設

c. DB施設を兼ねないSA施設

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)				東海第二発電所 (2018.9.18版)				島根原子力発電所 2号炉				備考
添付資料-4 拡足資料-2				添付4 拡足資料-2				添付4 拡足資料-2				
建物・構築物において S_s による地震力と組み合わせる荷重は拡足表2-1のとおりとなる。				建物・構築物において S_s による地震力と組み合わせる荷重は拡足表2-1のとおりとなる。				建物・構築物において地震力と組み合わせる荷重は拡足表2-1のとおりとなる。				
<u>補足表2-1 SA施設(建物・構築物)において地震力と組み合 わせる荷重(1/2)</u>				<u>補足表2-1 SA施設(建物・構築物)において地震力と組み合 わせる荷重</u>				<u>補足表2-1 SA施設(建物・構築物)において地震力と組み合 わせる荷重</u>				
SA施設(建物・構築物)	運転時	DB事故 (長期)	SA事故時	SA施設(建物・構築物)	運転時	DB事故 (長期)	SA事故時	SA施設(建物・構築物)	運転時	DB事故時 (長期)	SA事故時	
	S_s	S_d	S_s		S_s	S_d	S_s		S_s	S_d	S_s	
	許容限界	終局	終局		許容限界	終局	終局		許容限界	終局	終局	
	復水貯蔵槽	固定荷重 積載荷重 水圧 通常時温度荷重	固定荷重 積載荷重 水圧 水圧		使用済燃料プール	固定荷重 積載荷重 水圧 通常時運転荷重	固定荷重 積載荷重 水圧 DB長期荷重		燃料プール	固定荷重 積載荷重 水圧 通常時温度荷重	固定荷重 積載荷重 水圧 DB長期温度荷重	
	使用済燃料プール	固定荷重 積載荷重 水圧 運転時荷重	固定荷重 積載荷重 水圧 水圧		緊急用海水ポンプビット	固定荷重 積載荷重 土圧・水圧	固定荷重 積載荷重 土圧・水圧		低圧原子炉代替 注水槽	固定荷重 積載荷重 土圧・水圧	固定荷重 積載荷重 土圧・水圧	
	原子炉建屋原子炉区域 中央制御室遮蔽	固定荷重 積載荷重	固定荷重 積載荷重		S A用海水ピット取水塔	固定荷重 積載荷重 土圧・水圧	固定荷重 積載荷重 土圧・水圧		第1ベントフィルタ格納槽遮蔽	固定荷重 積載荷重 土圧・水圧	固定荷重 積載荷重 土圧・水圧	
	中央制御室待避室遮蔽	固定荷重 積載荷重	固定荷重 積載荷重		海水引込み管	固定荷重 積載荷重 土圧・水圧	固定荷重 積載荷重 土圧・水圧		配管遮蔽	固定荷重 積載荷重 土圧・水圧	固定荷重 積載荷重 土圧・水圧	
	フィルタベント遮蔽壁	固定荷重 積載荷重	固定荷重 積載荷重 SA時温度荷重		S A用海水ピット	固定荷重 積載荷重 土圧・水圧	固定荷重 積載荷重 土圧・水圧		原子炉建屋原子 炉棟 中央制御室遮蔽	固定荷重 積載荷重	固定荷重 積載荷重	
	5号炉原子炉建屋内緊急 時対策所(対策本部)遮 蔽	固定荷重 積載荷重	固定荷重 積載荷重		貯留堰	固定荷重 積載荷重 水圧	固定荷重 積載荷重 水圧		緊急時対策所遮 蔽	固定荷重 積載荷重	固定荷重 積載荷重	
	5号炉原子炉建屋内緊急 時対策所(待機場所)遮 蔽	固定荷重 積載荷重	固定荷重 積載荷重		取水路	固定荷重 積載荷重 土圧・水圧	固定荷重 積載荷重 土圧・水圧		取水槽 取水管 取水口	固定荷重 積載荷重 土圧・水圧	固定荷重 積載荷重 土圧・水圧	
					フィルタ装置遮蔽	固定荷重 積載荷重	固定荷重 積載荷重		非常用ガス処理 系排気管	固定荷重	固定荷重	
					二次隔離弁操作室遮蔽	固定荷重 積載荷重	固定荷重 積載荷重		緊急時対策所用 燃料地下タンク	固定荷重 積載荷重 土圧	固定荷重 積載荷重 土圧	
					中央制御室遮蔽	固定荷重 積載荷重	固定荷重 積載荷重					
					中央制御室退避室遮蔽	固定荷重 積載荷重	固定荷重 積載荷重					
					緊急時対策所遮蔽	固定荷重 積載荷重	固定荷重 積載荷重					
					代替淡水貯槽	固定荷重 積載荷重 土圧・水圧	固定荷重 積載荷重 土圧・水圧					

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.18版)	島根原子力発電所 2号炉	備考																
<p><u>補足表2-1 SA施設（建物・構築物）において地震力と組み合わせる荷重（2/2）</u></p> <table border="1"> <thead> <tr> <th></th><th>運転時</th><th>DB事故（長期）</th><th>SA事故時</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td>組み合わせる地震力</td><td>Ss</td><td>Sd</td><td>Ss</td></tr> <tr> <td>許容限界</td><td>終局</td><td>終局</td><td>終局</td></tr> <tr> <td>S A 施設（建物・構築物）</td><td>補機冷却用海水取水槽 主排気筒（内筒） 海水貯留堰 スクリーン室 取水路 補機冷却用海水取水路</td><td>固定荷重 積載荷重 水圧 固定荷重 SA時温度荷重</td><td>固定荷重 積載荷重 水圧 固定荷重 積載荷重 土圧・水圧 固定荷重 積載荷重 土圧・水圧</td></tr> </tbody> </table> <p>JEAG4601-1987では、熱応力の扱いとして、終局状態では「熱応力は考慮しない」と記載されており、原子炉格納容器底部でない基礎マットや使用済燃料プールの解析例においても、地震時荷重と温度荷重は組み合わされていない（参考資料〔参考5〕参照）。これを踏まえ、補足表2-1から温度荷重を消去すると<u>使用済燃料プールを除いた</u>全ての荷重組合せケースにおいて、地震力と組み合わせる荷重は常時作用している荷重（固定荷重、積載荷重、土圧、水圧）のみとなるため、DB事故時（Sdとの組合せ）は運転時（Ssとの組合せ）に包絡され、SA事故時は運転時と同一となる。</p> <p>一方、<u>使用済燃料プールについては、DB設計条件とは異なる異常時荷重を考慮する必要があり、DB条件では包絡できない荷重条件となるため、SA事故時（Ssとの組合せ）による検討を実施する。</u></p>		運転時	DB事故（長期）	SA事故時	組み合わせる地震力	Ss	Sd	Ss	許容限界	終局	終局	終局	S A 施設（建物・構築物）	補機冷却用海水取水槽 主排気筒（内筒） 海水貯留堰 スクリーン室 取水路 補機冷却用海水取水路	固定荷重 積載荷重 水圧 固定荷重 SA時温度荷重	固定荷重 積載荷重 水圧 固定荷重 積載荷重 土圧・水圧 固定荷重 積載荷重 土圧・水圧	<p>JEAG4601-1987 では、熱応力の扱いとして、終局状態では「熱応力は考慮しない」と記載されており、原子炉格納容器底部でない基礎マットや使用済燃料プールの解析例においても、地震時荷重と温度荷重は組み合わされていない（参考資料〔参考5〕参照）。これを踏まえ、補足表 2-1 から温度荷重を消去すると全ての荷重組合せケースにおいて、地震力と組み合わせる荷重は常時作用している荷重（固定荷重、積載荷重、土圧、水圧）のみとなるため、DB事故時（S d との組合せ）は運転時（S s との組合せ）に包絡され、 S A事故時は運転時と同一となる。</p>	<p>JEAG4601-1987 では、熱応力の扱いとして、終局状態では「熱応力は考慮しない」と記載されており、原子炉格納容器底部でない基礎マットや燃料プールの解析例においても、地震時荷重と温度荷重は組み合わされていない（参考資料〔参考5〕参照）。これを踏まえ、補足表 2-1 から温度荷重を消去すると全ての荷重組合せケースにおいて、地震力と組み合わせる荷重は常時作用している荷重（固定荷重、積載荷重、土圧、水圧）のみとなるため、DB事故時（S d との組合せ）は運転時（S s との組合せ）に包絡され、 S A事故時は運転時と同一となる。</p>	<ul style="list-style-type: none"> ・荷重条件の相違 【柏崎 6/7】 柏崎 6/7 の使用済燃料プールは RCCV と一体構造であり、島根 2 号炉の燃料プールと荷重条件が異なる ・同上
	運転時	DB事故（長期）	SA事故時																
組み合わせる地震力	Ss	Sd	Ss																
許容限界	終局	終局	終局																
S A 施設（建物・構築物）	補機冷却用海水取水槽 主排気筒（内筒） 海水貯留堰 スクリーン室 取水路 補機冷却用海水取水路	固定荷重 積載荷重 水圧 固定荷重 SA時温度荷重	固定荷重 積載荷重 水圧 固定荷重 積載荷重 土圧・水圧 固定荷重 積載荷重 土圧・水圧																

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.18版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>添付資料-5. 対象設備、事故シーケンス、荷重条件の網羅性について</p> <p>S A荷重の組合せの検討においては、全ての対象設備、事故シーケンス、荷重条件等を網羅的に検討している。以下では、それについて、その考え方を説明する。</p> <p>(1) 対象設備</p> <p>今回のS A荷重の組合せの検討においては、常設耐震重要重大事故防止設備、常設重大事故緩和設備を対象とし、全ての対象施設を全般施設、原子炉格納容器バウンダリを構成する設備（以下「P C Vバウンダリ」という。）、原子炉冷却材圧力バウンダリを構成する設備（以下「R P Vバウンダリ」という。）のいずれかに分類している。</p> <p>(2) 事故シーケンス</p> <p>重大事故等対策の有効性を評価する事故シーケンスグループ等は、本発電用原子炉施設を対象としたP R Aの結果を踏まえて、以下のとおり選定されている。ここには「運転中の原子炉における重大事故に至るおそれがある事故」及び「運転中の原子炉における重大事故」、並びに「運転停止中の原子炉における重大事故に至るおそれがある事故」を挙げており、考慮すべき全ての事故シーケンスグループ等を挙げている。</p> <p>継続時間の検討に当たっては以下の全ての事故シーケンスグループ等から、D B条件を超える事故シーケンスグループ等を抽出し、その条件を超える時間を継続時間として設定している。</p> <p>また、地震と組み合わせるS A荷重としては、全ての事故シーケンスグループ等における条件を包絡するよう設定している。</p>	<p>添付資料-5 対象設備、事故シーケンス、荷重条件の網羅性</p> <p>S A荷重の組合せの検討においては、全ての対象設備、事故シーケンス、荷重条件等を網羅的に検討している。以下では、それについて、その考え方を説明する。</p> <p>(1) 対象設備</p> <p>今回のS A荷重の組合せの検討においては、常設耐震重要重大事故防止設備、常設重大事故緩和設備を対象とし、全ての対象施設を全般施設、格納容器バウンダリを構成する設備（以下「P C Vバウンダリ」という。）、原子炉冷却材圧力バウンダリを構成する設備（以下「P C Vバウンダリ」という。）、原子炉冷却材圧力バウンダリを構成する設備（以下「R P Vバウンダリ」という。）のいずれかに分類している。</p> <p>(2) 事故シーケンス</p> <p>重大事故等対策の有効性を評価する事故シーケンスグループ等は、東海第二発電所を対象としたP R Aの結果を踏まえて、以下のとおり選定されている。ここには「運転中の原子炉における重大事故に至るおそれがある事故」及び「運転停止中の原子炉における重大事故に至るおそれがある事故」を挙げており、考慮すべき全ての事故シーケンスグループ等を挙げている。</p> <p>継続時間の検討に当たっては以下の全ての事故シーケンスグループ等から、D B条件を超える事故シーケンスグループ等を抽出し、その条件を超える時間を継続時間として設定している。</p> <p>また、地震と組み合わせるS A荷重としては、全ての事故シーケンスグループ等における条件を包絡するよう設定している。</p>	<p>添付資料-5 対象設備、事故シーケンス、荷重条件の網羅性について</p> <p>S A荷重の組合せの検討においては、全ての対象設備、事故シーケンス、荷重条件等を網羅的に検討している。以下では、それについて、その考え方を説明する。</p> <p>(1) 対象設備</p> <p>今回のS A荷重の組合せの検討においては、常設耐震重要重大事故防止設備、常設重大事故緩和設備を対象とし、全ての対象施設を全般施設、原子炉格納容器バウンダリを構成する設備（以下「P C Vバウンダリ」という。）、原子炉冷却材圧力バウンダリを構成する設備（以下「R P Vバウンダリ」という。）のいずれかに分類している。</p> <p>(2) 事故シーケンス</p> <p>重大事故等対策の有効性を評価する事故シーケンスグループ等は、本発電用原子炉施設を対象としたP R Aの結果を踏まえて、以下のとおり選定されている。ここには「運転中の原子炉における重大事故に至るおそれがある事故」及び「運転停止中の原子炉における重大事故に至るおそれがある事故」を挙げており、考慮すべき全ての事故シーケンスグループ等を挙げている。</p> <p>継続時間の検討に当たっては以下の全ての事故シーケンスグループ等から、D B条件を超える事故シーケンスグループ等を抽出し、その条件を超える時間を継続時間として設定している。</p> <p>また、地震と組み合わせるS A荷重としては、全ての事故シーケンスグループ等における条件を包絡するよう設定している。</p>	

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.18版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>事故シーケンスグループ等 「運転中の原子炉における重大事故に至るおそれがある事故」に係る事故シーケンスグループ</p> <p>高圧・低圧注水機能喪失</p> <p>高圧注水・減圧機能喪失</p> <p>全交流動力電源喪失</p> <p>全交流動力電源喪失（外部電源喪失+DG喪失）</p> <p>全交流動力電源喪失（外部電源喪失+DG喪失）+RCIC失敗</p> <p>全交流動力電源喪失（外部電源喪失+DG喪失）+直流電源喪失</p> <p>全交流動力電源喪失（外部電源喪失+DG喪失）+SRV再閉失敗</p> <p>崩壊熱除去機能喪失</p> <p>取水機能が喪失した場合</p> <p>残留熱除去系が故障した場合</p> <p>原子炉停止機能喪失</p> <p>LOCA時注水機能喪失</p> <p>格納容器バイパス（インターフェイスシステムLOCA）</p> <p>「運転中の原子炉における重大事故」に係る格納容器破損モード</p> <p>雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）</p> <p>代替循環冷却系を使用する場合</p> <p>代替循環冷却系を使用しない場合</p> <p>高圧溶融物放出／格納容器雰囲気直接加熱</p> <p>原子炉圧力容器外の溶融燃料－冷却材相互作用</p> <p>水素燃焼</p> <p>溶融炉心・コンクリート相互作用</p> <p>「運転停止中の原子炉における重大事故に至るおそれがある事故」に係る事故シーケンスグループ</p> <p>崩壊熱除去機能喪失</p> <p>全交流動力電源喪失</p> <p>原子炉冷却材の流出</p> <p>反応度の誤投入</p>	<p>事故シーケンスグループ等 「運転中の原子炉における重大事故に至るおそれがある事故」に係る事故シーケンスグループ</p> <p>高圧・低圧注水機能喪失</p> <p>高圧注水・減圧機能喪失</p> <p>全交流電源喪失</p> <p>全交流動力電源喪失（長期TB）</p> <p>全交流動力電源喪失（TBD, TBU）</p> <p>全交流動力電源喪失（TBP）</p> <p>崩壊熱除去機能喪失</p> <p>取水機能が喪失した場合</p> <p>残留熱除去系が故障した場合</p> <p>原子炉停止機能喪失</p> <p>LOCA時注水機能喪失</p> <p>格納容器バイパス（インターフェイスシステムLOCA）</p> <p>津波浸水による最終ヒートシンク喪失</p> <p>「運転中の原子炉における重大事故に至るおそれがある事故」に係る格納容器破損モード</p> <p>雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）</p> <p>代替循環冷却系を使用する場合</p> <p>代替循環冷却系を使用できない場合</p> <p>高圧溶融物放出／格納容器雰囲気直接加熱</p> <p>原子炉圧力容器外の溶融燃料－冷却材相互作用</p> <p>水素燃焼</p> <p>溶融炉心・コンクリート相互作用</p> <p>「運転停止中の原子炉における重大事故に至るおそれがある事故」に係る事故シーケンスグループ</p> <p>崩壊熱除去機能喪失</p> <p>全交流動力電源喪失</p> <p>原子炉冷却材の流出</p> <p>反応度の誤投入</p>	<p>事故シーケンスグループ等 「運転中の原子炉における重大事故に至るおそれがある事故」に係る事故シーケンスグループ</p> <p>高圧・低圧注水機能喪失</p> <p>高圧注水・減圧機能喪失</p> <p>全交流動力電源喪失</p> <p>全交流動力電源喪失（外部電源喪失+DG失敗）+HPCS失敗</p> <p>全交流動力電源喪失（外部電源喪失+DG失敗）+高压炉心冷却失敗</p> <p>全交流動力電源喪失（外部電源喪失+DG失敗）+直流電源喪失</p> <p>全交流動力電源喪失（外部電源喪失+DG失敗）+SRV再閉失敗</p> <p>+HPCS失敗</p> <p>崩壊熱除去機能喪失</p> <p>取水機能が喪失した場合</p> <p>残留熱除去系が故障した場合</p> <p>原子炉停止機能喪失</p> <p>LOCA時注水機能喪失</p> <p>格納容器バイパス（インターフェイスシステムLOCA）</p> <p>「運転中の原子炉における重大事故」に係る格納容器破損モード</p> <p>雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）</p> <p>残留熱代替除去系を使用する場合</p> <p>残留熱代替除去系を使用しない場合</p> <p>高圧溶融物放出／格納容器雰囲気直接加熱</p> <p>原子炉圧力容器外の溶融燃料－冷却材相互作用</p> <p>水素燃焼</p> <p>溶融炉心・コンクリート相互作用</p> <p>「運転停止中の原子炉における重大事故に至るおそれがある事故」に係る事故シーケンスグループ</p> <p>崩壊熱除去機能喪失</p> <p>全交流動力電源喪失</p> <p>原子炉冷却材の流出</p> <p>反応度の誤投入</p>	<ul style="list-style-type: none"> 事故シーケンスグループ等の名称の相違（実質的な相違なし） <p>【柏崎6/7, 東海第二】</p>

柏崎刈羽原子力発電所 6 / 7 号炉 (2017. 12. 20 版)		東海第二発電所 (2018. 9. 18 版)		島根原子力発電所 2 号炉		備考																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																					
(3) 設計条件		(3) 設計条件		(3) 設計条件																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																							
耐震評価における考慮すべき荷重条件と組合せは JEAG4601・補-1984 より、下表のとおり整理されており、地震荷重以外では、以下の荷重を考慮することとされている。		耐震評価における考慮すべき荷重条件と組合せは JEAG4601・補-1984 より、下表のとおり整理されており、地震荷重以外では、以下の荷重を考慮することとされている。		耐震評価における考慮すべき荷重条件と組合せは J E A G 4 6 0 1 ・補-1984 より、下表のとおり整理されており、地震荷重以外では、以下の荷重を考慮することとされている。																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																							
<ul style="list-style-type: none"> ・自重(D) ・圧力による荷重(P) ・機械的荷重(自重、地震による荷重を除く。)(M) 		<ul style="list-style-type: none"> ・自重(D) ・圧力による荷重(P) ・機械的荷重(自重、地震による荷重を除く。)(M) 		<ul style="list-style-type: none"> ・自重(D) ・圧力による荷重(P) ・機械的荷重(自重、地震による荷重を除く。)(M) 																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																							
S A 施設における上記の荷重と地震荷重の組合せを、下表のとおり整理する。D B 施設で考慮する荷重(自重、圧力による荷重、機械的荷重)は全て考慮している。		S A 施設における上記の荷重と地震荷重の組合せを、下表のとおり整理する。D B 施設で考慮する荷重(自重、圧力による荷重、機械的荷重)は全て考慮している。		S A 施設における上記の荷重と地震荷重の組合せを、下表のとおり整理する。D B 施設で考慮する荷重(自重、圧力による荷重、機械的荷重)は全て考慮している。																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																							
<table border="1" style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <thead> <tr> <th rowspan="3" style="text-align: center; width: 15%;">施設分類 (S A) (D B)</th> <th colspan="2" style="text-align: center;">R P V バウンダリ</th> <th colspan="2" style="text-align: center;">P C V バウンダリ</th> <th colspan="3" style="text-align: center;">全般施設</th> <th rowspan="3" style="text-align: center;">炉心支持構造物</th> </tr> <tr> <th colspan="6" style="text-align: center;">重大事故等クラス2設備</th> </tr> <tr> <th>クラス 1設備</th> <th>クラス MC容器</th> <th>クラス 2設備</th> <th>クラス 3設備</th> <th>クラス 4配管</th> <th>その他</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td style="text-align: center;">荷重の組合せ</td> <td>D + P + M + S d</td> <td>III_AS</td> <td>III_AS</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>III_AS</td> </tr> <tr> <td style="text-align: center;">D + P_D + M_D + S d</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>III_AS</td> <td>III_AS</td> <td>III_AS</td> <td>III_AS</td> <td>—</td> <td></td> </tr> <tr> <td style="text-align: center;">D + P_L + M_L + S d</td> <td>IV_AS</td> <td>III_AS</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>IV_AS</td> <td></td> </tr> <tr> <td style="text-align: center;">D + P + M + S s</td> <td>IV_AS</td> <td>IV_AS</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>IV_AS</td> <td></td> </tr> <tr> <td style="text-align: center;">D + P_D + M_D + S s</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>IV_AS</td> <td>IV_AS</td> <td>—</td> <td>IV_AS</td> <td>—</td> <td></td> </tr> <tr> <td style="text-align: center;">D + P_{RSA(L)} + M + S d</td> <td>V_AS^{※2}</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>—</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td style="text-align: center;">D + P_{RSA(L)} + M + S s</td> <td>V_AS^{※2}</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>—</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td style="text-align: center;">D + P_{PSA} + M + S d</td> <td>—</td> <td>V_AS^{※2}</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>—</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td style="text-align: center;">D + P_{PSA(L)} + M + S s</td> <td>—</td> <td>V_AS^{※2}</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>—</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td style="text-align: center;">D + (P_D^{※1}又はP_{SA}の厳しい方) + M + S s</td> <td>—</td> <td>V_AS^{※2}</td> <td>V_AS^{※2}</td> <td>V_AS^{※2}</td> <td>V_AS^{※2}</td> <td>V_AS^{※2}</td> <td></td> <td></td> </tr> </tbody> </table>		施設分類 (S A) (D B)	R P V バウンダリ		P C V バウンダリ		全般施設			炉心支持構造物	重大事故等クラス2設備						クラス 1設備	クラス MC容器	クラス 2設備	クラス 3設備	クラス 4配管	その他	荷重の組合せ	D + P + M + S d	III _A S	III _A S	—	—	—	—	III _A S	D + P _D + M _D + S d	—	—	III _A S	III _A S	III _A S	III _A S	—		D + P _L + M _L + S d	IV _A S	III _A S	—	—	—	—	IV _A S		D + P + M + S s	IV _A S	IV _A S	—	—	—	—	IV _A S		D + P _D + M _D + S s	—	—	IV _A S	IV _A S	—	IV _A S	—		D + P _{RSA(L)} + M + S d	V _A S ^{※2}	—	—	—	—	—			D + P _{RSA(L)} + M + S s	V _A S ^{※2}	—	—	—	—	—			D + P _{PSA} + M + S d	—	V _A S ^{※2}	—	—	—	—			D + P _{PSA(L)} + M + S s	—	V _A S ^{※2}	—	—	—	—			D + (P _D ^{※1} 又はP _{SA} の厳しい方) + M + S s	—	V _A S ^{※2}			<table border="1" style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <thead> <tr> <th rowspan="3" style="text-align: center; width: 15%;">施設分類 (S A) (D B)</th> <th colspan="2" style="text-align: center;">R P V バウンダリ</th> <th colspan="2" style="text-align: center;">P C V バウンダリ</th> <th colspan="3" style="text-align: center;">全般施設</th> <th rowspan="3" style="text-align: center;">炉心支持構造物</th> </tr> <tr> <th colspan="6" style="text-align: center;">重大事故等クラス2設備</th> </tr> <tr> <th>クラス 1設備</th> <th>クラス MC容器</th> <th>クラス 2設備</th> <th>クラス 3設備</th> <th>クラス 4配管</th> <th>その他</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td style="text-align: center;">荷重の組合せ</td> <td>D + P + M + S d</td> <td>III_AS</td> <td>III_AS</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>III_AS</td> </tr> <tr> <td style="text-align: center;">D + P_D + M_D + S d</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>III_AS</td> <td>III_AS</td> <td>III_AS</td> <td>III_AS</td> <td>—</td> </tr> <tr> <td style="text-align: center;">D + P_L + M_L + S d</td> <td>IV_AS</td> <td>III_AS</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>IV_AS</td> </tr> <tr> <td style="text-align: center;">D + P + M + S s</td> <td>IV_AS</td> <td>IV_AS</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>IV_AS</td> </tr> <tr> <td style="text-align: center;">D + P_D + M_D + S s</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>IV_AS</td> <td>IV_AS</td> <td>IV_AS</td> <td>IV_AS</td> <td>—</td> </tr> <tr> <td style="text-align: center;">D + P_{RSA(L)} + M + S d</td> <td>V_AS^{※2}</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>—</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td style="text-align: center;">D + P_{RSA(L)} + M + S s</td> <td>V_AS^{※2}</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>—</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td style="text-align: center;">D + P_{PSA(L)} + M + S d</td> <td>—</td> <td>V_AS^{※2}</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>—</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td style="text-align: center;">D + P_{PSA(L)} + M + S s</td> <td>—</td> <td>V_AS^{※2}</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>—</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td style="text-align: center;">D + (P_D^{※1}又はP_{SA}の厳しい方) + M + S s</td> <td>—</td> <td>V_AS^{※2}</td> <td>V_AS^{※2}</td> <td>V_AS^{※2}</td> <td>V_AS^{※2}</td> <td>V_AS^{※2}</td> <td></td> <td></td> </tr> </tbody> </table>		施設分類 (S A) (D B)	R P V バウンダリ		P C V バウンダリ		全般施設			炉心支持構造物	重大事故等クラス2設備						クラス 1設備	クラス MC容器	クラス 2設備	クラス 3設備	クラス 4配管	その他	荷重の組合せ	D + P + M + S d	III _A S	III _A S	—	—	—	—	III _A S	D + P _D + M _D + S d	—	—	III _A S	III _A S	III _A S	III _A S	—	D + P _L + M _L + S d	IV _A S	III _A S	—	—	—	—	IV _A S	D + P + M + S s	IV _A S	IV _A S	—	—	—	—	IV _A S	D + P _D + M _D + S s	—	—	IV _A S	IV _A S	IV _A S	IV _A S	—	D + P _{RSA(L)} + M + S d	V _A S ^{※2}	—	—	—	—	—			D + P _{RSA(L)} + M + S s	V _A S ^{※2}	—	—	—	—	—			D + P _{PSA(L)} + M + S d	—	V _A S ^{※2}	—	—	—	—			D + P _{PSA(L)} + M + S s	—	V _A S ^{※2}	—	—	—	—			D + (P _D ^{※1} 又はP _{SA} の厳しい方) + M + S s	—	V _A S ^{※2}			<table border="1" style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <thead> <tr> <th rowspan="3" style="text-align: center; width: 15%;">施設分類 (S A) (D B)</th> <th colspan="2" style="text-align: center;">R P V バウンダリ</th> <th colspan="2" style="text-align: center;">P C V バウンダリ</th> <th colspan="3" style="text-align: center;">全般施設</th> <th rowspan="3" style="text-align: center;">炉心支持構造物</th> </tr> <tr> <th colspan="6" style="text-align: center;">重大事故等クラス2設備</th> </tr> <tr> <th>クラス 1設備</th> <th>クラス MC設備</th> <th>クラス 2設備</th> <th>クラス 3設備</th> <th>クラス 4配管</th> <th>その他</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td style="text-align: center;">荷重の組合せ</td> <td>D + P + M + S d</td> <td>III_AS</td> <td>III_AS</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>III_AS</td> </tr> <tr> <td style="text-align: center;">D + P_D + M_D + S d</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>III_AS</td> <td>III_AS</td> <td>III_AS</td> <td>III_AS</td> <td>—</td> </tr> <tr> <td style="text-align: center;">D + P_L + M_L + S d</td> <td>IV_AS</td> <td>III_AS</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>IV_AS</td> </tr> <tr> <td style="text-align: center;">D + P + M + S s</td> <td>IV_AS</td> <td>IV_AS</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>IV_AS</td> </tr> <tr> <td style="text-align: center;">D + P_D + M_D + S s</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>IV_AS</td> <td>IV_AS</td> <td>IV_AS</td> <td>IV_AS</td> <td>—</td> </tr> <tr> <td style="text-align: center;">D + P_{RSA(L)} + M + S d</td> <td>V_AS^{※2}</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>—</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td style="text-align: center;">D + P_{RSA(L)} + M + S s</td> <td>V_AS^{※2}</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>—</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td style="text-align: center;">D + P_{PSA(L)} + M + S d</td> <td>—</td> <td>V_AS^{※2}</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>—</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td style="text-align: center;">D + P_{PSA(L)} + M + S s</td> <td>—</td> <td>V_AS^{※2}</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>—</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td style="text-align: center;">D + (P_D^{※1}又はP_{SA}の厳しい方) + M + S s</td> <td>—</td> <td>—</td> <td>V_AS^{※2}</td> <td>V_AS^{※2}</td> <td>V_AS^{※2}</td> <td>V_AS^{※2}</td> <td>V_AS^{※2}</td> <td></td> </tr> </tbody> </table>		施設分類 (S A) (D B)	R P V バウンダリ		P C V バウンダリ		全般施設			炉心支持構造物	重大事故等クラス2設備						クラス 1設備	クラス MC設備	クラス 2設備	クラス 3設備	クラス 4配管	その他	荷重の組合せ	D + P + M + S d	III _A S	III _A S	—	—	—	—	III _A S	D + P _D + M _D + S d	—	—	III _A S	III _A S	III _A S	III _A S	—	D + P _L + M _L + S d	IV _A S	III _A S	—	—	—	—	IV _A S	D + P + M + S s	IV _A S	IV _A S	—	—	—	—	IV _A S	D + P _D + M _D + S s	—	—	IV _A S	IV _A S	IV _A S	IV _A S	—	D + P _{RSA(L)} + M + S d	V _A S ^{※2}	—	—	—	—	—			D + P _{RSA(L)} + M + S s	V _A S ^{※2}	—	—	—	—	—			D + P _{PSA(L)} + M + S d	—	V _A S ^{※2}	—	—	—	—			D + P _{PSA(L)} + M + S s	—	V _A S ^{※2}	—	—	—	—			D + (P _D ^{※1} 又はP _{SA} の厳しい方) + M + S s	—	—	V _A S ^{※2}														
施設分類 (S A) (D B)	R P V バウンダリ		P C V バウンダリ		全般施設			炉心支持構造物																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																			
	重大事故等クラス2設備																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																										
	クラス 1設備	クラス MC容器	クラス 2設備	クラス 3設備	クラス 4配管	その他																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																					
荷重の組合せ	D + P + M + S d	III _A S	III _A S	—	—	—	—	III _A S																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																			
D + P _D + M _D + S d	—	—	III _A S	III _A S	III _A S	III _A S	—																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																				
D + P _L + M _L + S d	IV _A S	III _A S	—	—	—	—	IV _A S																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																				
D + P + M + S s	IV _A S	IV _A S	—	—	—	—	IV _A S																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																				
D + P _D + M _D + S s	—	—	IV _A S	IV _A S	—	IV _A S	—																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																				
D + P _{RSA(L)} + M + S d	V _A S ^{※2}	—	—	—	—	—																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																					
D + P _{RSA(L)} + M + S s	V _A S ^{※2}	—	—	—	—	—																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																					
D + P _{PSA} + M + S d	—	V _A S ^{※2}	—	—	—	—																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																					
D + P _{PSA(L)} + M + S s	—	V _A S ^{※2}	—	—	—	—																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																					
D + (P _D ^{※1} 又はP _{SA} の厳しい方) + M + S s	—	V _A S ^{※2}	V _A S ^{※2}	V _A S ^{※2}	V _A S ^{※2}	V _A S ^{※2}																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																					
施設分類 (S A) (D B)	R P V バウンダリ		P C V バウンダリ		全般施設			炉心支持構造物																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																			
	重大事故等クラス2設備																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																										
	クラス 1設備	クラス MC容器	クラス 2設備	クラス 3設備	クラス 4配管	その他																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																					
荷重の組合せ	D + P + M + S d	III _A S	III _A S	—	—	—	—	III _A S																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																			
D + P _D + M _D + S d	—	—	III _A S	III _A S	III _A S	III _A S	—																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																				
D + P _L + M _L + S d	IV _A S	III _A S	—	—	—	—	IV _A S																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																				
D + P + M + S s	IV _A S	IV _A S	—	—	—	—	IV _A S																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																				
D + P _D + M _D + S s	—	—	IV _A S	IV _A S	IV _A S	IV _A S	—																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																				
D + P _{RSA(L)} + M + S d	V _A S ^{※2}	—	—	—	—	—																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																					
D + P _{RSA(L)} + M + S s	V _A S ^{※2}	—	—	—	—	—																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																					
D + P _{PSA(L)} + M + S d	—	V _A S ^{※2}	—	—	—	—																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																					
D + P _{PSA(L)} + M + S s	—	V _A S ^{※2}	—	—	—	—																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																					
D + (P _D ^{※1} 又はP _{SA} の厳しい方) + M + S s	—	V _A S ^{※2}	V _A S ^{※2}	V _A S ^{※2}	V _A S ^{※2}	V _A S ^{※2}																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																					
施設分類 (S A) (D B)	R P V バウンダリ		P C V バウンダリ		全般施設			炉心支持構造物																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																			
	重大事故等クラス2設備																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																										
	クラス 1設備	クラス MC設備	クラス 2設備	クラス 3設備	クラス 4配管	その他																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																					
荷重の組合せ	D + P + M + S d	III _A S	III _A S	—	—	—	—	III _A S																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																			
D + P _D + M _D + S d	—	—	III _A S	III _A S	III _A S	III _A S	—																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																				
D + P _L + M _L + S d	IV _A S	III _A S	—	—	—	—	IV _A S																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																				
D + P + M + S s	IV _A S	IV _A S	—	—	—	—	IV _A S																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																				
D + P _D + M _D + S s	—	—	IV _A S	IV _A S	IV _A S	IV _A S	—																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																				
D + P _{RSA(L)} + M + S d	V _A S ^{※2}	—	—	—	—	—																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																					
D + P _{RSA(L)} + M + S s	V _A S ^{※2}	—	—	—	—	—																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																					
D + P _{PSA(L)} + M + S d	—	V _A S ^{※2}	—	—	—	—																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																					
D + P _{PSA(L)} + M + S s	—	V _A S ^{※2}	—	—	—	—																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																					
D + (P _D ^{※1} 又はP _{SA} の厳しい方) + M + S s	—	—	V _A S ^{※2}	V _A S ^{※2}	V _A S ^{※2}	V _A S ^{※2}	V _A S ^{※2}																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																				
※1 : D B 施設を兼ねる S A 施設について考慮する。		※1 : D B 施設を兼ねる S A 施設について考慮する。		※1 : D B 施設を兼ねる S A 施設について考慮する。																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																							
※2 : V _A S の許容限界は、IV _A S と同じものを適用する。		※2 : V _A S の許容限界は、IV _A S と同じものを適用する。		※2 : V _A S の許容限界は、IV _A S と同じものを適用する。																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																							
【記号の説明】		【記号の説明】		【記号の説明】																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																							
D : 自重 (JEAG4601・補-1984では「死荷重」と記載)		D : 自重 (JEAG4601・補-1984 では「死荷重」と記載)		D : 自重 (J E A G 4 6 0 1 ・補-1984 では「死荷重」と記載)																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																							
P : 地震と組み合わせるべき圧力荷重、又は最高使用圧力等		P : 地震と組み合わせるべき圧力荷重、又は最高使用圧力等		P : 地震と組み合わせるべき圧力荷重、又は最高使用圧力等																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																							
M : 地震、自重以外で地震と組み合わせるべき機械的荷重、又は設計機械荷重等		M : 地震、死荷重以外で地震と組み合わせるべき機械的荷重、又は設計機械荷重等		M : 地震、自重以外で地震と組み合わせるべき機械的荷重、又は設計機械荷重等																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																							
P _L : L O C A直後を除いてその後に生じる圧力荷重		P _L : L O C A直後を除いてその後に生じる圧力荷重		P _L : L O C A直後を除いてその後に生じる圧力荷重																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																							
M _L : L O C A直後を除いてその後に生じる自重及び地震荷重以外の機械的荷重		M _L : L O C A直後を除いてその後に生じる死荷重及び地震荷重以外の機械的荷重		M _L : L O C A直後を除いてその後に生じる自重及び地震荷重以外の機械的荷重																																																																																																																																																																																																																																																																																																																																							

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.18版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
P_D : 地震と組み合わすべきプラントの運転状態 I 及び II (運転状態 III がある場合にはこれを含む), 又は当該設備に設計上定められた最高使用圧力による荷重	P_D : 地震と組み合わすべきプラントの運転状態 I 及び II (運転状態 III がある場合にはこれを含む), 又は当該設備に設計上定められた最高使用圧力による荷重	P_D : 地震と組み合わすべきプラントの運転状態 I 及び II (運転状態 III がある場合にはこれを含む), 又は当該設備に設計上定められた最高使用圧力による荷重	
M_D : 地震と組み合わすべきプラントの運転状態 I 及び II (運転状態 III がある場合にはこれを含む) 又は当該設備に設計上定められた機械的荷重	M_D : 地震と組み合わすべきプラントの運転状態 I 及び II (運転状態 III がある場合にはこれを含む), 又は当該設備に設計上定められた機械的荷重	M_D : 地震と組み合わすべきプラントの運転状態 I 及び II (運転状態 III がある場合にはこれを含む), 又は当該設備に設計上定められた機械的荷重	
P_{PSA} : 原子炉格納容器の重大事故発生後の最大圧力荷重		P_{PSA} : 原子炉格納容器の重大事故発生後の最大圧力荷重	
$P_{PSA(LL)}$: 原子炉格納容器の重大事故における長期的な(長期(L))圧力荷重	$P_{PSA(L)}$: 格納容器の重大事故における長期的(長期(L))な圧力荷重 $P_{PSA(LL)}$: 格納容器の重大事故における長期的(長期(LL))な圧力荷重	$P_{PSA(LL)}$: 原子炉格納容器の重大事故における長期的な(長期(LL))圧力荷重	
$P_{RSA(L)}$: 原子炉冷却材圧力バウンダリの重大事故における長期的な(長期(L))圧力荷重	$P_{RSA(L)}$: 原子炉冷却材圧力バウンダリの重大事故における長期的(長期(L))な圧力荷重	$P_{RSA(L)}$: 原子炉冷却材圧力バウンダリの重大事故における長期的な(長期(L))圧力荷重	
$P_{RSA(LL)}$: 原子炉冷却材圧力バウンダリの重大事故における長期的な(長期(LL))圧力荷重	$P_{RSA(LL)}$: 原子炉冷却材圧力バウンダリの重大事故における長期的(長期(LL))な圧力荷重	$P_{RSA(LL)}$: 原子炉冷却材圧力バウンダリの重大事故における長期的な(長期(LL))圧力荷重	
P_{SA} : 重大事故における運転状態を考慮して設定した設計圧力による荷重	P_{SA} : 重大事故における運転状態を考慮して設定した設計圧力による荷重	P_{SA} : 重大事故における運転状態を考慮して設定した設計圧力による荷重	
S_d : 弹性設計用地震動 S_d により定まる地震力, 又は静的地震力	S_d : 弹性設計用地震動 S_d により定まる地震力又は静的地震力	S_d : 弹性設計用地震動 S_d により定まる地震力, 又は静的地震力	
S_s : 基準地震動 S_s により定まる地震力	S_s : 基準地震動 S_s により定まる地震力	S_s : 基準地震動 S_s により定まる地震力	
$IV_A S$: JSME S NC1の供用状態D相当の許容応力を基準として, それに地震により生じる応力に対する特別な応力制限を加えた許容応力状態	$IV_A S$: JSME S NC1 の供用状態D相当の許容応力を基準として, それに地震により生じる応力に対する特別な応力制限を加えた許容応力状態	$IV_A S$: JSME S NC1 の供用状態D相当の許容応力を基準として, それに地震により生じる応力に対する特別な応力制限を加えた許容応力状態	
$V_A S$: 運転状態V相当の応力評価を行う許容応力を基本として, それに地震により生じる応力に対する特別な応力制限を加えた許容応力状態	$V_A S$: 運転状態V相当の応力評価を行う許容応力を基本として, それに地震により生じる応力に対する特別な応力制限を加えた許容応力状態	$V_A S$: 運転状態V相当の応力評価を行う許容応力を基本として, それに地震により生じる応力に対する特別な応力制限を加えた許容応力状態	
【JEAG4601・補-1984における記載からの読み替え】			
耐震クラス A s, A ⇒ 耐震クラス S	耐震クラス A s, A ⇒ 耐震クラス S	耐震クラス A s ⇒ 耐震クラス S	
第1種 ⇒ クラス1	第1種 ⇒ クラス1	第1種 ⇒ クラス1	
第2種 ⇒ クラスMC	第2種 ⇒ クラスMC	第2種 ⇒ クラスMC	
第3種 ⇒ クラス2	第3種 ⇒ クラス2	第3種 ⇒ クラス2	
第4種 ⇒ クラス3	第4種 ⇒ クラス3	第4種 ⇒ クラス3	
第5種 ⇒ クラス4	第5種 ⇒ クラス4	第5種 ⇒ クラス4	
S_1 ⇒ S_d	S_1 ⇒ S_d	S_1 ⇒ S_d	
S_2 ⇒ S_s	S_2 ⇒ S_s	S_2 ⇒ S_s	

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.18版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>添付資料一6. 継続時間の検討における対象荷重の網羅性について</p> <p>(1) はじめに</p> <p>S A施設は、S A施設としての機能要求を考慮した荷重条件により設計する。また、温度条件についても許容値の数値に影響を与える(温度が高くなると許容値が小さくなる場合がある)ことから、S A施設としての温度条件を設定する。</p> <p>S A施設のうち、D B施設を兼ねるものについては、D B条件とS A条件の包絡関係により、実際の設計では、以下のように扱うこととしている。</p> <ul style="list-style-type: none"> ・ S A時の荷重、温度がD B設計条件を上回る場合 D B設計条件とは別に、S A設計条件を設ける。 ・ S A時の荷重、温度がD B設計条件に包絡される場合 (※) S A設計条件はD B設計条件で代表させる。 <p>※「S A時の荷重、温度がD B設計条件に包絡される」とは、耐震設計において考慮する全ての荷重及び温度について、S Aを考慮した条件がD B設計条件に包絡される場合を指す</p> <p>以下では、D B施設を兼ねるS A施設を対象に、S A荷重と地震荷重の組合せ検討において、検討対象とすべき荷重が網羅されていることを施設分類(全般施設、P C V、R P V)ごとに示す。</p> <p>(2) 継続時間の検討で対象とする条件(荷重・温度)の網羅性</p> <p>a. 全般施設</p> <p>【D B設計条件とS A設計条件の整理】</p> <p>全般施設はR P V(現クラス1機器(JEAG4601においては、第1種機器))とP C V(現クラスMC容器(JEAG4601においては、第2種容器))以外の施設となることから、D B施設としての設計ではJEAG4601に記載の「クラス2, 3, 4(JEAG4601においては第3, 4, 5種)」及び「その他」の組合せに基づくことになる。したがって全般施設は運転状態I～III^{※1}を考慮して設定した設計用荷重P_D, M_D(以下「D B設計荷重」という。)及び温度条件とS sとを組み合わせている。</p> <p>このことから、S A施設としての設計においては、S A時の荷</p>	<p>添付資料一6</p> <p>継続時間の検討における対象荷重の網羅性について</p> <p>(1) はじめに</p> <p>S A施設は、S A施設としての機能要求を考慮した荷重条件により設計する。また、温度条件についても許容値の数値に影響を与える(温度が高くなると許容値が小さくなる場合がある)ことから、S A施設としての温度条件を設定する。</p> <p>S A施設のうち、D B施設を兼ねるものについては、D B条件とS A条件の包絡関係により、実際の設計では、以下のように扱うこととしている。</p> <ul style="list-style-type: none"> ・ S A時の荷重、温度がD B設計条件を上回る場合 D B設計条件とは別に、S A設計条件を設ける。 ・ S A時の荷重、温度がD B設計条件に包絡される場合 (※) S A設計条件はD B設計条件で代表させる。 <p>※「S A時の荷重、温度がD B設計条件に包絡される」とは、耐震設計において考慮する全ての荷重及び温度について、S Aを考慮した条件がD B設計条件に包絡される場合を指す</p> <p>以下では、D B施設を兼ねるS A施設を対象に、S A荷重と地震荷重の組合せ検討において、検討対象とすべき荷重が網羅されていることを施設分類(全般施設、P C V、R P V)ごとに示す。</p> <p>(2) 継続時間の検討で対象とする条件(荷重・温度)の網羅性</p> <p>a. 全般施設</p> <p>【D B設計条件とS A設計条件の整理】</p> <p>全般施設はR P V(現クラス1機器(JEAG4601においては、第1種機器))とP C V(現クラスMC機器(JEAG4601においては、第2種機器))以外の施設となることから、D B施設としての設計ではJEAG4601に記載の「クラス2, 3, 4(JEAG4601においては第3, 4, 5種)」及び「その他」の組合せに基づくことになる。したがって全般施設は運転状態I～III^{※1}を考慮して設定した設計用荷重P_D, M_D(以下「D B設計荷重」という。)及び温度条件とS sとを組み合わせている。</p> <p>このことから、S A施設としての設計においては、S A時の荷</p>	<p>添付資料6</p> <p>継続時間の検討における対象荷重の網羅性について</p> <p>(1) はじめに</p> <p>S A施設は、S A施設としての機能要求を考慮した荷重条件により設計する。また、温度条件についても許容値の数値に影響を与える(温度が高くなると許容値が小さくなる場合がある)ことから、S A施設としての温度条件を設定する。</p> <p>S A施設のうち、D B施設を兼ねるものについては、D B条件とS A条件の包絡関係により、実際の設計では、以下のように扱うこととしている。</p> <ul style="list-style-type: none"> ・ S A時の荷重、温度がD B設計条件を上回る場合 D B設計条件とは別に、S A設計条件を設ける。 ・ S A時の荷重、温度がD B設計条件に包絡される場合 (※) S A設計条件はD B設計条件で代表させる。 <p>※「S A時の荷重、温度がD B設計条件に包絡される」とは、耐震設計において考慮する全ての荷重及び温度について、S Aを考慮した条件がD B設計条件に包絡される場合を指す</p> <p>以下では、D B施設を兼ねるS A施設を対象に、S A荷重と地震荷重の組合せ検討において、検討対象とすべき荷重が網羅されていることを施設分類(全般施設、原子炉格納容器バウンダリを構成する設備、原子炉冷却材圧力バウンダリを構成する設備)毎に示す。</p> <p>(2) 継続時間の検討で対象とする条件(荷重・温度)の網羅性</p> <p>a. 全般施設</p> <p>【D B設計条件とS A設計条件の整理】</p> <p>全般施設は原子炉冷却材圧力バウンダリを構成する設備(現クラス1機器(J E A G 4 6 0 1においては、第1種機器))と原子炉格納容器バウンダリを構成する設備(現クラスMC容器(J E A G 4 6 0 1においては、第2種容器))以外の施設となることから、D B施設としての設計ではJ E A G 4 6 0 1に記載の「クラス2, 3, 4(J E A G 4 6 0 1においては第3, 4, 5種)」及び「その他」の組合せに基づくことになる。したがって、全般施設は運転状態I～III^{※1}を考慮して設定した設計用荷重P_D, M_D(以下「D B設計荷重」という。)及び温度条件とS sを組み合わせている。</p> <p>このことから、S A施設としての設計においては、S A時の荷</p>	

