第34条 緊急時対策所 (別添1)

赤字:設備、運用又は体制の相違(設計方針の相違)

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

(5) 着衣

緊急時対策所内における防護具類の着衣手順は以下のとおり。 要員等の防護具類の着衣場所は緊急時対策所内とする。

大飯発電所3/4号炉

・緊急時対策所内において、脱衣と反対の手順にて、綿手袋、 靴下、マスク、ゴム手袋1枚目、タイベック、ゴム手袋2枚 目、靴カバーを着衣する。

また、緊急時対策所の外側がプルーム通過等によって大規模に 汚染されたような状況下においては、汚染防護服 (タイベック) 等を二重に着用するなど汚染持ち込み防止のための対策を取る こととしている。

なお、内部被ばくにつながるおそれがあることから、放射線管 理班が要員の防護具類の着衣状況について、適宜監視し、指導、 助言をする。

(6) 汚染管理

前述のとおり、緊急時対策所内に放射性物質による汚染を持ち 込まないようチェンジングエリアを設けている。身体サーベイエ リア内で要員の汚染が確認された場合は、身体サーベイエリアに 隣接した「除染エリア」で要員の除染を行う。

要員の除染については、ウェットティッシュによる拭き取りに よる除染を基本とするが、拭き取りにて除染できない場合も想定 し、汚染部位への水洗による除染が行えるよう簡易シャワーを設 ける。

なお、簡易シャワーを用いた除染により発生した汚染水は、必要に応じて、図6-6のとおり、ウエスへ染み込ませる等により固体 廃棄物として処理するなど管理された状態で運用を行う。

なお、緊急時対策所内においては基本的に汚染水の発生はない と考えられるものの仮に汚染水が発生したとしても発生量は限 られることから、除染の際に発生する汚染水と同様に必要に応じ てウエスへ染み込ませる等により固体廃棄物として処理するな ど管理された状態で運用を行う。

汚染水については上記のとおり適切に処理することとし、汚染水が除染エリアから飛散したり漏水したりしないような対策を 取る。

また、管理されない状態において汚染水が外部放出されること のないよう運用していく。

e. 着衣

緊急時対策所内における防護具類の着衣手順は次のとおりである。

泊発電所3号炉

要員等の防護具類の着衣場所は緊急時対策所内とする。

・緊急時対策所内において、脱衣と反対の手順にて綿手袋、汚染 区域用靴下、マスク、ゴム手袋1枚目、タイベック、ゴム手袋 2枚目、靴カバーを着衣する。

また、緊急時対策所の外側がプルーム通過等によって大規模に汚染されたような状況下においては、防護な (タイベック) 等を二重 に着用するなど汚染の持ち込み防止のための対策を取ることとしている。

f . 汚染管理

前述のとおり、緊急時対策所内に放射性物質による汚染を持ち込まないようチェンジングエリアを設けている。スクリーニングエリア内で要員の汚染が確認された場合は、スクリーニングエリアに隣接した「除染エリア」で要員の除染を行う。

要員の除染は、ウェットティッシュによる拭き取りにて除染を行うことを基本とするが、拭き取りにて除染ができない場合も想定し、汚染部位への水洗による除染が行えるよう簡易シャワーを設置するとともに、除染キット (中性洗剤、ハンドブラシ) についても配備し必要により使用する。

また、水洗除染時における飛散防止のための簡易テント及び除染による廃水を受ける容器(専用トレイ)についても設置する。(図別1-7-3参照)

なお, 簡易シャワーを用いた除染による廃水は, ウエスに染み込ませることで放射性廃棄物として廃棄する。

e. 着衣

防護具類の着衣手順は以下のとおり。

① 緊急時対策所内で、綿手袋、靴下、帽子、タイベック、マス ・資機材名称の相違 ク、ゴム手袋内側、ゴム手袋外側等を着衣する。

女川原子力発電所2号炉(抜粋)

② 下足エリアで、ヘルメット、靴を着用する。

放射線管理班員は、要員の作業に応じて、EVAスーツ等の着用を 指示する。

・記載内容の相違

差異理由

泊においても脱衣時 と同様に着衣状況に ついても適宜放管班 員が確認し、指導、助 言等を行う。

f. 汚染管理

サーベイエリア内で要員の汚染が確認された場合は, サーベイ エリアに隣接した除染エリアで要員の除染を行う。

要員の除染については、ウェットティッシュでの拭き取りによる除染を基本とするが、拭き取りにて除染できない場合も想定し、汚染箇所への水洗による除染が行えるよう簡易シャワーを設ける。

・記載内容の相違

汚染水の飛散防止の ためにトレイ等を設 置するなどの処置に ついて記載した。飛散 防止処置の対応は大 飯も同様である。

簡易シャワーで発生した汚染水は、図5.1-5のとおり必要に応じてウエスへ染み込ませる等により固体廃棄物として処理する。

・記載表現の相違 泊においても汚染水

が染み込んだウエス 等は固体廃棄物とし て処理する。

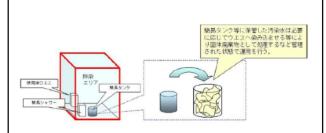
記載内容の相違

大飯は緊急時対策所 内で仮に汚染水が発生した場合の対応においても汚染水の発生は ないものと考えるが、 除染時に発生するる。 強水と同様、固体廃棄 物として、 切に放射線管理 し、適切に放射線管理 を行う。

赤字:設備、運用又は体制の相違(設計方針の相違)

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

女川原子力発電所2号炉(抜粋) 美異理由



大飯発電所3/4号炉

図6-6 汚染水処理イメージ図 注:汚染水は除染エリアから漏水しない対策をとる。

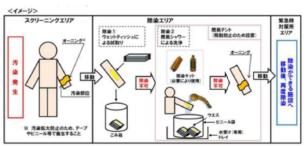
(7) 廃棄物管理

緊急時対策所外で活動した要員が着用した防護具類について は、チェンジングエリアの脱衣エリアで廃棄する。これら放射性 廃棄物については、チェンジングエリア内に留め置くと環境線量 当量率の上昇及び放射性物質による汚染拡大へつながる要因と なることから適宜持ち出し、チェンジングエリア内の環境線量当 量率の上昇及び汚染拡大の防止を図る。

(8) 環境管理

放射線管理班は、緊急時対策所内及びチェンジングエリア内の 表面汚染密度、線量当量率及び空気中放射性物質濃度を定期的(1 回/日以上)に測定し、放射性物質の異常な流入等がないことを 確認する。

また、必要に応じて防護具類の着用や除染等の対策を講じる。 プルーム通過後にチェンジングエリアの出入管理を再開する 際には、表面汚染密度、線量当量率及び空気中放射性物質濃度の 測定を実施する。



泊発電所3号炉

図 別 1-7-3 身体汚染発生時における除染対応イメージ図

g. 廃棄物管理

緊急時対策所外で作業した要員が着用した防護具類は、チェンジ ングエリア内で廃棄する。

これらの放射性廃棄物については、チェンジングエリア内に留め 置くと環境線量当量率の上昇、または放射性物質による汚染の拡大 へつながる要因となることから、適宜緊急時対策所外へ持ち出しチ ェンジングエリア内の汚染拡大防止を図る。

h. 環境管理

放管班員は、緊急時対策所内において電離箱サーベイメータによ る線量当量率の測定、GM 汚染サーベイメータによる表面汚染密度 及び空気中放射性物質濃度の測定を定期的(1回/日以上)に行い、 放射性物質の異常な流入等がないことを確認する。

また,必要に応じて防護具類の着用や除染等の対応を行う。

プルーム通過後にチェンジングエリアの出入管理を再開する際 には、表面汚染密度、線量当量率及び空気中放射性物質濃度の測定 を実施する。

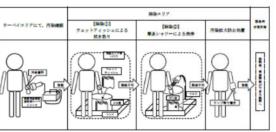


図 5.1-5 除染及び汚染水処理イメージ図

g. 廃棄物管理

緊急時対策所外で活動した要員が脱衣した防護具類について は、チェンジングエリア内に留め置くとチェンジングエリア内の 防護具類はチェンジ 線量率の上昇及び汚染拡大へつながる要因となることから、適宜 チェンジングエリア外に持ち出しチェンジングエリア内の線量 率の上昇及び汚染拡大防止を図る。

h. 環境管理

放射線管理班員は、チェンジングエリア内の表面汚染密度、線 量率及び空気中放射性物質濃度を定期的(1回/日以上)に測定 し、放射性物質の異常な流入や拡大がないことを確認する。

プルーム通過後にチェンジングエリアの出入管理を再開する 際には、表面汚染密度、線量率及び空気中放射性物質濃度の測定 を実施し、必要に応じチェンジングエリアの除染を実施する。な お、測定及び除染を行った要員は、脱衣エリアにて脱衣を行う。

記載表現の相違

ングエリア内脱衣エ リアに設置する回収 箱等に廃棄し, 適宜持 ち出し汚染拡大防止 を図ることは同様。

記載表現の相違

測定機器名称の相違

大飯発電所3/4号炉	泊発電所3号炉	女川原子力発電所 2 号炉(抜粋)	差異理由
6. チェンジングエリアにかかる補足事項	(5) チェンジングエリアに係る補足事項	(6) チェンジングエリアに係る補足事項	
(1) チェンジングエリアにおける運用について		a. チェンジングエリアの設営状況	・記載内容の相違
チェンジングエリアにおいては、図6-7のとおり汚染検査方法の		チェンジングエリアは、下足エリア、脱衣エリア及びサーベイ	泊においてもチェン
図示等により、緊急時対策要員等が円滑にチェンジングエリアの運		エリアの境界をバリア等により区画する。チェンジングエリアの	ジングエリアの運用
用をすることが可能である。		設営状況は図5.1-6のとおりである。	を円滑に実施できる
The state of the s		チェンジングエリア内は、汚染の除去の容易さの観点から養生	よう放管班員以外で
スクリーニング別後		シートを貼ることとし、一時閉鎖となる時間を短縮している。ま	も汚染検査等を実施
		た、養生シート等に損傷が生じた際は、速やかに補修が行えるよ	できるよう図解を掲
		う補修用の資機材を準備する。	示している。
\$ 279-570H(0A)			
ガンジグ 対抗 対抗 対抗 対抗 対抗 対抗 対抗 手腕を監解			
		フェンス区園	
○万をサーベイ ②体をサーベイ ③頭をサーベイ		Foregood Tones	
		放水エリア サーベイエリア	
		★ 下足エリア	
図6-7 緊急時対策所チェンジングエリアイメージ図		H ** (* mm	
INIO 1 HERBYTAJNIN / LV VV / LV V VIN		///	
		7.77	
		図5.1-6 チェンジングエリアの穀営状況	

赤字:設備、運用又は体制の相違(設計方針の相違) 青字:記載箇所又は記載内容の相違(記載方針の相違)