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.18版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>重がDB設計荷重を超える場合は、SA時の荷重をもとに新たに設定した設計荷重（以下「SA設計荷重」という。）とSsを組み合わせる。また、SA時の荷重がDB設計荷重以下の場合は、DB設計荷重とSsとの組合せの評価で代表させる。温度条件についても同様に扱う。</p> <p>※1：ECCS等については運転状態IV(L)も含む。その理由は以下のとおり。</p> <p>ECCS等については、JEAG4601・補-1984において、運転状態IV(L)に対する許容応力状態がI_A^*と定められており、I_A^*の定義としては、「ECCS等のように運転状態IV(L)が設計条件となっているものに対する許容応力状態で許容応力状態I_Aに準ずる。」とされている。</p> <p>つまり、ECCS等については、運転状態I～IIIだけでなく、運転状態IV(L)も設計条件となっており、運転状態I～IV(L)を考慮してDB設計条件（荷重・温度）を設定している。</p> <p>なお、JEAG4601においては荷重の組合せの考え方は、運転状態I～IIIとS₂を、運転状態IV(L)とS₁を組み合わせることとなっているが、実設計においては、設計用荷重であるP_D, M_Dを用いて設計を行うことから、運転状態I～IV(L)を包絡するようにP_D, M_Dを設定し、それらとSsを組み合わせている。</p> <p>ここで、旧指針においては、耐震As, A, B, Cクラスというクラス分類がなされていたことから、耐震Aクラスの設備においては、S₂との組合せは実施せず、S₁との組合せにより設計がなされていた。一方、現在の規制基準においては、耐震A・Asクラスを統合して、耐震Sクラスとし、Ss, Sd双方との組合せで設計することとなっていることから、上述のとおり、P_D, M_DとSsの組合せを実施することになる。</p> <p>【継続時間の検討における対象条件の網羅性】</p> <p>DB設計においてSs, Sdとの組合せを行う荷重、温度条件は、「DB設計荷重・温度」の一種類であるため、継続時間としてこの条件を超える時間を検討している。</p>	<p>重がDB設計荷重を超える場合は、SA時の荷重を元に新たに設定した設計荷重（以下「SA設計荷重」という。）とSsを組み合わせる。また、SA時の荷重がDB設計荷重以下の場合は、DB設計荷重とSsとの組合せの評価で代表させる。温度条件についても同様に扱う。</p> <p>※1：ECCS等については運転状態IV(L)も含む。その理由は以下のとおり。</p> <p>ECCS等については、JEAG4601・補-1984において、運転状態IV(L)に対する許容応力状態がI_A^*と定められており、I_A^*の定義としては、「ECCS等のように運転状態IV(L)が設計条件となっているものに対する許容応力状態で許容応力状態I_Aに準ずる。」とされている。</p> <p>つまり、ECCS等については、運転状態I～IIIだけでなく、運転状態IV(L)も設計条件となっており、運転状態I～IV(L)を考慮してDB設計条件（荷重・温度）を設定している。</p> <p>なお、JEAG4601においては荷重の組合せの考え方は、運転状態I～IIIとS₂を、運転状態IV(L)とS₁を組み合わせることとなっているが、実設計においては、設計用荷重であるP_D, M_Dを用いて設計を行うことから、運転状態I～IV(L)を包絡するようにP_D, M_Dを設定し、それらとSsを組み合わせている。</p> <p>ここで、旧指針においては、耐震As, A, B, Cクラスというクラス分類がなされていることから、耐震Aクラスの設備においては、Ssとの組合せは実施せず、S₁との組合せにより設計がなされていた。一方、現在の規制基準においては、耐震As, Aクラスを統合して、耐震Sクラスとし、Ss, Sd双方との組合せで設計することとなっていることから、上述のとおり、P_D, M_DとSsの組合せを実施することになる。</p> <p>【継続時間の検討における対象条件と網羅性】</p> <p>DB設計においてSs, Sdとの組合せを行う荷重、温度条件は、「DB設計荷重・温度」の一種類であるため、継続時間としてこの条件を超える時間を検討している。</p>	<p>重がDB設計荷重を超える場合は、SA時の荷重をもとに新たに設定した設計荷重（以下「SA設計荷重」という。）とSsを組み合わせる。また、SA時の荷重がDB設計荷重以下の場合は、DB設計荷重とSsとの組合せの評価で代表させる。温度条件についても同様に扱う。</p> <p>※1：ECCS等については運転状態IV(L)も含む。その理由は以下のとおり。</p> <p>ECCS等については、JEAG4601・補-1984において、運転状態IV(L)に対する許容応力状態がI_A^*と定められており、I_A^*の定義としては、「ECCS等のように運転状態IV(L)が設計条件となっているものに対する許容応力状態で許容応力状態I_Aに準ずる。」とされている。</p> <p>つまり、ECCS等については、運転状態I～IIIだけでなく、運転状態IV(L)も設計条件となっており、運転状態I～IV(L)を考慮してDB設計条件（荷重・温度）を設定している。</p> <p>なお、JEAG4601においては荷重の組合せの考え方は、運転状態I～IIIとS₂を、運転状態IV(L)とS₁を組み合わせることとなっているが、実設計においては、設計用荷重であるP_D, M_Dを用いて設計を行うことから、運転状態I～IV(L)を包絡するようにP_D, M_Dを設定し、それらとSsを組み合わせている。</p> <p>ここで、旧指針においては、As, A, B, Cクラスというクラス分類がなされていたことから、Aクラスの設備においては、S₂との組合せは実施せず、S₁との組合せにより設計がなされていた。一方、現在の規制基準においては、As, Aクラスを統合して、Sクラスとし、Ss, Sd双方との組合せで設計することとなっていることから、上述のとおり、P_D, M_DとSsの組合せを実施することになる。</p> <p>【継続時間の検討における対象条件の網羅性】</p> <p>DB設計においてSs, Sdとの組合せを行う荷重、温度条件は、「DB設計荷重・温度」の一種類であるため、継続時間としてこの条件を超える時間を検討している。</p>	

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.18版)	島根原子力発電所 2号炉	備考																											
<p>添付6_1表 全般施設の荷重組合せで用いる地震以外の荷重と温度条件</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th></th><th>S s</th><th>S d</th></tr> <tr> <th>DB荷重・温度</th><th>DB設計荷重・温度</th><th>DB設計荷重・温度</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td>SA荷重・温度</td><td>(DB設計荷重・温度 < SA時荷重・温度の場合) SA・短期荷重・温度, SA長期荷重・温度の厳しい方 (DB設計荷重・温度 ≥ SA時荷重・温度の場合) DB設計荷重・温度</td><td>—</td></tr> </tbody> </table>		S s	S d	DB荷重・温度	DB設計荷重・温度	DB設計荷重・温度	SA荷重・温度	(DB設計荷重・温度 < SA時荷重・温度の場合) SA・短期荷重・温度, SA長期荷重・温度の厳しい方 (DB設計荷重・温度 ≥ SA時荷重・温度の場合) DB設計荷重・温度	—	<p>添付 6-1 表 全般施設の荷重組合せで用いる地震以外の荷重と温度条件</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th></th><th>S s</th><th>S d</th></tr> <tr> <th>DB荷重・温度</th><th>DB設計荷重・温度</th><th>DB設計荷重・温度</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td>SA荷重・温度</td><td>(DB設計荷重・温度 < SA時荷重・温度の場合) SA・短期荷重・温度, SA長期荷重・温度の厳しい方 (DB設計荷重・温度 ≥ SA時荷重・温度の場合) DB設計荷重・温度</td><td>—</td></tr> </tbody> </table>		S s	S d	DB荷重・温度	DB設計荷重・温度	DB設計荷重・温度	SA荷重・温度	(DB設計荷重・温度 < SA時荷重・温度の場合) SA・短期荷重・温度, SA長期荷重・温度の厳しい方 (DB設計荷重・温度 ≥ SA時荷重・温度の場合) DB設計荷重・温度	—	<p>添付 6_1 表 全般施設の荷重組合せで用いる地震以外の荷重と温度条件</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th></th><th>S s</th><th>S d</th></tr> <tr> <th>DB荷重・温度</th><th>DB設計荷重・温度</th><th>DB設計荷重・温度</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td>SA荷重・温度</td><td>(DB設計荷重・温度 < SA時荷重・温度の場合) SA・短期荷重・温度, SA長期荷重・温度の厳しい方 (DB設計荷重・温度 ≥ SA時荷重・温度の場合) DB設計荷重・温度</td><td>—</td></tr> </tbody> </table>		S s	S d	DB荷重・温度	DB設計荷重・温度	DB設計荷重・温度	SA荷重・温度	(DB設計荷重・温度 < SA時荷重・温度の場合) SA・短期荷重・温度, SA長期荷重・温度の厳しい方 (DB設計荷重・温度 ≥ SA時荷重・温度の場合) DB設計荷重・温度	—	
	S s	S d																												
DB荷重・温度	DB設計荷重・温度	DB設計荷重・温度																												
SA荷重・温度	(DB設計荷重・温度 < SA時荷重・温度の場合) SA・短期荷重・温度, SA長期荷重・温度の厳しい方 (DB設計荷重・温度 ≥ SA時荷重・温度の場合) DB設計荷重・温度	—																												
	S s	S d																												
DB荷重・温度	DB設計荷重・温度	DB設計荷重・温度																												
SA荷重・温度	(DB設計荷重・温度 < SA時荷重・温度の場合) SA・短期荷重・温度, SA長期荷重・温度の厳しい方 (DB設計荷重・温度 ≥ SA時荷重・温度の場合) DB設計荷重・温度	—																												
	S s	S d																												
DB荷重・温度	DB設計荷重・温度	DB設計荷重・温度																												
SA荷重・温度	(DB設計荷重・温度 < SA時荷重・温度の場合) SA・短期荷重・温度, SA長期荷重・温度の厳しい方 (DB設計荷重・温度 ≥ SA時荷重・温度の場合) DB設計荷重・温度	—																												

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.18版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>b. <u>PCV</u></p> <p>【DB設計条件とSA設計条件の整理】</p> <p>DB設計での組合せではJEAG4601に記載のとおり、運転状態I～IIIの荷重はS sと組み合わせ、また運転状態IV(L)の荷重はS dと組み合わせている。</p> <p>ここで、PCVの運転状態I～IIIの荷重・温度は通常運転状態と同じ、また、運転状態IV(L)(LOCA後長期間経過した状態)の荷重・温度は、運転状態I～IIIの条件よりも厳しい条件となっていることから、DB設計で考慮している荷重条件は次の2種類となる。</p> <ul style="list-style-type: none"> ・運転状態I～IIIを踏まえて設定した条件：通常運転時圧力・温度 ・運転状態IV(L)を踏まえて設定した条件：LOCA後の最大内圧・温度 <p>以上を踏まえ、PCVのSA施設としての設計においては、組合せを検討する条件として、以下の2種類を設定し、それぞれの継続時間を考慮して実際の組合せを設定している。</p> <ul style="list-style-type: none"> ・SA発生後の最大荷重・温度 ・SA後の長期(LL)における荷重・温度 <p>【継続時間の検討における対象条件の網羅性】</p> <p>DBにおいては、以下の組合せに対する設計を行っている。</p> <ul style="list-style-type: none"> ・通常運転時圧力+S s ・LOCA後の最大内圧+S d <p>SAにおける設計条件(組合せ)は、このDB設計条件への包絡性を踏まえ</p> <p>① A後の長期(LL)荷重+S s →S sには、継続時間を考慮して長期(LL)荷重(2×10^{-1}年以降)を組み合わせる。</p> <p>② SA発生後の最大荷重(有効性評価結果の最高圧力・最高温度)+S d →S dには、継続時間を考慮して最大となる荷重(有効性評価結果の最高圧力・最高温度)を組み合わせる。</p> <p>b. <u>PCV</u></p> <p>【DB設計条件とSA設計条件の整理】</p> <p>DB設計での組合せでは、JEAG4601に記載のとおり、運転状態I～IIIの荷重はS sと組み合わせ、また運転状態IV(L)の荷重はS dと組み合わせている。</p> <p>ここで、PCVの運転状態I～IIIの荷重・温度は通常運転状態と同じ、また、運転状態IV(L)(LOCA後長期間経過した状態)の荷重・温度は、運転状態I～IIIの条件よりも厳しい条件となっていることから、DB設計で考慮している荷重条件は次の2種類となる。</p> <ul style="list-style-type: none"> ・運転状態I～IIIを踏まえて設定した条件：通常運転時圧力・温度 ・運転状態IV(L)を踏まえて設定した条件：LOCA後の最大内圧・温度 <p>以上を踏まえ、PCVのSA施設としての設計においては、組合せを検討する条件として、以下の2種類を設定し、それぞれの継続時間を考慮して実際の組合せを設定している。</p> <ul style="list-style-type: none"> ・SA後の長期(LL)における荷重・温度 ・SA後の長期(LL)における荷重・温度 <p>【継続時間の検討における対象条件の網羅性】</p> <p>DBにおいては、以下の組合せに対する設計を行っている。</p> <ul style="list-style-type: none"> ・通常運転時圧力+S s ・LOCA後の最大内圧+S d <p>SAにおける設計条件(組合せ)は、このDB設計条件への包絡性を踏まえ</p> <p>① SA後の長期(LL)荷重+S s →S sには、継続時間を考慮して長期(LL)荷重(2×10^{-1}年以降)を組み合わせる。</p> <p>② SA後の長期(LL)荷重(SA後の最高圧力・温度)+S d →S dには、継続時間を考慮して長期(LL)荷重($10^{-2} \sim 2 \times 10^{-1}$年)を組み合わせる。</p> <p>b. <u>原子炉格納容器バウンダリを構成する設備</u></p> <p>【DB設計条件とSA設計条件の整理】</p> <p>DB設計での組合せでは、JEAG4601に記載のとおり、運転状態I～IIIの荷重はS sと組み合わせ、また運転状態IV(L)の荷重はS dと組み合わせている。</p> <p>ここで、PCVの運転状態I～IIIの荷重・温度は通常運転状態と同じ、また、運転状態IV(L)(LOCA後長期間経過した状態)の荷重・温度は、運転状態I～IIIの条件よりも厳しい条件となっていることから、DB設計で考慮している荷重条件は次の2種類となる。</p> <ul style="list-style-type: none"> ・運転状態I～IIIを踏まえて設定した条件：通常運転時圧力・温度 ・運転状態IV(L)を踏まえて設定した条件：LOCA後の最大内圧・温度 <p>以上を踏まえ、PCVのSA施設としての設計においては、組合せを検討する条件として、以下の2種類を設定し、それぞれの継続時間を考慮して実際の組合せを設定している。</p> <ul style="list-style-type: none"> ・SA発生後の最大荷重・温度 ・SA後の長期(LL)における荷重・温度 <p>【継続時間の検討における対象条件の網羅性】</p> <p>DBにおいては、以下の組合せに対する設計を行っている。</p> <ul style="list-style-type: none"> ・通常運転時圧力+S s ・LOCA後の最大内圧+S d <p>SAにおける設計条件(組合せ)は、このDB設計条件への包絡性を踏まえ</p> <p>① SA後の長期(LL)荷重+S s →S sには、継続時間を考慮して長期(LL)荷重(2×10^{-1}年以降)を組み合わせる。</p> <p>② SA発生後の最大荷重(有効性評価結果の最高圧力・最高温度)+S d →S dには、継続時間を考慮して最大となる荷重(有効性評価結果の最高圧力・最高温度)を組み合わせる。</p>			

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.18版)	島根原子力発電所 2号炉	備考																											
添付6-2表 PCVの荷重組合せで用いる地震以外の荷重と温度	添付 6-2 表 PCVの荷重組合せで用いる地震以外の荷重と温度条件	添付 6-2 表 PCVの荷重組合せで用いる地震以外の荷重と温度条件																												
<table border="1"> <thead> <tr> <th></th><th>S_s</th><th>S_d</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td>DB荷重・温度</td><td>通常運転時圧力・温度</td><td>LOCA後の最大内圧・温度</td></tr> <tr> <td>SA荷重・温度</td><td>SA後の長期(LL)圧力・温度 (有効性評価結果の最高圧力・最高温度)</td><td></td></tr> </tbody> </table>		S _s	S _d	DB荷重・温度	通常運転時圧力・温度	LOCA後の最大内圧・温度	SA荷重・温度	SA後の長期(LL)圧力・温度 (有効性評価結果の最高圧力・最高温度)		<table border="1"> <thead> <tr> <th></th><th>S_s</th><th>S_d</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td>DB荷重・温度</td><td>通常運転時圧力・温度</td><td>LOCA後の最大内圧・温度</td></tr> <tr> <td>SA荷重・温度</td><td>SA後の長期(LL)圧力・温度</td><td>SA後の長期(L)圧力・温度</td></tr> </tbody> </table>		S _s	S _d	DB荷重・温度	通常運転時圧力・温度	LOCA後の最大内圧・温度	SA荷重・温度	SA後の長期(LL)圧力・温度	SA後の長期(L)圧力・温度	<table border="1"> <thead> <tr> <th></th><th>S_s</th><th>S_d</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td>DB荷重・温度</td><td>通常運転時圧力・温度</td><td>LOCA後の最大内圧・温度</td></tr> <tr> <td>SA荷重・温度</td><td>SA後の長期(LL)圧力・温度</td><td>SA発生後最大荷重 (有効性評価結果の最高圧力・最高温度)</td></tr> </tbody> </table>		S _s	S _d	DB荷重・温度	通常運転時圧力・温度	LOCA後の最大内圧・温度	SA荷重・温度	SA後の長期(LL)圧力・温度	SA発生後最大荷重 (有効性評価結果の最高圧力・最高温度)	
	S _s	S _d																												
DB荷重・温度	通常運転時圧力・温度	LOCA後の最大内圧・温度																												
SA荷重・温度	SA後の長期(LL)圧力・温度 (有効性評価結果の最高圧力・最高温度)																													
	S _s	S _d																												
DB荷重・温度	通常運転時圧力・温度	LOCA後の最大内圧・温度																												
SA荷重・温度	SA後の長期(LL)圧力・温度	SA後の長期(L)圧力・温度																												
	S _s	S _d																												
DB荷重・温度	通常運転時圧力・温度	LOCA後の最大内圧・温度																												
SA荷重・温度	SA後の長期(LL)圧力・温度	SA発生後最大荷重 (有効性評価結果の最高圧力・最高温度)																												

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.18版)	島根原子力発電所 2号炉	備考																											
<p>c. R P V</p> <p>【D B設計条件と S A設計条件の整理】</p> <p>D B設計での組合せではJEAG4601に記載のとおり、運転状態 I～IIIの荷重はS s と組合せ、また運転状態IV(L)の荷重はS d と組み合わせている。</p> <p>ここで、R P Vの運転状態 I～IIIを踏まえて設定される圧力・温度は運転状態 II（給水流量の全喪失又はタービントリップ）であり、これは運転状態IV(L)（LOCA後長期間経過した状態）の圧力・温度より高いため、実際の評価では「給水流量の全喪失又はタービントリップ」による圧力・温度とS s, S d を組み合わせて評価している。</p> <p>以上を踏まえ、R P Vの S A施設としての設計においては、組合せを検討する荷重として、S A後長期(L)荷重・温度を設定する。S Aにおける設計条件（組合せ）は、このD B設計条件への包絡性を踏まえ S A後の長期(LL)荷重とS s, S A後の長期(L)荷重とS d を組み合わせる方針とする。</p> <p>【継続時間の検討における対象条件の網羅性】</p> <p>D Bにおいては、以下の組合せに対する設計を行っている。</p> <ul style="list-style-type: none"> ・給水流量の全喪失又はタービントリップ+S s ・給水流量の全喪失又はタービントリップ+S d <p>S Aにおける設計条件（組合せ）は、このD B設計条件への包絡性を踏まえ</p> <p>① A後の長期(LL)荷重+S s →S s には、継続時間を考慮して長期(LL)荷重 (2×10^{-1}年以降)を組み合わせる。</p> <p>③ A後の長期(L)荷重 (S A後の最高圧力・温度) + S d →S d には、継続時間を考慮して長期(L)荷重 ($10^{-2} \sim 2 \times 10^{-1}$年)を組み合わせる。</p> <p>添付6.3表 R P Vの荷重組合せで用いる地震以外の荷重と温度条件</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th></th> <th>S s</th> <th>S d</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>DB荷重・温度</td> <td>「給水流量の全喪失又はタービントリップ」による圧力・温度</td> <td>「給水流量の全喪失又はタービントリップ」による圧力・温度</td> </tr> <tr> <td>S A荷重・温度</td> <td>S A後の長期(LL)圧力・温度</td> <td>S A後の長期(L)圧力・温度</td> </tr> </tbody> </table>		S s	S d	DB荷重・温度	「給水流量の全喪失又はタービントリップ」による圧力・温度	「給水流量の全喪失又はタービントリップ」による圧力・温度	S A荷重・温度	S A後の長期(LL)圧力・温度	S A後の長期(L)圧力・温度	<p>c. R P V</p> <p>【D B設計条件と S A設計条件の整理】</p> <p>D B設計での組合せでは、JEAG4601に記載のとおり、運転状態 I～IIIの荷重はS s と組み合わせ、また運転状態IV(L)の荷重はS d と組み合わせている。</p> <p>ここで、R P Vの運転状態 I～IIIを踏まえて設定される圧力・温度は運転状態 II（全給水流量喪失又はタービントリップ）であり、これは運転状態IV(L)（LOCA後長期間経過した状態）の圧力・温度より高いため、実際の評価では、「全給水流量喪失又はタービントリップ」による圧力・温度とS s, S d を組み合わせて評価している。</p> <p>以上を踏まえ、R P Vの S A施設としての設計においては、組合せを検討する荷重として、S A後の長期(L)荷重・温度を設定する。S Aにおける設計条件（組合せ）は、このD B設計条件への包絡性を踏まえ S A後の長期(LL)荷重とS s, S A後の長期(L)荷重とS d を組み合わせる方針とする。</p> <p>【継続時間の検討における対象条件の網羅性】</p> <p>D Bにおいては、以下の組合せに対する設計を行っている。</p> <ul style="list-style-type: none"> ・全給水流量喪失又はタービントリップ+S s ・全給水流量喪失又はタービントリップ+S d <p>S Aにおける設計条件（組合せ）は、このD B設計条件への包絡性を踏まえ</p> <p>① S A後の長期(LL)荷重+S s →S s には、継続時間を考慮して長期(LL)荷重 (2×10^{-1}年以降)を組み合わせる。</p> <p>② S A後の長期(L)荷重 (S A後の最高圧力・温度) + S d →S d には、継続時間を考慮して長期(L)荷重 ($10^{-2} \sim 2 \times 10^{-1}$年)を組み合わせる。</p> <p>添付6-3表 R P Vの荷重組合せで用いる地震以外の荷重と温度条件</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th></th> <th>S s</th> <th>S d</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>DB荷重・温度</td> <td>「全給水流量喪失又はタービントリップ」による圧力・温度</td> <td>「全給水流量喪失又はタービントリップ」による圧力・温度</td> </tr> <tr> <td>S A荷重・温度</td> <td>S A後の長期(LL)圧力・温度</td> <td>S A後の長期(L)圧力・温度</td> </tr> </tbody> </table>		S s	S d	DB荷重・温度	「全給水流量喪失又はタービントリップ」による圧力・温度	「全給水流量喪失又はタービントリップ」による圧力・温度	S A荷重・温度	S A後の長期(LL)圧力・温度	S A後の長期(L)圧力・温度	<p>c. 原子炉冷却材圧力バウンダリを構成する設備</p> <p>【D B設計条件と S A設計条件の整理】</p> <p>D B設計での組合せでは J E A G 4 6 0 1 に記載のとおり、運転状態 I～IIIの荷重はS s と組合せ、また運転状態IV(L)の荷重はS d と組み合わせている。</p> <p>ここで、R P Vの運転状態 I～IIIを踏まえて設定される圧力・温度は運転状態 II（全給水流量喪失又はタービントリップ）であり、これは運転状態IV(L)（LOCA後長期間経過した状態）の圧力・温度より高いため、実際の評価では「全給水流量喪失又はタービントリップ」による圧力・温度とS s, S d を組み合わせて評価している。</p> <p>以上を踏まえ、R P Vの S A施設としての設計においては、組合せを検討する荷重として、S A後長期(L)荷重・温度を設定する。S Aにおける設計条件（組合せ）は、このD B設計条件への包絡性を踏まえ S A後の長期(LL)荷重とS s, S A後の長期(L)荷重とS d を組み合わせる方針とする。</p> <p>【継続時間の検討における対象条件の網羅性】</p> <p>D Bにおいては、以下の組合せに対する設計を行っている。</p> <ul style="list-style-type: none"> ・全給水流量喪失又はタービントリップ+S s ・全給水流量喪失又はタービントリップ+S d <p>S Aにおける設計条件(組合せ)は、このD B設計条件への包絡性を踏まえ</p> <p>① S A後の長期(LL)荷重+S s →S s には、継続時間を考慮して長期(LL)荷重 (2×10^{-1}年以降)を組み合わせる。</p> <p>② S A後の長期(L)荷重 (S A後の最高圧力・温度) + S d →S d には、継続時間を考慮して長期(L)荷重 ($10^{-2} \sim 2 \times 10^{-1}$年)を組み合わせる。</p> <p>添付6-3表 R P Vの荷重組合せで用いる地震以外の荷重と温度条件</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th></th> <th>S s</th> <th>S d</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>DB荷重・温度</td> <td>「全給水流量喪失又はタービントリップ」による圧力・温度</td> <td>「全給水流量喪失又はタービントリップ」による圧力・温度</td> </tr> <tr> <td>S A荷重・温度</td> <td>S A後の長期(LL)圧力・温度</td> <td>S A後の長期(L)圧力・温度</td> </tr> </tbody> </table>		S s	S d	DB荷重・温度	「全給水流量喪失又はタービントリップ」による圧力・温度	「全給水流量喪失又はタービントリップ」による圧力・温度	S A荷重・温度	S A後の長期(LL)圧力・温度	S A後の長期(L)圧力・温度	
	S s	S d																												
DB荷重・温度	「給水流量の全喪失又はタービントリップ」による圧力・温度	「給水流量の全喪失又はタービントリップ」による圧力・温度																												
S A荷重・温度	S A後の長期(LL)圧力・温度	S A後の長期(L)圧力・温度																												
	S s	S d																												
DB荷重・温度	「全給水流量喪失又はタービントリップ」による圧力・温度	「全給水流量喪失又はタービントリップ」による圧力・温度																												
S A荷重・温度	S A後の長期(LL)圧力・温度	S A後の長期(L)圧力・温度																												
	S s	S d																												
DB荷重・温度	「全給水流量喪失又はタービントリップ」による圧力・温度	「全給水流量喪失又はタービントリップ」による圧力・温度																												
S A荷重・温度	S A後の長期(LL)圧力・温度	S A後の長期(L)圧力・温度																												

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.18版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>(3) JEAG4601のアプローチを用いた検討</p> <p>本項では、DB設備における荷重の組合せ(JEAG4601)と今回の検討にて用いたSA荷重の組合せの考え方を整理する。</p> <p>a. JEAG4601における荷重の組合せ検討のアプローチ</p> <p>①運転状態の発生確率を設定 ②地震の発生確率を設定 ③「運転状態の発生確率」、「地震の発生確率」、「継続時間」の積が10^{-7}/炉年になる継続時間を設定 ④$10^{-7}$/炉年となる継続時間における荷重を、地震と組み合わせる条件とする</p> <p>b. 今回の検討に用いたSA荷重の組合せ検討のアプローチ</p> <p>①SA事象の発生確率を設定 ②地震の発生確率を設定 ③「SA事象の発生確率」、「地震の発生確率」、「継続時間」の積が10^{-8}/炉年になる継続時間を設定 ④$10^{-8}$/炉年となる継続時間における荷重を、地震と組み合わせる条件とする</p> <p>以上より、③、④で用いた組合せの判定基準は、今回のSA荷重の組合せの検討(10^{-8}/炉年)の方が、JEAG4601における荷重の組合せ検討(10^{-7}/炉年)のアプローチよりも、保守的な条件となっている。</p> <p>(4) まとめ</p> <p>以上のとおり、各施設のSA荷重と組合せの検討では、S_s、S_dとSA荷重を適切に考慮しており、JEAG4601における検討アプローチよりも保守的な条件となっている。</p>	<p>(3) JEAG4601のアプローチを用いた検討</p> <p>本項では、DB設備における荷重の組合せ(JEAG4601)と今回の検討にて用いたSA荷重の組合せの考え方を整理する。</p> <p>a. JEAG4601における荷重の組合せ検討のアプローチ</p> <p>①運転状態の発生確率を設定 ②地震の発生確率を設定 ③「運転状態の発生確率」、「地震の発生確率」、「継続時間」の積が10^{-7}/炉年になる継続時間を設定 ④$10^{-7}$/炉年となる継続時間における荷重を、地震と組み合わせる条件とする。</p> <p>b. 今回の検討に用いたSA荷重の組合せ検討のアプローチ</p> <p>①SA事象の発生確率を設定 ②地震の発生確率を設定 ③「SA事象の発生確率」、「地震の発生確率」、「継続時間」の積が10^{-8}/炉年になる継続時間を設定 ④$10^{-8}$/炉年となる継続時間における荷重を、地震と組み合わせる条件とする。</p> <p>以上より、③、④で用いた組合せの判定基準は、今回のSA荷重の組合せの検討(10^{-8}/炉年)の方が、JEAG4601における荷重の組合せ検討(10^{-7}/炉年)のアプローチよりも、保守的な条件となっている。</p> <p>(4) まとめ</p> <p>以上のとおり、各施設のSA荷重と組合せの検討では、S_s、S_dとSA荷重を適切に考慮しており、JEAG4601における検討アプローチよりも保守的な条件となっている。</p>	<p>(3) JEAG4601のアプローチを用いた検討</p> <p>本項では、DB設備における荷重の組合せ(JEAG4601)と今回の検討にて用いたSA荷重の組合せの考え方を整理する。</p> <p>a. JEAG4601における荷重の組合せ検討のアプローチ</p> <p>①運転状態の発生確率を設定 ②地震の発生確率を設定 ③「運転状態の発生確率」、「地震の発生確率」、「継続時間」の積が10^{-7}/炉年になる継続時間を設定 ④$10^{-7}$/炉年となる継続時間における荷重を、地震と組み合わせる条件とする。</p> <p>b. 今回の検討に用いたSA荷重の組合せ検討のアプローチ</p> <p>①SA事象の発生確率を設定 ②地震の発生確率を設定 ③「SA事象の発生確率」、「地震の発生確率」、「継続時間」の積が10^{-8}/炉年になる継続時間を設定 ④$10^{-8}$/炉年となる継続時間における荷重を、地震と組み合わせる条件とする。</p> <p>以上より、③、④で用いた組合せの判定基準は、今回のSA荷重の組合せの検討(10^{-8}/炉年)の方が、JEAG4601における荷重の組合せ検討(10^{-7}/炉年)のアプローチよりも、保守的な条件となっている。</p> <p>(4) まとめ</p> <p>以上のとおり、各施設のSA荷重と組合せの検討では、S_s、S_dとSA荷重を適切に考慮しており、JEAG4601における検討アプローチよりも保守的な条件となっている。</p>	

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.18版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>添付資料-7. 荷重の組合せ表</p> <p>(1) 記号の説明</p> <p>D : 自重</p> <p>P_D : 地震と組み合わすべきプラントの運転状態 I 及び II (運転状態 III がある場合にはこれを含む), 又は当該設備に設計上定められた最高使用圧力による荷重</p> <p>P_{PSA} : 原子炉格納容器の重大事故発生後の最大圧力荷重</p> <p>$P_{PSA(LL)}$: 原子炉格納容器の重大事故における長期圧力荷重 (長期 LL)</p> <p>$P_{RSA(L)}$: 原子炉冷却材圧力バウンダリの重大事故における長期圧力荷重 (長期 L)</p> <p>$P_{RSA(LL)}$: 原子炉冷却材圧力バウンダリの重大事故における長期圧力荷重 (長期 LL)</p> <p>P_{SA} : 重大事故における運転状態を考慮して設定した設計圧力による荷重</p> <p>M : 地震及び死荷重以外で地震と組み合わすべきプラントの運転状態 (冷却材喪失事故後の状態は除く) で設備に作用している機械的荷重 (各運転状態における P 及び M については, 安全側に設定された値 (最高使用圧力, 設計機械荷重等) を用いてよい。)</p> <p>M_D : 地震と組み合わすべきプラントの運転状態 I 及び II (運転状態 III がある場合にはこれを含む), 又は当該設備に設計上定められた機械的荷重</p> <p>T_D : 設計基準対象施設の耐震設計上の設計温度</p> <p>T_{PSA} : 原子炉格納容器の重大事故発生後の最大温度 (最高使用温度を用いてよい。)</p> <p>$T_{PSA(LL)}$: 原子炉格納容器の重大事故における長期温度 (最高使用温度を用いてよい。) (長期 LL)</p> <p>$T_{RSA(L)}$: 原子炉冷却材圧力バウンダリの重大事故における長期温度 (最高使用温度を用いてよい。) (長期 L)</p> <p>$T_{RSA(LL)}$: 原子炉冷却材圧力バウンダリの重大事故における長期温度 (最高使用温度を用いてよい。) (長期 LL)</p> <p>T_{SA} : 重大事故における運転状態を考慮して設定した設計温度</p> <p>T_a : 重大事故における施設本体の温度, 及び施設周囲の雰囲気温度を考慮して設定した温度</p> <p>S_d : 弹性設計用地震動 S_d により定まる地震力又は静的地震力</p>	<p>添付資料-7 荷重の組合せ表</p> <p>(1) 記号の説明</p> <p>D : 死荷重</p> <p>P_D : 地震と組み合わすべきプラントの運転状態 I 及び II (運転状態 III がある場合にはこれを含む), 又は当該設備に設計上定められた最高使用圧力による荷重</p> <p>$P_{PSA(L)}$: 格納容器の重大事故における長期圧力 (長期 L)</p> <p>$P_{PSA(LL)}$: 格納容器の重大事故における長期圧力 (長期 LL)</p> <p>$P_{RSA(L)}$: 原子炉冷却材圧力バウンダリの重大事故における長期圧力 (長期 L)</p> <p>$P_{RSA(LL)}$: 原子炉冷却材圧力バウンダリの重大事故における長期圧力 (長期 LL)</p> <p>P_{SA} : 重大事故における運転状態を考慮して設定した設計圧力による荷重</p> <p>M : 地震及び死荷重以外で地震と組み合わすべきプラントの運転状態 (冷却材喪失事故後の状態は除く) で設備に作用している機械的荷重 (各運転状態における P 及び M については, 安全側に設定された値 (最高使用圧力, 設計機械荷重等) を用いてよい。)</p> <p>M_D : 地震と組み合わすべきプラントの運転状態 I 及び II (運転状態 III がある場合にはこれを含む), 又は当該設備に設計上定められた機械的荷重</p> <p>T_D : 設計基準対象施設の耐震設計上の温度</p> <p>T_{PSA} : 格納容器の重大事故における長期温度 (最高使用温度を用いてよい。)</p> <p>$T_{PSA(LL)}$: 原子炉格納容器の重大事故における長期温度 (最高使用温度を用いてよい。) (長期 LL)</p> <p>$T_{RSA(L)}$: 原子炉冷却材圧力バウンダリの重大事故における長期温度 (最高使用温度を用いてよい。)</p> <p>T_{SA} : 重大事故における運転状態を考慮して設定した設計温度</p> <p>T_d : 重大事故における施設本体の温度, 及び施設周辺の雰囲気温度を考慮して設定した温度</p> <p>S_d : 弹性設計用地震動 S_d により定まる地震力又は静的地震力</p>	<p>添付資料-7 荷重の組合せ表</p> <p>(1) 記号の説明</p> <p>D : 自重 (JEAG 4601・補-1984 では「死荷重」と記載)</p> <p>P_D : 地震と組み合わせるべきプラントの運転状態 I 及び II (運転状態 III がある場合にはこれを含む), 又は当該設備に設計上定められた最高使用圧力による荷重</p> <p>P_{PSA} : 原子炉格納容器の重大事故発生後の最大圧力荷重</p> <p>$P_{PSA(L)}$: 原子炉格納容器の重大事故における長期圧力 (長期 L)</p> <p>$P_{PSA(LL)}$: 原子炉格納容器の重大事故における長期圧力荷重 (長期 LL)</p> <p>$P_{RSA(L)}$: 原子炉冷却材圧力バウンダリの重大事故における長期圧力荷重 (長期 L)</p> <p>$P_{RSA(LL)}$: 原子炉冷却材圧力バウンダリの重大事故における長期圧力荷重 (長期 LL)</p> <p>P_{SA} : 重大事故における運転状態を考慮して設定した設計圧力による荷重</p> <p>M : 地震及び死荷重以外で地震と組み合わせるべきプラントの運転状態 (冷却材喪失事故後の状態は除く) で設備に作用している機械的荷重 (各運転状態における P 及び M については, 安全側に設定された値 (最高使用圧力, 設計機械荷重等) を用いてよい。)</p> <p>M_D : 地震と組み合わすべきプラントの運転状態 I 及び II (運転状態 III がある場合にはこれを含む), 又は当該設備に設計上定められた機械的荷重</p> <p>T_D : 設計基準対象施設の耐震設計上の設計温度</p> <p>T_{PSA} : 原子炉格納容器の重大事故発生後の最大温度 (最高使用温度を用いてよい。)</p> <p>$T_{PSA(LL)}$: 原子炉格納容器の重大事故における長期温度 (最高使用温度を用いてよい。) (長期 LL)</p> <p>$T_{RSA(L)}$: 原子炉冷却材圧力バウンダリの重大事故における長期温度 (最高使用温度を用いてよい。)</p> <p>T_{SA} : 重大事故における運転状態を考慮して設定した設計温度</p> <p>T_a : 重大事故における施設本体の温度, 及び施設周囲の雰囲気温度を考慮して設定した温度</p> <p>S_d : 弹性設計用地震動 S_d により定まる地震力, 又は静的地震力</p>	

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.18版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>S_s : 基準地震動 S_s により定まる地震力</p> <p>IV_AS : JSME S NC1の供用状態D相当の許容応力を基準として、それに地震により生じる応力に対する特別な応力制限を加えた許容応力状態</p> <p>V_AS : 運転状態V相当の応力評価を行う許容応力を基本として、それに地震により生じる応力に対する特別な応力制限を加えた許容応力状態</p>	<p>S_s : 基準地震動 S_s により定まる地震力</p> <p>IV_AS : JSME S NC1 の供用状態 D 相当の許容応力を基準として、それに地震により生じる応力に対する特別な応力制限を加えた許容応力状態</p> <p>V_AS : 運転状態 V相当の応力評価を行う許容応力を基本として、それに地震により生じる応力に対する特別な応力制限を加えた許容応力状態</p>	<p>島根原子力発電所 2号炉</p> <p>力</p> <p>S_s : 基準地震動 S_s により定まる地震力</p> <p>IV_AS : JSME S NC1 の供用状態D相当の許容応力を基準として、それに地震により生じる応力に対する特別な応力制限を加えた許容応力状態</p> <p>V_AS : 運転状態V相当の応力評価を行う許容応力を基本として、それに地震により生じる応力に対する特別な応力制限を加えた許容応力状態</p>	

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)					東海第二発電所 (2018.9.18版)					島根原子力発電所 2号炉					備考					
(2) 荷重の組合せ表					(2) 荷重の組合せ表					(2) 荷重の組合せ表										
施設区分			荷重の組合せ	温度条件	許容応力状態	備考														
原子炉格納容器バウンダリを構成する設備 (P C Vバウンダリ)			D+P _{PSA} +M+S _d	T _{PSA}	V _{AS} ^{※2}	検討項目 6.2														
原子炉格納容器内のSA施設	原子炉冷却材圧力バウンダリを構成する設備(R P Vバウンダリ)	施設本体	D+P _{RSA(L)} +M+S _d	T _{RSA(L)}	V _{AS} ^{※2}	検討項目 6.3														
			D+P _{RSA(LL)} +M+S _s	T _{RSA(LL)}	V _{AS} ^{※2}	検討項目 6.4														
		支持構造物	D+P _{RSA(L)} +M+S _d	T _a	V _{AS} ^{※2}	検討項目 6.1														
			D+P _{RSA(LL)} +M+S _s	T _a	V _{AS} ^{※2}	検討項目 6.4														
			D+(P _b ^{※1} 又はP _{SA} の厳しい方)+M _b +S _s	T _b ^{※1} 又はT _{SA} の厳しい方	V _{AS} ^{※2}	検討項目 6.1														
	全般施設	施設本体	D+(P _b ^{※1} 又はP _{SA} の厳しい方)+M _b +S _s	T _b ^{※1} 又はT _{SA}	V _{AS} ^{※2}	検討項目 6.1														
			D+(P _b ^{※1} 又はP _{SA} の厳しい方)+M _b +S _s	T _a	V _{AS} ^{※2}	検討項目 6.4														
		支持構造物	D+(P _b ^{※1} 又はP _{SA} の厳しい方)+M _b +S _s	T _b ^{※1} 又はT _{SA} の厳しい方	V _{AS} ^{※2}	検討項目 6.1														
			D+(P _b ^{※1} 又はP _{SA} の厳しい方)+M _b +S _s	T _a	V _{AS} ^{※2}	検討項目 6.4														
			D+(P _b ^{※1} 又はP _{SA} の厳しい方)+M _b +S _s	T _a	V _{AS} ^{※2}	検討項目 6.4														
原子炉格納容器外の全般施設			施設本体	D+(P _b ^{※1} 又はP _{SA} の厳しい方)+M _b +S _s	T _b ^{※1} 又はT _{SA}	V _{AS} ^{※2}	検討項目 6.1													
			支持構造物	D+(P _b ^{※1} 又はP _{SA} の厳しい方)+M _b +S _s	T _a	V _{AS} ^{※2}	検討項目 6.4													
(2) 荷重の組合せ表																				
施設区分					荷重の組合せ	温度条件	許容応力状態	備考												
格納容器バウンダリを構成する設備 (P C Vバウンダリ)					D+P _{PSA(L)} +M+S _d	T _{PSA(L)}	V _{AS}	検討項目 6.2												
格納容器内 の SA 施設	原子炉冷却材圧力バウンダリを構成する設備(R P Vバウンダリ)		施設本体	D+P _{RSA(L)} +M+S _d	T _{RSA(L)}	V _{AS}	検討項目 6.3	施設本体	D+P _{PSA(LL)} +M+S _d	T _{PSA(LL)}	V _{AS}	検討項目 6.4	施設本体	D+P _{RSA(LL)} +M+S _d	T _{RSA(LL)}					
	支持構造物		支持構造物	D+P _{RSA(LL)} +M+S _s	T _{RSA(LL)}	V _{AS}	検討項目 6.4	支持構造物	D+P _{PSA(LL)} +M+S _d	T _{PSA(LL)}	V _{AS}	検討項目 6.4	支持構造物	D+P _{RSA(LL)} +M+S _s	T _{RSA(LL)}					
全般施設	全般施設		施設本体	D+(P _b ^{※1} 又はP _{SA} の厳しい方)+M _b +S _s	T _b ^{※1} 又はT _{SA} の厳しい方	V _{AS}	検討項目 6.1	施設本体	D+(P _b ^{※1} 又はP _{SA} の厳しい方)+M _b +S _s	T _b ^{※1} 又はT _{SA} の厳しい方	V _{AS}	検討項目 6.1	施設本体	D+(P _b ^{※1} 又はP _{SA} の厳しい方)+M _b +S _s	T _b ^{※1} 又はT _{SA} の厳しい方					
			支持構造物	D+(P _b ^{※1} 又はP _{SA} の厳しい方)+M _b +S _s	T _a	V _{AS}	検討項目 6.4	支持構造物	D+(P _b ^{※1} 又はP _{SA} の厳しい方)+M _b +S _s	T _a	V _{AS}	検討項目 6.4	支持構造物	D+(P _b ^{※1} 又はP _{SA} の厳しい方)+M _b +S _s	T _a					
原子炉格納容器外の全般施設	原子炉格納容器外の全般施設		施設本体	D+(P _b ^{※1} 又はP _{SA} の厳しい方)+M _b +S _s	T _b ^{※1} 又はT _{SA}	T _{PSA}	検討項目 6.1	施設本体	D+(P _b ^{※1} 又はP _{SA} の厳しい方)+M _b +S _s	T _b ^{※1} 又はT _{SA}	T _{PSA}	検討項目 6.1	施設本体	D+(P _b ^{※1} 又はP _{SA} の厳しい方)+M _b +S _s	T _b ^{※1} 又はT _{SA}					
			支持構造物	D+(P _b ^{※1} 又はP _{SA} の厳しい方)+M _b +S _s	T _a	T _{PSA}	検討項目 6.4	支持構造物	D+(P _b ^{※1} 又はP _{SA} の厳しい方)+M _b +S _s	T _a	T _{PSA}	検討項目 6.4	支持構造物	D+(P _b ^{※1} 又はP _{SA} の厳しい方)+M _b +S _s	T _a					
(2) 荷重の組合せ表																				