女川原子力発電所2号炉(抜粋)

緑字:記載表現、設備名称の相違(実質的な相違なし)

第34条 緊急時対策所(別添1)

(3) チェンジングエリアへの汚染空気の流入防止

緊急時対策所への放射性物質の流入を防止するため、緊急時対 策所の出入口となる扉は1箇所のみとし、その他の扉については 閉止運用とすることにより開放ができないようにすることで、緊 急時対策所への放射性物質の持ち込みを防止する運用としてい る。

大飯発電所3/4号炉

出入口となる扉1箇所には、要員が装着している防護具類の脱 衣エリア及び脱衣後の要員の身体等に、放射性物質が付着してい ないことを確認するための身体サーベイエリアを設置し、緊急時 対策所への放射性物質の持ち込みを防止する。

また、緊急時対策所(チェンジングエリアを含む。)は、正圧に 維持することにより、外部からのよう素等の放射性物質の流入を 防止する。プルーム通過中は、緊急時対策所の出入口扉を閉止し、 原則として人の出入りを行わない運用とする。

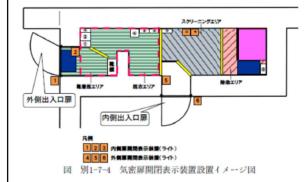
a. チェンジングエリアにおける汚染空気の流入防止

緊急時対策所のチェンジングエリアには外側及び内側の2箇所の 出入口扉を気密扉として設置し、緊急時対策所内への放射性物質の 流入を防止するため、緊急時対策所の換気設備で緊急時対策所内を 正圧に維持することにより、出入口の扉を開放した場合においても 外部からの放射性物質の流入を防止する設計としている。

泊発電所3号炉

また、緊急時対策所内の正圧維持のため、2 箇所の出入口扉が同 時に開放されないようにするとともに、ブルーム通過中については 2 箇所の出入口扉を閉止し、原則として要員の出入りを行わない運 用とする。

また、要員が緊急時対策所への入退室のため気密扉を開放する際 に気密扉の2 箇所同時開放を防止するため、各気密扉に設置された ライトの点灯及び警報音により、他の要員に対し気密扉の開閉状況 を確認してから開放できるよう気密扉開閉表示装置を設置する。 (図別1-7-4 参照)



設計の相違

差異理由

大飯は緊急時対策所 の複数ある扉のうち, 出入口扉を1箇所に 限定することで緊対 所内への放射性物質 の侵入経路を限定し 持ち込みを防止して いる。泊においては、 チェンジングエリア から緊急時対策所内 に入域する経路上に ある外側及び内側の 扉の同時開放を防止 することで,放射性物 質の持ち込みを防止 及び緊急時対策所内 の正圧維持をしてい

記載方針の相違

大飯は放射性物質の 付着の有無を確認す る身体サーベイエリ アについて記載して いる。 泊においても, チェンジングエリア 内にスクリーニング エリアを設け、放射性 物質の付着の有無を 確認しており、差異は tev.

記載表現の相違

第34条 緊急時対策所(別添1)

赤字:設備、運用又は体制の相違(設計方針の相違)

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

大飯発電所3/4号炉 泊発電所3号炉 女川原子力発電所2号炉(抜粋)

(4) 緊急時対策所とチェンジングエリアの入退室時における汚染持ち (パターン1) 屋外から靴着脱エリアに入室する場合における装置の動 込みの防止について

緊急時対策所外で活動した要員が緊急時対策所へ入室する前 にチェンジングエリアにて脱衣及び身体サーベイの後、入室す る。

①通常時(緊急時対策所(入口扉の閉止時)

「緊急時対策所」は緊急時対策所可搬型空気浄化装置による送 気にて正圧が維持される。

②緊急時対策所の入退室時

- ・ 緊急時対策所内は正圧であるため、緊急時対策所入口扉を開放 すると図6-9のとおり外側に向かって空気が流れるため、緊急時 対策所内への汚染の流入は防止される。
- ・ 入退出時における緊急時対策所内からの空気の流出は、エアロ ックにより制限されるため、緊急時対策所内の正圧は維持され る。

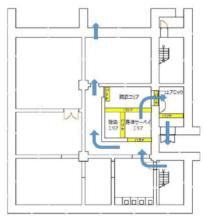


図 6-9 緊急時対策所入退時の空気の流れイメージ図

上記のとおり運用することで緊急時対策所への放射性物質の持ち 込みを防止する。また、緊急時対策所内は、緊急時対策所可搬型空気 浄化装置による送気にて正圧が維持され、チェンジングエリアの空気 は、チェンジングエリア内から建屋排気口へ向かって空気が流れる状 態となる。

屋外より外側出入口扉(屋外側)を開放すると、表示装置 4, 5, 6 が | 点灯すると共に警報音が吹鳴し, 内側出入口扉(スクリーニングエリア・ 緊急時対策所エリア側)付近の要員に対し扉開放禁止を促す。



(パターン2) 緊急時対策所エリアからスクリーニングエリアに退室す る場合における装置の動作

緊急時対策所エリアより内側出入口扉(緊急時対策所エリア側)を開 放すると、表示装置 1、2、3 が点灯すると共に警報音が吹鳴し、外側出 入口扉(屋外・靴着脱エリア側)付近及びスクリーニングエリアにいる 要員に対し扉開放禁止を促す。

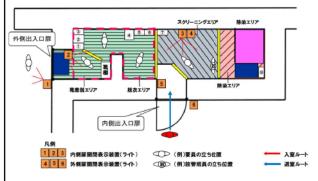


図 別1-7-5 気密扉開閉表示装置の動作イメージ図 (1/2)

運用等の相違 緊急時対策所内への 汚染持ち込み防止方 法について記載した ものである。泊の緊急 時対策所においては, 対策所内の正圧維持 と合わせてパターン 毎に扉の同時開放を 禁止とする運用によ り汚染持ち込みを防 止している。

差異理由

大飯発電所3/4号炉	泊発電所3号炉	女川原子力発電所2号炉(抜粋)	差異理由
	(パターン3) 靴着脱エリアから屋外に退室する場合における装置の動		
	作		
	靴着脱エリアより外側出入口扉(靴着脱エリア側)を開放すると、表示装置4,5,6が点灯すると共に警報音が吹鳴し、内側出入口扉(スク		
	小表直4、5、6か尽対すると共に青秋市が火傷し、円側四人口扉(ヘクリーニングエリア・緊急時対策所エリア側)付近にいる要員に対し扉開		
	放禁止を促す。		
	ANTI GIC / 6		
	A		
	(パターン4) スクリーニングエリアから緊急時対策所エリアに入室する場合における装置の動作 スクリーニングエリアより内側出入口扉(スクリーニングエリア側) を開放すると、表示装置1,2,3が点灯すると共に警報音が吹鳴し、外側出入口扉(屋外・靴着脱エリア側)付近及びスクリーニングエリアにいる要員に対し扉開放禁止を促す。		
	スクリーニングエリア 除泉エリア 外側出入口席 2 1 1 2 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1		
	1 2 3 内側展開開表示装置(ライト)		
	図 別1-7-5 気密扉開閉表示装置の動作イメージ図 (2/2)		

第34条 緊急時対策所(別添1)

(比較のため記載簡所移動)

(2) 空気の流れ

赤字:設備、運用又は体制の相違(設計方針の相違)

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

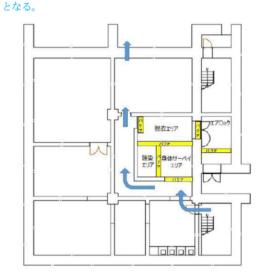
女川原子力発電所2号炉(抜粋) b. チェンジングエリアへの空気の流れ

チェンジングエリアは、一定の気密性が確保された緊急時対策 建屋内に設置し、図5.1-7のように、汚染の区分ごとにエリアを 区画し、汚染を管理する。

また、更なる被ばく低減のため、チェンジングエリアは、緊急時対策所非常用送風機及び緊急時対策所非常用フィルタ装置の運転による換気を行い、チェンジングエリアに図5.1-7 のように空気の流れをつくることで脱衣を行うホットエリア等の空気によるサーベイエリア側への汚染拡大を防止する。

・記載内容の相違 泊は緊急時対策所の 空気圧力の挙動も含 めて空気の流れを忌 載した。対策所から屋 外に向かって空気が 流れ、放射性物質の持 ち込みを最小限にす る考え方は同様であ

差異理由



大飯発電所3/4号炉

チェンジングエリアの設置場所は、緊急時対策所内に設置され

図6-8 のとおり緊急時対策所チェンジングエリアの空気は、チ

ェンジングエリア内から建屋排気口へ向かって空気が流れる状態

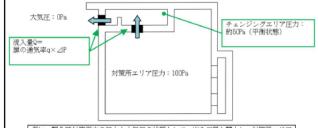
図6・8 空気の流れイメージ図

緊急時対策所の出入口扉は、気密性を有する扉を設置することから、扉閉止時の通気量は極少量に抑えられるが、対策所エリアからの流出空気でチェンジングエリアは加圧されることとなる。

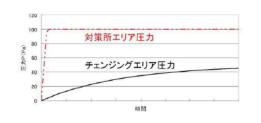
泊発電所3号炉

扉隙間からの流出量は扉両側の差圧に比例するため、仮に、チェンジングエリア両側の扉の気密性が同一と仮定すれば、2箇所の扉の流出量Qが同一となる平衡状態では、対策所エリアと外気のほぼ半分の圧力に維持されることとなる。

また、扉を開けた場合でも、対策所エリア内が正圧に維持されているため、外側に向かって空気が流れ出て、チェンジングエリアへの放射性物質の持込みは最小に維持されると考える。



仮に、緊急時対策所内の圧力を大気圧の状態として、出入口扉を閉止し、対策所エリア を加圧した場合のチェンジングエリアの圧力は、以下の様な挙動を示す。



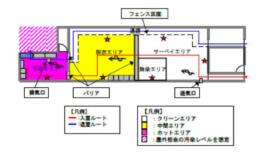


図 5.1-7 チェンジングエリアの空気の流れ

第34条 緊急時対策所 (別添1)

(5) 身体サーベイ管理基準

管理を実施する。

状况

状 屋外(発電所構内全

況 般) ヘ少量の放射性

物質が漏えい又は

原子力災害時 状 大規模プルームが

況 放出されるような

② 原子力災害時

放出されるような

赤字:設備、運用又は体制の相違(設計方針の相違)

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

スカ1	リーニン	ゲ管理基準
	スカ1	スクリーニング

防護具類の脱着の運用を踏まえ,緊急時対策所への汚染の持ち込みを防止することを目的として,チェンジングエリアにおいて汚染 管理を実施する。

泊発電所3号炉

チェンジングエリアの汚染管理基準は表 別1-7-3のとおり法令 に定める表面汚染密度限度 (アルファ線を放出しない放射性同位元素の表面密度限度40Bq/cm²) の1/10である4Bq/cm²とする。