※1 DB施設を兼ねるSA施設について考慮する。

※2 V_{AS}の許容限界は、IV_{AS}と同じものを適用する。

※1 DB施設を兼ねるSA施設について考慮する。

※2 V_{AS}の許容限界は、IV_{AS}と同じものを適用する。

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.18版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>添付資料-8. 重大事故時の荷重条件の妥当性について</p> <p>(1) はじめに</p> <p>重大事故時の耐震評価においては、地震力と重大事故時の原子炉冷却材圧力バウンダリ (R P V) 及び原子炉格納容器 (P C V) にかかる圧力・温度を組み合わせる場合、耐震評価に用いる<u>圧力・温度</u>は高い方が評価結果は厳しくなる。したがって、重大事故時の耐震評価における地震力と組み合わせる<u>圧力・温度</u>条件としては、有効性評価結果の中から事象発生時の R P V 及び P C V にかかる最高圧力及び最高温度を選定することとし、全ての事故シーケンスグループ等のうち、R P V 及び P C V の<u>圧力・温度</u>が最も厳しくなるものを選定することとした。</p> <p>選定した事故シーケンスグループ等の有効性評価では、不確かさの影響評価（別紙1参照）を行っており、解析コードにおける重要物理現象及び解析条件（初期条件、事故条件、機器条件）に対して、評価項目となるパラメータに与える不確かさの影響について評価している。</p> <p>有効性評価における解析条件設定は、解析条件及び解析コードの不確かさを考慮して、現実的な条件を基本としつつ、原則、評価項目となるパラメータに対して余裕が小さくなるような設定とすることとしており（別紙2～別紙4参照）、耐震評価に用いる R P V 及び P C V <u>圧力・温度</u>条件として、有効性評価結果から得られる最高圧力・温度を用いることとした。</p> <p>耐震評価に用いる<u>重大事故時の地震力と組み合わせる R P V 及び P C V の具体的な圧力・温度条件</u>について、次項以降に示す。</p> <p>(2) 耐震評価で用いる R P V の<u>圧力・温度</u>について</p> <p>R P V の圧力・温度が最高となる事故シーケンスは、有効性評価で考慮する全ての事故シーケンスグループ等のうち、「原子炉停止機能喪失」であり、ATWSで考慮する運転中の異常な過渡変</p>	<p>添付資料-8 重大事故時の荷重条件の妥当性について</p> <p>(1) はじめに</p> <p>重大事故時の耐震評価においては、地震力と重大事故時の原子炉冷却材圧力バウンダリ (R P V) 及び原子炉格納容器 (P C V) にかかる荷重を組み合わせる場合、耐震評価に用いる<u>圧力・温度</u>は高い方が評価結果は厳しくなる。したがって、重大事故時の耐震評価における地震力と組み合わせる<u>荷重条件</u>としては、有効性評価結果の中から事象発生時の R P V 及び P C V にかかる最高圧力及び最高温度を選定することとし、全ての事故シーケンスグループ等のうち、R P V 及び P C V の<u>荷重</u>が最も厳しくなるものを選定することとした。</p> <p>選定した事故シーケンスグループ等の有効性評価では、不確かさの影響評価（別紙1参照）を行っており、解析コードにおける重要物理現象及び解析条件（初期条件、事故条件、機器条件）に対して、評価項目となるパラメータに与える不確かさの影響について評価している。</p> <p>有効性評価における解析条件設定は、解析条件及び解析コードの不確かさを考慮して、設計値を用いるか又は評価項目となるパラメータに対して余裕が小さくなるような設定とすることとしており（別紙2～別紙4参照）、解析コード及び解析条件の不確かさについて確認した結果、評価項目となるパラメータに与える影響は小さいことを確認していることから、耐震評価に用いる原子炉冷却材圧力バウンダリ及び格納容器の<u>圧力・温度条件</u>として、不確かさは考慮せず、有効性評価結果から得られる最高圧力・温度に基づいた保守的な<u>圧力・温度</u>を用いることとした。</p> <p>耐震評価に用いる<u>重大事故時の地震力と組み合わせる原子炉冷却材圧力バウンダリ及び格納容器の具体的な圧力・温度条件</u>について次項以降に示す。</p> <p>(2) 耐震評価で用いる原子炉冷却材圧力バウンダリの<u>圧力・温度</u>について</p> <p>原子炉冷却材圧力バウンダリにかかる<u>圧力及び温度</u>が最高となる事故シーケンスは、有効性評価で考慮する全ての事故シーケンスグループ等のうち、「原子炉停止機能喪失」であり、ATWSで考慮する運転中の異常な過渡変</p>	<p>添付資料-8 重大事故時の荷重条件等の妥当性について</p> <p>(1) はじめに</p> <p>重大事故時の耐震評価においては、地震力と重大事故時の原子炉冷却材圧力バウンダリ (R P V) 及び原子炉格納容器 (P C V) にかかる荷重を組み合わせる場合、耐震評価に用いる<u>圧力・温度</u>は高い方が評価結果は厳しくなる。したがって、重大事故時の耐震評価における地震力と組み合わせる<u>荷重条件</u>としては、有効性評価結果の中から事象発生時の R P V 及び P C V にかかる最高圧力及び最高温度を選定することとし、全ての事故シーケンスグループ等のうち、R P V 及び P C V の<u>荷重</u>が最も厳しくなるものを選定することとした。</p> <p>選定した事故シーケンスグループ等の有効性評価では、不確かさの影響評価（別紙1参照）を行っており、解析コードにおける重要物理現象及び解析条件（初期条件、事故条件、機器条件）に対して、評価項目となるパラメータに与える不確かさの影響について評価している。</p> <p>有効性評価における解析条件設定は、解析条件及び解析コードの不確かさを考慮して、現実的な条件を基本としつつ、原則、評価項目となるパラメータに対して余裕が小さくなるような設定とすることとしており、（別紙2～別紙4参照）、耐震評価に用いる R P V 及び P C V の<u>荷重条件</u>として、有効性評価結果から得られる最高圧力・温度を用いることとした。</p> <p>また、重大事故時の耐震評価において考慮する水位条件等についても有効性評価結果を踏まえて設定する。</p> <p>重大事故時の耐震評価に用いる<u>荷重条件等</u>について、次項以降に示す。</p> <p>(2) 耐震評価で用いる R P V の<u>荷重</u>について</p> <p>R P V の<u>圧力・温度</u>が最高となる事故シーケンスは、有効性評価で考慮する全ての事故シーケンスグループ等のうち、「原子炉停止機能喪失」であり、ATWSで考慮する運転中の異常な過渡変</p>	<p>・記載方針の相違 【柏崎 6/7、東海第二】 Mark-I型原子炉格納容器の耐震評価には、原子炉格納容器の水位も影響することから、島根2号炉では水位条件等の設定を説明 (以下、①の相違)</p>

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.18版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
化のうち、過渡事象として主蒸気隔離弁の誤閉止の発生を仮定するとともに、原子炉自動停止機能が喪失する事象であり、緩和措置がとられない場合には、原子炉出力が維持されるため、原子炉圧力容器が高温・高圧状態となる。	考慮する運転時の異常な過渡変化のうち、過渡事象として主蒸気隔離弁の誤閉止の発生を仮定するとともに、原子炉自動停止機能が喪失する事象であり、緩和措置がとられない場合には、原子炉出力が維持されるため、原子炉圧力容器が高温・高圧状態となる。	化のうち、過渡事象として主蒸気隔離弁の誤閉止の発生を仮定するとともに、原子炉自動停止機能が喪失する事象であり、緩和措置がとられない場合には、原子炉出力が維持されるため、原子炉圧力容器が高温・高圧状態となる。 <u>スクラムを前提とした他の事故シーケンスグループ等と比較し、最も早く原子炉圧力が上昇する事象である。</u>	柏崎 6/7 号炉及び東海第二の(2)項内に同一記載あり（差異なし）
「原子炉停止機能喪失」の炉心損傷防止対策は、主として当該事故の発生防止のために代替制御棒挿入機能（ARI）を備えており、プラント過渡事象が発生し、通常のスクラム機能が、電気的な故障により喪失した場合に、後備の手段としてARIを作動させることにより原子炉停止機能を確保することとなる。有効性評価では、このARIの機能に期待せず、最も厳しい過渡事象として主蒸気隔離弁の閉止を条件とし、これによる原子炉圧力上昇による反応度投入、また、主蒸気隔離弁の閉止に伴う給水過熱喪失による反応度投入を評価している。これに対し、原子炉出力を抑制するための <u>代替冷却材再循環ポンプ・トリップ機能</u> 、運転員による原子炉水位維持操作（自動減圧系の自動起動阻止含む）及びほう酸水注入系による原子炉未臨界操作により原子炉を未臨界へ移行させることとなる。	「原子炉停止機能喪失」の炉心損傷防止対策は、主として当該事故の発生防止のために代替制御棒挿入機能（以下「ARI」という。）を備えており、プラント過渡事象が発生し、通常のスクラム機能が、電気的な故障により喪失した場合に、後備の手段としてARIを作動させることにより原子炉停止機能を確保することとなる。有効性評価では、このARIの機能に期待せず、最も厳しい過渡事象として主蒸気隔離弁の閉止を条件とし、これによる原子炉圧力上昇による反応度投入、また、主蒸気隔離弁の閉止に伴う給水加熱喪失による反応度投入を評価している。これに対し、原子炉出力を抑制するための <u>ATWS 緩和設備（代替原子炉再循環ポンプトリップ機能）</u> 、運転員による原子炉水位維持操作（自動減圧系の自動起動阻止含む）及びほう酸水注入系による原子炉未臨界操作により原子炉を未臨界へ移行させることとなる。	「原子炉停止機能喪失」の炉心損傷防止対策は、主として当該事故の発生防止のために代替制御棒挿入機能（ARI）を備えており、プラント過渡事象が発生し、通常のスクラム機能が、電気的な故障により喪失した場合に、後備の手段としてARIを作動させることにより原子炉停止機能を確保することとなる。有効性評価では、このARIの機能に期待せず、最も厳しい過渡事象として主蒸気隔離弁の閉止を条件とし、これによる原子炉圧力上昇による反応度投入、また、主蒸気隔離弁の閉止に伴う給水過熱喪失による反応度投入を評価している。これに対し、原子炉出力を抑制するための <u>代替原子炉再循環ポンプトリップ機能</u> 、運転員による原子炉水位維持操作（自動減圧系の自動起動阻止含む）及びほう酸水注入系による原子炉未臨界操作により原子炉を未臨界へ移行させることとなる。 <u>重大事故時において、RPVの耐震評価で考慮する事故シーケンス選定の考え方を添付 8.1 表に示す。</u>	柏崎 6/7 号炉の添付 8.3 表及び東海第二の添付 8-3 表に対応
この事故シーケンスにおけるSA発生後の原子炉圧力の最高値、原子炉冷却材温度の最高値を添付8.1表に示す。 <u>スクラムを前提とした他の事故シーケンスグループ等と比較し、最も早く原子炉圧力が上昇する事象である。</u>	この事故シーケンスにおけるSA発生後の原子炉圧力の最高値、原子炉冷却材温度の最高値を添付8-1表に示す。 <u>スクラムを前提とした他の事故シーケンスグループ等と比較し、最も早く原子炉圧力が上昇する事象である。</u>		島根 2号炉における(2)項内に同一記載あり（差異なし）
添付8.1表に示す原子炉停止機能喪失の有効性評価における解析条件設定は、解析条件及び解析コードの不確かさを考慮して、現実的な条件を基本としつつ、原則、評価項目となるパラメータに対して余裕が小さくなるような設定とすることとしている。また、不確かさの影響評価を行っており、添付8.1表に示す評価結果より高くなる。しかしながら、短期荷重の継続時間として考慮する時間設定として、事象発生後に低温停止状態に至る時間を包絡するものとしているため、結果として不確かさの重畠の影響はない。	添付8-1表に示す「原子炉停止機能喪失」の有効性評価における解析条件設定は、解析条件及び解析コードの不確かさを考慮して、 <u>設計値を用いるか又は評価項目となるパラメータに対して余裕が小さくなるような設定とすることとしている</u> 。また、不確かさの影響評価を行っており、 <u>その結果として、解析コード及び解析条件の不確かさについて操作への影響を含めて確認した結果、評価項目となるパラメータに与える影響は小さいことを確認していることから、ここでは不確かさは考慮しない。</u>		
「原子炉停止機能喪失」の過渡応答図を添付8.1図～8.2図に示す。原子炉圧力は10秒以内に代替冷却材再循環ポンプ・トリップ機能による原子炉出力の低下により、耐震設計上の設計圧力である約8.38MPa[gage]を下回っている。また、冷却材温度も、原子炉圧	「原子炉停止機能喪失」の過渡応答図を添付8-1図及び添付8-2図に示す。原子炉圧力は10秒以内に <u>ATWS 緩和設備（代替再循環ポンプトリップ機能）</u> による原子炉出力の低下により、耐震設計上の設計圧力である約8.14MPa[gage]を下回っている。	選定した事故シーケンス「原子炉停止機能喪失」の過渡応答図を添付8.1図～8.2図に示す。原子炉圧力は10秒以内に <u>代替原子炉再循環ポンプトリップ機能</u> による原子炉出力の低下により、耐震設計上の設計圧力である8.28MPa[gage]を下回っている。	・設計値の相違 【柏崎 6/7、東海第二】

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.18版)	島根原子力発電所 2号炉	備考																															
<p>力の上昇に伴う飽和蒸気温度の上昇により、耐震設計上の設計温度をわずかに超過するが、原子炉圧力の低下に伴い、同様に低下する傾向となる。長期的な観点では、事象発生後10秒以降、逃がし安全弁による原子炉圧力制御が行われ、原子炉圧力はほぼ一定で推移する。</p> <p>事象発生後<u>11分</u>で運転員がほう酸注入系によるほう酸水の注入を開始することにより、原子炉出力は崩壊熱レベルまで速やかに低下する。その後、運転員が原子炉の減圧、除熱及び残留熱除去系による炉心冷却を行うことにより、低温停止状態に至る。</p> <p>以上より、事象発生直後の圧力上昇以降、R P Vの圧力・温度は、D B施設の耐震設計上の設計圧力・温度を十分に下回る。</p> <p><u>添付8.1表 原子炉冷却材圧力バウンダリのS A時の圧力・温度(有効性評価結果)</u></p> <table border="1"> <thead> <tr> <th></th><th>原子炉停止機能喪失</th><th>D B条件</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td>最高圧力</td><td>約 8.92MPa[gage]</td><td>8.38MPa[gage]</td></tr> <tr> <td>最高温度</td><td>約 304°C</td><td>299°C</td></tr> </tbody> </table>		原子炉停止機能喪失	D B条件	最高圧力	約 8.92MPa[gage]	8.38MPa[gage]	最高温度	約 304°C	299°C	<p>また、冷却材温度も、原子炉圧力の上昇に伴う飽和蒸気温度が上昇するが、耐震設計上の設計温度である 301°Cを下回っている。長期的な観点では、事象発生後 10 秒以降、逃がし安全弁(逃がし弁機能)による原子炉圧力制御が行われ、原子炉圧力はほぼ一定で推移する。</p> <p><u>運転員がほう酸注入系を起動し、事象発生後 9 分 30 秒にほう酸水の注入が開始されることにより、原子炉出力は崩壊熱レベルまで速やかに低下する。その後、運転員が原子炉の減圧、除熱及び残留熱除去系による炉心冷却を行うことにより、低温停止状態に至る。</u></p> <p>以上より、事象発生直後の圧力上昇以降、原子炉冷却材圧力バウンダリの圧力・温度は、D B施設の耐震設計上の設計圧力・温度を十分に下回る。</p> <p><u>添付8-1表 原子炉冷却材バウンダリのS A時の圧力・温度(有効性評価結果)</u></p> <table border="1"> <thead> <tr> <th></th><th>原子炉停止機能喪失</th><th>D B 条件</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td>最高圧力</td><td>約 8.49MPa [gage]</td><td>約 8.14MPa [gage]</td></tr> <tr> <td>最高温度</td><td>約 298°C</td><td>301°C</td></tr> </tbody> </table>		原子炉停止機能喪失	D B 条件	最高圧力	約 8.49MPa [gage]	約 8.14MPa [gage]	最高温度	約 298°C	301°C	<p>また、冷却材温度も、原子炉圧力の上昇に伴う飽和蒸気温度の上昇により、耐震設計上の設計温度をわずかに超過するが、原子炉圧力の低下に伴い、同様に低下する傾向となる。長期的な観点では、事象発生後 10 秒以降、逃がし安全弁による原子炉圧力制御が行われ、原子炉圧力はほぼ一定で推移する。</p> <p>事象発生後 <u>11.6 分</u>で運転員がほう酸水注入系によるほう酸水の注入を開始することにより、原子炉出力は崩壊熱レベルまで速やかに低下する。その後、運転員が原子炉の減圧、除熱及び残留熱除去系による炉心冷却を行うことにより、低温停止状態に至る。この事故シーケンスにおける S A発生後の原子炉の最高圧力、原子炉冷却材の最高温度を添付 8.2 表に示す。</p> <p>原子炉停止機能喪失の有効性評価における解析条件設定は、解析条件及び解析コードの不確かさを考慮して、現実的な条件を基本としつつ、原則、評価項目となるパラメータに対して余裕が小さくなるような設定とすることとしている。また、不確かさの影響評価を行っており、その場合の圧力・温度は添付 8.2 表に示す評価結果より高くなる。しかしながら、短期荷重の継続時間として考慮する時間設定として、事象発生後に低温停止状態に至る時間を包絡するものとしているため、結果として不確かさの重畠の影響はない。</p> <p>以上より、事象発生直後の圧力上昇以降、R P Vの圧力・温度は、D B施設の耐震設計上の設計圧力・温度を十分に下回る。</p> <p><u>添付 8.1 表 R P Vの耐震評価で考慮する事故シーケンス選定の考え方</u></p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>事故シーケンスと選定の考え方</th><th>条件設定の考え方</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td>原子炉停止機能喪失 (全事故シーケンスのうち、原子炉の荷重が最も厳しくなる事故シーケンスを選定)</td><td>原子炉熱出力、原子炉圧力、炉心流量、給水温度は、最確条件を使用するが、本事故シーケンスの事象進展に最も影響の大きい、主蒸気隔離弁の誤閉止を過渡事象として選定するとともに、核データ(動的ボイド係数・動的ドップラ係数)を反応度印加割合が大きくなるような保守的な条件として設定している。</td></tr> </tbody> </table> <p><u>添付 8.2 表 R P VのS A時の圧力・温度(有効性評価結果)</u></p> <table border="1"> <thead> <tr> <th></th><th>原子炉停止機能喪失</th><th>D B 条件</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td>最高圧力</td><td>約 8.98MPa[gage]</td><td>8.28MPa[gage]</td></tr> <tr> <td>最高温度</td><td>約 304°C</td><td>298°C</td></tr> </tbody> </table>	事故シーケンスと選定の考え方	条件設定の考え方	原子炉停止機能喪失 (全事故シーケンスのうち、原子炉の荷重が最も厳しくなる事故シーケンスを選定)	原子炉熱出力、原子炉圧力、炉心流量、給水温度は、最確条件を使用するが、本事故シーケンスの事象進展に最も影響の大きい、主蒸気隔離弁の誤閉止を過渡事象として選定するとともに、核データ(動的ボイド係数・動的ドップラ係数)を反応度印加割合が大きくなるような保守的な条件として設定している。		原子炉停止機能喪失	D B 条件	最高圧力	約 8.98MPa[gage]	8.28MPa[gage]	最高温度	約 304°C	298°C	<ul style="list-style-type: none"> ・解析結果の相違 <p>【東海第二】</p> <p>島根 2号炉は、冷却材温度が、DB条件をわずかに上回る。</p> <ul style="list-style-type: none"> ・解析結果の相違 <p>【柏崎 6/7、東海第二】</p> <p>柏崎 6/7 号炉及び東海第二における(2)項内に同一記載あり(差異なし)</p> <ul style="list-style-type: none"> ・解析条件の相違 <p>【東海第二】</p> <p>(東海第二の添付 8-3表に対応) 有効性評価で用いる解析条件の保守性の取り方による相違</p> <ul style="list-style-type: none"> ・解析結果及び設計値の相違 <p>【柏崎 6/7、東海第二】</p>
	原子炉停止機能喪失	D B条件																																
最高圧力	約 8.92MPa[gage]	8.38MPa[gage]																																
最高温度	約 304°C	299°C																																
	原子炉停止機能喪失	D B 条件																																
最高圧力	約 8.49MPa [gage]	約 8.14MPa [gage]																																
最高温度	約 298°C	301°C																																
事故シーケンスと選定の考え方	条件設定の考え方																																	
原子炉停止機能喪失 (全事故シーケンスのうち、原子炉の荷重が最も厳しくなる事故シーケンスを選定)	原子炉熱出力、原子炉圧力、炉心流量、給水温度は、最確条件を使用するが、本事故シーケンスの事象進展に最も影響の大きい、主蒸気隔離弁の誤閉止を過渡事象として選定するとともに、核データ(動的ボイド係数・動的ドップラ係数)を反応度印加割合が大きくなるような保守的な条件として設定している。																																	
	原子炉停止機能喪失	D B 条件																																
最高圧力	約 8.98MPa[gage]	8.28MPa[gage]																																
最高温度	約 304°C	298°C																																

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20 版)	東海第二発電所 (2018.9.18 版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>主蒸気隔離弁の閉止による原子炉圧力の上昇に伴うボイドの減少によって出力が上昇</p> <p>添付8.1図 原子炉停止機能喪失における中性子束の時間変化 (事象発生から40分後まで)</p>	<p>添付8-1図 原子炉停止機能喪失における中性子束の推移 (事象発生から 60 分まで)</p>	<p>添付8.1図 原子炉停止機能喪失に中性子束の時間変化 (事象発生から 50 分まで)</p>	<p>・解析結果の相違 【柏崎 6/7, 東海第二】 詳細な相違内容は、有効性評価比較表に記載</p>
<p>主蒸気隔離弁の閉止による原子炉圧力の上昇</p> <p>*:初期圧力 7.07MPa[gage]</p> <p>添付8.2図 原子炉停止機能喪失における原子炉圧力、原子炉水位(シラウド外水位)の時間変化(事象発生から40分後まで)</p>	<p>添付8-2図 原子炉停止機能喪失における原子炉水位及び原子炉圧力の推移 (事象発生から 60 分まで)</p>	<p>添付8.2図 原子炉停止機能喪失における原子炉圧力、原子炉水位(シラウド外水位)の時間変化(事象発生から 50 分後まで)</p>	<p>・解析結果の相違 【柏崎 6/7, 東海第二】 詳細な相違内容は、有効性評価比較表に記載</p>

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.18版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>(3) 耐震評価で用いるP C Vの<u>圧力・温度</u>について</p> <p>原子炉格納容器の<u>圧力・温度</u>条件が最も厳しくなるという点で、最高使用圧力・温度を超える、さらに継続期間の長い事故シーケンスグループ等を抽出することを目的に、事故発生後10^{-2}年(約3日後)以内及び事象発生後10^{-2}年(約3日後)の圧力・温度が最も高い事故シーケンスグループ等を抽出した結果、以下の事故シーケンスが挙げられる。</p> <ul style="list-style-type: none"> ・雰囲気圧力・温度による静的負荷(格納容器過圧・過温破損)(代替循環冷却系を使用する場合) ・雰囲気圧力・温度による静的負荷(格納容器過圧・過温破損)(代替循環冷却系を使用しない場合) <p>なお、有効性評価においては、いずれの事故シーケンスグループにおいて、事象発生後10^{-2}年(約3日後)後前までに原子炉格納容器圧力逃がし装置又は代替原子炉補機冷却系による除熱機能が確保され、10^{-2}年(約3日後)以降の原子炉格納容器圧力及び温度は低下傾向が維持されることから、10^{-2}年(約3日後)までの圧力・温度に基づき、事故シーケンスグループ等を選定することは妥当である。</p> <p>なお、「高圧溶融物放出／格納容器雰囲気直接加熱」、「原子炉圧力容器外の溶融燃料－冷却材相互作用」及び「溶融炉心・コンクリート相互作用」は同じ事故シーケンスにより各格納容器破損モードの評価を行っている。これら格納容器破損モードを評価する際には、原子炉圧力容器破損に至るまで炉心損傷を進展させ、その後に生じうる格納容器破損モードに対する有効性を確認する必要があるため、解析の前提として、重大事故等対処設備として整備した原子炉への注水機能は使用しないとの前提で評価することで、各々の格納容器破損モードに対して厳しい条件となるよう保守的な条件設定を行っており、他の事故シーケンス等と比較して前提条件が異なる(本来は、<u>高圧代替注水系</u>により炉心損傷回避が可能な事故シーケンス)。一方、原子炉格納容器に対する静的な過圧・過温に対する長期の頑健性を確認する上では、原子炉格納容器圧力及び温度は原子炉停止後の崩壊熱と除熱能力の関係が支</p>	<p>(3) 耐震評価で用いる格納容器の<u>圧力・温度</u>について</p> <p>格納容器の<u>圧力・温度</u>条件が最も厳しくなるという点で、最高使用圧力・温度を超える、さらに継続期間の長い事故シーケンスグループ等を抽出することを目的に、事故発生後10^{-2}年(約3日後)以内及び事象発生後10^{-2}年(約3日後)の圧力・温度が最も高い事故シーケンスグループ等を抽出した結果、以下の事故シーケンスが挙げられる。</p> <ul style="list-style-type: none"> ・雰囲気圧力・温度による静的負荷(格納容器過圧・過温破損)(代替循環冷却系を使用する場合) ・雰囲気圧力・温度による静的負荷(格納容器過圧・過温破損)(代替循環冷却系を使用できない場合) <p>上記のいずれの事故シーケンスにおいても、事象発生後10^{-2}年(約3日後)前までに格納容器圧力逃がし装置又は緊急用海水系を用いた代替循環冷却系等による除熱機能が確保され、最高使用圧力・温度以下に維持される。10^{-2}年(約3日後)以降の格納容器圧力については、格納容器内の水素燃焼を防止する観点から格納容器内への窒素注入を実施する運用としていることから、一時的に格納容器圧力が最高使用圧力以下の範囲で圧力上昇する期間が生じるが、上記の除熱機能により、最高使用圧力以下に抑えられる。</p> <p>したがって、10^{-2}年(約3日後)以内の温度及び最高使用圧力に基づき、事故シーケンスグループ等を選定することは妥当である。</p> <p>なお、「高圧溶融物放出／格納容器雰囲気直接加熱」、「原子炉圧力容器外の溶融燃料－冷却材相互作用」及び「溶融炉心・コンクリート相互作用」は同じ事故シーケンスにより各格納容器破損モードの評価を行っている。これら格納容器破損モードを評価する際には、原子炉圧力容器破損に至るまで炉心損傷を進展させ、その後に生じうる格納容器破損モードに対する有効性を確認する必要があるため、解析の前提として、重大事故等対処設備として整備した原子炉への注水機能は使用しないとの前提で評価することで、各々の格納容器破損モードに対して厳しい条件となるよう保守的な条件設定を行っており、他の事故シーケンス等と比較して前提条件が異なる(本来は、<u>高圧代替注水系</u>により炉心損傷回避が可能な事故シーケンスである)。一方、格納容器に対する静的な過圧・過温に対する長期の頑健性を確認する上では、格納容器圧力及び温度は原子炉停止後の崩壊熱と除熱能力の関係が支配的な</p>	<p>(3) 耐震評価で用いるP C Vの<u>荷重</u>について</p> <p>原子炉格納容器の<u>荷重</u>条件が最も厳しくなるという点で、最高使用圧力・温度を超える、さらに継続期間の長い事故シーケンスグループ等を抽出することを目的に、事故発生後10^{-2}年(約3.5日後)以内及び事象発生後10^{-2}年(約3.5日後)の圧力・温度が最も高い事故シーケンスグループ等を抽出した結果、以下の事故シーケンスが挙げられる。</p> <ul style="list-style-type: none"> ・雰囲気圧力・温度による静的負荷(格納容器過圧・過温破損)(残留熱代替除去系を使用する場合) ・雰囲気圧力・温度による静的負荷(格納容器過圧・過温破損)(残留熱代替除去系を使用しない場合) <p>なお、有効性評価においては、いずれの事故シーケンスグループにおいても、事象発生後10^{-2}年(約3.5日後)までに格納容器フィルタベント系又は原子炉補機代替冷却系を用いた残留熱代替除去系による除熱機能が確保され、格納容器の圧力・温度条件は最高使用圧力・温度以下に維持される。10^{-2}年(約3.5日後)以降の格納容器圧力については、格納容器内の水素燃焼を防ぐ観点から原子炉格納容器内への窒素注入を実施する運用としていることから、一時的に格納容器圧力が最高使用圧力以下の範囲で圧力上昇する期間が生じるが、上記の除熱機能により、最高使用圧力以下に抑えられる。</p> <p>したがって、10^{-2}年(約3.5日後)以内の温度及び最高使用圧力に基づき、事故シーケンスグループ等を選定することは妥当である。</p> <p>なお、「高圧溶融物放出／格納容器雰囲気直接加熱」、「原子炉圧力容器外の溶融燃料－冷却材相互作用」及び「溶融炉心・コンクリート相互作用」は同じ事故シーケンスにより格納容器破損モードの評価を行っている。これら格納容器破損モードを評価する際には、原子炉圧力容器破損に至るまで炉心損傷を進展させ、その後に生じうる格納容器破損モードに対する有効性を確認する必要があるため、解析の前提として、重大事故等対処設備として整備した原子炉への注水機能は使用しないとの前提で評価することで、各々の格納容器破損モードに対して厳しい条件となるよう保守的な条件設定を行っており、他の事故シーケンス等と比較して前提条件が異なる(本来は、<u>高圧原子炉代替注水系</u>により炉心損傷回避が可能な事故シーケンス)。一方、原子炉格納容器に対する静的な過圧・過温に対する長期の頑健性を確認する上では、原子炉格納容器圧力及び温度は原子炉停止後の崩壊熱と除熱能力の関係が支配的な</p>	<p>・解析結果の相違 【柏崎 6/7】 島根2号炉は水素燃焼を防止する観点から、格納容器の最高使用圧力到達までは窒素注入を実施する運用としており、格納容器圧力が最大となるのは10^{-2}年以降 (以下、②の相違)</p>

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.18版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>配的な要素であることから、「運転中の原子炉における重大事故」に係る格納容器破損モードとして参照する事故シナリオとして、雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）を代表シナリオとすることは、原子炉圧力容器破損後のシナリオも考慮していることと等しい。</p> <p>格納容器破損モード「雰囲気圧力・温度による静的負荷(格納容器過圧・過温破損)（代替循環冷却系を使用する場合）」及び「雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）（代替循環冷却系を使用しない場合）」は、大破断LOCAが発生し、流出した原子炉冷却材及び溶融炉心の崩壊熱等の熱によって発生した水蒸気、炉心損傷に伴うジルコニウム-水反応によって発生した非凝縮性ガスなどの蓄積により、原子炉格納容器の雰囲気圧力・温度が上昇することになる。</p>	<p>要素であることから、「運転中の原子炉における重大事故」に係る格納容器破損モードとして参照する事故シナリオとして、雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）を代表シナリオとすることは、原子炉圧力容器破損後のシナリオも考慮していることと等しい。</p> <p>格納容器破損モード「雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）（代替循環冷却系を使用する場合）」及び「雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）（代替循環冷却系を使用できない場合）」は、大破断LOCAが発生し、流出した原子炉冷却材及び溶融炉心の崩壊熱等の熱によって発生した水蒸気、炉心損傷を伴うジルコニウム-水反応によって発生した非凝縮性ガスなどの蓄積により、格納容器の雰囲気圧力・温度が上昇することになる。</p>	<p>係が支配的な要素であることから、「運転中の原子炉における重大事故」に係る格納容器破損モードとして参照する事故シナリオとして、雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）を代表シナリオとすることは、原子炉圧力容器破損後のシナリオも考慮していることと等しい。</p> <p>格納容器破損モード「雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）（残留熱代替除去系を使用する場合）」及び「雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）（残留熱代替除去系を使用しない場合）」では、大破断LOCAが発生し、流出した原子炉冷却材及び溶融炉心の崩壊熱等の熱によって発生した水蒸気、炉心損傷に伴うジルコニウム-水反応によって発生した非凝縮性ガスなどの蓄積により、原子炉格納容器の雰囲気圧力・温度が上昇することになる。<u>重大事故時において、PCVの耐震評価で考慮する事故シーケンス選定の考え方を添付8.3表に示す。</u></p> <p><u>選定した2つの事故シーケンスグループ等について、格納容器圧力及び温度の解析結果を添付8.3図～8.10図に示す。SA発生後10⁻²年（約3.5日後）までに、原子炉格納容器の圧力及び温度はそれぞれ最高圧力及び最高温度となり、10⁻²年（約3.5日後）以降は、格納容器フィルタベント系又は原子炉補機代替冷却系を用いた残留熱代替除去系による除熱機能が確保され、最高使用圧力・温度以下に維持される。残留熱代替除去系を使用する場合における10⁻²年（約3.5日後）以降の格納容器圧力については、格納容器内の水素燃焼の防止のため格納容器内への窒素封入を実施する運用としていることから、一時的に上昇する期間があるが、上記の除熱機能により最高使用圧力以下に抑えられる。</u>上記2つの事故シーケンスグループ等における、SA発生後のPCVの圧力及び温度を添付8.4表に示す。</p>	<p>柏崎6/7号炉の添付8.3表及び東海第二の添付8-3表に対応</p> <ul style="list-style-type: none"> ・解析結果の相違 【柏崎6/7】 ②の相違
<p>上記2つの事故シーケンスグループ等について、事故発生後のPCVの最高圧力及び最高温度を添付8.2表に示す。添付8.2表に示すとおり、最高圧力及び最高温度はほぼ同等であり、これら2つの事故シーケンスグループでの最高圧力・温度を、耐震評価における重大事故時の地震力と組み合わせるPCVの圧力・温度条件とする。</p> <p>なお、上記の2つの事故シーケンスグループ等の有効性評価では、不確かさの影響評価を行っており、解析コードにおける重要物理現象及び解析条件（初期条件、事故条件、機器条件）に対して、評価項目となるパラメータに与える不確かさの影響について評価している。</p> <p>有効性評価における解析条件設定は、解析条件及び解析コードの不確かさを考慮して、現実的な条件を基本としつつ、原則、評</p>	<p>上記2つの事故シーケンスグループ等について、事故発生後の格納容器の最高圧力及び最高温度（壁面温度）を添付8-2表に示す。添付8.2表に示すとおり、最高圧力及び温度（壁面温度）はほぼ同等であり、これら2つの事故シーケンスグループでの最高圧力・温度（壁面温度）を、耐震評価における重大事故時の地震力と組み合わせる格納容器の圧力・温度条件とする。</p> <p>なお、上記の2つの事故シーケンスグループ等の有効性評価では、不確かさの影響評価を行っており、解析コードにおける重要物理現象及び解析条件（初期条件、事故条件、機器条件）に対して、評価項目となるパラメータに与える不確かさの影響について評価している。</p> <p>有効性評価における解析条件設定は、解析条件及び解析コードの不確かさを考慮して、設計値を用いるか又は評価項目となるパ</p>	<p>な、上記の2つの事故シーケンスグループ等の有効性評価では、不確かさの影響評価を行っており、解析コードにおける重要物理現象及び解析条件（初期条件、事故条件、機器条件）に対して、評価項目となるパラメータに与える不確かさの影響について評価している。</p> <p>有効性評価における解析条件設定は、解析条件及び解析コードの不確かさを考慮して、現実的な条件を基本としつつ、原則、評</p>	<p>・解析結果の相違</p> <p>【柏崎6/7、東海第二】</p> <p>島根2号炉は、格納容器圧力は同等とならない（前者のシーケンスにおいて残留熱代替除去系のインサービスが早く格納容器圧力の上昇が抑制されるため）</p>

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.18版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>価項目となるパラメータに対して余裕が小さくなるような設定とすることとしており、また、解析条件や解析コードの不確かさについては、極端な条件設定とすることは現実的ではないと考えられる。しかしながら、耐震評価に用いるP C Vの圧力・温度条件には、格納容器過圧・過温破損（代替循環冷却系を使用しない場合）において、格納容器圧力の上昇の速度が遅く、格納容器スプレイ流量が抑制できるなど、格納容器圧力逃がし装置の使用タイミングが遅くなる可能性があることから、S A発生後10^{-2}年以上2×10^{-1}年未満の期間として組み合わせる荷重は、保守的に事象発生以降の最大となる荷重（有効性評価結果の最高圧力・最高温度）をS dと組み合わせる。</p> <p>上記の2つの事故シーケンスグループ等について、格納容器圧力・温度の解析結果を添付8.3図～8.6図に示す。添付8.3図～8.6図より、S A発生後10^{-2}年（約3日後）前までに、原子炉格納容器の最高圧力及び最高温度となり、10^{-2}年（約3日後）以降は、原子炉格納容器圧力逃がし装置又は代替原子炉補機冷却系による除熱機能の効果により、格納容器圧力及び温度は低下傾向が維持されていることが確認できる。</p>	<p>パラメータに対して余裕が小さくなるような設定とすることとしており、また、不確かさの影響評価を行っており、その結果として、解析コード及び解析条件の不確かさについて操作への影響を含めて確認した結果、評価項目となるパラメータに与える影響は小さいことを確認している。しかしながら、P C Vバウンダリは、S A発生時における最終障壁となることから、その重要性を考慮し、S A発生後10^{-2}年以降2×10^{-1}年未満の期間として組み合わせる荷重は、保守的に事象発生以降の最大となる荷重（有効性評価結果の最高圧力・最高温度（壁面温度））をS dと組み合わせる。</p> <p>上記の2つの事故シーケンスグループ等について、格納容器圧力・露囲気温度の解析結果を添付8.3図から8.6図に示す。添付8.3図から8.6図より、重大事故発生後10^{-2}年（約3日後）前までに、格納容器圧力逃がし装置又は緊急用海水系を用いた代替循環冷却系による除熱機能が確保され、最高使用圧力・温度以下に維持される。代替循環冷却系を使用する場合における10^{-2}年（約3日後）以降の格納容器圧力については、格納容器内の水素燃焼の防止のため格納容器内への窒素封入を実施する運用をしていることから、一時的に上昇する期間があるが、上記の除熱機能により最高使用圧力以下に抑えられる。</p>	<p>価項目となるパラメータに対して余裕が小さくなるような設定とすることとしており、また、解析条件や解析コードの不確かさについては、極端な条件設定とすることは現実的ではないと考えられる。しかしながら、格納容器過圧・過温破損（残留熱代替除去系を使用しない場合）において、格納容器圧力の上昇の速度が遅く格納容器スプレイ流量が抑制できるなど、格納容器フィルタベント系の使用タイミングが遅くなる可能性があることや、格納容器過圧・過温破損（残留熱代替除去系を使用する場合）において、重大事故が発生して10時間後から残留熱代替除去系を使用することを想定しているが、準備時間の遅れ等により残留熱代替除去系の使用開始が遅くなりP C V圧力が上昇する可能性がある等、S A発生後10^{-2}年以上2×10^{-1}年未満の期間にP C Vの耐震評価と組み合わせる荷重には不確かさが想定される。</p> <p>上記を踏まえると、S A発生後10^{-2}年以上2×10^{-1}年未満の期間における荷重は、事象進展に応じて変動する可能性があることから、包絡的な荷重条件を耐震評価に用いるため、添付8.4表において事象発生後の最大値である、有効性評価結果の最高圧力・最高温度をS dと組み合わせる。</p> <p>添付8.4表の2×10^{-1}年後におけるP C V圧力は、格納容器過圧・過温破損（残留熱代替除去系を使用する場合）の方が高く、温度は、格納容器過圧・過温破損（残留熱代替除去系を使用しない場合）の方が高い結果となっており、いずれの事故シーケンスも荷重条件として厳しい側面を持っている。ただし、除熱機能の確保は、S A設備である残留熱代替除去系の確保を優先に行うことから、格納容器過圧・過温破損（残留熱代替除去系を使用しない場合）においても、ベントの停止判断基準が整えば、格納容器除熱手段を切り替えることでP C V温度を低下させることが可能である。これに加えて、その他の格納容器除熱手段に期待することができ</p>	<ul style="list-style-type: none"> 記載方針の相違 <p>【柏崎6/7、東海第二】</p> <p>島根2号炉は、S sと組み合わせる荷重として、格納容器過圧・過温破損（残留熱代替除去系を使用する場合）における最高圧力・最高温度を用いることを記載</p>

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.18版)	島根原子力発電所 2号炉	備考																												
		<p>る。一例として、格納容器過圧・過温破損(残留熱代替除去系を使用しない場合)において、事象発生から約30日後に可搬型格納容器除熱系に切り替えた場合のPCV温度の推移を添付8.11図に示す。可搬型格納容器除熱系に切り替えた以降は、PCV温度は緩やかに低下し、低下傾向が継続する。このように、2×10^{-1}年後におけるPCV温度は、格納容器過圧・過温破損(残留熱代替除去系を使用しない場合)においても、格納容器除熱手段を切り替えることで、格納容器過圧・過温破損(残留熱代替除去系を使用する場合)と同様の傾向となる。</p> <p>以上のことから、SA発生後2×10^{-1}年以降の期間において組み合わせる荷重としては、格納容器過圧・過温破損(残留熱代替除去系を使用する場合)の2×10^{-1}年以降の最高圧力・最高温度をSsと組み合わせる。</p> <p><u>添付8.3表 PCVの耐震評価で考慮する事故シーケンス選定の考え方</u></p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>事故シーケンスと選定の考え方</th><th>条件設定の考え方</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td>格納容器過圧・過温破損(全事故シーケンスのうち、格納容器の荷重が最も厳しくなる事故シーケンスを選定)</td><td>格納容器空間部容積は設計値を、サプレッション・プール水位、初期格納容器温度は、最確条件を使用するが、格納容器圧力・温度に対して最も影響の大きい条件である崩壊熱及び外部水源の温度については、保守的な条件として設定している。</td></tr> </tbody> </table> <p><u>添付8.4表 PCVのSA時の圧力・温度(有効性評価結果)</u></p> <table border="1"> <thead> <tr> <th rowspan="2"></th><th colspan="2">格納容器過圧・過温破損(残留熱代替除去系を使用する場合)</th><th colspan="2">格納容器過圧・過温破損(残留熱代替除去系を使用しない場合)</th></tr> <tr> <th>圧力</th><th>温度</th><th>圧力</th><th>温度</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td>SA事象発生後の最大値</td><td>約427kPa[gage]</td><td>約181°C^{*1}</td><td>約659kPa[gage]</td><td>約181°C^{*1}</td></tr> <tr> <td>10⁻²年後</td><td>約317kPa[gage]</td><td>約131°C^{*2}</td><td>約109kPa[gage]</td><td>約144°C^{*3}</td></tr> <tr> <td>2×10⁻¹年後</td><td>約372kPa[gage]</td><td>約62°C^{*2}</td><td>約26kPa[gage]</td><td>約113°C^{*3}</td></tr> </tbody> </table> <p>*1：原子炉格納容器バウンダリにかかる温度（壁面温度） *2：原子炉格納容器バウンダリにかかる温度（壁面温度）は165°Cであるが、保守的に最高温度は0.62MPa[gage]の飽和温度とする *3：サプレッション・チェンバの最高温度</p>	事故シーケンスと選定の考え方	条件設定の考え方	格納容器過圧・過温破損(全事故シーケンスのうち、格納容器の荷重が最も厳しくなる事故シーケンスを選定)	格納容器空間部容積は設計値を、サプレッション・プール水位、初期格納容器温度は、最確条件を使用するが、格納容器圧力・温度に対して最も影響の大きい条件である崩壊熱及び外部水源の温度については、保守的な条件として設定している。		格納容器過圧・過温破損(残留熱代替除去系を使用する場合)		格納容器過圧・過温破損(残留熱代替除去系を使用しない場合)		圧力	温度	圧力	温度	SA事象発生後の最大値	約427kPa[gage]	約181°C ^{*1}	約659kPa[gage]	約181°C ^{*1}	10 ⁻² 年後	約317kPa[gage]	約131°C ^{*2}	約109kPa[gage]	約144°C ^{*3}	2×10 ⁻¹ 年後	約372kPa[gage]	約62°C ^{*2}	約26kPa[gage]	約113°C ^{*3}	<ul style="list-style-type: none"> 解析条件の相違 <p>【東海第二】 (東海第二の添付 8-3表に対応) 有効性評価で用いる解析条件の保守性の取り方による相違</p> <ul style="list-style-type: none"> 解析結果の相違 <p>【柏崎6/7、東海第二】</p>
事故シーケンスと選定の考え方	条件設定の考え方																														
格納容器過圧・過温破損(全事故シーケンスのうち、格納容器の荷重が最も厳しくなる事故シーケンスを選定)	格納容器空間部容積は設計値を、サプレッション・プール水位、初期格納容器温度は、最確条件を使用するが、格納容器圧力・温度に対して最も影響の大きい条件である崩壊熱及び外部水源の温度については、保守的な条件として設定している。																														
	格納容器過圧・過温破損(残留熱代替除去系を使用する場合)		格納容器過圧・過温破損(残留熱代替除去系を使用しない場合)																												
	圧力	温度	圧力	温度																											
SA事象発生後の最大値	約427kPa[gage]	約181°C ^{*1}	約659kPa[gage]	約181°C ^{*1}																											
10 ⁻² 年後	約317kPa[gage]	約131°C ^{*2}	約109kPa[gage]	約144°C ^{*3}																											
2×10 ⁻¹ 年後	約372kPa[gage]	約62°C ^{*2}	約26kPa[gage]	約113°C ^{*3}																											