表 別1-7-3 チェンジングエリア内における汚染の管理基準

	状况	汚染の管理基準**	根拠等
状況①	屋外(発電所構内全般) 〜少量 の放射性物質が漏えい又は放 出されるような原子力災害時	1,300 cpm (4 Bq/cm ²)	法令に定める表面汚染密度限度 (アルファ 線を放出しない放射性同位元素の表面汚染 密度限度: 40 Bq/cm ²) の1/10
状況②	大規模プルームが放出される	40,000 cpm ⁸² (120 Bq/cm ²)	原子力災害対策指針における OIL4 ^{®4} を準拠
2	ような原子力災害時	13,000 cpm ⁴⁶³ (40 Bq/cm ²)	原子力災害対策指針における OIL4 ⁸⁴ 【1ヶ月後の値】を準拠

(7) 汚染の管理基準

表5.1-3のとおり、状況に応じた汚染の管理基準により運用する。

女川原子力発電所2号炉(抜粋)

ただし、サーベイエリアのバックグラウンドに応じて、表5.1-3の管理基準での運用が困難となった場合は、バックグラウンドと識別できる値を設定する。

表 5.1-3 汚染の管理基準

	状況	汚染の管理基準*1	根拠等
状况①	屋外 (発電所構内全般) へ少量の放射性物質が漏えい又は放出されるような原子力 災害時	1,300cpm ^{#2}	法令に定める表面汚染密度限度 (アルファ線を放出しない放射性同位元素の表面汚染密度限度:40Bq/cm²)の1/10
状	大規模プルームが放	40,000cpm ^{i@3}	原子力災害対策指針における OIL4に準拠
況 ②	出されるような原子 力災害時	13,000cpm ^{®4}	原子力災害対策指針における OIL4【1ヶ月後の値】に準拠

*1:計測器の仕様や校正により計数率が異なる場合は、計測器毎の 数値を確認しておく。また、測定する場所のバックグラウンド に留意する必要がある。

大飯発電所3/4号炉

防護具類の脱着の運用を踏まえ、緊急時対策所への汚染の持ち込

チェンジングエリアの汚染管理基準は、表6-5のとおり法令に定

根拠等

法令に定める表面密度限度 (ア

ルファ線を放出しない放射性物

質の表面密度限度:40Bq/cm2)

法令に定める表面密度限度(ア

ルファ線を放出しない放射性物

質の表面密度限度: 40Bq/cm²) の 1/10 を目標値とする。 バックグランドの上昇等により

上記 4Bq/cm2 で管理できない場

合は、状況に応じて適切な管理

基準を定める。

Ø 1/10

める表面密度限度(アルファ線を放出しない放射性物質の表面密度

表 6-5 汚染の管理基準 汚染の管理基準*1

限度40Bq/cm²) の1/10である4Bq/cm²を管理目標とする。

1,300cpm²

(4Bq/cm²)

1.300cpm*2

 $(4Bq/cm^2)$

1,300~40,000cpm*3

 $(4 \sim 120 \text{Bg/cm}^2)$

みを防止することを目的として、チェンジングエリアにおいて汚染

*2:4Bq/cm² 相当。

*3:120Bq/cm² 相当。バックグラウンドが高い状況下に適用。バッ クグラウンドの影響が相対的に小さくなる数値のうち最低の 水準 (バックグラウンドのノイズに信号が埋まらないレベルと して3 倍程度の余裕を見込む水準) として設定

 $(13,000 \text{cpm} \times 3 = 40,000 \text{cpm})$

※1:計測器の仕様や校正により計数率が異なる場合は、計測器毎の数値を確認しておく。また、測定する場所のBGに留意する必要がある。

※3:40Bq/cm² (放射性ヨウ素の吸入により小児の甲状腺等価線量が 100mSvに相当する内部被ばくをもたらすと想定される体表面汚染密度)

例: Co-60で100cm²にわたり汚染していた場合,30cm離れた者は約0.02 μ Sv/hで被ばくする。

※4: OIL4 は参考1参照

※1:計測器の仕様や校正により計数率が異なる場合は、計測器毎の数値を確認しておく。また、測定する場所のバックグラウンドに留意する必要がある。

※2:4 Bq/cm² 相当。

※3:120Bq/cm²相当。バックグラウンドが高い状況下に適用。バックグラウンドの影響が相対的に小さくなる数値のうち、最低の水準(バックグラウンドのノイズに信号が埋まらないレベルとして3倍程度の余裕を見込む水準)として設定(13,000×3≒40,000cpm)。

※4:40Bq/cm²相当(放射性よう素の吸入により小児の甲状腺等価線量が100mSvに相当する内部被ばくをもたらすと想定される体表面密度)。

記載表現の相違

BG=バックグラウ ンド

差異理由

記載表現の相違

記載箇所の相違

表中に括弧書きで記 載している

赤字:設備、運用又は体制の相違(設計方針の相違)

女川原子力発電所2号炉(抜粋)

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

第34条 緊急時対策所(別添1)

一方、福島第一原子力発電所の事故後の対応においては、表面汚 染の身体サーベイレベルとして当初設定された基準は13,000cpm (40Bg/cm²)であった。しかしながら、事故進展に伴いバックグラウ ンドレベルが上がり、そのレベルでは汚染の有無の識別ができない 等、実効的な運用ができない状態となり、汚染の管理基準が100,000 cpmに一時的に引き上げられた。

大飯発電所3/4号炉

なお、事故後の身体サーベイ結果の人数分布から身体サーベイレ ベルを100,000cpm以下としても簡易除染の実施は可能であったと されており、100,000cpm以下で、かつ、バックグラウンドの影響が 相対的に小さくなる数値のうち最低の水準として40,000cpm(120 Bg/cm²)が適当な水準とされている。

また、よう素131の半減期は8日と短いため、よう素131の計数率へ の影響は1ヶ月程度で小さくなるとして原子力災害対策指針(平成 29年7月5日全部改正) における「運用上の介入レベル」(Operational Intervention Level。以下「OIL」という。)では1ヶ月後の値と して13,000cpm(40Bq/cm²)を除染の基準としている。

上記福島の状況に鑑みOILでは13,000cpm(40Bg/cm²)を除染の 基準としているが、可能な限り汚染の持ち込み低減を図るため建屋 の入口で最外周の汚染防護服 (タイベック) 等を脱衣するなどの汚 染管理を実施することにより、緊急時対策所のチェンジングエリア ではより低い管理基準1,300cpm(4Bq/cm²)を管理目標として運用す ることとする。

ただし、バックグラウンドレベルが上がり汚染の有無の識別がで きない等、実効的な運用ができない状態となった場合には、状況に 応じて1,300cpm(4Bq/cm²)~40,000cpm(120Bq/cm²)の適切な管理基 進を定める。

【参考1】運用上の介入レベル(OIL4)について

- ●原子力災害対策指針(令和3年7月21日一部改正)より抜粋
- ・「運用上の介入レベル」(Operational Intervention Level)
- ・「原子力災害対策指針」において設定された避難等の防護措置の実 施を判断する基準

泊発電所3号炉

• 空間放射線量率や環境試料中の放射性物質の濃度等を原則計測可 能な値で表される

基準の種類	基準の概要	初期股定值	防護措置の概要
OIL4	不注意な経口摂取、皮膚汚	β∰ : 40,000 cpm ²⁰¹	遊離又は一時移転の基準
	染からの外部被ばくを防止	(皮膚から数cmでの検出器の計数率)	に基づいて遊離等した遊
	するため、除染を講ずるた		難者等に避難退城時検査
	めの基準	β線: 13,000 cpm ⁸² 【1カ月後の値】	を実施して、基準を超え
		(皮膚から数cmでの検出器の計数率)	る際は迅速に簡易除染等
			を実施。

- ※1: 我が国において広く用いられているβ線の入射窓面積が20 cm²の検出器を利用した場合の計数率であり。 表面汚染密度は約120 Bq/cm²相当となる。他の計測器を使用して測定する場合には、この表面汚染密度 から入射液面積や輸出効率を勘案した針数率を求める必要がある。
- ※2:※1と同様、表面汚染密度は40 Bg/cm2相当となり、計測器の仕様が異なる場合には、計数率の機算が必 事である。

・記載表現の相違 スクリーニング基準 の設定にあたり準拠 している OIL について 記載しているもので、 設定の考え方は同様。

差異理由

大飯発電所3/4号炉	泊発電所3号炉	女川原子力発電所2号炉(抜粋)	差異理由
	c. チェンジングエリアの維持管理		・記載内容の相違
	防護具類に付着した放射性物質により,付近のバックグラウンド		チェンジングエリア
	(以下,「BG」という。)が上昇すると,チェンジングエリア内にお		の汚染管理の具体的
	いて正確な身体サーベイが実施できない。		な方法について記載
	このため、測定時にはあらかじめ付近のBGを把握しておくことに		した。
	加え、以下の維持管理を定期的に実施する。		
	・チェンジングエリア内の汚染管理		
	スクリーニング及び除染エリアの汚染管理を定期的に実施し、汚		
	染が確認された場合は、速やかにシートの張り替え等を行う。		
	・廃棄物の管理		
	防護具類の放射性廃棄物は袋詰めし、適宜緊急時対策所外へ搬出		
	する。		
	・汚染区域用靴のサーベイ等		
	1回/日以上の頻度で、汚染区域用靴のサーベイを実施し、必要		
	により除染等の対応を行う。また、粘着マットは定期的に取替えを		
	行う。		
	・グリーンハウスの外観点検【壁面への放射性物質の付着防止】		
	1回/日以上の頻度で、グリーンハウスの外観点検を行い、必要		
	により補修等の対応を行う。		
	(2) (4) スクリーニングエリア (1) 3 3 5 5 7 7 (1) Bist エリア (3)		
	月側 (1 使用涂コム手架 1 校目 測収報 (2 使用涂タイペン 2 使用涂タイペン 2 使用涂タイペン 2 使用 2 を 2 を 2 を 2 を 2 を 2 を 2 を 2 を 2 を 2		
			1
			1

赤字:設備、運用又は体制の相違(設計方針の相違)

青字:記載箇所又は記載内容の相違(記載方針の相違)