添付8.2表 原子炉格納容器のSA時の圧力・温度(有効性評価結果)

	格納容器過圧・過温破損(代替循環冷却系を使用する場合)	格納容器過圧・過温破損(代替循環冷却系を使用しない場合)
最高圧力	約0.60MPa[gage]	約0.62MPa[gage]
最高温度	約165°C ^{*1}	約168°C ^{*2}
圧力(10 ⁻² 年)	約0.36MPa[gage]	約0.25MPa[gage]
温度(10 ⁻² 年)	約164°C ^{*3}	約139°C

*1：原子炉格納容器バウンダリにかかる温度（壁面温度）

*2：原子炉格納容器バウンダリにかかる温度（壁面温度）は165°Cであるが、保守的に最高温度は0.62MPa[gage]の飽和温度とする

*3：サプレッション・チェンバの最高温度

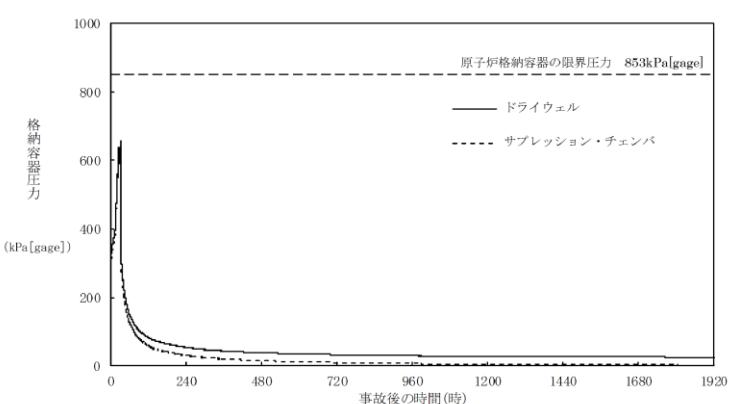
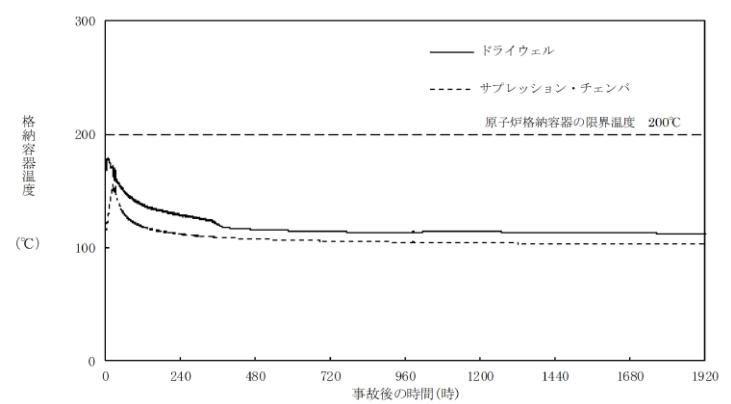
添付8-2表 格納容器のSA時の圧力・温度(有効性評価結果)

	格納容器過圧・過温破損(代替循環冷却系を使用する場合)	格納容器過圧・過温破損(代替循環冷却系を使用できない場合)
最高圧力	約310kPa[gage]	約465kPa[gage]
最高温度(壁面温度)	約139°C	約157°C
圧力(10 ⁻² 年後)	約310kPa[gage]以下	約465kPa[gage]以下
温度(壁面温度)(10 ⁻² 年後)	約139°C以下	約157°C以下

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.18版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>添付8.3図 格納容器過圧・過温破損（代替循環冷却系を使用する場合）における格納容器圧力の推移</p>	<p>添付8-3図 「霧囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）（代替循環冷却系を使用する場合）における格納容器圧力の推移</p>	<p>添付8.3図 格納容器過圧・過温破損（残留熱代替除去系を使用する場合）における格納容器圧力の推移</p>	<p>・解析結果の相違 【柏崎 6/7, 東海第二】 詳細な相違内容は、有効性評価比較表に記載</p>
<p>添付8.4図 格納容器過圧・過温破損（代替循環冷却系を使用する場合）における格納容器温度（気相部）の推移</p>	<p>添付8-4図 「霧囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）（代替循環冷却系を使用する場合）における格納容器霧囲気温度の推移</p>	<p>添付8.4図 格納容器過圧・過温破損（残留熱代替除去系を使用する場合）における格納容器温度（気相部）の推移</p>	<p>・解析結果の相違 【柏崎 6/7, 東海第二】 詳細な相違内容は、有効性評価比較表に記載</p>

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.18版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>添付8.5図 格納容器過圧・過温破損（代替循環冷却系を使用しない場合）における格納容器圧力の推移</p>	<p>添付8-5図 「雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）（代替循環冷却系を使用できない場合）における格納容器圧力の推移</p>	<p>添付8.5図 格納容器過圧・過温破損（残留熱代替除去系を使用しない場合）における格納容器圧力の推移</p>	<ul style="list-style-type: none"> ・解析結果の相違 【柏崎6/7、東海第二】 詳細な相違内容は、有効性評価比較表に記載
<p>添付8.6図 格納容器過圧・過温破損（代替循環冷却系を使用しない場合）における格納容器温度（気相部）の推移</p>	<p>添付8-6図 「雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）（代替循環冷却系を使用できない場合）における格納容器雰囲気温度の推移</p>	<p>添付8.6図 格納容器過圧・過温破損（残留熱代替除去系を使用しない場合）における格納容器温度（気相部）の推移</p>	<ul style="list-style-type: none"> ・解析結果の相違 【柏崎6/7、東海第二】 詳細な相違内容は、有効性評価比較表に記載

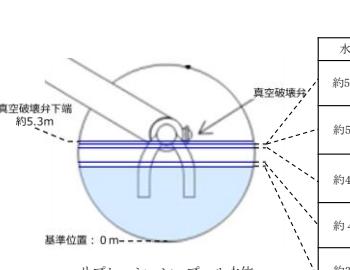
柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.18版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
		<p>添付 8.7 図 格納容器過圧・過温破損（残留熱代替除去系を使用する場合）における格納容器圧力の推移（長期間解析）</p> <p>添付 8.8 図 格納容器過圧・過温破損（残留熱代替除去系を使用する場合）における格納容器温度（気相部）の推移（長期間解析）</p>	<ul style="list-style-type: none"> 記載方針の相違 【柏崎 6/7, 東海第二】 島根 2号炉は、長期間の解析図についても記載 <ul style="list-style-type: none"> 記載方針の相違 【柏崎 6/7, 東海第二】 島根 2号炉は、長期間の解析図についても記載

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.18版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
		 <p>添付 8.9 図 格納容器過圧・過温破損（残留熱代替除去系を使用しない場合）における格納容器圧力の推移（長期間解析）</p>  <p>添付 8.10 図 格納容器過圧・過温破損（残留熱代替除去系を使用しない場合）における格納容器温度（気相部）の推移（長期間解析）</p>	<ul style="list-style-type: none"> 記載方針の相違 【柏崎 6/7, 東海第二】 島根 2号炉は、長期間の解析図についても記載 <ul style="list-style-type: none"> 記載方針の相違 【柏崎 6/7, 東海第二】 島根 2号炉は、長期間の解析図についても記載

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.18版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
(4) <u>S A時の耐震評価で用いるR P V及びP C Vの圧力・温度条件について</u>	(4) <u>重大事故等時の耐震評価で用いる原子炉冷却材圧力バウンダリ及び格納容器の圧力・温度評価のための解析条件について</u>	<p>添付 8.11 図 格納容器過圧・過温破損（残留熱代替除去系を使用しない場合）において、可搬型格納容器除熱系に切り替えた場合の格納容器温度の推移</p> <p>(4) <u>地震応答解析モデルの水位条件等について</u></p> <p>重大事故時の耐震評価において考慮する、地震応答解析モデルの水位条件等の考え方を以下に示す。</p> <p>R P Vでは、耐震評価上、重心位置が高い方が地震時の荷重が大きくなる傾向があることから、重大事故時における原子炉圧力容器の水位及び燃料状態としては、冷却材喪失や燃料破損等の状態を考慮せず、D B時の地震応答解析モデルに考慮されている諸元を適用する。</p> <p>P C Vでは、耐震評価上、水位が高い方が地震時の荷重が大きくなる傾向があることから、S A発生後 10^{-2}年以上 2×10^{-1}年未満の期間に組み合わせる水位条件としては、事象初期の不確かさ等を考慮して、有効性評価結果の最大値を包絡するサプレッション・プール水位（約 5.05m）を用いる。また、S A発生後、外部水源を用いた注水等によりサプレッション・プール水位が一度上昇すると、長期的にも水位が低下しない可能性があることから、S A発生後 2×10^{-1}年以降において組み合わせるサプレッション・プール水位としても上記の水位（約 5.05m）を用いる。</p> <p>原子炉建物の剛性については、コンクリート温度が 100°Cを超える高温環境になった場合、コンクリート水分逸散による剛性低下が考えられるため、重大事故時の格納容器温度を考慮し、原子炉建物の剛性を低下させた場合の影響を検討する。</p>	<ul style="list-style-type: none"> 記載方針の相違 【柏崎 6/7、東海第二】 島根 2号炉は、長期間の解析図についても記載 記載方針の相違 【柏崎 6/7、東海第二】 PCVの水位条件等の設定方針を記載

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20 版)	東海第二発電所 (2018.9.18 版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>前述のとおり、重大事故等対処施設の耐震評価で用いるR P V及びP C Vの圧力・温度は高い方が耐震評価は厳しくなる。このため、耐震評価における重大事故時の地震力と組み合わせるR P V及びP C Vの圧力・温度条件については、有効性評価で考慮する全ての事故シーケンスのうち、最も厳しくなる事故シーケンスの圧力及び温度を選定することとした。</p> <p>耐震評価に用いる重大事故時の地震力と組み合わせるR P V及びP C Vの圧力・温度条件の考え方を添付8.3表に示す。</p>	<p>前述のとおり、重大事故等対処施設の耐震評価で用いる原子炉冷却材圧力バウンダリ及び格納容器の圧力・温度は高い方が耐震評価は厳しくなる。このため、耐震評価における重大事故時の地震力と組み合わせる原子炉冷却材圧力バウンダリ及び格納容器の圧力・温度条件については、有効性評価で考慮する全ての事故シーケンスのうち、最も厳しくなる事故シーケンスの圧力及び温度(壁面温度)を選定することとした。</p> <p>耐震評価に用いる重大事故時の地震力と組み合わせる原子炉冷却材圧力バウンダリ及び格納容器の圧力・温度評価のための解析条件の考え方を添付 8.3 表に示す。</p>	<p><u>重大事故時を考慮した地震応答解析モデルにおける水位条件等の考え方を添付 8.5 表に示す。また、重大事故時のサプレッション・プールの水位と耐震評価に用いる水位との関係を添付 8.12 図に示す。</u></p>	<ul style="list-style-type: none"> 記載方針の相違 <p>【柏崎 6/7, 東海第二】</p> <p>島根 2号炉では、R P V及びP C V の水位条件を記載</p>

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20 版)	東海第二発電所 (2018.9.18 版)	島根原子力発電所 2号炉	備考																
<p><u>添付8.3表 重大事故等対処施設の耐震評価で用いる圧力及び温度条件の考え方</u></p> <table border="1"> <thead> <tr> <th></th> <th>条件</th> <th>事故シーケンスと選定の考え方</th> <th>条件設定の考え方</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td rowspan="2">R P V</td> <td>圧力</td> <td>原子炉停止機能喪失 (全事故シーケンスのうち、原子炉圧力・温度が最も厳しくなる事故シーケンスを選定)</td> <td>原子炉熱出力、原子炉圧力、炉心流量、給水温度は、最確条件を使用するが、本事故シーケンスの事象進展に最も影響の大きい、主蒸気隔離弁の誤閉止を過渡事象として選定するとともに核データ(動的ボイド係数・動的ドップラ係数)を反応度印加割合が大きくなるよう保守的な条件として設定している。</td> </tr> <tr> <td>温度</td> <td></td> <td></td> </tr> <tr> <td rowspan="2">P C V</td> <td>圧力</td> <td>格納容器過圧・過温破損 (全事故シーケンスのうち、格納容器圧力・温度が最も厳しくなる事故シーケンスを選定)</td> <td>格納容器空間部容積は設計値を、サブレーション・プール水位、初期格納容器温度は、最確条件を使用するが、格納容器圧力・温度に対して最も影響の大きい条件である崩壊熱及び外部水源の温度については、保守的な条件として設定している。</td> </tr> <tr> <td>温度</td> <td></td> <td></td> </tr> </tbody> </table>		条件	事故シーケンスと選定の考え方	条件設定の考え方	R P V	圧力	原子炉停止機能喪失 (全事故シーケンスのうち、原子炉圧力・温度が最も厳しくなる事故シーケンスを選定)	原子炉熱出力、原子炉圧力、炉心流量、給水温度は、最確条件を使用するが、本事故シーケンスの事象進展に最も影響の大きい、主蒸気隔離弁の誤閉止を過渡事象として選定するとともに核データ(動的ボイド係数・動的ドップラ係数)を反応度印加割合が大きくなるよう保守的な条件として設定している。	温度			P C V	圧力	格納容器過圧・過温破損 (全事故シーケンスのうち、格納容器圧力・温度が最も厳しくなる事故シーケンスを選定)	格納容器空間部容積は設計値を、サブレーション・プール水位、初期格納容器温度は、最確条件を使用するが、格納容器圧力・温度に対して最も影響の大きい条件である崩壊熱及び外部水源の温度については、保守的な条件として設定している。	温度			<p>・解析条件の相違 【東海第二】 (島根 2 号炉の添付 8.1 表及び添付 8.3 表に対応) 有効性評価で用いる解析条件の保守性の取り方による相違</p>
	条件	事故シーケンスと選定の考え方	条件設定の考え方																
R P V	圧力	原子炉停止機能喪失 (全事故シーケンスのうち、原子炉圧力・温度が最も厳しくなる事故シーケンスを選定)	原子炉熱出力、原子炉圧力、炉心流量、給水温度は、最確条件を使用するが、本事故シーケンスの事象進展に最も影響の大きい、主蒸気隔離弁の誤閉止を過渡事象として選定するとともに核データ(動的ボイド係数・動的ドップラ係数)を反応度印加割合が大きくなるよう保守的な条件として設定している。																
	温度																		
P C V	圧力	格納容器過圧・過温破損 (全事故シーケンスのうち、格納容器圧力・温度が最も厳しくなる事故シーケンスを選定)	格納容器空間部容積は設計値を、サブレーション・プール水位、初期格納容器温度は、最確条件を使用するが、格納容器圧力・温度に対して最も影響の大きい条件である崩壊熱及び外部水源の温度については、保守的な条件として設定している。																
	温度																		

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.18版)	島根原子力発電所 2号炉	備考																								
		<p align="center"><u>添付8.5表 重大事故時を考慮した地震応答解析モデルの水位条件等の考え方</u></p> <table border="1" style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <thead> <tr> <th style="text-align: center;">条件</th> <th style="text-align: center;">事故シーケンスと選定の考え方</th> <th style="text-align: center;">条件設定の考え方</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td style="text-align: center;">R P V</td><td style="text-align: center;">水位(質量) 全事故シーケンス (重心位置が高くなるように水位等を選定)</td><td>重大事故時の原子炉圧力容器のモデル化においては、耐震評価上、重心位置が高い方が地震時の荷重が大きくなる傾向があることから、重大事故時における原子炉圧力容器の水位及び燃料状態としては、冷却材喪失や燃料破損等の状態を考慮せず、DB時の地震応答解析モデルに考慮されている諸元を適用する。</td></tr> <tr> <td style="text-align: center;">P C V</td><td style="text-align: center;">水位(質量) 格納容器過圧・過温破損 (全事故シーケンスのうち、格納容器水位が最も厳しくなる事故シーケンスを選定)</td><td>重大事故時の原子炉格納容器のモデル化においては、耐震評価上、水位が高い方が地震時の荷重が大きくなる傾向があることから、重大事故時におけるサプレッション・プール水位としては、以下の事故シーケンスを考慮せ取扱い部下端位置(約5.05m)を用いる。 ・格納容器過圧・過温破損(残留熱代替除去除系を使用しない場合)(2Pdに到達するまでに操作を実施しなかつた場合(大破断LOCA発生時))で約5.03m</td></tr> <tr> <td style="text-align: center;">原子炉建物 (原子炉本体の基礎を含む)</td><td style="text-align: center;">剛性 格納容器過圧・過温破損 (全事故シーケンスのうち、格納容器温度が最も厳しくなる事故シーケンスを選定)</td><td>重大事故時におけるドライウェルの水位としては、ドライウェル床面+約1m(ベント開口下端位置)の水位が形成されることの影響を検討する。 コンクリート温度が100°Cを超える高温環境になった場合、コンクリート水分逸散による剛性低下を考えられるため、重大事故時の格納容器温度を考慮し、原子炉建物の剛性を低下させた場合の影響を検討する。 なお、原子炉本体の基礎のコンクリートが鋼板で覆われているため、影響が小さいと考えられるが、念のため、格納容器温度を考慮し、原子炉本体の基礎の剛性を低下させる。</td></tr> </tbody> </table>	条件	事故シーケンスと選定の考え方	条件設定の考え方	R P V	水位(質量) 全事故シーケンス (重心位置が高くなるように水位等を選定)	重大事故時の原子炉圧力容器のモデル化においては、耐震評価上、重心位置が高い方が地震時の荷重が大きくなる傾向があることから、重大事故時における原子炉圧力容器の水位及び燃料状態としては、冷却材喪失や燃料破損等の状態を考慮せず、DB時の地震応答解析モデルに考慮されている諸元を適用する。	P C V	水位(質量) 格納容器過圧・過温破損 (全事故シーケンスのうち、格納容器水位が最も厳しくなる事故シーケンスを選定)	重大事故時の原子炉格納容器のモデル化においては、耐震評価上、水位が高い方が地震時の荷重が大きくなる傾向があることから、重大事故時におけるサプレッション・プール水位としては、以下の事故シーケンスを考慮せ取扱い部下端位置(約5.05m)を用いる。 ・格納容器過圧・過温破損(残留熱代替除去除系を使用しない場合)(2Pdに到達するまでに操作を実施しなかつた場合(大破断LOCA発生時))で約5.03m	原子炉建物 (原子炉本体の基礎を含む)	剛性 格納容器過圧・過温破損 (全事故シーケンスのうち、格納容器温度が最も厳しくなる事故シーケンスを選定)	重大事故時におけるドライウェルの水位としては、ドライウェル床面+約1m(ベント開口下端位置)の水位が形成されることの影響を検討する。 コンクリート温度が100°Cを超える高温環境になった場合、コンクリート水分逸散による剛性低下を考えられるため、重大事故時の格納容器温度を考慮し、原子炉建物の剛性を低下させた場合の影響を検討する。 なお、原子炉本体の基礎のコンクリートが鋼板で覆われているため、影響が小さいと考えられるが、念のため、格納容器温度を考慮し、原子炉本体の基礎の剛性を低下させる。	<ul style="list-style-type: none"> 記載方針の相違 <p align="center">【柏崎6/7、東海第二】</p> <p align="center">①の相違</p>												
条件	事故シーケンスと選定の考え方	条件設定の考え方																									
R P V	水位(質量) 全事故シーケンス (重心位置が高くなるように水位等を選定)	重大事故時の原子炉圧力容器のモデル化においては、耐震評価上、重心位置が高い方が地震時の荷重が大きくなる傾向があることから、重大事故時における原子炉圧力容器の水位及び燃料状態としては、冷却材喪失や燃料破損等の状態を考慮せず、DB時の地震応答解析モデルに考慮されている諸元を適用する。																									
P C V	水位(質量) 格納容器過圧・過温破損 (全事故シーケンスのうち、格納容器水位が最も厳しくなる事故シーケンスを選定)	重大事故時の原子炉格納容器のモデル化においては、耐震評価上、水位が高い方が地震時の荷重が大きくなる傾向があることから、重大事故時におけるサプレッション・プール水位としては、以下の事故シーケンスを考慮せ取扱い部下端位置(約5.05m)を用いる。 ・格納容器過圧・過温破損(残留熱代替除去除系を使用しない場合)(2Pdに到達するまでに操作を実施しなかつた場合(大破断LOCA発生時))で約5.03m																									
原子炉建物 (原子炉本体の基礎を含む)	剛性 格納容器過圧・過温破損 (全事故シーケンスのうち、格納容器温度が最も厳しくなる事故シーケンスを選定)	重大事故時におけるドライウェルの水位としては、ドライウェル床面+約1m(ベント開口下端位置)の水位が形成されることの影響を検討する。 コンクリート温度が100°Cを超える高温環境になった場合、コンクリート水分逸散による剛性低下を考えられるため、重大事故時の格納容器温度を考慮し、原子炉建物の剛性を低下させた場合の影響を検討する。 なお、原子炉本体の基礎のコンクリートが鋼板で覆われているため、影響が小さいと考えられるが、念のため、格納容器温度を考慮し、原子炉本体の基礎の剛性を低下させる。																									
		 <p align="center">サプレッション・プール水位とSA時の耐震評価に用いる水位</p> <table border="1" style="margin-left: auto; margin-right: auto; border-collapse: collapse;"> <thead> <tr> <th style="text-align: center;">水位</th> <th style="text-align: center;">水量</th> <th style="text-align: center;">位置</th> <th style="text-align: center;">事故シーケンス等</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td style="text-align: center;">約5.05m</td> <td style="text-align: center;">約4,580m³</td> <td style="text-align: center;">ダウンカム取付け部下端位置</td> <td style="text-align: center;">SAの耐震評価(S_s, S_d)に用いる水位^{※1} DBの耐震評価(S_s, S_d)に用いる水位^{※2}</td> </tr> <tr> <td style="text-align: center;">約5.03m</td> <td style="text-align: center;">約4,550m³</td> <td style="text-align: center;">—</td> <td style="text-align: center;">格納容器過圧・過温破損 残留熱代替除去除系を使用しない場合 (不確かさケース: 2Pdに到達)</td> </tr> <tr> <td style="text-align: center;">約4.9m</td> <td style="text-align: center;">約4,410m³</td> <td style="text-align: center;">真空破壊弁下端位置 -0.4m</td> <td style="text-align: center;">格納容器過圧・過温破損 残留熱代替除去除系を使用しない場合 (ペースタース)</td> </tr> <tr> <td style="text-align: center;">約4m</td> <td style="text-align: center;">約3,390m³</td> <td style="text-align: center;">—</td> <td style="text-align: center;">格納容器過圧・過温破損 残留熱代替除去除系を使用する場合</td> </tr> <tr> <td style="text-align: center;">約3.7m</td> <td style="text-align: center;">約3,010m³</td> <td style="text-align: center;">通常運転範囲の上限値(H.W.L.)</td> <td style="text-align: center;">—</td> </tr> </tbody> </table> <p align="center">※1 SA時の耐震評価にてS_s組み合わせるサプレッション・プール水位を約4mから約5.05mに変更 ※2 SA時と同様にDB時の耐震評価に用いるサプレッション・プール水位を約3.7mから約5.05mに変更</p>	水位	水量	位置	事故シーケンス等	約5.05m	約4,580m ³	ダウンカム取付け部下端位置	SAの耐震評価(S _s , S _d)に用いる水位 ^{※1} DBの耐震評価(S _s , S _d)に用いる水位 ^{※2}	約5.03m	約4,550m ³	—	格納容器過圧・過温破損 残留熱代替除去除系を使用しない場合 (不確かさケース: 2Pdに到達)	約4.9m	約4,410m ³	真空破壊弁下端位置 -0.4m	格納容器過圧・過温破損 残留熱代替除去除系を使用しない場合 (ペースタース)	約4m	約3,390m ³	—	格納容器過圧・過温破損 残留熱代替除去除系を使用する場合	約3.7m	約3,010m ³	通常運転範囲の上限値(H.W.L.)	—	<p align="center">添付8.12図 重大事故時のサプレッション・プール水位と耐震評価に用いる水位との関係</p>
水位	水量	位置	事故シーケンス等																								
約5.05m	約4,580m ³	ダウンカム取付け部下端位置	SAの耐震評価(S _s , S _d)に用いる水位 ^{※1} DBの耐震評価(S _s , S _d)に用いる水位 ^{※2}																								
約5.03m	約4,550m ³	—	格納容器過圧・過温破損 残留熱代替除去除系を使用しない場合 (不確かさケース: 2Pdに到達)																								
約4.9m	約4,410m ³	真空破壊弁下端位置 -0.4m	格納容器過圧・過温破損 残留熱代替除去除系を使用しない場合 (ペースタース)																								
約4m	約3,390m ³	—	格納容器過圧・過温破損 残留熱代替除去除系を使用する場合																								
約3.7m	約3,010m ³	通常運転範囲の上限値(H.W.L.)	—																								

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.18版)	島根原子力発電所 2号炉	備考																																																																							
<p>別紙1 解析コード及び解析条件の不確かさの影響評価フロー</p> <p>※1 操作の不確かさの要因を以下の6因子に分解して運転員等操作時間に与える影響を分析 ・認知 ・要員配置 ・移動 ・操作所要時間 ・他の並列操作有無 ・操作の確実さ</p> <p>※2 評価項目となるパラメータに対する影響評価の考え方</p> <table border="1"> <tr> <td>解析コードにおける重要現象の不確かさの場合</td> <td>解析条件(初期条件、事故条件)の不確かさの場合</td> <td>解析条件(操作条件)の不確かさの場合</td> </tr> <tr> <td>① 真値が解析結果に含まれるもの ⇒定性的に影響が無いことを確認</td> <td>① 最確条件^{※3}が解析条件に含まれるもの ⇒定性的に影響が無いことを確認</td> <td>① 解析上の操作時間の余裕があるもの ⇒定性的に影響が無いことを確認</td> </tr> <tr> <td>真値</td> <td>最確条件</td> <td>解析結果</td> </tr> <tr> <td>解析結果</td> <td>解析条件</td> <td>真値</td> </tr> </table> <table border="1"> <tr> <td>解析コードにおける重要現象の不確かさの場合</td> <td>解析条件(初期条件、事故条件)の不確かさの場合</td> <td>解析条件(操作条件)の不確かさの場合</td> </tr> <tr> <td>② 真値が解析結果に含まれないもの ⇒定性的に影響を確認又は 感度解析にて影響を確認</td> <td>② 最確条件が解析条件に対して正負の値を取るもの ⇒厳しい側において定量的に影響を確認又は 感度解析にて影響を確認</td> <td>② 解析上の操作時間の余裕がないもの ⇒定性的に影響を確認又は感度解析にて影響を確認</td> </tr> <tr> <td>真値</td> <td>最確条件</td> <td>解析結果</td> </tr> <tr> <td>解析結果</td> <td>解析条件</td> <td>真値</td> </tr> </table>	解析コードにおける重要現象の不確かさの場合	解析条件(初期条件、事故条件)の不確かさの場合	解析条件(操作条件)の不確かさの場合	① 真値が解析結果に含まれるもの ⇒定性的に影響が無いことを確認	① 最確条件 ^{※3} が解析条件に含まれるもの ⇒定性的に影響が無いことを確認	① 解析上の操作時間の余裕があるもの ⇒定性的に影響が無いことを確認	真値	最確条件	解析結果	解析結果	解析条件	真値	解析コードにおける重要現象の不確かさの場合	解析条件(初期条件、事故条件)の不確かさの場合	解析条件(操作条件)の不確かさの場合	② 真値が解析結果に含まれないもの ⇒定性的に影響を確認又は 感度解析にて影響を確認	② 最確条件が解析条件に対して正負の値を取るもの ⇒厳しい側において定量的に影響を確認又は 感度解析にて影響を確認	② 解析上の操作時間の余裕がないもの ⇒定性的に影響を確認又は感度解析にて影響を確認	真値	最確条件	解析結果	解析結果	解析条件	真値	<p>別紙1 解析コード及び解析条件の不確かさ影響評価フロー</p> <p>※1 指定の不確かさの要因を以下の6因子に分解して運転員等操作時間に与える影響を分析 ・認知 ・要員配置 ・移動 ・操作所要時間 ・他の並列操作有無 ・操作の確実さ</p> <p>※2 評価項目となるパラメータに対する影響評価の考え方</p> <table border="1"> <tr> <td>解析コードにおける重要現象の不確かさの場合</td> <td>解析条件(初期条件、事故条件)の不確かさの場合</td> <td>解析条件(操作条件)の不確かさの場合</td> </tr> <tr> <td>① 真値が解析結果に含まれるもの ⇒定性的に影響が無いことを確認</td> <td>① 実績値が解析条件に含まれるもの ⇒定性的に影響が無いことを確認</td> <td>① 解析上の操作時間の余裕があるもの ⇒定性的に影響が無いことを確認</td> </tr> <tr> <td>真値</td> <td>実績値</td> <td>解析結果</td> </tr> <tr> <td>解析結果</td> <td>解析条件値</td> <td>実際の操作時間</td> </tr> </table> <table border="1"> <tr> <td>解析コードにおける重要現象の不確かさの場合</td> <td>解析条件(初期条件、事故条件)の不確かさの場合</td> <td>解析条件(操作条件)の不確かさの場合</td> </tr> <tr> <td>② 真値が解析結果に含まれないもの ⇒定性的に影響を確認又は 感度解析にて影響を確認</td> <td>② 実績値が解析条件に対して正負の値を取るもの ⇒厳しい側において定量的に影響を確認又は感度解析にて影響を確認</td> <td>② 解析上の操作時間の余裕がないもの ⇒定性的に影響を確認又は感度解析にて影響を確認</td> </tr> <tr> <td>真値</td> <td>実績値</td> <td>解析結果</td> </tr> <tr> <td>解析結果</td> <td>解析条件値</td> <td>実際の操作時間</td> </tr> </table>	解析コードにおける重要現象の不確かさの場合	解析条件(初期条件、事故条件)の不確かさの場合	解析条件(操作条件)の不確かさの場合	① 真値が解析結果に含まれるもの ⇒定性的に影響が無いことを確認	① 実績値が解析条件に含まれるもの ⇒定性的に影響が無いことを確認	① 解析上の操作時間の余裕があるもの ⇒定性的に影響が無いことを確認	真値	実績値	解析結果	解析結果	解析条件値	実際の操作時間	解析コードにおける重要現象の不確かさの場合	解析条件(初期条件、事故条件)の不確かさの場合	解析条件(操作条件)の不確かさの場合	② 真値が解析結果に含まれないもの ⇒定性的に影響を確認又は 感度解析にて影響を確認	② 実績値が解析条件に対して正負の値を取るもの ⇒厳しい側において定量的に影響を確認又は感度解析にて影響を確認	② 解析上の操作時間の余裕がないもの ⇒定性的に影響を確認又は感度解析にて影響を確認	真値	実績値	解析結果	解析結果	解析条件値	実際の操作時間	<p>別紙1 解析コード及び解析条件の不確かさの影響評価フロー</p> <p>※1 指定の不確かさの要因を以下の6因子に分解して運転員等操作時間に与える影響を分析 ・認知 ・要員配置 ・移動 ・操作所要時間 ・他の並列操作有無 ・操作の確実さ</p> <p>※2 評価項目となるパラメータに対する影響評価の考え方</p> <table border="1"> <tr> <td>解析コードにおける重要現象の不確かさの場合</td> <td>解析条件(初期条件、事故条件)の不確かさの場合</td> <td>解析条件(操作条件)の不確かさの場合</td> </tr> <tr> <td>① 真値が解析結果に含まれるもの ⇒定性的に影響が無いことを確認</td> <td>① 最確条件^{※3}が解析条件に含まれるもの ⇒定性的に影響が無いことを確認</td> <td>① 解析上の操作時間の余裕があるもの ⇒定性的に影響が無いことを確認</td> </tr> <tr> <td>真値</td> <td>最確条件</td> <td>解析結果</td> </tr> <tr> <td>解析結果</td> <td>解析条件</td> <td>真値</td> </tr> </table> <table border="1"> <tr> <td>解析コードにおける重要現象の不確かさの場合</td> <td>解析条件(初期条件、事故条件)の不確かさの場合</td> <td>解析条件(操作条件)の不確かさの場合</td> </tr> <tr> <td>② 真値が解析結果に含まれないもの ⇒定性的に影響を確認又は 感度解析にて影響を確認</td> <td>② 実績値が解析条件に対して正負の値を取るもの ⇒厳しい側において定量的に影響を確認又は感度解析にて影響を確認</td> <td>② 解析上の操作時間の余裕がないもの ⇒定性的に影響を確認又は感度解析にて影響を確認</td> </tr> <tr> <td>真値</td> <td>実績値</td> <td>解析結果</td> </tr> <tr> <td>解析結果</td> <td>解析条件値</td> <td>実際の操作時間</td> </tr> </table>	解析コードにおける重要現象の不確かさの場合	解析条件(初期条件、事故条件)の不確かさの場合	解析条件(操作条件)の不確かさの場合	① 真値が解析結果に含まれるもの ⇒定性的に影響が無いことを確認	① 最確条件 ^{※3} が解析条件に含まれるもの ⇒定性的に影響が無いことを確認	① 解析上の操作時間の余裕があるもの ⇒定性的に影響が無いことを確認	真値	最確条件	解析結果	解析結果	解析条件	真値	解析コードにおける重要現象の不確かさの場合	解析条件(初期条件、事故条件)の不確かさの場合	解析条件(操作条件)の不確かさの場合	② 真値が解析結果に含まれないもの ⇒定性的に影響を確認又は 感度解析にて影響を確認	② 実績値が解析条件に対して正負の値を取るもの ⇒厳しい側において定量的に影響を確認又は感度解析にて影響を確認	② 解析上の操作時間の余裕がないもの ⇒定性的に影響を確認又は感度解析にて影響を確認	真値	実績値	解析結果	解析結果	解析条件値	実際の操作時間
解析コードにおける重要現象の不確かさの場合	解析条件(初期条件、事故条件)の不確かさの場合	解析条件(操作条件)の不確かさの場合																																																																								
① 真値が解析結果に含まれるもの ⇒定性的に影響が無いことを確認	① 最確条件 ^{※3} が解析条件に含まれるもの ⇒定性的に影響が無いことを確認	① 解析上の操作時間の余裕があるもの ⇒定性的に影響が無いことを確認																																																																								
真値	最確条件	解析結果																																																																								
解析結果	解析条件	真値																																																																								
解析コードにおける重要現象の不確かさの場合	解析条件(初期条件、事故条件)の不確かさの場合	解析条件(操作条件)の不確かさの場合																																																																								
② 真値が解析結果に含まれないもの ⇒定性的に影響を確認又は 感度解析にて影響を確認	② 最確条件が解析条件に対して正負の値を取るもの ⇒厳しい側において定量的に影響を確認又は 感度解析にて影響を確認	② 解析上の操作時間の余裕がないもの ⇒定性的に影響を確認又は感度解析にて影響を確認																																																																								
真値	最確条件	解析結果																																																																								
解析結果	解析条件	真値																																																																								
解析コードにおける重要現象の不確かさの場合	解析条件(初期条件、事故条件)の不確かさの場合	解析条件(操作条件)の不確かさの場合																																																																								
① 真値が解析結果に含まれるもの ⇒定性的に影響が無いことを確認	① 実績値が解析条件に含まれるもの ⇒定性的に影響が無いことを確認	① 解析上の操作時間の余裕があるもの ⇒定性的に影響が無いことを確認																																																																								
真値	実績値	解析結果																																																																								
解析結果	解析条件値	実際の操作時間																																																																								
解析コードにおける重要現象の不確かさの場合	解析条件(初期条件、事故条件)の不確かさの場合	解析条件(操作条件)の不確かさの場合																																																																								
② 真値が解析結果に含まれないもの ⇒定性的に影響を確認又は 感度解析にて影響を確認	② 実績値が解析条件に対して正負の値を取るもの ⇒厳しい側において定量的に影響を確認又は感度解析にて影響を確認	② 解析上の操作時間の余裕がないもの ⇒定性的に影響を確認又は感度解析にて影響を確認																																																																								
真値	実績値	解析結果																																																																								
解析結果	解析条件値	実際の操作時間																																																																								
解析コードにおける重要現象の不確かさの場合	解析条件(初期条件、事故条件)の不確かさの場合	解析条件(操作条件)の不確かさの場合																																																																								
① 真値が解析結果に含まれるもの ⇒定性的に影響が無いことを確認	① 最確条件 ^{※3} が解析条件に含まれるもの ⇒定性的に影響が無いことを確認	① 解析上の操作時間の余裕があるもの ⇒定性的に影響が無いことを確認																																																																								
真値	最確条件	解析結果																																																																								
解析結果	解析条件	真値																																																																								
解析コードにおける重要現象の不確かさの場合	解析条件(初期条件、事故条件)の不確かさの場合	解析条件(操作条件)の不確かさの場合																																																																								
② 真値が解析結果に含まれないもの ⇒定性的に影響を確認又は 感度解析にて影響を確認	② 実績値が解析条件に対して正負の値を取るもの ⇒厳しい側において定量的に影響を確認又は感度解析にて影響を確認	② 解析上の操作時間の余裕がないもの ⇒定性的に影響を確認又は感度解析にて影響を確認																																																																								
真値	実績値	解析結果																																																																								
解析結果	解析条件値	実際の操作時間																																																																								

主要解析条件 (原子炉停止機能喪失) (1/5)

項目	主要解析条件	条件設定の考え方
解析コード	プラント動特性 : RE DY	—
原子炉熱出力	3,926MWt	定格原子炉熱出力として設定
原子炉圧力	7.07MPa [gage]	定格原子炉圧力として設定
原子炉水位	通常運転水位 (セパレータス カート下端から+119cm)	通常運転時の原子炉水位として設定
炉心流量	$52.2 \times 10^3 \text{t/h}$	定格炉心流量として設定
主蒸気流量	$7.64 \times 10^3 \text{t/h}$	定格主蒸気流量として設定
給水温度	215°C	初期温度 215°C から主蒸気隔離弁閉じに伴う給水加熱喪失の後、200 秒程度で 57°C まで低下し、その後は 57°C 一定に設定
燃料及び炉心	9×9 燃料 (A型) (単一・炉心)	9×9 燃料 (A型) と 9×9 燃料 (B型) の熱水力的な特性はほぼ同等であることから、代表的に 9×9 燃料 (A型) を設定
核データ (動的ボイド係数)	サイクル末期の値の 1.25 倍	サイクル末期の方がサイクル初期に比べてボイド反応度印加割合が大きく、保守的な評価となることから、サイクル末期として設定
核データ (動的ドップラ係数)	サイクル末期の値の 0.9 倍	ドライウェル内体積の設計値 (全体積から内部機器及び構造物の体積を除いた値)
格納容器容積 (ドライウェル)	7,350m³	ウエットウェル内体積の設計値 (内部機器及び構造物の体積を除いた値)
格納容器容積 (ウェットウェル)	空間部 : 5,960m³ 液相部 : 3,580m³	通常運転時のサブレッシュ・チャンバ・プール水温の上限値として設定
サブレッシュ・チャンバ・プ ール水温	35°C	通常運転時のサブレッシュ・チャンバ・プール水温の上限値として設定
格納容器圧力	5.2kPa [gage]	通常運転時の格納容器圧力として設定
復水貯蔵槽水温	32°C	復水貯蔵槽水温の実績値を踏まえて保守的に設定

別紙2

主要解析条件 (原子炉停止機能喪失) (1/6)

項目	主要解析条件	条件設定の考え方
解析コード	プラント動特性 : RE DY	—
原子炉熱出力	3,293MW	定格原子炉熱出力として設定
原子炉圧力 (圧力容器ドーム部)	6.93MPa [gage]	定格原子炉圧力として設定
原子炉水位	通常運転水位 (セパレータ スカート下端から+126 cm)	通常運転時の原子炉水位として設定
炉心流量	$41.06 \times 10^3 \text{t/h}$ (83%)	原子炉定格出力時の下限流量として設定
主蒸気流量	6,420t/h	定格主蒸気流量として設定
給水温度	約 216°C	初期温度約 216°C から主蒸気隔離弁閉止に伴う給水加熱喪失の後、電動駆動給水ポンプ停止時点まで約 34°C まで低下
初期条件 燃料及び炉心	9×9 燃料 (A型) 單一炉心	9×9 燃料 (A型) と 9×9 燃料 (B型) の熱水力的な特性はほぼ同等であることから、代表的に 9×9 燃料 (A型) を設定
核データ (動的ボイド係数)	平衝サイクル末期の値の 1.25 倍	サイクル末期の方がサイクル初期に比べてボイド反応度印加割合が大きく、保守的な評価となることから、サイクル末期として設定
核データ (動的ドップラ係数)	平衝サイクル末期の値の 0.9 倍	設計値
格納容器体積 (ドライウェル)	5,700m³	設計値 (通常運転時のサブレッシュ・チャンバ・プール水位の下限値として設定)
格納容器体積 (サブレッシュ・ チャンバ)	空間部 : 4,100m³ 液相部 : 3,300m³	通常運転時のサブレッシュ・チャンバ・プール水温の上限値として設定
サブレッシュ・プール 水温度	32°C	通常運転時の格納容器圧力を包含する値
格納容器圧力	5kPa [gage]	通常運転時の格納容器圧力を包含する値

別紙2

主要解析条件 (原子炉停止機能喪失) (1/5)

項目	主要解析条件	条件設定の考え方	
解析コード	プラント動特性 : RE DY	—	
原子炉熱出力	2,436MW	定格原子炉熱出力として設定	
原子炉圧力	6.93MPa [gage]	定格原子炉圧力として設定	
原子炉水位	通常水位 (気水分離器下端から+83 cm)	通常運転時の原子炉水位として設定	
炉心流量	$35.6 \times 10^3 \text{t/h}$	定格炉心流量として設定	
主蒸気流量	$4.74 \times 10^3 \text{t/h}$	定格主蒸気流量として設定	
給水温度	214°C	初期温度 214°C から主蒸気隔離弁閉止に伴う給水加熱喪失後 230 秒程度で約 55°C まで低下し、その後は 55°C 一定に設定	
初期条件 燃料及び炉心	9×9 燃料 (A型) 及び MOX 燃料 228 体を装 荷した平衡炉心	荷した平衡炉心、圧力上昇によるボイドの減少により印加される正の反応度を厳しく評価するため、絶対値の大きい 9×9 燃料 (A型) 及び MOX 燃料 228 体を装荷した平衡サイクル末期を設定	
核データ (動的ボイド係数)	9×9 燃料 (A型) 及び MOX 燃料 228 体を装 荷した平衡サイクル末期時点を 1.25×1.02 倍した値	核データ (動的ドップラ係数)	9×9 燃料 (A型) 及び MOX 燃料 228 体を装荷した平衡サイクル末期時点を 0.9×0.99 倍した値
格納容器空間容積 (ドライ ウェル)	7,900m³	ドライウェル内体積の設計値 (内部機器及び構造物の体積を除いた値) を設定	
格納容器空間容積 (サブレ ッシュ・チャンバ)	空間部 : 4,700m³ 液相部 : 2,800m³	サブレッシュ・チャンバ・プール水温の上限値として設定	
サブレッシュ・チャンバ・ プール水温	35°C	通常運転時のサブレッシュ・チャンバ・プール水温の上限値として設定	
格納容器圧力	5 kPa [gage]	通常運転時の格納容器圧力をとして設定	

別紙2

備考

- 解析条件の相違
- 【柏崎 6/7, 東海第二】
詳細な相違内容は、有効性評価比較表に記載

主要解析条件（原子炉停止機能喪失）（2/5）

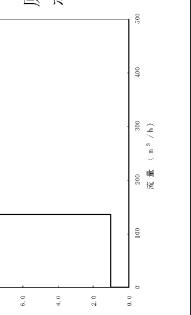
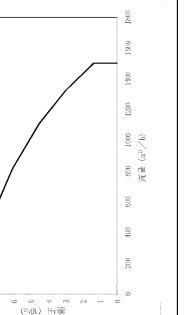
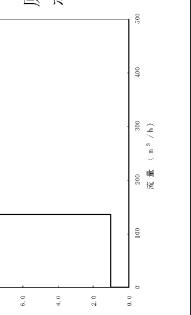
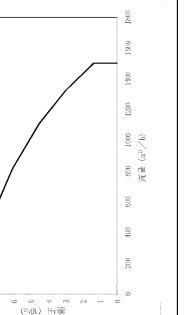
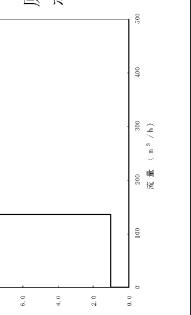
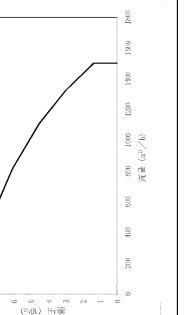
項目	主要解析条件	条件設定の考え方
起因事象	主蒸気隔離弁の全弁誤閉止	炉心への反応度印加の観点で厳しい過渡事象として設定
安全機能等の喪失に対する仮定	原子炉停止機能、手動での原子炉スクラム及び代替制御棒挿入機能の喪失	バックアップも含めた全ての制御棒挿入機能の喪失を設定
評価対象とする炉心の状態	平衡炉心のサイクル末期	サイクル初期に比べてボイド反応度印加割合が大きく、保守的な評価となることを考慮して設定
事故条件	外部電源あり	外部電源があることから、再循環ポンプは、事象発生と同時にトリップせず、原子炉出力が高く維持される。燃料容器圧力及びサブレッシュション・チエンバーブール水温の上昇の観点で事象進展が厳しくなることを考慮して設定
重大事故等対策	原子炉スクラム信号 主蒸気隔離弁の閉止に要する時間 代替冷却却材再循環ポンプ・トリップ機能	3秒 再循環ポンプが、原子炉圧力高(7.48MPa[gage])で残りの0.2秒)で4台、原子炉水位低(レベル2)で残りの6台がトリップ 高速ランバック機能には使用できないものと仮定
機器条件	原子炉再循環流量制御系 原子炉再循環ポンプ 逃がし安全弁	逃がし弁機能 7.51MPa[gage]×1個, 363t/h/個 7.58MPa[gage]×1個, 367t/h/個 7.65MPa[gage]×4個, 370t/h/個 7.72MPa[gage]×4個, 373t/h/個 7.79MPa[gage]×4個, 377t/h/個 7.86MPa[gage]×4個, 380t/h/個 自動減圧ロジックによる原子炉急速減圧 安全弁による原子炉急速減圧 作動時間：ドライウェル圧力高(13.7kPa[gage])及び原子炉水位低(レベル1)到達から30秒後