緑字:記載表現、設備名称の相違(実質的な相違なし) 第34条 緊急時対策所(別添1) 大飯発電所3/4号炉 泊発電所3号炉 女川原子力発電所2号炉(抜粋) 差異理由 d. 周辺状況が高線量当量率の場合 記載内容の相違 周辺状況が図 別1-7-7 に示す主な要因により高線量当量率とな チェンジングエリア 内が高線量となり、性 った場合、チェンジングエリア内のBG が上昇し、前述の「汚染の 管理基準」を確認できない場合は、次の対応を行うこととする。 格な汚染検査を実施 ① 使用済防護具類の緊急時対策所外への搬出間隔の短縮, 廃棄物 できない場合の対処 集荷場所の遠方への移動など 方法について記載し ②緊急時対策所周辺における地表面等の放射性物質の除去(高圧洗 浄機による除染, 仮設遮へいの設置等) (資料の必要性確認) ③ 車両の立入 (駐車) 制限区域の設定 ①屋外の廃棄物集荷場所 の使用済防護異類等に付 着した放射性物質からの ②屋外の地表面に付着 放射線による上昇 した放射性物質からの ③屋外の車両に付着した 放射線による上昇 放射性物質からの放射線による上昇 ④原子炉格納容器等からの直接 線・スカイシャイン線による上昇 図 別 1-7-7 チェンジングエリア内 BG 上昇要因イメージ図

第34 宋	泊発電所3号炉	女川原子力発電所2号炉(抜粋)	差異理由
	e. 緊急時対策所近傍におけるホットスポットへの対処		・記載内容の相違
	重大事故時にプルームが放出され、緊急時対策所上空を通過した		緊急時対策所近傍に
	以降、要員は屋外での作業を実施するが、プルーム通過後はチェン		ホットスポットを確
	ジングエリア及び待機エリアの出入口(屋外側)にはプルーム通過		認した場合の除染力
	により放射性物質が地表面に沈着することによるホットスポット		法について記載した。
	の発生が予想される。		
	そのため、緊急時対策所チェンジングエリア及び空調上屋待機エ		
	リアの出入口(屋外側)は、地表面に沈着した放射性物質の除染が		
	容易となるよう、コンクリートで平滑に施工する。		
	また、屋外作業が開始されるタイミングで放管班員が環境線量当		
	量率を測定し、ホットスポットの箇所を特定後、緊急時対策所(指		
	揮所及び待機所) 内放管資機材スペースに配備している高圧洗浄機		
	を用いてコンクリート施工面を水洗により除染を行う。 高圧洗浄機はタンク式高圧洗浄機を採用し、資機材スペースに配		
	備しているポリタンクから高圧洗浄機タンクへと水を供給するこ		
	備しているホリクンクから尚上近伊機クングへと小を挟結することで使用可能となる。また,高圧洗浄機は緊急時対策所(指揮所及		
	び待機所)外入口付近に設置している電源を使用し、延長コードを		
	用いることで空調上屋待機エリア付近のコンクリート施工面の除		
	光にも対応することができる。		
	ALCONING OCCUPACES.		
	高圧沈浄機(イメージ)		
	が他所用 安全時が境所 安全時が境所 安全時が境所 日曜 日本		
	R側 コンクリート施工範囲		
	一 待機エリア		
	■ チェンジングエリア		
	図 別 1-7-8 緊急時対策所及び空調上屋の出入口(屋外側)地表面コンクリート施工範囲図		

赤字:設備、運用又は体制の相違(設計方針の相違)

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

第 34 荣	泊発電所3号炉	女川原子力発電所2号炉(抜粋)	差異理由
	f.【検証】チェンジングエリアを通過する要員の流れ(10人が同時		・記載内容の相違
	に利用する場合)		現場作業を行う要員
			のスクリーニングを
	<前提条件>		行うチェンジングエ
	○緊急時対策所チェンジングエリアと同様の実物大のモックアップ		リア運用(所要時間
	を設定		等) について, モック
			アップを用いた検証
			を行った結果を記載
			した。
	○放射性物質により汚染していることを想定し,以下の防護具類を着 用した。		
	- タイペック - 全面マスク (テーピング) - 綿手袋 - ゴム手袋 (2重・テーピング) - 汚染区域用靴下 - 長靴 - 紙帽子+ヘルメット		
	○要員は10名, サーベイ等を行う放管班員は2名とし, チェンジング		
	エリア内には要員が常時6名入るようにした。(別図参照)		
	○検証は「要員全員が汚染していない」場合を基本とし、参考のため		
	「要員全員が汚染している」場合についても時間計測を実施した。		

第 34 弇	● 緊急	時対策	所 ()	到添 1)

第34条 聚急時対策所(別添1) 大飯発電所3/4号炉	泊発電所3号炉	女川原子力発電所 2 号炉(抜粋)	差異理由
	<検証結果> ■要員全員が汚染していない場合 ・10名全員の通過時間:20分37秒 ・緊急時対策所外での待機時間:11分46秒 (参考)要員全員が汚染している場合 ・除染(1分間)と身体サーベイ(2回目)を追加 ・10名全員の通過時間:67分37秒 ・緊急時対策所外での待機時間:33分58秒		
	●要員全員が汚染していることは現実的に考えにくいが仮にそのような状況になった場合でも比較的短時間で対応可能であることが確認できた。		

大飯発電所3/4号炉	泊発電所3号炉	女川原子力発電所2号炉(抜粋)	差異理由
	【別図】チェンジングエリアを通過する要員の流れ		・記載内容の相違
	●10 人が同時に利用する場合:待機エリアに待機する要員が一度に		前頁に記載した検証
	入る場合を想定 ・緊急時対策所外が放射性物質により汚染していることを想定した		結果を図示したもの
	防護具類を着用し、防護具類脱衣・身体サーベイ後、緊急時対策		を記載した。
	所エリアへ入域できるまでの時間を確認した。(実測)		
	・1人目の靴着脱エリア入域から10人目がスクリーニングエリア退		
	域までの時間は、約21分であり、この間10人目が待機エリアで待		
	機する時間は、約12分であった。		
	・更に迅速性及び確実性を向上させるため、今後も訓練を行い、必		
	要によりレイアウトや運用の見直しを行う。		
	スクリーニクエア ・		
	2,919217		
	職業エリア		
	スクリーニングエリア		