主要解析条件（原子炉停止機能喪失）（2/6）

東海第二発電所（2018.9.18版）			島根原子力発電所 2号炉			備考																														
<table border="1"> <thead> <tr> <th>項目</th><th>主要解析条件</th><th>条件設定の考え方</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td>起因事象</td><td>主蒸気隔離弁の全弁誤閉止</td><td>炉心への反応度印加の観点で厳しい過渡事象として設定</td></tr> <tr> <td>安全機能等の喪失に対する仮定</td><td>原子炉停止機能、原子炉手動スクラム及び代替制御棒挿入機能の喪失</td><td>バックアップを含めた全ての制御棒挿入機能の喪失を設定</td></tr> <tr> <td>評価対象とする炉心の状態</td><td>平衡炉心のサイクル末期</td><td>サイクル初期に比べてボイド反応度印加割合が大きく、保守的な評価となることを考慮して設定</td></tr> <tr> <td>事故条件</td><td>外部電源あり</td><td>外部電源がある場合、事象発生とともに給水系及び再循環系ポンプがトリップせず、原子炉出力が高く維持されることから、燃料被覆管温度、格納容器圧力及びサブルッシュション・ブール水温度の上昇の観点で事象進展が厳しくなることを考慮して設定</td></tr> </tbody> </table>			項目	主要解析条件	条件設定の考え方	起因事象	主蒸気隔離弁の全弁誤閉止	炉心への反応度印加の観点で厳しい過渡事象として設定	安全機能等の喪失に対する仮定	原子炉停止機能、原子炉手動スクラム及び代替制御棒挿入機能の喪失	バックアップを含めた全ての制御棒挿入機能の喪失を設定	評価対象とする炉心の状態	平衡炉心のサイクル末期	サイクル初期に比べてボイド反応度印加割合が大きく、保守的な評価となることを考慮して設定	事故条件	外部電源あり	外部電源がある場合、事象発生とともに給水系及び再循環系ポンプがトリップせず、原子炉出力が高く維持されることから、燃料被覆管温度、格納容器圧力及びサブルッシュション・ブール水温度の上昇の観点で事象進展が厳しくなることを考慮して設定	<table border="1"> <thead> <tr> <th>項目</th><th>主要解析条件</th><th>条件設定の考え方</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td>起因事象</td><td>主蒸気隔離弁の誤閉止</td><td>炉心への反応度印加の観点で厳しい過渡事象として設定</td></tr> <tr> <td>安全機能等の喪失に対する仮定</td><td>原子炉停止機能喪失 手動での原子炉スクラム失敗 ATWS緩和設備(代替制御棒挿入機能) 作動失敗</td><td>バックアップも含めたすべての制御棒挿入機能の喪失を設定</td></tr> <tr> <td>評価対象とする炉心の状態</td><td>平衡炉心のサイクル末期</td><td>サイクル初期に比べてボイド反応度印加割合が大きく、保守的な評価となることを考慮して設定</td></tr> <tr> <td>事故条件</td><td>外部電源あり</td><td>外部電源がある場合、再循環ポンプは事象発生と同時にトリップせず、原子炉出力は高く維持されることから、燃料被覆管温度、格納容器圧力及びサブルッシュション・ブール水温度上昇の観点で事象進展が厳しくなることを考慮して設定</td></tr> </tbody> </table>			項目	主要解析条件	条件設定の考え方	起因事象	主蒸気隔離弁の誤閉止	炉心への反応度印加の観点で厳しい過渡事象として設定	安全機能等の喪失に対する仮定	原子炉停止機能喪失 手動での原子炉スクラム失敗 ATWS緩和設備(代替制御棒挿入機能) 作動失敗	バックアップも含めたすべての制御棒挿入機能の喪失を設定	評価対象とする炉心の状態	平衡炉心のサイクル末期	サイクル初期に比べてボイド反応度印加割合が大きく、保守的な評価となることを考慮して設定	事故条件	外部電源あり	外部電源がある場合、再循環ポンプは事象発生と同時にトリップせず、原子炉出力は高く維持されることから、燃料被覆管温度、格納容器圧力及びサブルッシュション・ブール水温度上昇の観点で事象進展が厳しくなることを考慮して設定	<ul style="list-style-type: none"> ・ 解析条件の相違 【柏崎 6/7、東海第二】 詳細な相違内容は、有効性評価比較表に記載
項目	主要解析条件	条件設定の考え方																																		
起因事象	主蒸気隔離弁の全弁誤閉止	炉心への反応度印加の観点で厳しい過渡事象として設定																																		
安全機能等の喪失に対する仮定	原子炉停止機能、原子炉手動スクラム及び代替制御棒挿入機能の喪失	バックアップを含めた全ての制御棒挿入機能の喪失を設定																																		
評価対象とする炉心の状態	平衡炉心のサイクル末期	サイクル初期に比べてボイド反応度印加割合が大きく、保守的な評価となることを考慮して設定																																		
事故条件	外部電源あり	外部電源がある場合、事象発生とともに給水系及び再循環系ポンプがトリップせず、原子炉出力が高く維持されることから、燃料被覆管温度、格納容器圧力及びサブルッシュション・ブール水温度の上昇の観点で事象進展が厳しくなることを考慮して設定																																		
項目	主要解析条件	条件設定の考え方																																		
起因事象	主蒸気隔離弁の誤閉止	炉心への反応度印加の観点で厳しい過渡事象として設定																																		
安全機能等の喪失に対する仮定	原子炉停止機能喪失 手動での原子炉スクラム失敗 ATWS緩和設備(代替制御棒挿入機能) 作動失敗	バックアップも含めたすべての制御棒挿入機能の喪失を設定																																		
評価対象とする炉心の状態	平衡炉心のサイクル末期	サイクル初期に比べてボイド反応度印加割合が大きく、保守的な評価となることを考慮して設定																																		
事故条件	外部電源あり	外部電源がある場合、再循環ポンプは事象発生と同時にトリップせず、原子炉出力は高く維持されることから、燃料被覆管温度、格納容器圧力及びサブルッシュション・ブール水温度上昇の観点で事象進展が厳しくなることを考慮して設定																																		
<table border="1"> <thead> <tr> <th>項目</th><th>主要解析条件</th><th>条件設定の考え方</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td>起因事象</td><td>主蒸気隔離弁の全弁誤閉止</td><td>炉心への反応度印加の観点で厳しい過渡事象として設定</td></tr> <tr> <td>安全機能等の喪失に対する仮定</td><td>原子炉停止機能喪失 ATWS緩和設備(代替原子炉再循環ポンプトリップ機能)</td><td>バックアップも含めたすべての制御棒挿入機能の喪失を設定</td></tr> <tr> <td>評価対象とする炉心の状態</td><td>平衡炉心のサイクル末期</td><td>サイクル初期に比べてボイド反応度印加割合が大きく、保守的な評価となることを考慮して設定</td></tr> <tr> <td>事故条件</td><td>外部電源あり</td><td>外部電源がある場合、再循環ポンプは事象発生と同時にトリップせず、原子炉出力は高く維持されることから、燃料被覆管温度、格納容器圧力及びサブルッシュション・ブール水温度上昇の観点で事象進展が厳しくなることを考慮して設定</td></tr> </tbody> </table>			項目	主要解析条件	条件設定の考え方	起因事象	主蒸気隔離弁の全弁誤閉止	炉心への反応度印加の観点で厳しい過渡事象として設定	安全機能等の喪失に対する仮定	原子炉停止機能喪失 ATWS緩和設備(代替原子炉再循環ポンプトリップ機能)	バックアップも含めたすべての制御棒挿入機能の喪失を設定	評価対象とする炉心の状態	平衡炉心のサイクル末期	サイクル初期に比べてボイド反応度印加割合が大きく、保守的な評価となることを考慮して設定	事故条件	外部電源あり	外部電源がある場合、再循環ポンプは事象発生と同時にトリップせず、原子炉出力は高く維持されることから、燃料被覆管温度、格納容器圧力及びサブルッシュション・ブール水温度上昇の観点で事象進展が厳しくなることを考慮して設定	<table border="1"> <thead> <tr> <th>項目</th><th>主要解析条件</th><th>条件設定の考え方</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td>起因事象</td><td>主蒸気隔離弁閉止</td><td>炉心への反応度印加の観点で厳しい過渡事象として設定</td></tr> <tr> <td>安全機能等の喪失に対する仮定</td><td>原子炉停止機能喪失 手動での原子炉スクラム失敗 ATWS緩和設備(代替原子炉再循環ポンプトリップ機能) 作動失敗</td><td>バックアップも含めたすべての制御棒挿入機能の喪失を設定</td></tr> <tr> <td>評価対象とする炉心の状態</td><td>平衡炉心のサイクル末期</td><td>サイクル初期に比べてボイド反応度印加割合が大きく、保守的な評価となることを考慮して設定</td></tr> <tr> <td>事故条件</td><td>外部電源あり</td><td>外部電源がある場合、再循環ポンプは事象発生と同時にトリップせず、原子炉出力は高く維持されることから、燃料被覆管温度、格納容器圧力及びサブルッシュション・ブール水温度上昇の観点で事象進展が厳しくなることを考慮して設定</td></tr> </tbody> </table>	項目	主要解析条件	条件設定の考え方	起因事象	主蒸気隔離弁閉止	炉心への反応度印加の観点で厳しい過渡事象として設定	安全機能等の喪失に対する仮定	原子炉停止機能喪失 手動での原子炉スクラム失敗 ATWS緩和設備(代替原子炉再循環ポンプトリップ機能) 作動失敗	バックアップも含めたすべての制御棒挿入機能の喪失を設定	評価対象とする炉心の状態	平衡炉心のサイクル末期	サイクル初期に比べてボイド反応度印加割合が大きく、保守的な評価となることを考慮して設定	事故条件	外部電源あり	外部電源がある場合、再循環ポンプは事象発生と同時にトリップせず、原子炉出力は高く維持されることから、燃料被覆管温度、格納容器圧力及びサブルッシュション・ブール水温度上昇の観点で事象進展が厳しくなることを考慮して設定	<ul style="list-style-type: none"> ・ 解析条件の相違 【柏崎 6/7、東海第二】 詳細な相違内容は、有効性評価比較表に記載 		
項目	主要解析条件	条件設定の考え方																																		
起因事象	主蒸気隔離弁の全弁誤閉止	炉心への反応度印加の観点で厳しい過渡事象として設定																																		
安全機能等の喪失に対する仮定	原子炉停止機能喪失 ATWS緩和設備(代替原子炉再循環ポンプトリップ機能)	バックアップも含めたすべての制御棒挿入機能の喪失を設定																																		
評価対象とする炉心の状態	平衡炉心のサイクル末期	サイクル初期に比べてボイド反応度印加割合が大きく、保守的な評価となることを考慮して設定																																		
事故条件	外部電源あり	外部電源がある場合、再循環ポンプは事象発生と同時にトリップせず、原子炉出力は高く維持されることから、燃料被覆管温度、格納容器圧力及びサブルッシュション・ブール水温度上昇の観点で事象進展が厳しくなることを考慮して設定																																		
項目	主要解析条件	条件設定の考え方																																		
起因事象	主蒸気隔離弁閉止	炉心への反応度印加の観点で厳しい過渡事象として設定																																		
安全機能等の喪失に対する仮定	原子炉停止機能喪失 手動での原子炉スクラム失敗 ATWS緩和設備(代替原子炉再循環ポンプトリップ機能) 作動失敗	バックアップも含めたすべての制御棒挿入機能の喪失を設定																																		
評価対象とする炉心の状態	平衡炉心のサイクル末期	サイクル初期に比べてボイド反応度印加割合が大きく、保守的な評価となることを考慮して設定																																		
事故条件	外部電源あり	外部電源がある場合、再循環ポンプは事象発生と同時にトリップせず、原子炉出力は高く維持されることから、燃料被覆管温度、格納容器圧力及びサブルッシュション・ブール水温度上昇の観点で事象進展が厳しくなることを考慮して設定																																		

主要解析条件（原子炉停止機能喪失）(3/5)

<p>柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>項目</th> <th>主要解析条件</th> <th>条件設定の考え方</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>電動駆動給水ポンプ</td> <td> <ul style="list-style-type: none"> 主蒸気隔壁弁の閉止によりタービン駆動給水ポンプが自動起動するものとする。 復水器ホットウェル水位の低下により電動駆動給水ポンプがトリップ </td> <td>電動駆動給水ポンプの設計値として設定</td> </tr> <tr> <td>原子炉隔壁時冷却系 高压炉心注水系</td> <td> <ul style="list-style-type: none"> 原子炉水位低（レベル2）又はドライウェル圧力高信号（13.7kPa[gage]）によって自動起動 注水流れ時間30秒 注水流量182m³/h (8.12~1.03MPa[diff]において) </td> <td>原子炉隔壁時冷却系の設計値として設定</td> </tr> <tr> <td>重大事故等対策に連する機器条件</td> <td> </td> <td>高压炉心注水系の設計値として設定</td> </tr> <tr> <td>ほう酸水注入系</td> <td> <ul style="list-style-type: none"> 原子炉水位低（レベル1.5）又はドライウェル圧力高信号（13.7kPa[gage]）によって自動起動 注水流れ時間24秒（設計値の37秒から非常用ディーゼル発電機の起動遅れ13秒を除いた値） 注水流量182m³/h (8.12~0.69MPa[diff]において) </td> <td>ほう酸水注入系の設計値として設定</td> </tr> <tr> <td>重大事故等対策に連する機器条件</td> <td> </td> <td>ほう酸水注入系の設計値として設定</td> </tr> </tbody> </table>	項目	主要解析条件	条件設定の考え方	電動駆動給水ポンプ	<ul style="list-style-type: none"> 主蒸気隔壁弁の閉止によりタービン駆動給水ポンプが自動起動するものとする。 復水器ホットウェル水位の低下により電動駆動給水ポンプがトリップ 	電動駆動給水ポンプの設計値として設定	原子炉隔壁時冷却系 高压炉心注水系	<ul style="list-style-type: none"> 原子炉水位低（レベル2）又はドライウェル圧力高信号（13.7kPa[gage]）によって自動起動 注水流れ時間30秒 注水流量182m³/h (8.12~1.03MPa[diff]において) 	原子炉隔壁時冷却系の設計値として設定	重大事故等対策に連する機器条件		高压炉心注水系の設計値として設定	ほう酸水注入系	<ul style="list-style-type: none"> 原子炉水位低（レベル1.5）又はドライウェル圧力高信号（13.7kPa[gage]）によって自動起動 注水流れ時間24秒（設計値の37秒から非常用ディーゼル発電機の起動遅れ13秒を除いた値） 注水流量182m³/h (8.12~0.69MPa[diff]において) 	ほう酸水注入系の設計値として設定	重大事故等対策に連する機器条件		ほう酸水注入系の設計値として設定	<p>東海第二発電所 (2018.9.18版)</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>項目</th> <th>主要解析条件</th> <th>条件設定の考え方</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>主蒸気隔壁弁の閉止に要する時間 A-TWS緩和設備 (代替再循環系ポンプ トリップ機能)</td> <td> <ul style="list-style-type: none"> 3秒 </td> <td>設計値の下限（最も短い時間）として設定</td> </tr> <tr> <td>重大事故等対策に連する機器条件</td> <td> </td> <td>再循環系のインタークロックとして設定</td> </tr> <tr> <td>逃がし弁機能</td> <td> <ul style="list-style-type: none"> 再循環系ポンプが、原子炉圧力高（7.39MPa[gage]）で2台全てがトリップ（遅れ時間0.2秒） 原子炉圧力が低めに維持される方が、原子炉圧力が大きくなり、原子炉水位が高めに維持されることで、原子炉出力の観点で厳しい設定となることから、逃がし弁機能を設定 </td> <td>原子炉圧力が低めに維持される方が、原子炉圧力が大きくなり、原子炉水位が高めに維持されることで、原子炉出力の観点で厳しい設定となることから、逃がし弁機能を設定</td> </tr> <tr> <td>逃がし安全弁</td> <td> <ul style="list-style-type: none"> 7.37kPa[gage]×2個、354.6t/h (1個当たり) 7.44kPa[gage]×4個、357.8t/h (1個当たり) 7.51kPa[gage]×4個、361.1t/h (1個当たり) 7.58kPa[gage]×4個、364.3t/h (1個当たり) 7.65kPa[gage]×4個、367.6t/h (1個当たり) 自動減圧系により逃がしが安全弁（自動減圧系）による原子炉急速減圧動作時間、ドライウェル圧力高（13.7kPa[gage]）及び原子炉水位異常低下（レベル1）到達から120秒後 主蒸気隔壁弁の閉止によりタービン駆動給水ポンプが自動起動するものとする。 復水器ホットウェル水位の低下により電動駆動給水ポンプがトリップ </td> <td>逃がし安全弁の自動減圧機能の設計値として設定</td> </tr> <tr> <td>電動駆動給水ポンプ</td> <td> <ul style="list-style-type: none"> 主蒸気隔壁弁の閉止によりタービン駆動給水ポンプが自動起動するものとする。 復水器ホットウェル水位の低下により電動駆動給水ポンプがトリップ </td> <td>電動駆動給水ポンプの設計値として設定</td> </tr> </tbody> </table>	項目	主要解析条件	条件設定の考え方	主蒸気隔壁弁の閉止に要する時間 A-TWS緩和設備 (代替再循環系ポンプ トリップ機能)	<ul style="list-style-type: none"> 3秒 	設計値の下限（最も短い時間）として設定	重大事故等対策に連する機器条件		再循環系のインタークロックとして設定	逃がし弁機能	<ul style="list-style-type: none"> 再循環系ポンプが、原子炉圧力高（7.39MPa[gage]）で2台全てがトリップ（遅れ時間0.2秒） 原子炉圧力が低めに維持される方が、原子炉圧力が大きくなり、原子炉水位が高めに維持されることで、原子炉出力の観点で厳しい設定となることから、逃がし弁機能を設定 	原子炉圧力が低めに維持される方が、原子炉圧力が大きくなり、原子炉水位が高めに維持されることで、原子炉出力の観点で厳しい設定となることから、逃がし弁機能を設定	逃がし安全弁	<ul style="list-style-type: none"> 7.37kPa[gage]×2個、354.6t/h (1個当たり) 7.44kPa[gage]×4個、357.8t/h (1個当たり) 7.51kPa[gage]×4個、361.1t/h (1個当たり) 7.58kPa[gage]×4個、364.3t/h (1個当たり) 7.65kPa[gage]×4個、367.6t/h (1個当たり) 自動減圧系により逃がしが安全弁（自動減圧系）による原子炉急速減圧動作時間、ドライウェル圧力高（13.7kPa[gage]）及び原子炉水位異常低下（レベル1）到達から120秒後 主蒸気隔壁弁の閉止によりタービン駆動給水ポンプが自動起動するものとする。 復水器ホットウェル水位の低下により電動駆動給水ポンプがトリップ 	逃がし安全弁の自動減圧機能の設計値として設定	電動駆動給水ポンプ	<ul style="list-style-type: none"> 主蒸気隔壁弁の閉止によりタービン駆動給水ポンプが自動起動するものとする。 復水器ホットウェル水位の低下により電動駆動給水ポンプがトリップ 	電動駆動給水ポンプの設計値として設定	<p>島根原子力発電所 2号炉</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>項目</th> <th>主要解析条件</th> <th>条件設定の考え方</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>原子炉隔壁時冷却系 高压炉心スプレイ系</td> <td> <ul style="list-style-type: none"> 主蒸気隔壁弁の閉止によりタービン駆動給水ポンプがトリップした後、電動機駆動給水ポンプが自動起動するものとする。 復水器ホットウェル水位の低下により電動機駆動給水ポンプがトリップ </td> <td>電動機駆動給水ポンプの設計値として設定</td> </tr> <tr> <td>重大事故等対策に連する機器条件</td> <td> </td> <td>原子炉隔壁時冷却系の設計値として設定</td> </tr> <tr> <td>ほう酸水注入系</td> <td> <ul style="list-style-type: none"> 原子炉水位低（レベル2）信号によって自動起動 注水流れ時間30秒 注水流量91m³/h (8.21~0.74MPa[diff]において), サブレッシュ・ブル水温度100℃到達後は停止 </td> <td>原子炉隔壁時冷却系の設計値として設定</td> </tr> <tr> <td>重大事故等対策に連する機器条件</td> <td> </td> <td>ほう酸水注入系の設計値として設定</td> </tr> <tr> <td>ほう酸水注入系 残留熱除去系（サブレッシュ・ブル水冷却モード）</td> <td> <ul style="list-style-type: none"> 注水量162L/min ほう酸濃度13.4wt% 熱交換器1基あたり約9MW (サブレッシュ・ブル水温度52°C, 海水温度30°Cにおいて) </td> <td>ほう酸水注入系の設計値として設定</td> </tr> <tr> <td>重大事故等対策に連する機器条件</td> <td> </td> <td>残留熱除去系の設計値として設定</td> </tr> </tbody> </table>	項目	主要解析条件	条件設定の考え方	原子炉隔壁時冷却系 高压炉心スプレイ系	<ul style="list-style-type: none"> 主蒸気隔壁弁の閉止によりタービン駆動給水ポンプがトリップした後、電動機駆動給水ポンプが自動起動するものとする。 復水器ホットウェル水位の低下により電動機駆動給水ポンプがトリップ 	電動機駆動給水ポンプの設計値として設定	重大事故等対策に連する機器条件		原子炉隔壁時冷却系の設計値として設定	ほう酸水注入系	<ul style="list-style-type: none"> 原子炉水位低（レベル2）信号によって自動起動 注水流れ時間30秒 注水流量91m³/h (8.21~0.74MPa[diff]において), サブレッシュ・ブル水温度100℃到達後は停止 	原子炉隔壁時冷却系の設計値として設定	重大事故等対策に連する機器条件		ほう酸水注入系の設計値として設定	ほう酸水注入系 残留熱除去系（サブレッシュ・ブル水冷却モード）	<ul style="list-style-type: none"> 注水量162L/min ほう酸濃度13.4wt% 熱交換器1基あたり約9MW (サブレッシュ・ブル水温度52°C, 海水温度30°Cにおいて) 	ほう酸水注入系の設計値として設定	重大事故等対策に連する機器条件		残留熱除去系の設計値として設定	<p>備考</p> <ul style="list-style-type: none"> 解析条件の相違 【柏崎 6/7, 東海第二】 詳細な相違内容は、有効性評価比較表に記載
項目	主要解析条件	条件設定の考え方																																																										
電動駆動給水ポンプ	<ul style="list-style-type: none"> 主蒸気隔壁弁の閉止によりタービン駆動給水ポンプが自動起動するものとする。 復水器ホットウェル水位の低下により電動駆動給水ポンプがトリップ 	電動駆動給水ポンプの設計値として設定																																																										
原子炉隔壁時冷却系 高压炉心注水系	<ul style="list-style-type: none"> 原子炉水位低（レベル2）又はドライウェル圧力高信号（13.7kPa[gage]）によって自動起動 注水流れ時間30秒 注水流量182m³/h (8.12~1.03MPa[diff]において) 	原子炉隔壁時冷却系の設計値として設定																																																										
重大事故等対策に連する機器条件		高压炉心注水系の設計値として設定																																																										
ほう酸水注入系	<ul style="list-style-type: none"> 原子炉水位低（レベル1.5）又はドライウェル圧力高信号（13.7kPa[gage]）によって自動起動 注水流れ時間24秒（設計値の37秒から非常用ディーゼル発電機の起動遅れ13秒を除いた値） 注水流量182m³/h (8.12~0.69MPa[diff]において) 	ほう酸水注入系の設計値として設定																																																										
重大事故等対策に連する機器条件		ほう酸水注入系の設計値として設定																																																										
項目	主要解析条件	条件設定の考え方																																																										
主蒸気隔壁弁の閉止に要する時間 A-TWS緩和設備 (代替再循環系ポンプ トリップ機能)	<ul style="list-style-type: none"> 3秒 	設計値の下限（最も短い時間）として設定																																																										
重大事故等対策に連する機器条件		再循環系のインタークロックとして設定																																																										
逃がし弁機能	<ul style="list-style-type: none"> 再循環系ポンプが、原子炉圧力高（7.39MPa[gage]）で2台全てがトリップ（遅れ時間0.2秒） 原子炉圧力が低めに維持される方が、原子炉圧力が大きくなり、原子炉水位が高めに維持されることで、原子炉出力の観点で厳しい設定となることから、逃がし弁機能を設定 	原子炉圧力が低めに維持される方が、原子炉圧力が大きくなり、原子炉水位が高めに維持されることで、原子炉出力の観点で厳しい設定となることから、逃がし弁機能を設定																																																										
逃がし安全弁	<ul style="list-style-type: none"> 7.37kPa[gage]×2個、354.6t/h (1個当たり) 7.44kPa[gage]×4個、357.8t/h (1個当たり) 7.51kPa[gage]×4個、361.1t/h (1個当たり) 7.58kPa[gage]×4個、364.3t/h (1個当たり) 7.65kPa[gage]×4個、367.6t/h (1個当たり) 自動減圧系により逃がしが安全弁（自動減圧系）による原子炉急速減圧動作時間、ドライウェル圧力高（13.7kPa[gage]）及び原子炉水位異常低下（レベル1）到達から120秒後 主蒸気隔壁弁の閉止によりタービン駆動給水ポンプが自動起動するものとする。 復水器ホットウェル水位の低下により電動駆動給水ポンプがトリップ 	逃がし安全弁の自動減圧機能の設計値として設定																																																										
電動駆動給水ポンプ	<ul style="list-style-type: none"> 主蒸気隔壁弁の閉止によりタービン駆動給水ポンプが自動起動するものとする。 復水器ホットウェル水位の低下により電動駆動給水ポンプがトリップ 	電動駆動給水ポンプの設計値として設定																																																										
項目	主要解析条件	条件設定の考え方																																																										
原子炉隔壁時冷却系 高压炉心スプレイ系	<ul style="list-style-type: none"> 主蒸気隔壁弁の閉止によりタービン駆動給水ポンプがトリップした後、電動機駆動給水ポンプが自動起動するものとする。 復水器ホットウェル水位の低下により電動機駆動給水ポンプがトリップ 	電動機駆動給水ポンプの設計値として設定																																																										
重大事故等対策に連する機器条件		原子炉隔壁時冷却系の設計値として設定																																																										
ほう酸水注入系	<ul style="list-style-type: none"> 原子炉水位低（レベル2）信号によって自動起動 注水流れ時間30秒 注水流量91m³/h (8.21~0.74MPa[diff]において), サブレッシュ・ブル水温度100℃到達後は停止 	原子炉隔壁時冷却系の設計値として設定																																																										
重大事故等対策に連する機器条件		ほう酸水注入系の設計値として設定																																																										
ほう酸水注入系 残留熱除去系（サブレッシュ・ブル水冷却モード）	<ul style="list-style-type: none"> 注水量162L/min ほう酸濃度13.4wt% 熱交換器1基あたり約9MW (サブレッシュ・ブル水温度52°C, 海水温度30°Cにおいて) 	ほう酸水注入系の設計値として設定																																																										
重大事故等対策に連する機器条件		残留熱除去系の設計値として設定																																																										

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)	<p style="text-align: center;">東海第二発電所 (2018.9.18版)</p> <table border="1" style="width: 100%; border-collapse: collapse;"> <thead> <tr> <th style="text-align: center; padding: 5px;">項目</th><th style="text-align: center; padding: 5px;">主要解析条件</th><th style="text-align: center; padding: 5px;">条件設定の考え方</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td style="text-align: center; padding: 10px;">原子炉隔離時冷却系 重大事故等対策に関する機器条件</td><td style="padding: 10px;"> <ul style="list-style-type: none"> • 原子炉水位異常低下（レベル2）によって自動起動 • 注水開始時間 0秒 • 注水流量 $136.7 \text{m}^3/\text{h}$ ($7.86 \text{MPa}[\text{gage}] \sim 1.04 \text{MPa}[\text{diff}]$において)  </td><td style="padding: 10px;"> <p>原子炉隔離時冷却系の設計値として設定 注水遅れ時間は原子炉隔離時冷却系による原子炉注水開始タイミングが早い方が、原子炉水位が高めに維持されることで 原子炉出力の観点で厳しい設定となることから、0秒を設定</p> </td></tr> <tr> <td style="text-align: center; padding: 10px;">高压炉心スプレイ系</td><td style="padding: 10px;"> <ul style="list-style-type: none"> • 原子炉水位異常低下（レベル2）又はドライウェル圧力高（$13.7 \text{kPa}[\text{gage}]$）によって自動起動 • 注水開始時間 0秒 • 注水流量 $14 \text{m}^3/\text{h} \sim 1,506 \text{m}^3/\text{h}$ ($8.30 \text{MPa}[\text{diff}] \sim 0 \text{MPa}[\text{diff}]$において)  </td><td style="padding: 10px;"> <p>炉心に冷水が大量に注水され、原子炉水位が高めに維持される方が原子炉出力の観点で厳しい設定となることから、ポンプ性能評価に基づく大きめの注水流量特性を設定</p> </td></tr> </tbody> </table>	項目	主要解析条件	条件設定の考え方	原子炉隔離時冷却系 重大事故等対策に関する機器条件	<ul style="list-style-type: none"> • 原子炉水位異常低下（レベル2）によって自動起動 • 注水開始時間 0秒 • 注水流量 $136.7 \text{m}^3/\text{h}$ ($7.86 \text{MPa}[\text{gage}] \sim 1.04 \text{MPa}[\text{diff}]$において) 	<p>原子炉隔離時冷却系の設計値として設定 注水遅れ時間は原子炉隔離時冷却系による原子炉注水開始タイミングが早い方が、原子炉水位が高めに維持されることで 原子炉出力の観点で厳しい設定となることから、0秒を設定</p>	高压炉心スプレイ系	<ul style="list-style-type: none"> • 原子炉水位異常低下（レベル2）又はドライウェル圧力高（$13.7 \text{kPa}[\text{gage}]$）によって自動起動 • 注水開始時間 0秒 • 注水流量 $14 \text{m}^3/\text{h} \sim 1,506 \text{m}^3/\text{h}$ ($8.30 \text{MPa}[\text{diff}] \sim 0 \text{MPa}[\text{diff}]$において) 	<p>炉心に冷水が大量に注水され、原子炉水位が高めに維持される方が原子炉出力の観点で厳しい設定となることから、ポンプ性能評価に基づく大きめの注水流量特性を設定</p>	島根原子力発電所 2号炉	<p>・解析条件の相違 【柏崎6/7、東海第二】 詳細な相違内容は、有効性評価比較表に記載</p>
項目	主要解析条件	条件設定の考え方										
原子炉隔離時冷却系 重大事故等対策に関する機器条件	<ul style="list-style-type: none"> • 原子炉水位異常低下（レベル2）によって自動起動 • 注水開始時間 0秒 • 注水流量 $136.7 \text{m}^3/\text{h}$ ($7.86 \text{MPa}[\text{gage}] \sim 1.04 \text{MPa}[\text{diff}]$において) 	<p>原子炉隔離時冷却系の設計値として設定 注水遅れ時間は原子炉隔離時冷却系による原子炉注水開始タイミングが早い方が、原子炉水位が高めに維持されることで 原子炉出力の観点で厳しい設定となることから、0秒を設定</p>										
高压炉心スプレイ系	<ul style="list-style-type: none"> • 原子炉水位異常低下（レベル2）又はドライウェル圧力高（$13.7 \text{kPa}[\text{gage}]$）によって自動起動 • 注水開始時間 0秒 • 注水流量 $14 \text{m}^3/\text{h} \sim 1,506 \text{m}^3/\text{h}$ ($8.30 \text{MPa}[\text{diff}] \sim 0 \text{MPa}[\text{diff}]$において) 	<p>炉心に冷水が大量に注水され、原子炉水位が高めに維持される方が原子炉出力の観点で厳しい設定となることから、ポンプ性能評価に基づく大きめの注水流量特性を設定</p>										

主要解析条件（原子炉停止機能喪失）(4/5)

重大事故等対策に関連する操作条件	項目	主要解析条件	条件設定の考え方
	自動減圧系の自動起動阻止操作	自動減圧系の自動起動阻止操作に成功するものとし、自動減圧系は動作しない	原子炉急速減圧による大量の冷水注入による反応度上昇防止を踏まえ、自動減圧系起動信号発生後、逃がし安全弁の開放までの30秒の間に自動減圧系の自動起動阻止操作を設定
	ほう酸水注入系運転操作	原子炉スクラムの失敗を確認した後から10分後に起動	原子炉スクラムの失敗を確認した後から、運転員の操作余裕として10分を考慮した値
	残留熱除去系（サプレッション・チエンバ・プール水冷却モード）運転操作	サプレッション・チエンバ・プール水温が49°Cに到達した後から10分後に起動	サプレッション・チエンバ・プール水温の高警報設定値（49°C）到達から、運転員の操作余裕として10分を考慮した値
<u>主要解析条件（原子炉停止機能喪失）(5/6)</u>			
重大事故等対策に関連する操作条件	項目	主要解析条件	条件設定の考え方
	ほう酸水注入系	・注入流量 163L/min ・ほう酸水濃度 13.4wt%	注入流量はほう酸水注入系の設計値として設定 ほう酸水濃度は単位時間当たりに投入される負の反応度が小さくなるよう管理範囲の下限値として設定
	残留熱除去系（サプレッション・チエンバ・プール冷却系）	熱交換器1基当たり約53MW (サプレッション・チエンバ・プール水温度100°C, 海水温度27.2°Cにおいて)	残留熱除去系の設計値として設定
	自動減圧系等の起動阻止操作	事象発生4分後	原子炉停止機能喪失の確認及び自動減圧系等の起動阻止に要する時間を考慮して設定
重大事故等対策に関連する操作条件	ほう酸水注入系の起動操作	事象発生6分後	自動減圧系等の起動阻止操作後に実施するため、自動減圧系等の起動阻止操作が完了する事象発生の4分後からほう酸水注入系の起動操作に要する時間を考慮して設定
	残留熱除去系（サプレッション・チエンバ・プール冷却系）による格納容器除熱操作	事象発生17分後	状況の確認及び操作に要する時間を考慮して設定
	自動減圧系の自動起動操作	事象発生6分後	原子炉停止機能喪失の確認及び自動減圧系等の起動阻止に要する時間を考慮した値
	ほう酸水注入系運転操作	事象発生11.6分後	原子炉スクラムの失敗を確認した後から、運転員の操作余裕として10分を考慮した値
重大事故等対策に関連する操作条件	残留熱除去系（サプレッション・チエンバ・プール水冷却モード（2系統））運転操作	事象発生11.6分後	サプレッション・チエンバ・プール水温度高（49°C）到達から、運転員の操作余裕として10分を考慮した値
	項目	主要解析条件	条件設定の考え方
	自動減圧系の自動起動操作	事象発生6分後	原子炉停止機能喪失の確認及び自動減圧系等の起動阻止に要する時間を考慮した値
	ほう酸水注入系運転操作	事象発生11.6分後	原子炉スクラムの失敗を確認した後から、運転員の操作余裕として10分を考慮した値
<u>主要解析条件（原子炉停止機能喪失）(4/5)</u>			
備考			
<ul style="list-style-type: none"> ・解析条件の相違 【柏崎 6/7, 東海第二】 詳細な相違内容は、有効性評価比較表に記載 			

主要解析条件（原子炉停止機能喪失）(5/5)

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)		東海第二発電所 (2018.9.18版)		島根原子力発電所 2号炉		備考
解析コード	ホットバンドル解析：SCAT	主要解析条件・相関式	SCAT	条件設定の考え方	-	・解析条件の相違 【柏崎 6/7, 東海第二】 詳細な相違内容は、有効性評価比較表に記載
初期条件	最小限界出力比 (MCPR) 最大線出力密度 (MLHGR)	1.22 44.0kW/m	設計限界値として設定 設計限界値として設定			
BT判定(時刻)	GEXL 相関式					
BT後の燃料棒表面熱伝達係数	修正 Dougall-Rohsenow式					
リウェット相関式	学会標準における相関式2					
<u>主要解析条件（原子炉停止機能喪失）(6/6)</u>		<u>主要解析条件（原子炉停止機能喪失）(5/5)</u>		<u>主要解析条件（原子炉停止機能喪失）(5/5)</u>		
項目	主要解析条件	主要解析条件	主要解析条件	主要解析条件	主要解析条件	
解析コード	ホットバンドル解析：SCAT	ホットバンドル解析：SCAT	ホットバンドル解析：SCAT	ホットバンドル解析：SCAT	ホットバンドル解析：SCAT	
初期条件	最小限界出力比 燃料棒最大線出力密度	1.24 44.0kW/m	通常運転時の熱的制限値として設定 通常運転時の熱的制限値として設定	通常運転時の熱的制限値として設定 通常運転時の熱的制限値として設定	通常運転時の熱的制限値として設定 通常運転時の熱的制限値として設定	
沸騰遷移の判定	GEXL相関式					
沸騰遷移後の熱伝達相関式	修正 Dougall-Rohsenow式					
リウェット相関式	日本原子力学会標準「BWRにおける過渡的な沸騰遷移後の燃料健全性評価基準:2003」における相関式2					

主要解析条件（旁囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）（代替循環冷却系を使用する場合）(1／4)

項目	解析コード	主要解析条件	条件設定の考え方
原子炉熱出力	MAAP	3,926MWt	定格原子炉熱出力として設定
原子炉圧力	7.07MPa[gage]	通常運転水位(セパレータスカート下端から+119cm)	定格原子炉圧力として設定
原子炉水位			通常運転時の原子炉水位として設定
炉心流量	52,200t/h		定格流量として設定
燃料	9×9燃料 (A型)		—
原子炉停止後の崩壊熱	ANSI/ANS-5.1-1979 燃焼度33GWD/t		サイクル末期の燃焼度のばらつきを考慮し、10%の保守性を考慮
初期条件	格納容器容積 (ドライウェル) 格納容器容積 (ウェットウェル)	7,350m ³ 空間部: 5,960m ³ 液相部: 3,580m ³	ドライウェル内体積の設計値（全体積から内部機器及び構造物の体積を除いた値） ウェットウェル内体積の設計値（内部機器及び構造物の体積を除いた値）
真空破壊装置	3.43kPa (ドライウェル・サブレッショングループ間差圧)		真空破壊装置の設定値
サブレッショングループ・ブルール水位	7.05m (通常運転水位)		通常運転時のサブレッショングループ・ブルール水位として設定
サブレッショングループ・ブルール水温	35°C		通常運転時のサブレッショングループ・ブルール水温の上限値として設定
格納容器圧力	5.2kPa[gage]		通常運転時の格納容器圧力として設定
格納容器温度	57°C		通常運転時の格納容器温度として設定
外部水源の温度	50°C (事象開始12時間以降は45°C、事象開始24時間以降は40°C)		復水移送ポンプ吐出温度を参考に設定

別紙3

主要解析条件（旁囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）
(代替循環冷却系を使用する場合) (1／4)

項目	解析コード	主要解析条件	条件設定の考え方
原子炉熱出力	MAAP	3,293MW	定格原子炉熱出力として設定
原子炉圧力 (圧力容器ドーム部)	6.93MPa [gage]		定格原子炉圧力として設定
原子炉水位	通常運転水位 (セパレータスカート下端から+126cm)		通常運転時の原子炉水位として設定
炉心流量	48,300t/h		定格流量として設定
燃料	9×9燃料 (A型)		—
初期条件	原子炉停止後の崩壊熱 ANSI/ANS-5.1-1979 (燃焼度33GWD/t)		1サイクルの運転期間（13ヶ月）に調整運転期間（約1ヶ月）を考慮した運転期間に対応する燃焼度を設定
格納容器体積 (ドライウェル)	5,700m ³		設計値
初期条件	格納容器体積 (サブレッショングループ・ブルール)	空間部: 4,100m ³ 液相部: 3,300m ³	設計値（通常運転時のサブレッショングループ・ブルール水位の下限値に基づき設定）
真空破壊装置	3.45kPa (ドライウェル・サブレッショングループ間差圧)		真空破壊装置の設定値
サブレッショングループ・ブルール水位	6.983m (通常運転範囲の下限値)		通常運転時のサブレッショングループ・ブルール水位の下限値として設定
サブレッショングループ・ブルール水温度	32°C		通常運転時のサブレッショングループ・ブルール水温度の上限値として設定
格納容器圧力	5kPa [gage]		通常運転時の格納容器圧力を包含する値
格納容器旁通気温度	57°C		通常運転時の格納容器旁通気温度（ドライウェル内ガス冷却装置の設計温度）として設定
外部水源の温度	35°C		年間の気象条件変化を包含する高めの水温を設定
ベデスタイル (ドライウェル部) のブルール水	考慮しない、		ベデスタイル (ドライウェル部) には通常運転時からブルーリ水が存在するが、格納容器の熱容量に寄与するところから、格納容器旁通気温度の挙動を厳しく評価する設定として、ベデスタイル (ドライウェル部) のブルーリ水を考慮しない。

別紙3

主要解析条件（旁囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）
(残留熱代替除去系を使用する場合) (1／4)

項目	解析コード	主要解析条件	条件設定の考え方
原子炉熱出力	MAAP	—	—
原子炉圧力	6.93MPa [gage]		定格原子炉圧力として設定
原子炉水位	通常水位 (気水分離器下端から+83cm)		通常運転時の原子炉水位として設定
炉心流量	35,6×10 ³ t/h		定格炉心流量として設定
初期条件	原子炉停止後の崩壊熱 ANSI/ANS-5.1-1979 (燃焼度33GWD/t)		9×9燃料 (A型) 9×9燃料 (B型) は熱水力的な特性は同様であり、その相違は燃料棒最大輸出方密度の保守性に包絡されること、また、9×9燃料の方がMOX燃料よりも前燃熱が大きく、燃料被管温度上昇の観点で厳しいため、MOX燃料の評価は9×9燃料 (A型) の評価に包絡されることを考慮し、代表的に9×9燃料 (A型) を設定
格納容器空間体積 (ドライウェル)	7,900m ³		サイクル末期の燃焼度のばらつきを考慮し、10%の保守性を考慮して設定
格納容器空間体積 (サブレッショングループ・ブルーリ)	空間部: 4,700m ³ 液相部: 2,800m ³		ドライウェル内体積の設計値（内部機器及び構造物の体積を除いた値）
真空破壊装置	3.43kPa (ドライウェル・サブレッショングループ間差圧)		サブレッショングループ・ブルーリ水位を除いた値
サブレッショングループ・ブルーリ水位	3.61m (NWL)		通常運転時のサブレッショングループ・ブルーリ水位として設定
サブレッショングループ・ブルーリ水温	35°C		通常運転時の格納容器圧力として設定
格納容器圧力	5kPa [gage]		通常運転時の格納容器温度として設定
格納容器温度	57°C		屋外行水槽の水温温度として実測値及び夏季の外気温度を踏まえて設定
外部水源の温度	35°C		

別紙3

備考
・ 解析条件の相違
【柏崎 6/7, 東海第二】
詳細な相違内容は、有効性評価比較表に記載

主要解析条件（零圧気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）（代替循環冷却系を使用する場合）（2／4）

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)			東海第二発電所 (2018.9.18版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
事故条件	項目	主要解析条件	条件設定の考え方	条件設定の考え方	条件設定の考え方
起因事象	大破断 LOCA 残留熱除去系の吸込配管の破断	原子炉圧力容器内の保有水量が厳しい箇所として設定	原子炉圧力容器への冷却材流出を大きく見積もり、格納容器から原子炉圧力容器への冷却材流出を想定し、設定	原子炉圧力容器から原子炉格納容器への冷却材流量を大きく見積もり、原予炉格納容器内の圧力上昇及び温度上昇の観点から厳密な設定として、原子炉圧力容器と再循環系配管（出口ノズル）における配管のうち、口径が最大である再循環系配管（出口ノズル）に接続する配管のうち、口径が最大である再循環系配管（出口ノズル）における両端破断を設定	原子炉圧力容器から原子炉格納容器への冷却材流量を大きく見積もり、原子炉圧力容器と再循環系配管（出口ノズル）における両端破断を設定
安全機能の喪失に対する仮定	全交流動力電源喪失 高压注水機能及び低压注水機能喪失	高压注水機能として原子炉隔離時冷却系及び高压炉心注水系の機能喪失を、低压注水機能として低压炉心注水系の機能喪失を想定し、設定	高压注水機能として原子炉隔離時冷却系及び高压炉心注水系の機能喪失を想定し、設定	高压注水機能として原子炉隔離時冷却系及び高压炉心注水系の機能喪失を想定し、設定	高压注水機能として原子炉隔離時冷却系及び高压炉心注水系の機能喪失を想定し、設定
外部電源	外部電源なし	過圧及び過温への対策の有効性を総合的に判断する観点から、プラント損傷状態である LOCA に全交流動力電源喪失を重畠することから、外部電源が喪失するものとして設定	過圧及び過温への対策の有効性を総合的に判断する観点から、プラント損傷状態である LOCA に全交流動力電源喪失を重畠することから、外部電源が喪失するものとして設定	過圧及び過温への対策の有効性を総合的に判断する観点から、プラント損傷状態である LOCA に全交流動力電源喪失を重畠することから、外部電源が喪失するものとして設定	過圧及び過温への対策の有効性を総合的に判断する観点から、プラント損傷状態である LOCA に全交流動力電源喪失を重畠することから、外部電源が喪失するものとして設定
水素ガスの発生	ジルコニウム－水反応を考慮	水の放射線分解等による水素ガス発生に対する影響が軽微では、格納容器圧力及び温度に対する影響が軽微であることから考慮していない、	水の放射線分解等による水素ガス発生に対する影響が軽微では、格納容器圧力及び温度に対する影響が軽微であることから考慮していない、	水の放射線分解等による水素ガス発生に対する影響が軽微では、格納容器圧力及び温度に対する影響が軽微であることから考慮していない、	水の放射線分解等による水素ガス発生に対する影響が軽微では、格納容器圧力及び温度に対する影響が軽微であることから考慮していない、
<u>主要解析条件（零圧気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）（代替循環冷却系を使用する場合）（2／4）</u>			<u>主要解析条件（零圧気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）（残留熱代替循除去系を使用する場合）（2／4）</u>	<u>主要解析条件（零圧気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）（2／4）</u>	
事故条件	項目	主要解析条件	条件設定の考え方	条件設定の考え方	条件設定の考え方
起因事象	大破断 LOCA 再循環系配管（出口ノズル）の破断	原子炉圧力容器からの冷却材流出を大きく見積もり、格納容器内の圧力上昇及び温度上昇の観点から厳密な設定として、原子炉圧力容器（出口ノズル）における両端破断を設定	原子炉圧力容器からの冷却材流出を大きく見積もり、格納容器内の圧力上昇及び温度上昇の観点から厳密な設定として、原子炉圧力容器（出口ノズル）における両端破断を設定	原子炉圧力容器からの冷却材流出を大きく見積もり、原子炉格納容器への冷却材流量を大きく見積もり、原子炉格納容器内の圧力上昇及び温度上昇の観点から厳密な設定として、原子炉圧力容器（出口ノズル）における両端破断を設定	原子炉圧力容器からの冷却材流出を大きく見積もり、原子炉格納容器への冷却材流量を大きく見積もり、原子炉格納容器内の圧力上昇及び温度上昇の観点から厳密な設定として、原子炉圧力容器（出口ノズル）における両端破断を設定
安全機能の喪失に対する仮定	全交流動力電源喪失 高压注水機能喪失及び低压注水機能喪失	非常用ディーゼル発電機等の機能喪失を想定し、設定	非常用ディーゼル発電機等の機能喪失を想定し、設定	非常用ディーゼル発電機等の機能喪失を想定し、設定	非常用ディーゼル発電機等の機能喪失を想定し、設定
外部電源	外部電源なし	過圧及び過温への対策の有効性を総合的に判断する観点から、プラント損傷状態である LOCA に全交流動力電源喪失を重畠することから、外ただし、原子炉スクラムに示すとおり設定	過圧及び過温への対策の有効性を総合的に判断する観点から、プラント損傷状態である LOCA に全交流動力電源喪失を重畠することから、外ただし、原子炉スクラムに示すとおり設定	過圧及び過温への対策の有効性を総合的に判断する観点から、プラント損傷状態である LOCA に全交流動力電源喪失を重畠することから、外ただし、原子炉スクラムに示すとおり設定	過圧及び過温への対策の有効性を総合的に判断する観点から、プラント損傷状態である LOCA に全交流動力電源喪失を重畠することから、外ただし、原子炉スクラムに示すとおり設定
水素の発生	ジルコニウム－水反応を考慮	水の放射線分解等による水素発生については、格納容器圧力及び温度に与える影響が軽微であることから考慮していない、	水の放射線分解等による水素発生については、格納容器圧力及び温度に与える影響が軽微であることから考慮していない、	水の放射線分解等による水素発生については、格納容器圧力及び温度に与える影響が軽微であることから考慮していない、	水の放射線分解等による水素発生については、格納容器圧力及び温度に与える影響が軽微であることから考慮していない、

主要解析条件 (零圧気圧力・温度による静的負荷 (格納容器過圧・過温破損)) (代替循環冷却系を使用する場合) (3/4)

項目	主要解析条件	条件設定の考え方
原子炉スクラム信号	事象発生と同時に原子炉スクラム	事象発生と同時に原子炉スクラムするものとして設定
低圧代替注水系 (常設)	最大300m ³ /hで注水、その後は炉心を冠水維持可能な注水量に制御	設計値に注入配管の流路圧損を考慮した値として設定
代替格納容器スプレイ冷却系 (常設)	140m ³ /hにて原子炉格納容器内へスプレイ	復水移送ポンプによる注水特性 2台による注水特性
可搬型代替注水ポンプ (A-2級)	90m ³ /hで注水	格納容器温度及び圧力抑制に必要なスプレイ流量 を考慮し、設定
代替循環冷却系	循環流量は、全体で約190m ³ /hとし、原子炉注水へ約90m ³ /h、格納容器スプレイへ約100m ³ /hに流量を分配	可搬型代替注水ポンプ(A-2級)による注水を想定 設備の設計を踏まえて設定

重大事故等対策に関する機器条件

主要解析条件 (零圧気圧力・温度による静的負荷 (格納容器過圧・過温破損)) (代替循環冷却系を使用する場合) (3/4)

項目	主要解析条件	条件設定の考え方
原子炉スクラム信号	原子炉水位低 (レベル3) 信号	短時間であるが原子炉熱出力が維持される厳しい設定として、外部電源喪失時のターピン蒸気加減弁閉鎖及び原子炉保護系電源喪失による原子炉スクラムするものとして設定
主蒸気隔離弁	事象発生と同時に閉止	短時間であるが蒸気が格納容器内に維持される厳しい設定として、原子炉保護系電源喪失及び原子炉水異常低下 (レベル2) 信号による主蒸気隔離弁閉止については保守的に考慮せず、事象発生と同時に主蒸気隔離弁が閉止するものとして設定
再循環系ポンプ	事象発生と同時に停止	事象進展に与える影響は軽微であることから、全交流動力電源喪失によるボンブ停止を踏まえて設定
低圧代替注水系 (常設)	注水流量：230m ³ /h (一定)	格納容器容積温度及び圧力抑制に必要なスプレイ流量を考慮し、設定
代替格納容器スプレイ冷却系 (常設)	スプレイ流量：130m ³ /h (一定)	格納容器容積温度の運動を厳しく評価するため、初期条件としてベデスタル (ドライアイウェル部) のブル水を考慮して設定
格納容器下部注水系 (常設)	解析上考慮しない	格納容器の設計性能に基づき、代替循環冷却系の除熱性能を厳しくする観点で、過去の実績を含む高めの海水温度を設定
代替循環冷却系	総循環流量：250m ³ /h ・格納容器スプレイ：150m ³ /h ・原子炉注水：10m ³ /h	格納容器容積温度及び沸騰温度の抑制に必要な流量、格納容器圧力及び沸騰温度を考慮して設定
緊急用海水系	代替循環冷却系から緊急用海水系への伝熱容量：約1.4kW (サブレッシュジョン・ブル水温度100°C, 海水温度32°Cにおいて) 総注入流量：200m ³ /h ・酸素：198m ³ /h ・ガス：2m ³ /h	炉心冷却の維持に必要な流量、格納容器ボンブ水位の確保操作についても考慮しない。
可搬型窒素供給装置	ガス温度：30°C	炉心冷却の維持に必要な流量、格納容器ボンブ水位の確保操作についても考慮しない。

東海第二発電所 (2018.9.18版)

項目	主要解析条件	条件設定の考え方
原子炉スクラム信号	原子炉水位低 (レベル3) 信号	短時間であるが原子炉熱出力が維持される厳しい設定として、外部電源喪失時のターピン蒸気加減弁閉鎖及び原子炉保護系電源喪失による原子炉スクラムするものとして設定
主蒸気隔離弁	事象発生と同時に閉止	短時間であるが蒸気が格納容器内に維持される厳しい設定として、原子炉保護系電源喪失及び原子炉水異常低下 (レベル2) 信号による主蒸気隔離弁閉止については保守的に考慮せず、事象発生と同時に主蒸気隔離弁が閉止するものとして設定
再循環系ポンプ	事象発生と同時に停止	事象進展に与える影響は軽微であることから、全交流動力電源喪失によるボンブ停止を踏まえて設定
低圧代替注水系 (常設)	注水流量：230m ³ /h (一定)	格納容器容積温度及び圧力抑制に必要なスプレイ流量を考慮し、設定
代替格納容器スプレイ冷却系 (常設)	スプレイ流量：130m ³ /h (一定)	格納容器容積温度の運動を厳しく評価するため、初期条件としてベデスタル (ドライアイウェル部) のブル水を考慮して設定
格納容器下部注水系 (常設)	解析上考慮しない	格納容器の設計性能に基づき、代替循環冷却系の除熱性能を厳しくする観点で、過去の実績を含む高めの海水温度を設定
代替循環冷却系	総循環流量：250m ³ /h ・格納容器スプレイ：150m ³ /h ・原子炉注水：10m ³ /h	格納容器容積温度及び沸騰温度の抑制に必要な流量、格納容器圧力及び沸騰温度を考慮して設定
緊急用海水系	代替循環冷却系から緊急用海水系への伝熱容量：約1.4kW (サブレッシュジョン・ブル水温度100°C, 海水温度32°Cにおいて) 総注入流量：200m ³ /h ・酸素：198m ³ /h ・ガス：2m ³ /h	炉心冷却の維持に必要な流量、格納容器ボンブ水位の確保操作についても考慮しない。
可搬型窒素供給装置	ガス温度：30°C	炉心冷却の維持に必要な流量、格納容器ボンブ水位の確保操作についても考慮しない。

島根原子力発電所 2号炉

項目	主要解析条件	条件設定の考え方
原子炉スクラム信号	事象発生と同時に原子炉スクラム	事象発生と同時に原子炉スクラムするものとして設定
主蒸気隔離弁	事象発生と同時に閉止	主蒸気が格納容器内に保持される厳しい条件として設定
再循環ポンプ	事象発生と同時に停止	全交流動力電源喪失によるボンブ停止を踏まえて設定
重大事故等対策に関する機器条件	低圧原子炉代替注水系 (常設)	低圧原子炉代替注水系 (常設) の設計値として設定
残留熱代替除去系	200m ³ /h (1.00MPa gage) において 注水、その後は炉心を冠水維持可能な 注水量に制御	200m ³ /h (1.00MPa gage) において 注水、その後は炉心を冠水維持可能な 注水量に制御
原子炉補機代替冷却系	循環流量は、全体で150m ³ /hとし、原 子炉注水へ30m ³ /h、格納容器スプレ イへ120m ³ /h に流量を分配 残留熱代替除去系から原子炉補機代 替冷却系への伝熱容量：約7MW (サブレッシュジョン・ブル水温度： 100°C, 海水温度30°Cにおいて)	循環流量は、全水温(30°C)における 残留熱代替除去系の設計値として設定
可搬式窒素供給装置	総注入流量：100Nm ³ /h ・酸素：0.1Nm ³ /h ガス温度：35°C	原子炉補機代替冷却系の設計値として設定
		総注入流量は格納容器内の酸素濃度の上昇抑制に必要な流量として設定 酸素注入流量は純度99.9%を考慮して設定 ガス温度は気象条件を考慮して設定

備考

- ・解析条件の相違
- 【柏崎 6/7, 東海第二】
詳細な相違内容は、有効性評価比較表に記載

主要解析条件（雾囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）（代替循環冷却系を使用する場合）（4／4）

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)			東海第二発電所 (2018.9.18版)	島根原子力発電所 2号炉	備考																																						
重大事故等対策に関する操作条件	<table border="1"> <thead> <tr> <th>項目</th><th>主要解析条件</th><th>条件設定の考え方</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td>常設代替交流電源設備からの受電及び 低圧代替注水系（常設）による原子炉 注水操作</td><td>事象発生 70 分後</td><td>全交流動力電源喪失時の訓練実績を踏まえて設 定</td></tr> <tr> <td>代替格納容器スプレイ冷却系（常設） による原子炉格納容器冷却操作</td><td>原子炉水位が破断口高さまで水位回復 後、格納容器温度が約 190°C 到達時</td><td>原子炉格納容器の限界温度到達防止を踏まえて設 定</td></tr> <tr> <td>代替原子炉補機冷却系運転操作</td><td>事象発生 20 時間後</td><td>代替原子炉補機冷却系の準備期間を考慮して設 定</td></tr> <tr> <td>代替循環冷却系による原子炉格納容器 除熱操作</td><td>事象発生約 22.5 時間後</td><td>代替原子炉補機冷却系の準備時間を考慮して設 定</td></tr> </tbody> </table> <p><u>主要解析条件（雾囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）（代替循環冷却系を使用する場合）（4／4）</u></p>	項目	主要解析条件	条件設定の考え方	常設代替交流電源設備からの受電及び 低圧代替注水系（常設）による原子炉 注水操作	事象発生 70 分後	全交流動力電源喪失時の訓練実績を踏まえて設 定	代替格納容器スプレイ冷却系（常設） による原子炉格納容器冷却操作	原子炉水位が破断口高さまで水位回復 後、格納容器温度が約 190°C 到達時	原子炉格納容器の限界温度到達防止を踏まえて設 定	代替原子炉補機冷却系運転操作	事象発生 20 時間後	代替原子炉補機冷却系の準備期間を考慮して設 定	代替循環冷却系による原子炉格納容器 除熱操作	事象発生約 22.5 時間後	代替原子炉補機冷却系の準備時間を考慮して設 定	<table border="1"> <thead> <tr> <th>項目</th><th>主要解析条件</th><th>条件設定の考え方</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td>常設代替高压電源装置による 緊急用母線の受電操作並びに 代替格納容器スプレイ冷却系 (常設)による格納容器冷却 操作及び低圧代替注水系（常 設）による原子炉注水操作</td><td>事象発生から 25 分後</td><td>中央制御室における常設代替高压電源装置、代替格納容器スプレイ 冷却系（常設）及び低圧代替注水系（常設）の準備時間を考慮して 設定</td></tr> <tr> <td>緊急用海水系による冷却水（ 海水）確保操作並びに代替循 環冷却系による格納容器除熱 操作</td><td>事象発生から 90 分後</td><td>中央制御室における緊急用海水系及び代替循環冷却系の準備時間を 考慮して設定</td></tr> <tr> <td>可搬型窒素供給装置による格 納容器内への窒素注入操作</td><td>格納容器内酸素濃度が 4.0vol% (ドライ条件) に到達時</td><td>格納容器内酸素濃度がペント基準である 4.3vol% (ドライ条件) 到達を防止する観点で設定</td></tr> </tbody> </table> <p><u>主要解析条件（雾囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）（残留熱代替除去系を使用する場合）（4／4）</u></p>	項目	主要解析条件	条件設定の考え方	常設代替高压電源装置による 緊急用母線の受電操作並びに 代替格納容器スプレイ冷却系 (常設)による格納容器冷却 操作及び低圧代替注水系（常 設）による原子炉注水操作	事象発生から 25 分後	中央制御室における常設代替高压電源装置、代替格納容器スプレイ 冷却系（常設）及び低圧代替注水系（常設）の準備時間を考慮して 設定	緊急用海水系による冷却水（ 海水）確保操作並びに代替循 環冷却系による格納容器除熱 操作	事象発生から 90 分後	中央制御室における緊急用海水系及び代替循環冷却系の準備時間を 考慮して設定	可搬型窒素供給装置による格 納容器内への窒素注入操作	格納容器内酸素濃度が 4.0vol% (ドライ条件) に到達時	格納容器内酸素濃度がペント基準である 4.3vol% (ドライ条件) 到達を防止する観点で設定	<table border="1"> <thead> <tr> <th>項目</th><th>主要解析条件</th><th>条件設定の考え方</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td>重大事故等対策による原 子炉注水操作</td><td>事象発生から 30 分後</td><td>常設代替交流電源設備の起動、受電及び低圧原子炉代替注水系 (常設)の準備時間を考慮して設定</td></tr> <tr> <td>原子炉補機代替冷却系の準備時間 を考慮する操作条件</td><td>事象発生から 10 時間後</td><td>原子炉補機代替冷却系の準備時間を考慮して設定</td></tr> <tr> <td>可搬式窒素供給装置による原子炉格納 容器内窒素供給操作</td><td>事象発生から 12 時間後</td><td>原子炉補機代替冷却系の準備完了後の可搬式窒素供給装置の準 備時間を考慮して設定</td></tr> </tbody> </table>	項目	主要解析条件	条件設定の考え方	重大事故等対策による原 子炉注水操作	事象発生から 30 分後	常設代替交流電源設備の起動、受電及び低圧原子炉代替注水系 (常設)の準備時間を考慮して設定	原子炉補機代替冷却系の準備時間 を考慮する操作条件	事象発生から 10 時間後	原子炉補機代替冷却系の準備時間を考慮して設定	可搬式窒素供給装置による原子炉格納 容器内窒素供給操作	事象発生から 12 時間後	原子炉補機代替冷却系の準備完了後の可搬式窒素供給装置の準 備時間を考慮して設定	<ul style="list-style-type: none"> ・ 解析条件の相違 【柏崎 6/7、東海第二】 詳細な相違内容は、有効性評価比較表に記載
項目	主要解析条件	条件設定の考え方																																									
常設代替交流電源設備からの受電及び 低圧代替注水系（常設）による原子炉 注水操作	事象発生 70 分後	全交流動力電源喪失時の訓練実績を踏まえて設 定																																									
代替格納容器スプレイ冷却系（常設） による原子炉格納容器冷却操作	原子炉水位が破断口高さまで水位回復 後、格納容器温度が約 190°C 到達時	原子炉格納容器の限界温度到達防止を踏まえて設 定																																									
代替原子炉補機冷却系運転操作	事象発生 20 時間後	代替原子炉補機冷却系の準備期間を考慮して設 定																																									
代替循環冷却系による原子炉格納容器 除熱操作	事象発生約 22.5 時間後	代替原子炉補機冷却系の準備時間を考慮して設 定																																									
項目	主要解析条件	条件設定の考え方																																									
常設代替高压電源装置による 緊急用母線の受電操作並びに 代替格納容器スプレイ冷却系 (常設)による格納容器冷却 操作及び低圧代替注水系（常 設）による原子炉注水操作	事象発生から 25 分後	中央制御室における常設代替高压電源装置、代替格納容器スプレイ 冷却系（常設）及び低圧代替注水系（常設）の準備時間を考慮して 設定																																									
緊急用海水系による冷却水（ 海水）確保操作並びに代替循 環冷却系による格納容器除熱 操作	事象発生から 90 分後	中央制御室における緊急用海水系及び代替循環冷却系の準備時間を 考慮して設定																																									
可搬型窒素供給装置による格 納容器内への窒素注入操作	格納容器内酸素濃度が 4.0vol% (ドライ条件) に到達時	格納容器内酸素濃度がペント基準である 4.3vol% (ドライ条件) 到達を防止する観点で設定																																									
項目	主要解析条件	条件設定の考え方																																									
重大事故等対策による原 子炉注水操作	事象発生から 30 分後	常設代替交流電源設備の起動、受電及び低圧原子炉代替注水系 (常設)の準備時間を考慮して設定																																									
原子炉補機代替冷却系の準備時間 を考慮する操作条件	事象発生から 10 時間後	原子炉補機代替冷却系の準備時間を考慮して設定																																									
可搬式窒素供給装置による原子炉格納 容器内窒素供給操作	事象発生から 12 時間後	原子炉補機代替冷却系の準備完了後の可搬式窒素供給装置の準 備時間を考慮して設定																																									

主要解析条件 (雰囲気圧力・温度による静的負荷 (格納容器過圧・過温破損)) (代替循環冷却系を使用しない場合) (1/4)		
項目	主要解析条件	条件設定の考え方
解析コード	MAAP	-
原子炉熱出力	3,926kWt	定格原子炉熱出力として設定
原子炉圧力	7.07MPa [gage]	定格原子炉圧力として設定
原子炉水位	通常運転水位 (セパレータスカート下端から+119cm)	通常運転時の原子炉水位として設定
炉心流量	52,200t/h	定格流量として設定
燃料	9×9 燃料 (A型) ANSI/ANS-5.1-1979 燃焼度 33Gwd/t	-
原子炉停止後の崩壊熱	-	サイクル末期の燃焼度のばらつきを考慮し、10%の保守性を考慮
格納容器容積 (ドライエール)	7,350m ³	ドライエール内体積の設計値 (全体積から内部機器及び構造物の体積を除いた値)
格納容器容積 (ウェットウェル)	空間部 : 5,960m ³ 液相部 : 3,580m ³	ウェットウェル内体積の設計値 (内部機器及び構造物の体積を除いた値)
真空破壊装置	3,43kPa	真空破壊装置の設定値
サブレッシュ・チャンバ・ブルーワー	7.05m (通常運転水位)	通常運転時のサブレッシュ・チャンバ・ブルーワー水位として設定
サブレッシュ・チャンバ・ブルーワー	35°C	通常運転時のサブレッシュ・チャンバ・ブルーワー水温として設定
格納容器圧力	5.2kPa [gage]	通常運転時の格納容器圧力として設定
格納容器温度	57°C	通常運転時の格納容器温度として設定
外部水槽の温度	50°C (事象開始 12 時間以降は 45°C, 事象開始 24 時間以降は 40°C)	復水移送ポンプ吐出温度を参考に設定

別紙4

主要解析条件 (雰囲気圧力・温度による静的負荷 (格納容器過圧・過温破損))

(代替循環冷却系を使用できない場合) (1/4)

項目	主要解析条件	条件設定の考え方
原子炉熱出力	MAAP	-
原子炉圧力 (圧力容器ドーム部)	3,293MW	定格原子炉熱出力として設定
原子炉水位	6.93MPa [gage]	定格原子炉圧力として設定
炉心流量	通常運転水位 (セパレータスカート下端から+26cm)	通常運転時の原子炉水位として設定
燃料	48,300t/h	定格流量として設定
原子炉停止後の崩壊熱	9×9 燃料 (A型) ANSI/ANS-5.1-1979 (燃焼度 33Gwd/t)	1 サイクルの運転期間 (13 ヶ月) に調整運転期間 (約 1 ヶ月) を考慮した運転期間に対応する燃焼度を設定
格納容器体積 (ドライエール)	5,700m ³	設計値
格納容器体積 (サブレッシュ・チャンバ)	空間部 : 4,100m ³ 液相部 : 3,300m ³	設計値 (通常運転時のサブレッシュ・チャンバ水位の下限値に基づき設定)
真空破壊装置作動差圧	3.45kPa (ドライエール・サブレッシュ・チャンバ・ブルーワー間差圧)	真空破壊装置の設定値
サブレッシュ・チャンバ・ブルーワー水位	6.983m (通常運転範囲の下限値)	通常運転時のサブレッシュ・チャンバ・ブルーワー水位の下限値として設定
サブレッシュ・チャンバ・ブルーワー水温	32°C	通常運転時のサブレッシュ・チャンバ・ブルーワー水温の上限値として設定
格納容器圧力	5kPa [gage]	通常運転時の格納容器空気圧度 (ドライエール内ガス冷却装置の設計温度) として設定
格納容器空気圧度	57°C	年間の気象条件変化を包含する高めの水温を設定
外部水槽の温度	35°C	ペデスタル (ドライエール部) には通常運転時からブルーワー水が存在するが、格納容器の熱容量に寄与することから、格納容器空気圧度の挙動を厳しく評価する設定として、ペデスタル (ドライエール部) のブルーワー水を考慮しない、
ペデスタル (ドライエール部) のブルーワー水	考慮しない	

東海第二発電所 (2018.9.18 版)

別紙4

主要解析条件 (雰囲気圧力・温度による静的負荷 (格納容器過圧・過温破損))

(残留熱代替除去除系を使用しない場合) (1/4)

項目	主要解析条件	条件設定の考え方
解析コード	MAAP	-
原子炉熱出力	2,436MW	定格原子炉熱出力として設定
原子炉圧力	6.93MPa [gage]	定格原子炉圧力として設定
原子炉水位	通常水位 (気水分離器下端から+83 cm)	通常運転時の原子炉水位として設定
炉心流量	35,6×10t/h	定格炉心流量として設定
初期条件	原子炉停止後の崩壊熱 格納容器空間体積 (ドライエール) チャンバ	ANSI/ANS-5.1-1979 (燃焼度 33Gwd/t)
燃料	9×9 燃料 (A型) 7,900m ³	9×9 燃料 (A型) 9×9 燃料 (B型) は熱水力的な特性は同等であり、その相違は燃料棒最大熱出力密度の保守性に包絡されること、また、9×9 燃料の方が MOX 燃料よりも前燃熱が大きく、燃料被覆温度上昇の観点で厳しいため、MOX 燃料の評価は 9×9 燃料 (A型) の評価に包絡されることを考慮し、代表的に 9×9 燃料 (A型) を設定
真空破壊装置	3.43kPa (ドライエール・サブレッシュ・チャンバ・ブルーワー間差圧)	ドライエール内体積の設計値 (内部機器及び構造物の体積を除いた値)
サブレッシュ・チャンバ・ブルーワー水位	3.61m (NWL)	通常運転時のサブレッシュ・チャンバ・ブルーワー水位として設定
サブレッシュ・チャンバ・ブルーワー水温	35°C	通常運転時の格納容器圧力として設定
格納容器温度	57°C	通常運転時の格納容器温度として設定
外部水槽の温度	35°C	屋外行水槽の水温温度として実測値及び夏季の外気温度を踏まえて設定

島根原子力発電所 2号炉

別紙4

- 解析条件の相違
- 【柏崎 6/7, 東海第二】
詳細な相違内容は、有効性評価比較表に記載

主要解析条件（零圧気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損））（代替循環冷却系を使用しない場合）（2／4）			
事故条件	項目	主要解析条件	条件設定の考え方
	起因事象	大破断 LOCA 残留熱除去系の吸込配管の破断	原子炉圧力容器内の保有水量が厳しい箇所として設定
	安全機能の喪失に対する仮定	全交流動力電源喪失 高压注水機能及び低压注水機能喪失	全ての非常用ディーゼル発電機の機能喪失を想定し、設定 高压注水機能として原子炉隔離時冷却系及び高压炉心注水系の機能喪失を、低压注水機能として低压注水系の機能喪失を設定
	外部電源	外部電源なし	過圧及び過温への対策の有効性を総合的に判断する観点から、プラント損傷状態である LOCA に全交流動力電源喪失を重畠するものとして設定
水素ガスの発生	ジルコニウム－水反応を考慮	水の放射線分解等による水素ガス発生に対する影響が軽微では、格納容器圧力及び温度について考慮していない。	

主要解析条件（零圧気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損））
(代替循環冷却系を使用できない場合) (2／4)

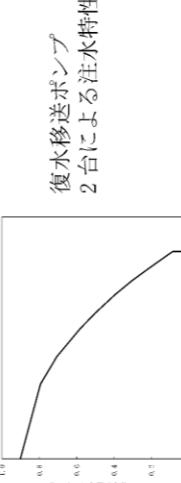
東海第二発電所 (2018. 9. 18 版)			
事故条件	項目	主要解析条件	条件設定の考え方
	起因事象	大破断 LOCA 再循環系配管（出口ノズル）の破断	原子炉圧力容器から格納容器への冷却材流出を大きく見積もり、格納容器内の圧力上昇及び温度上昇の観点から厳しい設定として、原子炉圧力容器バウンダリに接続する配管のうち、口径が最大である再循環系配管（出口ノズル）における末端破壊を設定
	安全機能の喪失に対する仮定	全交流動力電源喪失 高压注水機能喪失及び低压注水機能喪失	非常用ディーゼル発電機等の機能喪失を想定し、設定 高压注水機能として原子炉隔離時冷却系及び高压炉心スプレイ系、低压注水機能として残留熱除去系（低压注水系）及び低压炉心スプレイ系の機能喪失を設定
	外部電源	外部電源なし	過圧及び過温への対策の有効性を総合的に判断する観点から、プラント損傷状態である LOCA に全交流動力電源喪失を重畠することから、外部門電源が喪失するものとして設定 ただし、原子炉スクラムについては、外部電源ありの場合はを包括する条件として、機器条件に示すとおり設定
水素の発生	ジルコニウム－水反応を考慮	水の放射線分解等による水素発生については、格納容器圧力及び零圧気温度に与える影響が軽微であることを考慮していない。	

島根原子力発電所 2号炉			
事故条件	項目	主要解析条件	条件設定の考え方
	起因事象	大破断 LOCA 再循環配管（出口ノズル）の破断	原子炉圧力容器から原子炉格納容器への冷却材流量を大きく見積もり、原子炉格納容器内の圧力上昇及び温度上昇の観点から厳しい設定として、原子炉格納容器バウンダリに接続する配管のうち、口径が最大である再循環配管（出口ノズル）の末端破壊を設定
	安全機能の喪失に対する仮定	高压注水機能喪失 低压注水機能喪失 全交流動力電源喪失	すべての非常用ディーゼル発電機等の機能喪失を想定し、設定 高压注水機能として原子炉隔離時冷却系及び高压炉心スプレイ系の機能喪失を、低压注水機能として低压炉心スプレイ系及び残留熱除去系（低压注水モード）の機能喪失を設定
	外部電源	外部電源なし	過圧及び過温への対策の有効性を総合的に判断する観点から、プラント損傷状態である LOCA に全交流動力電源喪失を重畠することから、外部電源が喪失するものとして設定
水素ガスの発生	ジルコニウム－水反応を考慮	水の放射線分解等による影響が軽微であることは考慮していない、	

備考

- ・ 解析条件の相違
【柏崎 6/7, 東海第二】
詳細な相違内容は、有効性評価比較表に記載

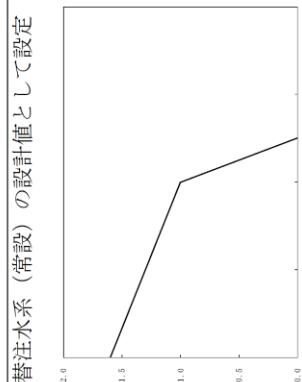
主要解析条件 (雰囲気圧力・温度による静的負荷 (格納容器過圧・過温破損)) (代替循環冷却系を使用しない場合) (3/4)

項目	主要解析条件	条件設定の考え方
原子炉スクラム信号	事象発生と同時に原子炉スクラム	事象発生と同時に原子炉スクラムするものとして設定
重大事故等対策に関する機器条件 低圧代替注水系 (常設) 代替格納容器スプレイ冷却系 (常設)	最大 300m ³ /h で注水、その後は炉心を冠水維持可能な注水量に制御	設計値に注入配管の流路圧損を考慮した値として設定 
格納容器圧力逃がし装置	140m ³ /h にて原子炉格納容器内へスプレイ 格納容器圧力が 0.62MPa [gage] における最大排出流量 31.6kg/s に対して、原子炉格納容器二次隔離弁の中間開操作 (流路面積約 50%開) にて原子炉格納容器除熱	格納容器温度及び圧力抑制に必要なスプレイ流量を考慮し、設定

主要解析条件 (雰囲気圧力・温度による静的負荷 (格納容器過圧・過温破損))
(代替循環冷却系を使用できない場合) (3/4)

項目	主要解析条件	条件設定の考え方
原子炉スクラム信号	原子炉水位低 (レベル3) 信号	短時間であるが原子炉熱出力が維持される厳しい設定として、外部電源喪失時のタイミングで蒸気加減が急閉じて原子炉スクラムするものとして設定
主蒸気隔離弁	事象発生と同時に閉止	短時間であるが主蒸気が格納容器内に維持される厳しい設定として、原子炉保護系電源喪失及び原子炉水位異常低下 (レベル2) 信号による主蒸気隔離弁が閉止するものとして設定
再循環系ポンプ	事象発生と同時に停止	事象進展に与える影響は軽微であることから、全交流動力電源喪失によるポンプ停止を踏まえて設定
重大事故等対策に関する機器条件 低圧代替注水系 (常設) 代替格納容器スプレイ冷却系 (常設)	事象初期の原子炉注水実施時 : 230m ³ /h (一定) 原子炉水位 L0 到達判断後 : 崩壊熱による蒸発を補う注水量 (最大 50m ³ /h) に制御 事象初期の原子炉注水実施時 : 130m ³ /h (一定)	炉心冷却の維持に必要な流量として設定
格納容器下部注水系 (常設)	格納容器圧力制御 : 130m ³ /h (一定)	格納容器旁通気温度及び圧力抑制に必要なスプレイ流量を考慮し、設定
格納容器下部注水系 (常設)	解析上考慮しない、 格納容器圧力が 0.310MPa [gage] における排出流量 13.4kg/s [gage] に対して、第二弁を全開にて格納容器除熱	サプレッション・ブール水位の上昇が早くなり、格納容器圧力逃がし装置による格納容器除熱操作までの操作時間余裕の観点で厳しい条件として、運転手順の流量調整範囲 (102m ³ /h ~ 130m ³ /h) における上限を設定
格納容器装置	格納容器圧力逃がし装置	格納容器旁通気温度の変動を厳しく評価するため、初期条件としてベデスタル (ドライウェル部) のブール水を考慮していないことから、常設低圧代替注水系ポンプを用いた格納容器下部注水系 (常設) によるベデスタル (ドライウェル部) 水位の確保操作についても考慮しない

主要解析条件 (雰囲気圧力・温度による静的負荷 (格納容器過圧・過温破損))
(残留熱代替除去系を使用しない場合) (3/4)

項目	主要解析条件	条件設定の考え方
原子炉スクラム信号	事象発生と同時に原子炉スクラム	事象発生と同時に原子炉スクラムするものとして設定
主蒸気隔離弁	事象発生と同時に閉止	主蒸気が原子炉格納容器内に保持される厳しい条件として設定
再循環系ポンプ	事象発生と同時に停止	全交流動力電源喪失によるポンプ停止を踏まえて設定
重大事故等対策に関する機器条件 低圧原子炉代替注水系 (常設)	200m ³ /h (1.00MPa [gage]) にて原子炉格納容器内へスプレイ 格納容器圧力 427kPa [gage] における最大排出流量 9.8kg/s に対して、格納容器隔離弁を全開操作にて原子炉格納容器除熱	低圧原子炉代替注水系 (常設) の設計値として設定 
格納容器代替スプレイ系 (可搬型)	120 m ³ /h にて原子炉格納容器内へスプレイ	格納容器温度及び圧力抑制に必要なスプレイ流量を考慮し、設定
格納容器フィルタベント系	格納容器フィルタベント系の設計値として設定	格納容器フィルタベント系の設計値として設定

備考
 ・ 解析条件の相違
 【柏崎 6/7, 東海第二】
 詳細な相違内容は、有効性評価比較表に記載

主要解析条件（零圧気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）（代替循環冷却系を使用しない場合）(4/4)

<p>柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>項目</th><th>主要解析条件</th><th>条件設定の考え方</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td>常設代替交流電源設備からとの受電及び 低圧代替注水系（常設）による原子炉 注水操作</td><td>事象発生 70 分後</td><td>全交流動力電源喪失時の訓練実績を踏まえて設定</td></tr> <tr> <td>代替格納容器スプレイ冷却系（常設） による原子炉格納容器冷却操作</td><td>原子炉水位が破断口高さまで水位回復 後、格納容器温度が約 190°C 到達時</td><td>原子炉格納容器の限界温度到達防止を踏まえて設定</td></tr> <tr> <td>格納容器圧力逃がし装置による原子炉 格納容器除熱操作</td><td>格納容器圧力が 0.62MPa[gage] 接近時</td><td>原子炉格納容器の限界圧力到達防止を踏まえて設定</td></tr> </tbody> </table>	項目	主要解析条件	条件設定の考え方	常設代替交流電源設備からとの受電及び 低圧代替注水系（常設）による原子炉 注水操作	事象発生 70 分後	全交流動力電源喪失時の訓練実績を踏まえて設定	代替格納容器スプレイ冷却系（常設） による原子炉格納容器冷却操作	原子炉水位が破断口高さまで水位回復 後、格納容器温度が約 190°C 到達時	原子炉格納容器の限界温度到達防止を踏まえて設定	格納容器圧力逃がし装置による原子炉 格納容器除熱操作	格納容器圧力が 0.62MPa[gage] 接近時	原子炉格納容器の限界圧力到達防止を踏まえて設定	<p>東海第二発電所 (2018.9.18版)</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>項目</th><th>主要解析条件</th><th>条件設定の考え方</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td>常設代替高压電源装置による 緊急用母線の受電操作並びに 代替格納容器スプレイ冷却系 (常設)による格納容器冷却 操作及び低圧代替注水系（常 設）による原子炉注水操作 重大事故等対策に 関連する操作条件</td><td>事象発生から 25 分後</td><td>中央制御室における常設代替高压電源装置、代替格納容器スプレイ冷却系（常設）及び低圧代替注水系（常設）の準備時間を考慮して設定</td></tr> <tr> <td>代替格納容器スプレイ冷却系 (常設)による格納容器冷却 操作</td><td>格納容器圧力が 0.465MPa [gage] に到達した 場合に開始 格納容器圧力が 0.400MPa [gage] 以下となつ た時点で停止</td><td>格納容器圧力の抑制効果を踏まえて設定</td></tr> <tr> <td>格納容器圧力逃がし装置によ る格納容器除熱操作</td><td>サプレッション・プール水位が通常水位 + 6.5m 到達から 5 分後</td><td>格納容器の限界圧力到達防止を踏まえて設定</td></tr> </tbody> </table>	項目	主要解析条件	条件設定の考え方	常設代替高压電源装置による 緊急用母線の受電操作並びに 代替格納容器スプレイ冷却系 (常設)による格納容器冷却 操作及び低圧代替注水系（常 設）による原子炉注水操作 重大事故等対策に 関連する操作条件	事象発生から 25 分後	中央制御室における常設代替高压電源装置、代替格納容器スプレイ冷却系（常設）及び低圧代替注水系（常設）の準備時間を考慮して設定	代替格納容器スプレイ冷却系 (常設)による格納容器冷却 操作	格納容器圧力が 0.465MPa [gage] に到達した 場合に開始 格納容器圧力が 0.400MPa [gage] 以下となつ た時点で停止	格納容器圧力の抑制効果を踏まえて設定	格納容器圧力逃がし装置によ る格納容器除熱操作	サプレッション・プール水位が通常水位 + 6.5m 到達から 5 分後	格納容器の限界圧力到達防止を踏まえて設定	<p>島根原子力発電所 2号炉</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>項目</th><th>主要解析条件</th><th>条件設定の考え方</th></tr> </thead> <tbody> <tr> <td>低圧原子炉代替注水系（常設）による原 子炉注水操作 重大事故等対策に 関連する操作条件</td><td>事象発生から 30 分後</td><td>常設代替交流電源設備の起動、受電及び低圧原子炉代替注水系（常設）の準備時間を考慮して設定</td></tr> <tr> <td>格納容器代替スプレイ系（可搬型）による 原子炉格納容器冷却操作</td><td>格納容器圧力 640kPa[gage] 到達時 640～588kPa[gage] の範囲で維持</td><td>原子炉格納容器の限界圧力到達防止を踏まえて設定</td></tr> <tr> <td>格納容器フィルタベント系による原子 炉格納容器除熱操作</td><td>サプレッション・プール水位が通常水 位 + 約 1.3m 到達から 10 分後</td><td>原子炉格納容器の限界圧力到達防止を踏まえて設定</td></tr> </tbody> </table>	項目	主要解析条件	条件設定の考え方	低圧原子炉代替注水系（常設）による原 子炉注水操作 重大事故等対策に 関連する操作条件	事象発生から 30 分後	常設代替交流電源設備の起動、受電及び低圧原子炉代替注水系（常設）の準備時間を考慮して設定	格納容器代替スプレイ系（可搬型）による 原子炉格納容器冷却操作	格納容器圧力 640kPa[gage] 到達時 640～588kPa[gage] の範囲で維持	原子炉格納容器の限界圧力到達防止を踏まえて設定	格納容器フィルタベント系による原子 炉格納容器除熱操作	サプレッション・プール水位が通常水 位 + 約 1.3m 到達から 10 分後	原子炉格納容器の限界圧力到達防止を踏まえて設定	<p>備考</p> <ul style="list-style-type: none"> ・解析条件の相違 【柏崎 6/7、東海第二】 詳細な相違内容は、有効性評価比較表に記載
項目	主要解析条件	条件設定の考え方																																					
常設代替交流電源設備からとの受電及び 低圧代替注水系（常設）による原子炉 注水操作	事象発生 70 分後	全交流動力電源喪失時の訓練実績を踏まえて設定																																					
代替格納容器スプレイ冷却系（常設） による原子炉格納容器冷却操作	原子炉水位が破断口高さまで水位回復 後、格納容器温度が約 190°C 到達時	原子炉格納容器の限界温度到達防止を踏まえて設定																																					
格納容器圧力逃がし装置による原子炉 格納容器除熱操作	格納容器圧力が 0.62MPa[gage] 接近時	原子炉格納容器の限界圧力到達防止を踏まえて設定																																					
項目	主要解析条件	条件設定の考え方																																					
常設代替高压電源装置による 緊急用母線の受電操作並びに 代替格納容器スプレイ冷却系 (常設)による格納容器冷却 操作及び低圧代替注水系（常 設）による原子炉注水操作 重大事故等対策に 関連する操作条件	事象発生から 25 分後	中央制御室における常設代替高压電源装置、代替格納容器スプレイ冷却系（常設）及び低圧代替注水系（常設）の準備時間を考慮して設定																																					
代替格納容器スプレイ冷却系 (常設)による格納容器冷却 操作	格納容器圧力が 0.465MPa [gage] に到達した 場合に開始 格納容器圧力が 0.400MPa [gage] 以下となつ た時点で停止	格納容器圧力の抑制効果を踏まえて設定																																					
格納容器圧力逃がし装置によ る格納容器除熱操作	サプレッション・プール水位が通常水位 + 6.5m 到達から 5 分後	格納容器の限界圧力到達防止を踏まえて設定																																					
項目	主要解析条件	条件設定の考え方																																					
低圧原子炉代替注水系（常設）による原 子炉注水操作 重大事故等対策に 関連する操作条件	事象発生から 30 分後	常設代替交流電源設備の起動、受電及び低圧原子炉代替注水系（常設）の準備時間を考慮して設定																																					
格納容器代替スプレイ系（可搬型）による 原子炉格納容器冷却操作	格納容器圧力 640kPa[gage] 到達時 640～588kPa[gage] の範囲で維持	原子炉格納容器の限界圧力到達防止を踏まえて設定																																					
格納容器フィルタベント系による原子 炉格納容器除熱操作	サプレッション・プール水位が通常水 位 + 約 1.3m 到達から 10 分後	原子炉格納容器の限界圧力到達防止を踏まえて設定																																					

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.18版)	島根原子力発電所 2号炉	備考																																																																											
<p>添付資料-9. A BWRにおける運転状態V (LL)の適切性について</p> <p>(1) はじめに</p> <p>S A施設は、D Bを超え、S Aが発生した場合に必要な措置を講じるための施設であることから、運転状態として従来のI～IVに加え、S Aの発生している状態として運転状態Vを新たに定義している。さらに重大事故等の状態が設計基準事故を超える更に厳しい状態であることを踏まえ、事象発生直後の短期的に荷重が作用している状態を運転状態V (S)とし、一連の過渡状態を除き、ある程度落ち着いた状態を長期的に荷重が作用している状態として運転状態V (L)，V (L)より更に長期的に荷重が作用している状態を運転状態V (LL)として定義している。ここでは、A BWRにおいて新たに定義した運転状態V (LL)の適切性について示す。</p> <p>(2) A BWRにおける格納容器除熱評価</p> <p>添付9.1表に格納容器過圧・過温破損シナリオ（代替循環冷却系を使用する場合）における格納容器圧力・温度の推移を示す。添付9.1表に示すとおり、事故後長期においても格納容器圧力は炉心損傷に伴い発生した非凝縮性ガスによる影響が支配的となる格納容器圧力まで低下可能であるものの、格納容器温度は後述（3）に示すA BWRの格納容器の特性により、海水温度を設計温度である30°Cとした場合には、格納容器温度はD B耐震条件35°C（通常運転状態）まで低下しない。</p> <p>添付9.1表 格納容器過圧・過温破損シナリオ（代替循環冷却系を使用する場合）における格納容器圧力・温度の推移</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>項目</th> <th>10⁻²年後(3日後)</th> <th>2×10⁻¹年後(60日後)</th> <th>D B耐震条件(S s)</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>ドライウェル圧力</td> <td>約0.36MPa[gage]</td> <td>約0.15MPa[gage]</td> <td rowspan="2">大気圧相当 (+14kPa)</td> </tr> <tr> <td>サブレッショング・チェンバ圧力</td> <td>約0.36MPa[gage]</td> <td>約0.14MPa[gage]</td> </tr> <tr> <td>ドライウェル温度</td> <td>約128°C</td> <td>約54°C</td> <td>57°C</td> </tr> <tr> <td>サブレッショング・チェンバ気相温度</td> <td>約164°C</td> <td>約74°C</td> <td rowspan="3">35°C</td> </tr> <tr> <td>サブレッショング・ブール水温度</td> <td>約149°C</td> <td>約68°C</td> </tr> <tr> <td>サブレッショング・ブール水位</td> <td>約11.4m</td> <td>約10.9m</td> </tr> </tbody> </table> <p>(海水温度は設計温度である30°Cを条件とする)</p>	項目	10 ⁻² 年後(3日後)	2×10 ⁻¹ 年後(60日後)	D B耐震条件(S s)	ドライウェル圧力	約0.36MPa[gage]	約0.15MPa[gage]	大気圧相当 (+14kPa)	サブレッショング・チェンバ圧力	約0.36MPa[gage]	約0.14MPa[gage]	ドライウェル温度	約128°C	約54°C	57°C	サブレッショング・チェンバ気相温度	約164°C	約74°C	35°C	サブレッショング・ブール水温度	約149°C	約68°C	サブレッショング・ブール水位	約11.4m	約10.9m	<p>添付資料-9 東海第二発電所における運転状態V (LL)の適切性について</p> <p>(1) はじめに</p> <p>S A施設は、D Bを超え、S Aが発生した場合に必要な措置を講じるための施設であることから、運転状態として従来のI～IVに加え、S Aの発生している状態として運転状態Vを新たに定義している。さらに重大事故等の状態が設計基準事故を超える更に厳しい状態であることを踏まえ、事象発生直後の短期的に荷重が作用している状態を運転状態V (S)とし、一連の過渡状態を除き、ある程度落ち着いた状態を長期的に荷重が作用している状態として運転状態V (L)，V (L)より更に長期的に荷重が作用している状態を運転状態V (LL)として定義している。ここでは、東海第二発電所において新たに定義した運転状態V (LL)の適切性について示す。</p> <p>(2) 東海第二発電所における格納容器除熱評価</p> <p>添付9-1表に雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）（代替循環冷却系を使用できない場合）における格納容器圧力・温度の推移を示す。添付9-1表に示す事象発生後2×10⁻¹年（73日後）の格納容器圧力及び温度のとおり、事故後長期においても格納容器圧力及び温度は安定した状態を維持する。</p> <p>添付9-1表 雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）（代替循環冷却系を使用できない場合）における格納容器圧力・温度の推移</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>項目</th> <th>10⁻²年後(3日後)</th> <th>2×10⁻¹年後(73日後)</th> <th>D B耐震条件(S s)</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>ドライウェル圧力</td> <td>約166kPa[gage]</td> <td>約92kPa[gage]</td> <td rowspan="2">大気圧相当 (約14kPa)</td> </tr> <tr> <td>サブレッショング・チェンバ圧力</td> <td>約63kPa[gage]</td> <td>約4kPa[gage]</td> </tr> <tr> <td>ドライウェル温度</td> <td>約152°C</td> <td>約137°C</td> <td>57°C</td> </tr> <tr> <td>サブレッショング・チェンバ気相温度</td> <td>約122°C</td> <td>約109°C</td> <td rowspan="3">35°C</td> </tr> <tr> <td>サブレッショング・チェンバのブール水温度</td> <td>約116°C</td> <td>約102°C</td> </tr> <tr> <td>サブレッショング・チェンバのブール水位</td> <td>約14.8m</td> <td>約13.4m</td> </tr> </tbody> </table>	項目	10 ⁻² 年後(3日後)	2×10 ⁻¹ 年後(73日後)	D B耐震条件(S s)	ドライウェル圧力	約166kPa[gage]	約92kPa[gage]	大気圧相当 (約14kPa)	サブレッショング・チェンバ圧力	約63kPa[gage]	約4kPa[gage]	ドライウェル温度	約152°C	約137°C	57°C	サブレッショング・チェンバ気相温度	約122°C	約109°C	35°C	サブレッショング・チェンバのブール水温度	約116°C	約102°C	サブレッショング・チェンバのブール水位	約14.8m	約13.4m	<p>添付資料9 島根原子力発電所2号炉における運転状態V (LL)の適切性について</p> <p>(1) はじめに</p> <p>S A施設は、D Bを超え、S Aが発生した場合に必要な措置を講じるための施設であることから、運転状態として従来のI～IVに加え、S Aの発生している状態として運転状態Vを新たに定義している。さらに重大事故等の状態が設計基準事故を超える更に厳しい状態であることを踏まえ、事象発生直後の短期的に荷重が作用している状態を運転状態V (S)とし、一連の過渡状態を除き、ある程度落ち着いた状態を長期的に荷重が作用している状態として運転状態V (L)，V (L)より更に長期的に荷重が作用している状態を運転状態V (LL)として定義している。ここでは、島根原子力発電所2号炉において新たに定義した運転状態V (LL)の適切性について示す。</p> <p>(2) 島根原子力発電所2号炉における格納容器除熱評価</p> <p>添付9.1表に雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）（残留熱代替除去系を使用する場合）における格納容器圧力・温度の推移を示す。添付9.1表に示すとおり、事故後長期においても格納容器圧力は炉心損傷に伴い発生した非凝縮性ガスによる影響が支配的となる格納容器圧力まで低下可能であるものの、格納容器温度は後述（3）に示すBWRの格納容器の特性により、海水温度を設計温度である30°Cとした場合には、格納容器温度はD B耐震条件35°C（通常運転状態）まで低下しない。</p> <p>添付9.1表 雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）（残留熱代替除去系を使用する場合）における格納容器圧力・温度の推移</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>項目</th> <th>10⁻²年後(約3.5日後)</th> <th>2×10⁻¹年後(約70日後)</th> <th>D B耐震条件(S s)</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>ドライウェル圧力</td> <td>約317kPa[gage]</td> <td>約372kPa[gage]</td> <td rowspan="2">大気圧相当 (+14kPa)</td> </tr> <tr> <td>サブレッショング・チェンバ圧力</td> <td>約308 kPa[gage]</td> <td>約358 kPa[gage]</td> </tr> <tr> <td>ドライウェル気相温度</td> <td>約110°C</td> <td>約48°C</td> <td>57°C</td> </tr> <tr> <td>サブレッショング・チェンバ気相温度</td> <td>約131°C</td> <td>約62°C</td> <td rowspan="3">35°C</td> </tr> <tr> <td>サブレッショング・チェンバ水温度</td> <td>約127°C</td> <td>約57°C</td> </tr> <tr> <td>サブレッショング・チェンバ水位</td> <td>約3.9m</td> <td>約3.8m</td> </tr> </tbody> </table> <p>(海水温度は設計温度である30°Cを条件とする)</p>	項目	10 ⁻² 年後(約3.5日後)	2×10 ⁻¹ 年後(約70日後)	D B耐震条件(S s)	ドライウェル圧力	約317kPa[gage]	約372kPa[gage]	大気圧相当 (+14kPa)	サブレッショング・チェンバ圧力	約308 kPa[gage]	約358 kPa[gage]	ドライウェル気相温度	約110°C	約48°C	57°C	サブレッショング・チェンバ気相温度	約131°C	約62°C	35°C	サブレッショング・チェンバ水温度	約127°C	約57°C	サブレッショング・チェンバ水位	約3.9m	約3.8m	<p>・解析結果の相違 【柏崎6/7、東海第二】 設備、運用、解析条件等の違いによる相違</p>
項目	10 ⁻² 年後(3日後)	2×10 ⁻¹ 年後(60日後)	D B耐震条件(S s)																																																																											
ドライウェル圧力	約0.36MPa[gage]	約0.15MPa[gage]	大気圧相当 (+14kPa)																																																																											
サブレッショング・チェンバ圧力	約0.36MPa[gage]	約0.14MPa[gage]																																																																												
ドライウェル温度	約128°C	約54°C	57°C																																																																											
サブレッショング・チェンバ気相温度	約164°C	約74°C	35°C																																																																											
サブレッショング・ブール水温度	約149°C	約68°C																																																																												
サブレッショング・ブール水位	約11.4m	約10.9m																																																																												
項目	10 ⁻² 年後(3日後)	2×10 ⁻¹ 年後(73日後)	D B耐震条件(S s)																																																																											
ドライウェル圧力	約166kPa[gage]	約92kPa[gage]	大気圧相当 (約14kPa)																																																																											
サブレッショング・チェンバ圧力	約63kPa[gage]	約4kPa[gage]																																																																												
ドライウェル温度	約152°C	約137°C	57°C																																																																											
サブレッショング・チェンバ気相温度	約122°C	約109°C	35°C																																																																											
サブレッショング・チェンバのブール水温度	約116°C	約102°C																																																																												
サブレッショング・チェンバのブール水位	約14.8m	約13.4m																																																																												
項目	10 ⁻² 年後(約3.5日後)	2×10 ⁻¹ 年後(約70日後)	D B耐震条件(S s)																																																																											
ドライウェル圧力	約317kPa[gage]	約372kPa[gage]	大気圧相当 (+14kPa)																																																																											
サブレッショング・チェンバ圧力	約308 kPa[gage]	約358 kPa[gage]																																																																												
ドライウェル気相温度	約110°C	約48°C	57°C																																																																											
サブレッショング・チェンバ気相温度	約131°C	約62°C	35°C																																																																											
サブレッショング・チェンバ水温度	約127°C	約57°C																																																																												
サブレッショング・チェンバ水位	約3.9m	約3.8m																																																																												

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.18版)	島根原子力発電所 2号炉	備考																								
<p>(3) <u>ABWR</u>の格納容器の特性について</p> <p>(2)において、事故後長期においても<u>ABWR</u>の格納容器温度は通常運転温度まで低下しないことを示したが、これは<u>ABWR</u>の格納容器の特性に起因するものである。以下にPWRと比較した当社<u>ABWR</u>の格納容器の特性を示す。</p> <ul style="list-style-type: none"> • <u>ABWR</u>では格納容器下部ドライウェルに熱の蓄積場所としてのサプレッション・プールが存在しており、その水温はPCV評価において考慮されている。このような大規模なプールがないPWRとは状況が異なる • <u>ABWR</u>ではECCSが機能喪失する前提では、原子炉への注水及び格納容器スプレイに外部水源（復水貯蔵槽）を使用する。これにより通常運転時よりサプレッション・プール水位が高くなることから、これを荷重条件として考慮した場合の影響を確認する必要がある <p>上記より、<u>ABWR</u>では格納容器の特徴を踏まえ、PWR(伊方3号)とは異なり運転状態V(LL)のような更に長期的に荷重が作用している状態を定義し、格納容器内の条件(温度、圧力、水位上昇)による影響を確認する必要がある。</p> <p>なお、長期安定状態における<u>ABWR</u>とPWR(伊方3号)の格納容器除熱手段は、添付9.2表であり、同等の除熱設備を有している。</p> <p><u>添付9.2表 長期安定状態におけるABWRとPWR(伊方3号)の格納容器除熱手段</u></p> <table border="1"> <tbody> <tr> <td>ABWR (KK 6 /7)</td> <td>残留熱除去系 (原子炉補機冷却系)</td> <td>残留熱除去系 (代替原子炉補機冷却系) 代替循環冷却系 (代替原子炉補機冷却系)</td> <td>格納容器ベント (格納容器圧力逃がし装置)</td> </tr> <tr> <td>PWR (伊方3)</td> <td>余熱除去系 (余熱除去冷却器)</td> <td>格納容器スプレイ再循環 (格納容器スプレイ冷却器)</td> <td>仮設格納容器スプレイ再循環ユニットによる自然循環冷却</td> </tr> </tbody> </table> <p>(4) 現実的な格納容器除熱評価</p> <p>上記(2)(3)で述べたとおり、<u>ABWR</u>の格納容器の特性により海水温度を設計値である30°Cとして評価した場合には、格納容器温度をDB耐震条件35°C(通常運転状態)まで低下させることは難しいが、実測値に基づく海水温度を用いた場合の格納容器圧力・温度の推移を添付9.3表に示す。添付9.3表に示すとおり、事</p>	ABWR (KK 6 /7)	残留熱除去系 (原子炉補機冷却系)	残留熱除去系 (代替原子炉補機冷却系) 代替循環冷却系 (代替原子炉補機冷却系)	格納容器ベント (格納容器圧力逃がし装置)	PWR (伊方3)	余熱除去系 (余熱除去冷却器)	格納容器スプレイ再循環 (格納容器スプレイ冷却器)	仮設格納容器スプレイ再循環ユニットによる自然循環冷却	<p>(3) <u>BWR</u>の格納容器の特性について</p> <p>(2)において、事故後長期においても格納容器温度は通常運転温度まで低下しないことを示したが、これはBWRの格納容器の特性に起因するものである。以下にPWRと比較したBWRの格納容器の特性を示す。</p> <ul style="list-style-type: none"> • BWRでは格納容器底部に熱の蓄積場所としてのサプレッション・プールが存在しており、その水温は格納容器の挙動評価において考慮されている。このような大規模なプールがないPWRとは状況が異なる • BWRにおいて、ECCSが機能喪失する前提では、原子炉への注水及び格納容器スプレイに外部水源(代替淡水貯蔵槽)を使用する。これにより通常運転時よりサプレッション・プール水位が高くなることから、これを荷重条件として考慮した場合の影響を確認する必要がある <p>上記より、東海第二発電所ではその特徴を踏まえ、PWR(伊方3号)とは異なり運転状態V(LL)のような更に長期的に荷重が作用している状態を定義し、格納容器内の条件(温度、圧力、水位上昇)による影響を確認する必要がある。</p> <p>なお、長期安定状態における東海第二発電所とPWR(伊方3号)の格納容器除熱手段は、添付9-2表であり、同等の除熱設備を有している。</p> <p><u>添付9-2表 長期安定状態における東海第二発電所とPWR(伊方3号)の格納容器除熱手段</u></p> <table border="1"> <tbody> <tr> <td>東海第二発電所</td> <td>残留熱除去系 (残留熱除去系熱交換器)</td> <td>残留熱除去系 (緊急用海水系) 代替循環冷却系 (緊急用海水系)</td> <td>格納容器ベント (格納容器圧力逃がし装置)</td> </tr> <tr> <td>PWR (伊方3)</td> <td>余熱除去系 (余熱除去冷却器)</td> <td>格納容器スプレイ再循環 (格納容器スプレイ冷却器)</td> <td>仮設格納容器スプレイ再循環 (余熱除去冷却器、使用済燃料ピット冷却器)</td> </tr> </tbody> </table>	東海第二発電所	残留熱除去系 (残留熱除去系熱交換器)	残留熱除去系 (緊急用海水系) 代替循環冷却系 (緊急用海水系)	格納容器ベント (格納容器圧力逃がし装置)	PWR (伊方3)	余熱除去系 (余熱除去冷却器)	格納容器スプレイ再循環 (格納容器スプレイ冷却器)	仮設格納容器スプレイ再循環 (余熱除去冷却器、使用済燃料ピット冷却器)	<p>(3) <u>BWR</u>の格納容器の特性について</p> <p>(2)において、事故後長期においてもBWRの格納容器温度は通常温度まで低下しないことを示したが、これはBWRの格納容器の特性に起因するものである。以下にPWRと比較したBWRの格納容器の特性を示す。</p> <ul style="list-style-type: none"> • BWRの格納容器には、熱の蓄積場所としてサプレッション・プールが存在しており、その水温はPCV評価において考慮されている。このような大規模なプールがないPWRとは状況が異なる • BWRではECCSが機能喪失する前提では、原子炉への注水及び格納容器スプレイに外部水源(低圧原子炉代替注水槽等)を使用する。これにより通常運転時よりサプレッション・チャンバ水位が高くなることから、これを荷重条件として考慮した場合の影響を確認する必要がある <p>上記より、BWRでは格納容器の特徴を踏まえ、PWRとは異なり運転状態V(LL)のような更に長期的に荷重が作用している状態を定義し、格納容器内の条件(温度、圧力、水位)による影響を確認する必要がある。</p> <p>なお、長期安定状態における島根原子力発電所2号炉とPWR(伊方3号炉)の格納容器除熱手段は、添付9.2表であり、同等の除熱設備を有している。</p> <p><u>添付9.2表 長期安定状態におけるBWRとPWR(伊方3号炉)の格納容器除熱手段</u></p> <table border="1"> <tbody> <tr> <td>BWR (島根2号炉)</td> <td>残留熱除去系 (原子炉補機代替冷却系) 残留熱代替除去系 (原子炉補機代替冷却系)</td> <td>残留熱除去系 (原子炉補機代替冷却系) 残留熱代替除去系 (原子炉補機代替冷却系)</td> <td>格納容器フィルタベント系</td> </tr> <tr> <td>PWR (伊方3号炉)</td> <td>余熱除去系 (余熱除去冷却器)</td> <td>格納容器スプレイ再循環 (格納容器スプレイ冷却器)</td> <td>仮設格納容器スプレイ再循環 (除熱除去冷却器、使用済燃料ピット冷却器)</td> </tr> </tbody> </table>	BWR (島根2号炉)	残留熱除去系 (原子炉補機代替冷却系) 残留熱代替除去系 (原子炉補機代替冷却系)	残留熱除去系 (原子炉補機代替冷却系) 残留熱代替除去系 (原子炉補機代替冷却系)	格納容器フィルタベント系	PWR (伊方3号炉)	余熱除去系 (余熱除去冷却器)	格納容器スプレイ再循環 (格納容器スプレイ冷却器)	仮設格納容器スプレイ再循環 (除熱除去冷却器、使用済燃料ピット冷却器)	<p>・設備の相違 【柏崎6/7、東海第二】</p> <p>・設備の相違 【柏崎6/7、東海第二】</p> <p>・評価方針の相違 【柏崎6/7】</p> <p>現実的な格納容器除熱評価については、海水温度を実測値に基づき感度評価を実施</p>
ABWR (KK 6 /7)	残留熱除去系 (原子炉補機冷却系)	残留熱除去系 (代替原子炉補機冷却系) 代替循環冷却系 (代替原子炉補機冷却系)	格納容器ベント (格納容器圧力逃がし装置)																								
PWR (伊方3)	余熱除去系 (余熱除去冷却器)	格納容器スプレイ再循環 (格納容器スプレイ冷却器)	仮設格納容器スプレイ再循環ユニットによる自然循環冷却																								
東海第二発電所	残留熱除去系 (残留熱除去系熱交換器)	残留熱除去系 (緊急用海水系) 代替循環冷却系 (緊急用海水系)	格納容器ベント (格納容器圧力逃がし装置)																								
PWR (伊方3)	余熱除去系 (余熱除去冷却器)	格納容器スプレイ再循環 (格納容器スプレイ冷却器)	仮設格納容器スプレイ再循環 (余熱除去冷却器、使用済燃料ピット冷却器)																								
BWR (島根2号炉)	残留熱除去系 (原子炉補機代替冷却系) 残留熱代替除去系 (原子炉補機代替冷却系)	残留熱除去系 (原子炉補機代替冷却系) 残留熱代替除去系 (原子炉補機代替冷却系)	格納容器フィルタベント系																								
PWR (伊方3号炉)	余熱除去系 (余熱除去冷却器)	格納容器スプレイ再循環 (格納容器スプレイ冷却器)	仮設格納容器スプレイ再循環 (除熱除去冷却器、使用済燃料ピット冷却器)																								

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.18版)	島根原子力発電所 2号炉	備考																																																														
<p>象開始後7日後からRHR1系列による格納容器除熱を追加し、実測値に基づく海水温度を用いた場合には、格納容器温度をD B耐震条件35°C（通常運転状態）まで低下させることが可能となる。しかしながら、通常運転時よりサプレッション・プール水位が高くなることから、安全性確保の観点からこれを荷重条件として考慮し、荷重組合せに運転状態V(LL)の考え方を適用して影響を確認する。</p> <p>添付9.3表 実測値に基づく海水温度を用いた場合の格納容器圧力・温度の推移</p> <table border="1"> <thead> <tr> <th rowspan="2">項目</th> <th colspan="3">格納容器過圧・過温破損シナリオ (代替循環冷却系を使用する場合) 10^{-2}年後 (3日後)</th> </tr> <tr> <th>海水温度 17°C^{※1}</th> <th>海水温度 3°C^{※1}</th> <th>海水温度 33°C^{※1}</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>ドライウェル圧力</td> <td>約 0.31MPa[gage]</td> <td>約 0.26MPa[gage]</td> <td>約 0.38MPa[gage]</td> </tr> <tr> <td>サプレッション・チェンバ圧力</td> <td>約 0.31MPa[gage]</td> <td>約 0.26MPa[gage]</td> <td>約 0.38MPa[gage]</td> </tr> <tr> <td>ドライウェル温度</td> <td>約 118°C</td> <td>約 106°C</td> <td>約 130°C</td> </tr> <tr> <td>サプレッション・チェンバ気相温度</td> <td>約 157°C</td> <td>約 150°C</td> <td>約 164°C</td> </tr> <tr> <td>サプレッション・プール水温度</td> <td>約 143°C</td> <td>約 136°C</td> <td>約 151°C</td> </tr> <tr> <td>サプレッション・プール水位</td> <td>約 11.3m</td> <td>約 11.2m</td> <td>約 11.4m</td> </tr> </tbody> </table> <table border="1"> <thead> <tr> <th rowspan="2">項目</th> <th colspan="3">格納容器過圧・過温破損シナリオ (代替循環冷却系を使用する場合) 7日後から RHR1 系列+代替循環冷却系 2×10^{-1}年後 (60日後)</th> </tr> <tr> <th>海水温度 17°C^{※1}</th> <th>海水温度 3°C^{※1}</th> <th>海水温度 33°C^{※1}</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>ドライウェル圧力</td> <td>約 0.12MPa[gage]</td> <td>約 0.11MPa[gage]</td> <td>約 0.13MPa[gage]</td> </tr> <tr> <td>サプレッション・チェンバ圧力</td> <td>約 0.10MPa[gage]</td> <td>約 0.09MPa[gage]</td> <td>約 0.12MPa[gage]</td> </tr> <tr> <td>ドライウェル温度</td> <td>約 30°C</td> <td>約 27°C</td> <td>約 45°C</td> </tr> <tr> <td>サプレッション・チェンバ気相温度</td> <td>約 40°C^{※2}</td> <td>約 28°C^{※2}</td> <td>約 54°C^{※2}</td> </tr> <tr> <td>サプレッション・プール水温度</td> <td>約 30°C</td> <td>約 16°C</td> <td>約 45°C</td> </tr> <tr> <td>サプレッション・プール水位</td> <td>約 10.6m</td> <td>約 10.9m</td> <td>約 10.6m</td> </tr> </tbody> </table> <p>※1：海水温度は10年間の観測記録の平均値である約17°C、最小値である約3°C、最大値である約33°Cを用いて評価している。</p> <p>※2：有効性評価ではRHR系によるサプレッション・チェンバへのスプレイを模擬していないため、サプレッション・チェンバ気相温度はサプレッション・プール水温度より低下しているが、現実的な操作では、サプレッション・チェンバへのスプレイにて、サプレッション・プール水温度付近まで低下するものと考えられる。</p>	項目	格納容器過圧・過温破損シナリオ (代替循環冷却系を使用する場合) 10^{-2} 年後 (3日後)			海水温度 17°C ^{※1}	海水温度 3°C ^{※1}	海水温度 33°C ^{※1}	ドライウェル圧力	約 0.31MPa[gage]	約 0.26MPa[gage]	約 0.38MPa[gage]	サプレッション・チェンバ圧力	約 0.31MPa[gage]	約 0.26MPa[gage]	約 0.38MPa[gage]	ドライウェル温度	約 118°C	約 106°C	約 130°C	サプレッション・チェンバ気相温度	約 157°C	約 150°C	約 164°C	サプレッション・プール水温度	約 143°C	約 136°C	約 151°C	サプレッション・プール水位	約 11.3m	約 11.2m	約 11.4m	項目	格納容器過圧・過温破損シナリオ (代替循環冷却系を使用する場合) 7日後から RHR1 系列+代替循環冷却系 2×10^{-1} 年後 (60日後)			海水温度 17°C ^{※1}	海水温度 3°C ^{※1}	海水温度 33°C ^{※1}	ドライウェル圧力	約 0.12MPa[gage]	約 0.11MPa[gage]	約 0.13MPa[gage]	サプレッション・チェンバ圧力	約 0.10MPa[gage]	約 0.09MPa[gage]	約 0.12MPa[gage]	ドライウェル温度	約 30°C	約 27°C	約 45°C	サプレッション・チェンバ気相温度	約 40°C ^{※2}	約 28°C ^{※2}	約 54°C ^{※2}	サプレッション・プール水温度	約 30°C	約 16°C	約 45°C	サプレッション・プール水位	約 10.6m	約 10.9m	約 10.6m			し、格納容器温度をD B条件相当まで低下させることが可能かどうかを評価したものであり、荷重条件が緩和される評価結果となり、荷重条件への影響はないことから、島根2号炉は記載していない
項目		格納容器過圧・過温破損シナリオ (代替循環冷却系を使用する場合) 10^{-2} 年後 (3日後)																																																															
	海水温度 17°C ^{※1}	海水温度 3°C ^{※1}	海水温度 33°C ^{※1}																																																														
ドライウェル圧力	約 0.31MPa[gage]	約 0.26MPa[gage]	約 0.38MPa[gage]																																																														
サプレッション・チェンバ圧力	約 0.31MPa[gage]	約 0.26MPa[gage]	約 0.38MPa[gage]																																																														
ドライウェル温度	約 118°C	約 106°C	約 130°C																																																														
サプレッション・チェンバ気相温度	約 157°C	約 150°C	約 164°C																																																														
サプレッション・プール水温度	約 143°C	約 136°C	約 151°C																																																														
サプレッション・プール水位	約 11.3m	約 11.2m	約 11.4m																																																														
項目	格納容器過圧・過温破損シナリオ (代替循環冷却系を使用する場合) 7日後から RHR1 系列+代替循環冷却系 2×10^{-1} 年後 (60日後)																																																																
	海水温度 17°C ^{※1}	海水温度 3°C ^{※1}	海水温度 33°C ^{※1}																																																														
ドライウェル圧力	約 0.12MPa[gage]	約 0.11MPa[gage]	約 0.13MPa[gage]																																																														
サプレッション・チェンバ圧力	約 0.10MPa[gage]	約 0.09MPa[gage]	約 0.12MPa[gage]																																																														
ドライウェル温度	約 30°C	約 27°C	約 45°C																																																														
サプレッション・チェンバ気相温度	約 40°C ^{※2}	約 28°C ^{※2}	約 54°C ^{※2}																																																														
サプレッション・プール水温度	約 30°C	約 16°C	約 45°C																																																														
サプレッション・プール水位	約 10.6m	約 10.9m	約 10.6m																																																														

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.18版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
(5)まとめ ABWRはその格納容器の特徴を踏まえ、PWR(伊方3号)とは異なる運転状態V(LL)のような更に長期的に荷重が作用している状態を定義する必要があり、SA時の運転状態V(LL)の格納容器内の条件（温度、圧力、水位上昇）による影響を確認することが適切であると考える。	(4)まとめ 東海第二発電所はその格納容器の特徴を踏まえ、PWR(伊方3号)とは異なる運転状態V(LL)のような更に長期的に荷重が作用している状態を定義する必要があり、SA時の運転状態V(LL)の格納容器内の条件（温度、圧力、水位上昇）による影響を確認することが適切であると考える。	(4)まとめ 島根原子力発電所2号炉はその格納容器の特徴を踏まえ、PWR(伊方3号炉)とは異なる運転状態V(LL)のような更に長期的に荷重が作用している状態を定義する必要があり、SA時の運転状態V(LL)の格納容器内の条件（温度、圧力、水位上昇）による影響を確認することが適切であると考える。	

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.18版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>添付資料-10. 荷重条件として組み合わせるシナリオの選定及びその荷重条件の保守性について</p> <p>(1) はじめに 「原子炉格納容器バウンダリを構成する設備」について、格納容器過圧・過温破損シナリオ「大破断LOCA+ECCS機能喪失+SBO」を荷重条件として組み合わせるシナリオとして選定し、荷重条件を設定している。</p> <p>ここでは、当該シナリオを荷重条件として組み合わせることの適切性及びその荷重条件の保守性について示す。</p> <p>(2) 荷重条件として組み合わせるシナリオの選定について 「原子炉格納容器バウンダリを構成する設備」に対して、荷重条件は以下の二つのシナリオのうち、①格納容器過圧・過温破損シナリオ「大破断LOCA+ECCS機能喪失+SBO」を荷重条件として組み合わせるシナリオとして選定している。</p> <p>① 格納容器過圧・過温破損シナリオ：「大破断LOCA+ECCS機能喪失+SBO」 ② R P V破損後の格納容器破損モードの評価シナリオ：「過渡事象+ECCS機能喪失+（SA炉心注水無し）」</p> <p>②のシナリオは、R P V破損後の格納容器破損モードを評価するため、重大事故等防止対策による原子炉注水は実施しないものとして評価しており、本来は高圧代替注水系又は低圧代替注水系による原子炉注水により炉心損傷の回避が可能なシナリオである。また、原子炉注水の失敗によって炉心損傷までは事象が進展する前提とし、これに①のシナリオ（格納容器過圧・過温破損シナリオ）同様に、SBOが重複するものとした場合においても、事象発生から70分までに電源復旧及び低圧代替注水系による原子炉注水を開始することで、下部プレナムへのリロケーション^{*1}を回避可能である。</p>	<p>添付資料-10 荷重条件として組み合わせるシナリオの選定及びその荷重条件の保守性について</p> <p>(1) はじめに 「原子炉格納容器バウンダリを構成する設備」について、雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）シナリオ「大破断LOCA+高压炉心冷却失敗+低压炉心冷却失敗」を荷重条件として組み合わせるシナリオとして選定し、荷重条件を設定している。</p> <p>ここでは、当該シナリオを荷重条件として組み合わせることの適切性及びその荷重条件の保守性について示す。</p> <p>(2) 荷重条件として組み合わせるシナリオの選定について 「原子炉格納容器バウンダリを構成する設備」に対して、荷重条件は以下の二つのシナリオのうち、①雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）シナリオ「大破断LOCA+高压炉心冷却失敗+低压炉心冷却失敗」を荷重条件として組み合わせるシナリオとして選定している。</p> <p>①雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）「大破断LOCA+高压炉心冷却失敗+低压炉心冷却失敗」 ② R P V破損後の格納容器破損モードの評価シナリオ 「過渡事象+高压炉心冷却失敗+低压炉心冷却失敗+損傷炉心冷却失敗」</p> <p>②のシナリオは、R P V破損後の格納容器破損モードを評価するため、重大事故等対処設備による原子炉注水は実施しない想定として評価しており、本来は高圧代替注水系又は低圧代替注水系（常設）による原子炉注水により炉心損傷の回避が可能なシナリオである。なお、原子炉注水の失敗によって炉心損傷までは事象が進展する前提とした場合においても、事象発生から2時間までに低圧代替注水系（常設）による原子炉注水を開始することで、下部プレナムへのリロケーション^{*1}を回避可能である。</p>	<p>添付資料-10 荷重条件として組み合わせるシナリオの選定及びその荷重条件の保守性について</p> <p>(1) はじめに 「原子炉格納容器バウンダリを構成する設備」について、雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）シナリオ「冷却材喪失（大破断LOCA）+ECCS注水機能喪失+全交流動力電源喪失」を荷重条件として組み合わせるシナリオとして選定し、荷重条件を設定している。</p> <p>ここでは、当該シナリオを荷重条件として組み合わせることの適切性及びその荷重条件の保守性について示す。</p> <p>(2) 荷重条件として組み合わせるシナリオの選定について 「原子炉格納容器バウンダリを構成する設備」に対して、荷重条件は以下の二つのシナリオのうち、①雰囲気圧力・温度による静的負荷（格納容器過圧・過温破損）シナリオ「冷却材喪失（大破断LOCA）+ECCS注水機能喪失+全交流動力電源喪失」を荷重条件として組み合わせるシナリオとして選定している。</p> <p>① 格納容器過圧・過温破損シナリオ：「冷却材喪失（大破断LOCA）+ECCS注水機能喪失+全交流動力電源喪失」 ② R P V破損後の格納容器破損モードの評価シナリオ：「過渡事象+高压炉心冷却失敗+原子炉減圧失敗+炉心損傷後の原子炉減圧失敗+原子炉注水失敗+DCH発生」</p> <p>②のシナリオは、R P V破損後の格納容器破損モードを評価するため、重大事故等対処設備による原子炉注水は実施しないものとして評価しており、本来は高圧原子炉代替注水系又は低圧原子炉代替注水系（常設）による原子炉注水により炉心損傷の回避が可能なシナリオである。また、原子炉注水の失敗によって炉心損傷までは事象が進展する前提とした場合においても、事象発生から60分までに電源復旧及び低圧原子炉代替注水系（常設）による原子炉注水を開始することで、下部プレナムへのリロケーション^{*1}を回避可能である。</p>	<p>・解析結果の相違 【柏崎 6/7、東海第二】 リロケーション防止可能な操作開始時間を設定しており、設備、運用の差異により異なる</p>

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.18版)	島根原子力発電所 2号炉	備考																																						
<p>また、炉心損傷頻度及び<u>低圧代替注水系</u>による下部プレナムへの炉心のリロケーション回避の失敗確率と、荷重の組合せにおいて用いた考え方を適用すると、添付10.1表に示すとおり保守性を考慮しても10^{-8}/炉年未満となり、荷重の組合せの判断目安を下回る。</p> <p>上記より、「原子炉格納容器バウンダリを構成する設備」に対して、荷重条件は格納容器過圧・過温破損シナリオ「<u>大破断LOCA+A+ECCS機能喪失+SBO</u>」を選定することが適切である。</p> <p>※1: 内部事象レベル1.5PRAにおいて<u>設定しているIVR失敗確率は、炉心が下部プレナムへ移行した後からの原子炉注水によるIVRに失敗する確率として設定したもの。</u></p> <p><u>添付10.1表 RPV破損発生と地震動が重畠する頻度</u></p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>事故シーケンス</th> <th>RPV破損の発生頻度</th> <th>×</th> <th>地震動の発生確率</th> <th>= RPV破損発生と地震動が重畠する頻度</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>過渡事象+ECCS機能喪失+(SA炉心注水無し)</td> <td>$10^{-4}/\text{炉年}^{*1}$</td> <td>\times</td> <td>$10^{-2}/\text{年}^{*2}$ 〔低圧代替注水系の注水による下部プレナムへの炉心のリロケーション回避の失敗確率〕 \times $5 \times 10^{-4}/\text{年}^{*3}$ 〔基準地震動 Ss〕</td> <td>$= 10^{-8}/\text{炉年未満}$</td> </tr> </tbody> </table> <p>※1: 原子力安全委員会「発電用軽水型原子炉施設の性能目標について」に記載されている炉心損傷頻度の性能目標値を踏まえ、重大事故等の発生確率として$10^{-4}/\text{炉年}$とした。柏崎刈羽原子力発電所6号及び7号炉の炉心損傷頻度は$10^{-4}/\text{炉年}$よりも十分に小さいものと評価しており、この値の使用は保守的と考える。</p> <p>※2: 事象発生後、<u>低圧代替注水系</u>により下部プレナムへの炉心のリロケーション回避可能な時間余裕のうちに、<u>低圧代替注水系</u>による原子炉注水の開始に失敗する確率。原子炉減圧、電源復旧、<u>低圧代替注水系</u>運転等の失敗確率を組み合わせて算出。</p> <p>※3: JEAG4601-1984に記載されている地震動の発生確率S_2、S_1の発生確率をS_s、S_dに読み換えた。</p>	事故シーケンス	RPV破損の発生頻度	×	地震動の発生確率	= RPV破損発生と地震動が重畠する頻度	過渡事象+ECCS機能喪失+(SA炉心注水無し)	$10^{-4}/\text{炉年}^{*1}$	\times	$10^{-2}/\text{年}^{*2}$ 〔低圧代替注水系の注水による下部プレナムへの炉心のリロケーション回避の失敗確率〕 \times $5 \times 10^{-4}/\text{年}^{*3}$ 〔基準地震動 Ss〕	$= 10^{-8}/\text{炉年未満}$	<p>また、炉心損傷頻度及び<u>低圧代替注水系(常設)</u>による下部プレナムへの炉心のリロケーション回避の失敗確率と、荷重の組合せにおいて用いた考え方を適用すると、添付10-1表に示すとおり$10^{-8}/\text{炉年未満}$となり、荷重の組合せの判断目安を下回る。</p> <p>上記より、「原子炉格納容器バウンダリを構成する設備」に対して、荷重条件は<u>霧氷気圧力・温度による静的負荷(格納容器過圧・過温破損)</u>シナリオ「<u>大破断LOCA+A+ECCS注水機能喪失+全交流動力電源喪失</u>」を選定することが適切である。</p> <p><u>添付10-1表 RPV破損発生と地震動が重畠する頻度</u></p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>事故シーケンス</th> <th>RPV破損の発生頻度</th> <th>×</th> <th>地震動の発生確率</th> <th>×</th> <th>継続時間</th> <th>= RPV破損発生と地震動が重畠する頻度</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>過渡事象+ECCS機能喪失+(SA炉心注水無し)</td> <td>$10^{-4}/\text{炉年}^{*1}$</td> <td>\times</td> <td>$10^{-2}/\text{炉年未満}^{*2}$ 〔低圧代替注水系(常設)の注水による下部プレナムへの炉心のリロケーション回避の失敗確率〕 \times $5 \times 10^{-4}/\text{炉年}^{*3}$ 〔基準地震動 Ss〕</td> <td>\times</td> <td>$10^{-2}/\text{炉年}^{*3}$ 〔弾性設計用地震動 Sd〕 \times 1年未満^{*4} 〔継続時間〕</td> <td>$= 10^{-8}/\text{炉年未満}$</td> </tr> </tbody> </table> <p>※1: 原子力安全委員会「発電用軽水型原子炉施設の性能目標について」に記載されている炉心損傷頻度の性能目標値を踏まえ、重大事故等の発生確率として$10^{-4}/\text{炉年}$とした。東海第二発電所の炉心損傷頻度は$10^{-4}/\text{炉年}$よりも十分に小さいものと評価しており、この値の使用は保守的と考える。</p> <p>※2: 事象発生後、<u>低圧代替注水系(常設)</u>により下部プレナムへの炉心のリロケーション回避可能な時間余裕のうちに、<u>低圧代替注水系(常設)</u>による原子炉注水の開始に失敗する確率。原子炉減圧、電源復旧、<u>低圧代替注水系(常設)</u>運転等の失敗確率を組み合わせて算出。</p> <p>※3: JEAG4601-1984に記載されている地震動の発生確率S_2、S_1の発生確率をS_s、S_dに読み替えた。</p> <p>※4: 弹性設計用地震動S_dを考慮する場合、荷重の組合せの対象期間は事象発生1年以降であり、その時点では格納容器圧力・温度は十分低下している。基準地震動S_sを考慮する場合は、荷重の組合せの対象期間は20年以降とさらに長期となる。</p>	事故シーケンス	RPV破損の発生頻度	×	地震動の発生確率	×	継続時間	= RPV破損発生と地震動が重畠する頻度	過渡事象+ECCS機能喪失+(SA炉心注水無し)	$10^{-4}/\text{炉年}^{*1}$	\times	$10^{-2}/\text{炉年未満}^{*2}$ 〔低圧代替注水系(常設)の注水による下部プレナムへの炉心のリロケーション回避の失敗確率〕 \times $5 \times 10^{-4}/\text{炉年}^{*3}$ 〔基準地震動 Ss〕	\times	$10^{-2}/\text{炉年}^{*3}$ 〔弾性設計用地震動 Sd〕 \times 1年未満^{*4} 〔継続時間〕	$= 10^{-8}/\text{炉年未満}$	<p>また、炉心損傷頻度及び<u>低圧原子炉代替注水系</u>による下部プレナムへの炉心のリロケーション回避の失敗確率と、荷重の組合せにおいて用いた考え方を適用すると、添付10.1表に示すとおり保守性を考慮しても$10^{-8}/\text{炉年未満}$となり、荷重の組合せの判断目安を下回る。</p> <p>上記より、「原子炉格納容器バウンダリを構成する設備」に対して、荷重条件は格納容器過圧・過温破損シナリオ「<u>冷却材喪失(大破断LOCA)+ECCS注水機能喪失+全交流動力電源喪失</u>」を選定することが適切である。</p> <p>※1: 内部事象レベル1.5PRAにおいても、<u>炉心損傷後の原子炉注水によって下部プレナムへのリロケーションを回避可能な事故シーケンスを評価している。</u></p> <p><u>添付10.1表 RPV破損発生と地震動が重畠する頻度</u></p> <table border="1"> <thead> <tr> <th>事故シーケンス</th> <th>RPV破損の発生頻度</th> <th>×</th> <th>地震動の発生確率</th> <th>×</th> <th>継続時間</th> <th>= RPV破損発生と地震動が重畠する頻度</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>過渡事象+高圧炉心冷却失敗+原子炉減圧失敗+炉心損傷後の原子炉減圧失敗+原子炉注水失敗+DCH発生</td> <td>$10^{-4}/\text{炉年}^{*1}$ (炉心損傷頻度)</td> <td>\times</td> <td>$10^{-2}/\text{炉年}^{*2}$ 〔低圧原子炉代替注水系による下部プレナムへの炉心のリロケーション回避の失敗確率〕 \times $5 \times 10^{-4}/\text{炉年}^{*3}$ 〔基準地震動 Ss〕</td> <td>\times</td> <td>$10^{-2}/\text{炉年}^{*3}$ 〔弾性設計用地震動 Sd〕 \times 1年未満^{*4} 〔継続時間〕</td> <td>$= 10^{-8}/\text{炉年未満}$</td> </tr> </tbody> </table> <p>※1: 原子力安全委員会「発電用軽水型原子炉施設の性能目標について」に記載されている炉心損傷頻度の性能目標値を踏まえ、重大事故等の発生確率として$10^{-4}/\text{炉年}$とした。島根原子力発電所2号炉の炉心損傷頻度は$10^{-4}/\text{炉年}$よりも十分に小さいものと評価しており、この値の使用は保守的と考える。</p> <p>※2: 事象発生後、<u>低圧原子炉代替注水系</u>により下部プレナムへの炉心のリロケーション回避可能な時間余裕のうちに、<u>低圧原子炉代替注水系</u>による原子炉注水の開始に失敗する確率。原子炉減圧、電源復旧、<u>低圧原子炉代替注水系</u>運転等の失敗確率を組み合わせて算出。</p> <p>※3: JEAG4601-1984に記載されている地震動の発生確率S_2、S_1の発生確率をS_s、S_dに読み替えた。</p> <p>※4: 弹性設計用地震動S_dを考慮する場合、荷重の組合せの対象期間は事象発生1年以降であり、その時点では格納容器圧力・温度は十分低下している。基準地震動S_sを考慮する場合は、荷重の組合せの対象期間は20年以降とさらに長期となる。</p>	事故シーケンス	RPV破損の発生頻度	×	地震動の発生確率	×	継続時間	= RPV破損発生と地震動が重畠する頻度	過渡事象+高圧炉心冷却失敗+原子炉減圧失敗+炉心損傷後の原子炉減圧失敗+原子炉注水失敗+DCH発生	$10^{-4}/\text{炉年}^{*1}$ (炉心損傷頻度)	\times	$10^{-2}/\text{炉年}^{*2}$ 〔低圧原子炉代替注水系による下部プレナムへの炉心のリロケーション回避の失敗確率〕 \times $5 \times 10^{-4}/\text{炉年}^{*3}$ 〔基準地震動 Ss〕	\times	$10^{-2}/\text{炉年}^{*3}$ 〔弾性設計用地震動 Sd〕 \times 1年未満^{*4} 〔継続時間〕	$= 10^{-8}/\text{炉年未満}$	<p>・解析条件の相違 【柏崎6/7】 島根2号炉は、レベル1.5PRAで溶融炉心が下部プレナムへ移行した後のIVRに期待していない</p>
事故シーケンス	RPV破損の発生頻度	×	地震動の発生確率	= RPV破損発生と地震動が重畠する頻度																																					
過渡事象+ECCS機能喪失+(SA炉心注水無し)	$10^{-4}/\text{炉年}^{*1}$	\times	$10^{-2}/\text{年}^{*2}$ 〔低圧代替注水系の注水による下部プレナムへの炉心のリロケーション回避の失敗確率〕 \times $5 \times 10^{-4}/\text{年}^{*3}$ 〔基準地震動 Ss〕	$= 10^{-8}/\text{炉年未満}$																																					
事故シーケンス	RPV破損の発生頻度	×	地震動の発生確率	×	継続時間	= RPV破損発生と地震動が重畠する頻度																																			
過渡事象+ECCS機能喪失+(SA炉心注水無し)	$10^{-4}/\text{炉年}^{*1}$	\times	$10^{-2}/\text{炉年未満}^{*2}$ 〔低圧代替注水系(常設)の注水による下部プレナムへの炉心のリロケーション回避の失敗確率〕 \times $5 \times 10^{-4}/\text{炉年}^{*3}$ 〔基準地震動 Ss〕	\times	$10^{-2}/\text{炉年}^{*3}$ 〔弾性設計用地震動 Sd〕 \times 1年未満^{*4} 〔継続時間〕	$= 10^{-8}/\text{炉年未満}$																																			
事故シーケンス	RPV破損の発生頻度	×	地震動の発生確率	×	継続時間	= RPV破損発生と地震動が重畠する頻度																																			
過渡事象+高圧炉心冷却失敗+原子炉減圧失敗+炉心損傷後の原子炉減圧失敗+原子炉注水失敗+DCH発生	$10^{-4}/\text{炉年}^{*1}$ (炉心損傷頻度)	\times	$10^{-2}/\text{炉年}^{*2}$ 〔低圧原子炉代替注水系による下部プレナムへの炉心のリロケーション回避の失敗確率〕 \times $5 \times 10^{-4}/\text{炉年}^{*3}$ 〔基準地震動 Ss〕	\times	$10^{-2}/\text{炉年}^{*3}$ 〔弾性設計用地震動 Sd〕 \times 1年未満^{*4} 〔継続時間〕	$= 10^{-8}/\text{炉年未満}$																																			

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.18版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>(3) 荷重条件の保守性について</p> <p>運転状態V (L), V (LL)に用いる荷重条件は、本文5.2.2(4) a. に示すように格納容器過圧・過温破損シナリオ「<u>大破断LOCA+ECCS機能喪失+SBO</u>」の有効性評価結果を用いることとしている。</p> <p>運転状態V (L)に用いる荷重条件は、本文5.2.2(4)b. に示すように格納容器過圧・過温破損（代替循環冷却系を使用しない場合）において、格納容器圧力の上昇の速度が遅く、格納容器スプレイ流量が抑制できるなど、<u>格納容器圧力逃がし装置</u>の使用タイミングが遅くなる可能性があることから、事象発生後以降の最大となる荷重（有効性評価結果の最高圧力約0.62MPa・最高温度約168°C）をSdと組み合わせることとしており、保守性を確保している。なお、この荷重は<u>C UWボトムドレン配管破断シナリオ</u>（約0.45MPa）及びR PV破損後のシナリオ（約0.48MPa）の3日後（10⁻²年後）における荷重を包絡している。</p> <p>運転状態V (LL)に用いる荷重条件は、本文5.2.2(4)b. に示すように除熱能力の観点から格納容器過圧・過温破損（代替循環冷却系を使用する場合）を参照している。さらに有効性評価では、格納容器圧力に対して厳しい条件となるよう、格納容器漏えい率は考慮しておらず、添付10.2表に示すとおり運転状態V (LL)のような長期間の圧力・温度挙動では、この格納容器漏えい率の考慮の有無の影響は大きく、十分な保守性を確保している。</p> <p><u>長期的に安定状態を維持するにあたり、原子炉格納容器が隔離されている又は隔離した場合、水-放射線分解により発生する可燃性ガスの濃度制御が必要となる。この濃度制御は、事故後7日以降において、可燃性ガス濃度制御系の復旧により、格納容器内の酸素／水素を再結合することにより、可燃限界濃度に到達することなく長期安定停止状態を維持することが可能となる。仮に可燃性ガス濃度制御系の復旧に期待できない場合、原子炉格納容器内の酸素濃度監視により、酸素濃度が5%に至る前に排気（ベント）する運用としている。このとき、ベント弁の開度を調整することにより、徐々に格納容器圧力を低下させ、かつ、原子炉格納容器が負圧となることを防止するための措置として、窒素注入を継続し、長期的な安定状態を維持する。この長期解析について、格納容器圧力及び格納容器温度の推移について、添付10.1図及び添付10.2図に示す。2×10⁻¹年後（60日後）の運転状態V (LL)に用いる荷重条件と排気（ベント）した場合の格納容器圧力・温度の比較においては、添付10.3表に示すとおり、運転状態V (LL)に用いる荷重</u></p>		<p>(3) 荷重条件の保守性について</p> <p>運転状態V (L), V (LL)に用いる荷重条件は、本文5.2.2(4)a. に示すように格納容器過圧・過温破損シナリオ「<u>冷却材喪失（大破断LOCA）+ECCS注水機能喪失+全交流動力電源喪失</u>」の有効性評価結果を用いることとしている。</p> <p>運転状態V (L)に用いる荷重条件は、本文5.2.2(4)b. に示すように格納容器過圧・過温破損（残留熱代替除去系を使用しない場合）において、格納容器圧力の上昇の速度が遅く、格納容器スプレイ流量が抑制できるなど、<u>格納容器フィルタベント系</u>の使用タイミングが遅くなる可能性があることから、事象発生後以降の最大となる荷重（有効性評価結果の最高圧力約659kPa、最高温度181°C）をSdと組み合わせることとしており、保守性を確保している。なお、この荷重はR PV破損後のシナリオ（約362kPa）の10⁻²年後（約3.5日後）における荷重を包絡している。</p> <p>運転状態V (LL)に用いる荷重条件は、本文5.2.2(4)b. に示すように除熱能力の観点から格納容器過圧・過温破損（<u>残留熱代替除去系</u>を使用する場合）を参照している。さらに有効性評価では、格納容器圧力に対して厳しい条件となるよう、格納容器漏えい率は考慮しておらず、運転状態V (LL)のような長期間の圧力・温度挙動では、この格納容器漏えい率の考慮の有無の影響は大きく、十分な保守性を確保している。</p>	<ul style="list-style-type: none"> ・解析結果の相違 【柏崎 6/7】 設備、運用、解析条件等の違いによる相違 <ul style="list-style-type: none"> ・記載方針の相違 【柏崎 6/7】 島根2号炉は、有効性評価のベースケースにおいて窒素を注入する解析としているため、記載していない。

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.18版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>条件は上述の運用を考慮した場合においても、十分な保守性を確保している。なお、格納容器温度については、代替循環冷却系〔排気（ベント）した場合〕はドライウェル温度が約78°Cと、僅かながら排気（ベント）しない場合に比べて高いことから、この増分を荷重条件の保守性として見込むこととする。</p> <p>添付10.1図 格納容器過圧・過温破損シナリオにおける長期解析 格納容器圧力推移 (代替循環冷却系を使用する場合 [排気（ベント）した場合])</p> <p>添付10.2図 格納容器過圧・過温破損シナリオにおける長期解析 格納容器温度推移 (代替循環冷却系を使用する場合 [排気（ベント）した場合])</p>			

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.18版)	島根原子力発電所 2号炉	備考																		
<p><u>添付10.2表 格納容器からの漏洩の有無による格納容器圧力・温度の差異</u></p> <table border="1"> <thead> <tr> <th></th> <th>格納容器過圧・過温破損 (代替循環冷却系を使用する場合) 〔格納容器漏えい率考慮無し〕</th> <th>格納容器過圧・過温破損 (代替循環冷却系を使用する場合) 〔格納容器漏えい率考慮有り〕</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>格納容器圧力 (2×10^{-1}年後)</td><td>約 0.15MPa[gage]</td><td>約 0.05MPa[gage]</td></tr> <tr> <td>格納容器温度 (2×10^{-1}年後)</td><td>約 74°C^{*1}</td><td>約 72°C^{*1}</td></tr> </tbody> </table> <p>※1: サブレッション・チェンバの温度</p> <p><u>添付10.3 表 運転状態V(LL)に用いる荷重条件と排気(ペント)した場合の格納容器圧力・温度の差異</u></p> <table border="1"> <thead> <tr> <th></th> <th>2×10^{-1}年後 (60日後)</th> <th>2×10^{-1}年後 (60日後) 〔排気(ペント)した場合〕</th> </tr> </thead> <tbody> <tr> <td>格納容器圧力 (2×10^{-1}年後)</td><td>約 0.15MPa[gage]</td><td>約 0.11MPa[gage]</td></tr> <tr> <td>格納容器温度 (2×10^{-1}年後)</td><td>約 74°C^{*1}</td><td>約 78°C^{*2}</td></tr> </tbody> </table> <p>※1: サブレッション・チェンバの温度</p> <p>※2: ドライウェルの温度</p>		格納容器過圧・過温破損 (代替循環冷却系を使用する場合) 〔格納容器漏えい率考慮無し〕	格納容器過圧・過温破損 (代替循環冷却系を使用する場合) 〔格納容器漏えい率考慮有り〕	格納容器圧力 (2×10^{-1} 年後)	約 0.15MPa[gage]	約 0.05MPa[gage]	格納容器温度 (2×10^{-1} 年後)	約 74°C ^{*1}	約 72°C ^{*1}		2×10^{-1} 年後 (60日後)	2×10^{-1} 年後 (60日後) 〔排気(ペント)した場合〕	格納容器圧力 (2×10^{-1} 年後)	約 0.15MPa[gage]	約 0.11MPa[gage]	格納容器温度 (2×10^{-1} 年後)	約 74°C ^{*1}	約 78°C ^{*2}			
	格納容器過圧・過温破損 (代替循環冷却系を使用する場合) 〔格納容器漏えい率考慮無し〕	格納容器過圧・過温破損 (代替循環冷却系を使用する場合) 〔格納容器漏えい率考慮有り〕																			
格納容器圧力 (2×10^{-1} 年後)	約 0.15MPa[gage]	約 0.05MPa[gage]																			
格納容器温度 (2×10^{-1} 年後)	約 74°C ^{*1}	約 72°C ^{*1}																			
	2×10^{-1} 年後 (60日後)	2×10^{-1} 年後 (60日後) 〔排気(ペント)した場合〕																			
格納容器圧力 (2×10^{-1} 年後)	約 0.15MPa[gage]	約 0.11MPa[gage]																			
格納容器温度 (2×10^{-1} 年後)	約 74°C ^{*1}	約 78°C ^{*2}																			

(4) まとめ

上記(2), (3)より「原子炉格納容器バウンダリを構成する設備」について、格納容器過圧・過温破損シナリオ「太破断LOCA+A+ECCS機能喪失+SBO」を荷重条件として組み合わせるシナリオとして選定することは適切であり、また、その荷重条件については保守性が確保されている。

(4) まとめ

上記(2), (3)より「原子炉格納容器バウンダリを構成する設備」について、格納容器過圧・過温破損シナリオ「冷却材喪失(大破断LOCA)+ECCS注水機能喪失+全交流動力電源喪失」を荷重条件として組み合わせるシナリオとして選定することは適切であり、また、その荷重条件については保守性が確保されている。

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.18版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>参考資料</p> <p>〔参考1〕設置許可基準規則第39条及び解釈（抜粋） 〔参考2〕設置許可基準規則第4条及び解釈 〔参考3〕設置許可基準規則第4条解釈の別記2（抜粋） 〔参考4〕耐震設計に係る工認審査ガイド（抜粋） 〔参考5〕JEAG4601（抜粋） 〔参考6〕<u>鉄筋コンクリート製原子炉格納容器 評価温度・圧力負荷後の耐震性</u> 〔参考7〕D B施設を兼ねる主なS A施設等のD B AとS Aの荷重条件の比較 〔参考8〕「重大事故に至るおそれがある事故」に関する補足説明 〔参考9〕重大事故等時の長期安定冷却手段について</p>	<p>参考資料</p> <p>〔参考1〕設置許可基準規則第39条及び解釈（抜粋） 〔参考2〕設置許可基準規則第4条及び解釈 〔参考3〕設置許可基準規則第4条解釈の別記2（抜粋） 〔参考4〕耐震設計に係る工認審査ガイド（抜粋） 〔参考5〕JEAG4601（抜粋） 〔参考6〕原子炉格納容器 評価温度・圧力負荷後の耐震性 〔参考7〕「重大事故に至るおそれがある事故」に関する補足説明 〔参考8〕重大事故等発生後の長期安定冷却手段について</p>	<p>参考資料</p> <p>〔参考1〕設置許可基準規則第39条及び解釈（抜粋） 〔参考2〕設置許可基準規則第4条及び解釈 〔参考3〕設置許可基準規則第4条解釈の別記2（抜粋） 〔参考4〕耐震設計に係る工認審査ガイド（抜粋） 〔参考5〕JEAG4601（抜粋） 〔参考6〕原子炉格納容器 評価温度・圧力負荷後の耐震性 〔参考7〕D B施設を兼ねる主なS A施設等のD B AとS Aの荷重条件の比較 〔参考8〕「重大事故に至るおそれがある事故」に関する補足説明 〔参考9〕重大事故等時の長期安定冷却手段について</p>	<p>・構造・仕様の相違 【柏崎 6/7】 柏崎 6/7：鉄筋コンクリート製、島根 2号炉：鋼製</p>

[参考2] 設置許可基準規則第4条及び解釈

<p>柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)</p> <p>実用発電用原子炉及びその附屬施設の位置、構造及び設備の基準に関する規則 (地震による損傷の防止)</p> <p>第四条 設計基準対象施設は、地盤力に十分に耐えることができるものでなければならない。</p> <p>2 前項の地盤力は、地震の発生によって生ずるおそれがある設計基準対象施設の安全機能の喪失に起因する放射線による公衆への影響の程度に応じて算定しなければならない。</p> <p>3 耐震重要施設は、その供用中に当該耐震重要施設に大きな影響を及ぼすおそれがある地震による加速度によって作用する地盤力（以下「基準地震動による地盤力」という。）に対して安全機能が損なわれるおそれがないものでなければならない。</p> <p>4 耐震重要施設は、前項の地震の発生によって生ずるおそれがある斜面の崩壊に対して安全機能が損なわれるおそれがないものでなければならない。</p>	<p>東海第二発電所 (2018.9.182版)</p> <p>実用発電用原子炉及びその附屬施設の位置、構造及び設備の基準に関する規則 (地震による損傷の防止)</p> <p>第四条 設計基準対象施設は、地盤力に十分に耐えることができるものでなければならない。</p> <p>2 前項の地盤力は、地震の発生によって生ずるおそれがある設計基準対象施設の安全機能の喪失に起因する放射線による公衆への影響の程度に応じて算定しなければならない。</p> <p>3 耐震重要施設は、その供用中に当該耐震重要施設に大きな影響を及ぼすおそれがある地震による加速度によって作用する地盤力（以下「基準地震動による地盤力」という。）に対して安全機能が損なわれるおそれがないものでなければならない。</p> <p>4 耐震重要施設は、前項の地震の発生によって生ずるおそれがある斜面の崩壊に対して安全機能が損なわれるおそれがないものでなければならない。</p>	<p>島根原子力発電所 2号炉</p> <p>実用発電用原子炉及びその附屬施設の位置、構造及び設備の基準に関する規則 (地震による損傷の防止)</p> <p>第四条 設計基準対象施設は、地盤力に十分に耐えることができるものでなければならない。</p> <p>2 前項の地盤力は、地震の発生によって生ずるおそれがある設計基準対象施設の安全機能の喪失に起因する放射線による公衆への影響の程度に応じて算定しなければならない。</p> <p>3 耐震重要施設は、その供用中に当該耐震重要施設に大きな影響を及ぼすおそれがある地震による加速度によって作用する地盤力（以下「基準地震動による地盤力」という。）に対して安全機能が損なわれるおそれがないものでなければならない。</p> <p>4 耐震重要施設は、前項の地震の発生によって生ずるおそれがある斜面の崩壊に対して安全機能が損なわれるおそれがないものでなければならない。</p> <p>5 炉心内の燃料被覆材は、基準地震動による地盤力に対して放射性物質の閉じ込めの機能が損なわれるおそれがないものでなければならない。</p>	<p>備考</p> <p>参考2</p> <ul style="list-style-type: none"> 最新の規則及び解釈反映による相違 <p>【柏崎 6/7, 東海第二】</p>
--	---	---	---

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.18版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>[参考3] 設置許可基準規則第4条解釈の別記2（抜粋）（1／2）</p> <p>②上記の「震源を特定せず策定する地震動」として策定された基準地盤の妥当性については、申請時ににおける最新の科学的・技術的知見を踏まえて個別に確認すること。その際には、地表に明瞭な痕跡を示さない震源断層に起因する震源近傍の地震動について、確率的な評価等、各種の不確かさを考慮した評価を参考すること。</p> <p>四 基準地盤の策定に当たっての調査については、目的に応じた調査手法を選択することとともに、調査手法の適用条件及び精度等に配慮することによって、調査結果の信頼性と精度を確保すること。</p> <p>また、上記の「敷地ごとに震源を特定せず策定する地震動」及び「震源を特定せず策定する地震動」の地震動評価においては、申請時における最新の科学的・技術的知見を踏まえて個別に確認すること。その際には、地表に明瞭な痕跡を示さない震源断層に起因する震源近傍の地震動について、確率的な評価等、各種の不確かさを考慮した評価を参考すること。</p> <p>四 基準地盤の策定に当たっての調査については、目的に応じた調査手法を選択することとともに、調査手法の適用条件及び精度等に配慮することによって、調査結果の信頼性と精度を確保すること。</p> <p>また、上記の「敷地ごとに震源を特定せず策定する地震動」及び「震源を特定せず策定する地震動」の地震動評価においては、適用する評価手法に必要となる特性データに留意の上、地震波の伝播特性に係る次に示す事項を考慮すること。</p> <p>①敷地及び敷地周辺の地下構造（深部・浅部地盤構造）が地震波の伝播特性に与える影響を検討するため、敷地及び敷地周辺における地層の傾斜、断層及び褶曲構造等の地質構造を評価するとともに、地震基盤の位置及び形状、岩相・岩質の不均一性並びに地震波速度構造等の地下構造により検討すること。</p> <p>②上記①の評価の実施に当たつて必要な敷地及び敷地周辺の調査、既存データの収集・分析、既存データの評価等を実施すること。</p> <p>③地盤観測記録の分析、地質調査、ボーリング調査並びに三次元の物理探査等を適切な手順と組合せて実施すること。</p> <p>なお、上記の「敷地ごとに震源を特定せず策定する地震動」及び「震源を特定せず策定する地震動」については、それぞれが対応する超過確率を参照し、それぞれ策定された地震動の応答スペクトルがどの程度の超過確率に相当するかを把握すること。</p> <p>6 第4条第3項に規定する「安全機能が損なわれるおそれがないものでなければならぬ」ことを満たすために、基準地盤動に対する設計基準対象施設の設計に当たつては、以下の方針によること。</p> <ul style="list-style-type: none"> — 耐震重要施設のうち、二以外のもの <p>・基準地盤動による地盤力に対して、その安全機能が保持できること。</p> <p>・建物・構築物については、常時作用している荷重及び運転時に作用する荷重と基準地盤動による地震力との組合せに対して、当該建物・構築物が構造物全体としての変形能力（終局耐力時の変形）について十分な余裕を有し、建物・構築物の終局耐力に対し妥当な安全余裕を有していること。</p> <p>(参考3) 設置許可基準規則第4条解釈の別記2（抜粋）（1／2）</p> <p>②上記の「震源を特定せず策定する地震動」として策定された基準地盤動の妥当性については、申請時における最新の科学的・技術的知見を踏まえて個別に確認すること。その際には、地表に明瞭な痕跡を示さない震源断層に起因する震源近傍の地震動について、確率的な評価等、各種の不確かさを考慮した評価を参考すること。</p> <p>四 基準地盤動の策定に当たつての調査については、目的に応じた調査手法を選択することとともに、調査手法の適用条件及び精度等に配慮することによって、調査結果の信頼性と精度を確保すること。</p> <p>また、上記の「敷地ごとに震源を特定せず策定する地震動」及び「震源を特定せず策定する地震動」の地震動評価においては、適用する評価手法に必要となる特性データに留意の上、地震波の伝播特性に係る次に示す事項を考慮すること。</p> <p>①敷地及び敷地周辺の地下構造（深部・浅部地盤構造）が地震波の伝播特性に与える影響を検討するため、敷地及び敷地周辺における地層の傾斜、断層及び褶曲構造等の地質構造を評価するとともに、地震基盤の位置及び形状、岩相・岩質の不均一性並びに地震波速度構造等の地下構造により検討すること。</p> <p>②上記①の評価の実施に当たつて必要な敷地及び敷地周辺の調査、既存データの収集・分析、既存データの評価等を実施すること。</p> <p>③地盤観測記録の分析、地質調査、ボーリング調査並びに三次元の物理探査等を適切な手順と組合せて実施すること。</p> <p>なお、上記の「敷地ごとに震源を特定せず策定する地震動」及び「震源を特定せず策定する地震動」については、それぞれが対応する超過確率を参照し、それぞれ策定された地震動の応答スペクトルがどの程度の超過確率に相当するかを把握すること。</p> <p>6 第4条第3項に規定する「安全機能が損なわれるおそれがないものでなければならぬ」ことを満たすために、基準地盤動に対する設計基準対象施設の設計に当たつては、以下の方針によること。</p> <ul style="list-style-type: none"> — 耐震重要施設のうち、二以外のもの <p>・基準地盤動による地盤力に対して、その安全機能が保持できること。</p> <p>・建物・構築物については、常時作用している荷重及び運転時に作用する荷重と基準地盤動による地震力との組合せに対して、当該建物・構築物が構造物全体としての変形能力（終局耐力時の変形）について十分な余裕を有し、建物・構築物の終局耐力に対し妥当な安全余裕を有していること。</p> <p>[参考3] 設置許可基準規則第4条解釈の別記2（抜粋）（1／2）</p> <p>①解放基盤表面までの地震波の伝播特性を必要に応じて応答スペクトルの設定に反映するとともに、設定された応答スペクトルに対しても、地盤運動の継続時間及び振幅包絡線の経時的変化等の地震動特性を適切に考慮すること。</p> <p>②上記の「震源を特定せず策定する地震動」として策定された基準地盤動の妥当性については、申請時における最新の科学的・技術的知見を踏まえて個別に確認すること。その際には、地表に明瞭な痕跡を示さない震源断層に起因する震源近傍の地震動について、確率論的な評価等、各種の不確かさを考慮した評価を参考すること。</p> <p>四 基準地盤動の策定に当たつての調査については、目的に応じた調査手法を選択することとともに、調査手法の適用条件及び精度等に配慮することにより、調査結果の信頼性と精度を確保すること。</p> <p>また、上記の「敷地ごとに震源を特定せず策定する地震動」及び「震源を特定せず策定する地震動」の地震動評価においては、適用する評価手法に必要となる特性データに留意の上、地震波の伝播特性に係る次に示す事項を考慮すること。</p> <p>①敷地及び敷地周辺の地下構造（深部・浅部地盤構造）が地震波の伝播特性に与える影響を検討するため、敷地及び敷地周辺における地層の傾斜、断層及び褶曲構造等の地質構造を評価するとともに、地震基盤の位置及び形状、岩相・岩質の不均一性並びに地震波速度構造等の地下構造により検討すること。</p> <p>②上記①の評価の実施に当たつて必要な敷地及び敷地周辺の調査、既存データの収集・分析、既存データの評価等を実施すること。</p> <p>③地盤観測記録の分析、地質調査、ボーリング調査並びに三次元の物理探査等を適切な手順と組合せて実施すること。</p> <p>なお、上記の「敷地ごとに震源を特定せず策定する地震動」及び「震源を特定せず策定する地震動」については、それぞれが対応する超過確率を参照し、それぞれ策定された地震動の応答スペクトルがどの程度の超過確率に相当するかを把握すること。</p> <p>6 第4条第3項に規定する「安全機能が損なわれるおそれがないものでなければならぬ」ことを満たすために、基準地盤動に対する設計基準対象施設の設計に当たつては、以下の方針によること。</p> <ul style="list-style-type: none"> — 耐震重要施設のうち、二以外のもの <p>・基準地盤動による地盤力に対して、その安全機能が保持できること。</p>			

〔参考3〕設置許可基準規則第4条解釈の別記2（抜粋）（2／2）

・機器・配管系について、通常運転時、運転時の異常な過渡変化時及び事故時に生じるそれぞれの荷重と基準地震動による地震力を組み合わせた荷重条件下に対して、その施設に要求される機能を保持すること。なお、上記により求められる荷重に十分な余裕が生じる場合であっても、その量が小さなレベルに留まって破断延性限界に十分な余裕を有し、その施設に要求される機能に影響を及ぼさないことが。また、動的機器等については、基準地震動による応答に対して、その設備に要求される機能を保持すること。具体的には、実証試験等により確認されている機能維持加速度等を許容限界すること。

なお、上記の「運転時の異常な過渡変化時及び事故時に生じるそれぞれの荷重」については、地震によって引き起こされるおそれのある事象によって作用する荷重及び地震によって引き起こされるおそれのない事象であっても、いったん事故が発生した場合、長時間維持する事象による荷重は、その事故事象の発生確率、維持時間及び地震動の超過確率の関係を踏まえ、適切な地震力と組み合わせて考慮すること。

二 津波防護施設、浸水防止設備及び津波監視設備並びに浸水防護設備が設置された建物・構築物

・基準地震動による地震力に対して、それぞれの施設及び設備に要求される機能（津波防護機能、浸水防護機能及び津波監視機能をいう。）が保持できること。

・津波防護施設及び浸水防護設備が設置された建物・構築物は、常時作用している荷重及び運転時に作用する荷重と基準地震動による地震力を組み合わせた荷重条件下に対して、その施設に要求される機能を保持すること。なお、上記により求められる荷重に十分な余裕を有する場合であっても、その量が小さなレベルに留まって破断延性限界に十分な余裕を有し、その施設に要求される機能に影響を及ぼさないことが。また、動的機器等については、基準地震動による応答に対して、その設備に要求される機能を保持すること。

・浸水防護施設及び津波監視設備は、常時作用している荷重及び運転時に作用する荷重等と基準地震動による地震力の組合せに対して、その設備に要求される機能（津波防護機能及び浸水防護機能）を保持すること。

・これらの荷重組合せに関しては、地震と津波が同時に作用する可能性について検討し、必要に応じて基準地震動による地震力と津波による荷重の組合せを考慮すること。

なお、上記の「終局耐力」とは、構造物に対する荷重を漸次増大した際、構造物の变形又は歪みが著しく増加する状態を構造物の終局状態と考え、この状態に至る限界の最大荷重負荷をいう。

また、耐震重要施設が、耐震重要度分類の下位のクラスに属するものの波及的影響によって、その安全機能を損なわないように設計すること。この波及的影響の評価面に当たっては、敷地全体を俯瞰した調査・検討の内容等を含めて、事象選定及び影響評価の結果の妥当性を示すこと。

130

(参考3) 設置許可基準規則第4条解釈の別記2（抜粋）（2／2）

・機器・配管系については、通常運転時、運転時の異常な過渡変化時及び事故時に生じるそれぞれの荷重と基準地震動による地震力を組み合わせた荷重条件下に対して、当該施設及び建物・構築物が構造全体として変形能力（終局耐力時の変形）について十分な余裕を有すること。

・また、動的機器等については、基準地震動による応答に対して、その設備に要求される機能（津波防護機能及び浸水防護機能）を保持すること。

・津波防護施設及び津波監視設備等に要求される機能（津波防護機能及び浸水防護機能）を保持すること。

・津波防護施設及び津波監視設備は、常時作用している荷重及び運転時に作用する荷重等と基準地震動による地震力の組合せに対して、その設備に要求される機能（津波防護機能及び浸水防護機能）を保持すること。

・これらの荷重組合せに関しては、地震と津波が同時に作用する可能性について検討し、必要に応じて基準地震動による地震力と津波による荷重の組合せを考慮すること。

・津波防護施設、浸水防護設備及び津波監視設備並びに浸水防護設備が設置された建物・構築物

・基準地震動による地震力に対して、それぞれの施設及び設備に要求される機能（津波防護機能、浸水防護機能及び津波監視機能をいう。）が保持できること。

・津波防護施設及び浸水防護設備が設置された建物・構築物は、常時作用している荷重及び運転時に作用する荷重と基準地震動による地震力を組み合わせた荷重条件下に対して、当該施設及び建物・構築物が構造全体として変形能力（終局耐力時の変形）について十分な余裕を有すること。

・浸水防護施設及び津波監視設備は、常時作用している荷重及び運転時に作用する荷重等と基準地震動による地震力の組合せに対して、その設備に要求される機能（津波防護機能及び浸水防護機能）を保持すること。

・これらの荷重組合せに関しては、地震と津波が同時に作用する可能性について検討し、必要に応じて基準地震動による地震力と津波による荷重の組合せを考慮すること。

なお、上記の「終局耐力」とは、構造物に対する荷重を漸次増大した際、構造物の变形又は歪みが著しく増加する状態を構造物の終局状態と考え、この状態に至る限界の最大荷重負荷をいう。

また、耐震重要施設が、耐震重要度分類の下位のクラスに属するものの波及的影響によって、その安全機能を損なわないように設計すること。この波及的影響の評価面に当たっては、敷地全体を俯瞰した調査・検討の内容等を含めて、事象選定及び影響評価の結果の妥当性を示すこと。

〔参考3〕設置許可基準規則第4条解釈の別記2（抜粋）（2／2）

・建物・構築物については、常時作用している荷重及び運転時に作用する荷重と基準地震動による地震力との組合せに対して、当該建物・構築物が構造全体としての変形能力（終局耐力時の変形）について十分な余裕を有し、建物・構築物の終局耐力に対し妥当な安全余裕を有すること。

・機器・配管系については、通常運転時、運転時の異常な過渡変化時及び事故時に生じるそれぞれの荷重と基準地震動による地震力を組み合わせた荷重条件下に対して、当該施設及び建物・構築物が構造全体として変形能力（終局耐力時の変形）について十分な余裕を有する。なお、上記により求められる荷重により塑性ひずみが生じる場合であっても、その量が小さなレベルに留まって破断延性限界に十分な余裕を有し、その施設に要求される機能に影響を及ぼさないことが。また、動的機器等については、基準地震動による応答に対して、その設備に要求される機能を保持すること。

・津波防護施設及び津波監視設備等に要求される機能（津波防護機能及び浸水防護機能）を保持すること。

・津波防護施設及び津波監視設備は、常時作用している荷重及び運転時に作用する荷重等と基準地震動による地震力の組合せに対して、その設備に要求される機能（津波防護機能及び浸水防護機能）を保持すること。

・これらの荷重組合せに関しては、地震と津波が同時に作用する可能性について検討し、必要に応じて基準地震動による地震力と津波による荷重の組合せを考慮すること。

二 津波防護施設、浸水防護設備及び津波監視設備並びに浸水防護設備が設置された建物・構築物

・基準地震動による地震力に対して、それぞれの施設及び設備に要求される機能（津波防護機能、浸水防護機能及び津波監視機能をいう。）が保持できること。

・津波防護施設及び津波監視設備が設置された建物・構築物は、常時作用している荷重及び運転時に作用する荷重と基準地震動による地震力を組み合わせた荷重条件下に対して、当該施設及び建物・構築物が構造全体として変形能力（終局耐力時の変形）について十分な余裕を有する。

・機器・配管系については、通常運転時、運転時の異常な過渡変化時及び事故時に生じるそれぞれの荷重と基準地震動による地震力を組み合わせた荷重条件下に対して、当該施設及び建物・構築物が構造全体として変形能力（終局耐力時の変形）について十分な余裕を有する。なお、上記により求められる荷重により塑性ひずみが生じる場合であっても、その量が小さなレベルに留まって破断延性限界に十分な余裕を有し、その施設に要求される機能に影響を及ぼさないことが。また、動的機器等については、基準地震動による応答に対して、その設備に要求される機能を保持すること。

・津波防護施設及び津波監視設備は、常時作用している荷重及び運転時に作用する荷重等と基準地震動による地震力の組合せに対して、その設備に要求される機能（津波防護機能及び浸水防護機能）を保持すること。

・これらの荷重組合せに関しては、地震と津波が同時に作用する可能性について検討し、必要に応じて基準地震動による地震力と津波による荷重の組合せを考慮すること。

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.18版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>[参考4] 耐震設計に係る工認審査ガイド（抜粋）（1／3）</p> <p>建物・構築物に関する項目 3.1 使用材料及び材料定数」及び「5. 土木構造物に関する項目 5.1 使用材料及び材料定数」のとおり 材料のばらつきによる定数の変動幅が適切に設定されていること。</p> <p>4.2 荷重及び荷重の組合せ</p> <p>【審査における確認事項】</p> <p>機器・配管系の耐震設計においては、施設に作用する地震力と地震力以外の荷重を適切に組み合わせていることを確認する。</p> <p>【確認内容】</p> <p>荷重及び荷重の組合せについては以下を確認する。</p> <p>(1) 地震力以外の荷重</p> <p>施設に作用する地震力以外の荷重は、規制基準の要求事項に留意して、以下に示す規格及び基準等を参考に、運転状態ごとに生じる荷重を考慮していること。</p> <ul style="list-style-type: none"> • JEAG4601 • 発電用原子力設備規格 設計・建設規格 ((社)日本機械学会, 2005/2007) <p>(2) 荷重の組合せ</p> <p>① Sクラスの機器・配管系について、基準地震動 S_s による地震力に対し安全機能が保持できるように耐震設計する際、及び弾性設計用地震動 S_d による地震力又は静的地震力のいずれか大きい方に対して耐えるように耐震設計する際は、規制基準の要求事項に留意して、JEAG4601 の規定を参考に、地震力と上記(1)の荷重とを組み合わせていること。</p> <p>② Bクラス、Cクラスの機器・配管系について、静的地震力及び動的地震力 (Bクラスの共振影響検討に係るもの) に対して耐えるように耐震設計する際は、規制基準の要求事項に留意して、JEAG4601 の規定を参考に、地震力と上記(1)の荷重とを組み合わせていること。なお、Bクラスの共振影響検討における動的地震力は、水平2方向及び鉛直方向の地震力を考慮していること。</p> <p>4.3 許容限界</p> <p>【審査における確認事項】</p> <p>機器・配管系の耐震設計においては、安全上適切と認められる規格及び基準等に基づき許容限界を設定していることを確認する。</p>	<p>[参考4] 耐震設計に係る工認審査ガイド（抜粋）（1／3）</p> <p>建物・構築物に関する項目 3.1 使用材料及び材料定数」及び「5. 土木構造物に関する項目 5.1 使用材料及び材料定数」のとおり 材料のばらつきによる定数の変動幅が適切に設定されていること。</p> <p>4.2 荷重及び荷重の組合せ</p> <p>【審査における確認事項】</p> <p>機器・配管系の耐震設計においては、施設に作用する地震力と地震力以外の荷重を適切に組み合わせていることを確認する。</p> <p>【確認内容】</p> <p>荷重及び荷重の組合せについては以下を確認する。</p> <p>(1) 地震力以外の荷重</p> <p>施設に作用する地震力以外の荷重は、規制基準の要求事項に留意して、以下に示す規格及び基準等を参考に、運転状態ごとに生じる荷重を考慮していること。</p> <ul style="list-style-type: none"> • JEAG4601 • 発電用原子力設備規格 設計・建設規格 ((社)日本機械学会, 2005/2007) <p>(2) 荷重の組合せ</p> <p>① Sクラスの機器・配管系について、基準地震動 S_s による地震力に対し安全機能が保持できるように耐震設計する際、及び弾性設計用地震動 S_d による地震力又は静的地震力のいずれか大きい方に対して耐えるように耐震設計する際は、規制基準の要求事項に留意して、JEAG4601 の規定を参考に、地震力と上記(1)の荷重とを組み合わせていること。</p> <p>② Bクラス、Cクラスの機器・配管系について、静的地震力及び動的地震力 (Bクラスの共振影響検討に係るもの) に対して耐えるように耐震設計する際は、規制基準の要求事項に留意して、JEAG4601 の規定を参考に、地震力と上記(1)の荷重とを組み合わせていること。なお、Bクラスの共振影響検討における動的地震力は、水平2方向及び鉛直方向の地震力を考慮していること。</p> <p>4.3 許容限界</p> <p>【審査における確認事項】</p> <p>機器・配管系の耐震設計においては、安全上適切と認められる規格及び基準等に基づき許容限界を設定していることを確認する。</p>	<p>[参考4] 耐震設計に係る工認審査ガイド（抜粋）（1／2）</p> <p>建物・構築物に関する項目 3.1 使用材料及び材料定数」及び「5. 土木構造物に関する項目 5.1 使用材料及び材料定数」のとおり 材料のばらつきによる定数の変動幅が適切に設定されていること。</p> <p>4.2 荷重及び荷重の組合せ</p> <p>【審査における確認事項】</p> <p>機器・配管系の耐震設計においては、施設に作用する地震力と地震力以外の荷重を適切に組み合わせていることを確認する。</p> <p>【確認内容】</p> <p>荷重及び荷重の組合せについては以下を確認する。</p> <p>(1) 地震力以外の荷重</p> <p>施設に作用する地震力以外の荷重は、規制基準の要求事項に留意して、以下に示す規格及び基準等を参考に、運転状態ごとに生じる荷重を考慮していること。</p> <ul style="list-style-type: none"> • JEAG4601 • 発電用原子力設備規格 設計・建設規格 ((社)日本機械学会, 2005/2007) <p>(2) 荷重の組合せ</p> <p>① Sクラスの機器・配管系について、基準地震動 S_s による地震力に対し安全機能が保持できるように耐震設計する際、及び弾性設計用地震動 S_d による地震力又は静的地震力のいずれか大きい方に対して耐えるように耐震設計する際は、規制基準の要求事項に留意して、JEAG4601 の規定を参考に、地震力と上記(1)の荷重とを組み合わせていること。</p> <p>② Bクラス、Cクラスの機器・配管系について、静的地震力及び動的地震力 (Bクラスの共振影響検討に係るもの) に対して耐えるように耐震設計する際は、規制基準の要求事項に留意して、JEAG4601 の規定を参考に、地震力と上記(1)の荷重とを組み合わせていること。なお、Bクラスの共振影響検討における動的地震力は、水平2方向及び鉛直方向の地震力を考慮していること。</p> <p>4.3 許容限界</p> <p>【審査における確認事項】</p> <p>機器・配管系の耐震設計においては、安全上適切と認められる規格及び基準等に基づき許容限界を設定していることを確認する。</p>	<p>参考4</p>

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.18版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>〔参考4〕耐震設計に係る工認審査ガイド（抜粋）（2／3）</p> <p>【確認内容】 許容限界については以下を確認する。</p> <p>(1) 「安全上適切と認められる規格及び基準等」として、適用可能な規格及び基準等を以下に示す。なお、Bクラス、Cクラスの機器・配管系の基準地震動 S_sによる地震力に対する波及的影響の検討を実施する際の許容限界については、JEAG4601 又は既往の研究等を参考に設定していること。</p> <ul style="list-style-type: none"> • JEAG4601 • 発電用原子力設備規格 設計・建設規格 ((社)日本機械学会, 2005/2007) <p>(2) 上記(1)の規格及び基準等を使用するに当たっては、昭和56年設計審査指針による A_s クラスを含む A クラスの施設を S クラスの施設、昭和56年設計審査指針による基準地震動 S_2、S_1 をそれぞれ基準地震動 S_s、弾性設計用地震動 S_d と読み替え、規制基準の要求事項に留意して用いていること。</p> <p>4.4 地震応答解析 4.4.1 地震応答解析手法及び地震応答解析モデル 【審査における確認事項】 機器・配管系の地震応答解析においては、適切な地震応答解析手法及び地震応答解析モデルを設定していることを確認する。</p> <p>【確認内容】 地震応答解析手法及び地震応答解析モデルについては以下を確認する。</p> <p>(1) 地震応答解析手法 地震応答解析手法は、規制基準の要求事項に留意して、JEAG4601 の規定を参考に設定していること。</p> <p>(2) 地盤・建物・機器・配管系の連成系の地震応答解析モデル ① 地盤・建物部分の地震応答解析モデル 地盤・建物・機器・配管系の連成系の地震応答解析モデルのうち、地盤・建物部分の地震応答解析モデルは、「3. 建物・構築物に関する事項 3.4 地震応答解析 3.4.1 地震応答解析手法及び地震応答解析モデル」に基づき設定していること。 ② 機器・配管系部分の地震応答解析モデル a) 地盤・建物と連成させる機器・配管系部分は、地盤・建物部分と相互に影響を及ぼすと考えられるものを選定しモデル化</p>	<p>〔参考4〕耐震設計に係る工認審査ガイド（抜粋）（2／3）</p> <p>【確認内容】 許容限界については以下を確認する。</p> <p>(1) 「安全上適切と認められる規格及び基準等」として、適用可能な規格及び基準等を以下に示す。なお、Bクラス、Cクラスの機器・配管系の基準地震動 S_sによる地震力に対する波及的影響の検討を実施する際の許容限界については、JEAG4601 又は既往の研究等を参考に設定していること。</p> <ul style="list-style-type: none"> • JEAG4601 • 発電用原子力設備規格 設計・建設規格 ((社)日本機械学会, 2005/2007) <p>(2) 上記(1)の規格及び基準等を使用するに当たっては、昭和56年設計審査指針による A_s クラスを含む A クラスの施設を S クラスの施設、昭和56年設計審査指針による基準地震動 S_2、S_1 をそれぞれ基準地震動 S_s、弾性設計用地震動 S_d と読み替え、規制基準の要求事項に留意して用いていること。</p> <p>4.4 地震応答解析 4.4.1 地震応答解析手法及び地震応答解析モデル 【審査における確認事項】 機器・配管系の地震応答解析においては、適切な地震応答解析手法及び地震応答解析モデルを設定していることを確認する。</p> <p>【確認内容】 地震応答解析手法及び地震応答解析モデルについては以下を確認する。</p> <p>(1) 地震応答解析手法 地震応答解析手法は、規制基準の要求事項に留意して、JEAG4601 の規定を参考に設定していること。</p> <p>(2) 地盤・建物・機器・配管系の連成系の地震応答解析モデル ① 地盤・建物部分の地震応答解析モデル 地盤・建物・機器・配管系の連成系の地震応答解析モデルのうち、地盤・建物部分の地震応答解析モデルは、「3. 建物・構築物に関する事項 3.4 地震応答解析 3.4.1 地震応答解析手法及び地震応答解析モデル」に基づき設定していること。 ② 機器・配管系部分の地震応答解析モデル a) 地盤・建物と連成させる機器・配管系部分は、地盤・建物部分と相互に影響を及ぼすと考えられるものを選定しモデル化</p>	<p>〔参考4〕耐震設計に係る工認審査ガイド（抜粋）（2／2）</p> <p>【確認内容】 許容限界については以下を確認する。</p> <p>(1) 「安全上適切と認められる規格及び基準等」として、適用可能な規格及び基準等を以下に示す。なお、Bクラス、Cクラスの機器・配管系の基準地震動 S_sによる地震力に対する波及的影響の検討を実施する際の許容限界については、JEAG4601 又は既往の研究等を参考に設定していること。</p> <ul style="list-style-type: none"> • JEAG4601 • 発電用原子力設備規格 設計・建設規格 ((社)日本機械学会, 2005/2007) <p>(2) 上記(1)の規格及び基準等を使用するに当たっては、昭和56年設計審査指針による A_s クラスを含む A クラスの施設を S クラスの施設、昭和56年設計審査指針による基準地震動 S_2、S_1 をそれぞれ基準地震動 S_s、弾性設計用地震動 S_d と読み替え、規制基準の要求事項に留意して用いていること。</p> <p>4.4 地震応答解析 4.4.1 地震応答解析手法及び地震応答解析モデル 【審査における確認事項】 機器・配管系の地震応答解析においては、適切な地震応答解析手法及び地震応答解析モデルを設定していることを確認する。</p> <p>【確認内容】 地震応答解析手法及び地震応答解析モデルについては以下を確認する。</p> <p>(1) 地震応答解析手法 地震応答解析手法は、規制基準の要求事項に留意して、JEAG4601 の規定を参考に設定していること。</p> <p>(2) 地盤・建物・機器・配管系の連成系の地震応答解析モデル ① 地盤・建物部分の地震応答解析モデル 地盤・建物・機器・配管系の連成系の地震応答解析モデルのうち、地盤・建物部分の地震応答解析モデルは、「3. 建物・構築物に関する事項 3.4 地震応答解析 3.4.1 地震応答解析手法及び地震応答解析モデル」に基づき設定していること。 ② 機器・配管系部分の地震応答解析モデル a) 地盤・建物と連成させる機器・配管系部分は、地盤・建物部分と相互に影響を及ぼすと考えられるものを選定しモデル化</p>	

柏崎刈羽原子力発電所 6／7号炉 (2017.12.20版)	東海第二発電所 (2018.9.18版)	島根原子力発電所 2号炉	備考
<p>【参考4】耐震設計に係る工認審査ガイド（抜粋）（3／3）</p> <p>4.2 荷重及び荷重の組合せ 【審査における確認事項】 機器・配管系の耐震設計においては、施設に作用する地震力と地震力以外の荷重を適切に組み合わせていることを確認する。</p> <p>【確認内容】 荷重及び荷重の組合せについては以下を確認する。</p> <p>(1) 地震力以外の荷重 施設に作用する地震力以外の荷重は、規制基準の要求事項に留意して、以下に示す規格及び基準等を参考に、運転状態ごとに生じる荷重を考慮していること。 ・JEAG4601 ・発電用原子力設備規格 設計・建設規格((社)日本機械学会, 2005/2007)</p> <p>(2) 荷重の組合せ ① Sクラスの機器・配管系について、基準地震動 S_s による地震力に対し安全機能が保持できるように耐震設計する際、及び弾性設計用地震動 S_d による地震力又は静的地震力のいずれか大きい方に対して耐えるように耐震設計する際は、規制基準の要求事項に留意して、JEAG4601 の規定を参考に、地震力と上記(1)の荷重とを組み合わせていること。 ② Bクラス、Cクラスの機器・配管系について、静的地震力及び動的地震力（Bクラスの共振影響検討に係るもの）に対して耐えるように耐震設計する際は、規制基準の要求事項に留意して、JEAG4601 の規定を参考に、地震力と上記(1)の荷重とを組み合わせていること。なお、Bクラスの共振影響検討における動的地震力は、水平2方向及び鉛直方向の地震力を考慮していること。 </p>	<p>【参考4】耐震設計に係る工認審査ガイド（抜粋）（3／3）</p> <p>建物・構築物に関する項目 3.1 使用材料及び材料定数」及び「5. 土木構造物に関する項目 5.1 使用材料及び材料定数」のとおり材料のばらつきによる定数の変動幅が適切に設定されていること。</p> <p>4.2 荷重及び荷重の組合せ 【審査における確認事項】 機器・配管系の耐震設計においては、施設に作用する地震力と地震力以外の荷重を適切に組み合わせていることを確認する。</p> <p>【確認内容】 荷重及び荷重の組合せについては以下を確認する。</p> <p>(1) 地震力以外の荷重 施設に作用する地震力以外の荷重は、規制基準の要求事項に留意して、以下に示す規格及び基準等を参考に、運転状態ごとに生じる荷重を考慮していること。 ・JEAG4601 ・発電用原子力設備規格 設計・建設規格((社)日本機械学会, 2005/2007)</p> <p>(2) 荷重の組合せ ① Sクラスの機器・配管系について、基準地震動 S_s による地震力に対し安全機能が保持できるように耐震設計する際、及び弾性設計用地震動 S_d による地震力又は静的地震力のいずれか大きい方に対して耐えるように耐震設計する際は、規制基準の要求事項に留意して、JEAG4601 の規定を参考に、地震力と上記(1)の荷重とを組み合わせていること。 ② Bクラス、Cクラスの機器・配管系について、静的地震力及び動的地震力（Bクラスの共振影響検討に係るもの）に対して耐えるように耐震設計する際は、規制基準の要求事項に留意して、JEAG4601 の規定を参考に、地震力と上記(1)の荷重とを組み合わせていること。なお、Bクラスの共振影響検討における動的地震力は、水平2方向及び鉛直方向の地震力を考慮していること。 </p>		<ul style="list-style-type: none"> 記載方針の相違 【柏崎 6/7, 東海第二】 4.2(2)の記載範囲については再掲となるため、島根2号炉では記載していない