大飯発電所3/4号炉	泊発電所3号炉	女川原子力発電所2号炉(抜粋)	差異理由
	g. 緊急時対策所内での飲食について		・記載内容の相違
	プルーム通過後, 放射性物質がチェンジングエリア等から持ち込		プルーム通過後の放
	まれ、緊急時対策所内が汚染することも考えられる。		射線量が上昇してい
	このため、緊急時対策所内において汚染環境下で飲食を行うと仮		る状況下での飲食が、
	定し、以下に線量を算出した。		緊急時対策所で活動
			する要員に与える別
	【前提条件】		響について検討し、i
	○ 1 食分の線量を算出する。		大な被ばくを生じた
	○ プルーム放出後はボンベ加圧実施により希ガスの流入がないこ		いことを確認した。
	とから、線量算出対象核種は審査ガイドに基づき、放出割合が高		C C Piniph O Fing
	いよう素及びCs 類(その他核種)を選定する。		
	・よう素及びその他核種については、経口摂取した場合の実効線量		
	係数 ^{※1} が大きいI-131 及びCs-134 に選定		
	・プルーム通過中の緊急時対策所内放射性物質濃度は、よう素(I-		
	131 等価) で約2.3×10 ⁻² Bq/cm³, その他核種 (Gross) で約2.2		
	×10 ⁻² Bq/cm ³ であることから、共に3×10 ⁻² Bq/cm ³ と仮定し、		
	飲食の際の線量を算出		
	・飲食摂取量は2,133 cm3とし(食料1,633 cm3, 飲料水500 m1 と		
	し), 上記放射性物質濃度を乗じることで放射性物質量を算出		
	・算出した放射性物質量によう素 (I-131) 及びその他核種 (Cs-134)		
	の実効線量係数※1を乗じた線量を各々算出し、加算することで総		
	線量を算出 (保守的によう素及びその他核種を各々全量摂取する		
	ものとする)		
	【よう素による線量】		
	よう素の経口摂取による線量は、以下の通りである。		
	【経口摂取に伴う線量(よう素)】		
	$\frac{1.41\times10^{-3} \text{ mSv}}{1.41\times10^{-3} \text{ mSv}} (=3\times10^{-2} \text{ Bq/cm}^3\times2, 133 \text{ cm}^3\times2.2\times10^{-5} \text{ mSv/Bq})$		
	【その他核種による線量】		
	その他核種の経口摂取による線量は、以下の通りである。		
	【経口摂取に伴う線量(その他核種)】		
	$1.22 \times 10^{-3} \text{ mSv} (=3 \times 10^{-2} \text{ Bq/cm}^3 \times 2, 133 \text{ cm}^3 \times 1.9 \times 10^{-5} \text{ mSv/Bq})$		
	【経口摂取による線量】		
	経口摂取による線量は以下の通りである。		
	【経口摂取に伴う線量】		
	$2.6 \times 10^{-3} \text{ mSv}$ (=1.41×10 ⁻³ mSv + 1.22×10 ⁻³ mSv)		
	以上の算出結果より、経口摂取による線量は2.6×10 ⁻³ mSv であ		
	వ .		

大飯発電所3/4号炉	泊発電所3号炉	女川原子力発電所 2 号炉(抜粋)	差異理由
第34条 繁急時对東所 (別際1) 大飯発電所 3 / 4 号炉	油発電所3号炉 本計算結果は、大規模ブルーム通過中に飲食した場合を想定しているため、ブルームの規模や風向等により、実運用上の線量はさらに小さくなる。 また、仮にプルーム通過中に飲食を行っても、過大な被ばくは生じないが、被ばく防護の観点から、適切な頻度で緊急時対策所内の空気中放射性物質濃度の測定を行い、飲食しても問題ない環境であることを確認する。 なお、緊急時対策所内の飲食等における空気中放射性物質濃度の管理目安値は1×10-3Bq/cm3 ※2とし、管理目安値よりも空気中放射性物質濃度が高くなった場合でも、発電所対策本部長の判断により、必要に応じて飲食を行う。 ※1『核原料物質又は核燃料物質の製錬の事業に関する規則等規定に基づく線量限度等を定める告示』別表第1第三欄に示す「経口摂取した場合の実効線量係数」のうちI-131ヨウ化メチル以外の化合物 2.2×10-5 (mSv/Bq)及びCs-134 すべての化合物 1.9×10-5 (mSv/Bq)を用いる。 ※2『核原料物質又は核燃料物質の製錬の事業に関する規則等規定に基づく線量限度等を定める告示』別表第1第四欄に示す「放射線業務従事者の呼吸する空気中の濃度限度」より、目安値は「1×10-3 Bq/cm3未満」とする。	女川原子力発電所 2 号炉(抜粋)	差異理由

赤字:設備、運用又は体制の相違(設計方針の相違)

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

表 34 宋 - 紫志時刈東所(別称 1) 大飯発電所 3 / 4 号炉	泊発電所3号炉	女川原子力発電所2号炉(抜粋)	差異理由
	h. バス等の汚染確認方法について		・記載内容の相違
	緊急時対策所で対処する発電所災害対策要員については交替時		要員の交代時にバス
	に発電所構外からバス等の車両による移動が生じる可能性がある		等の車両を利用する
	がバス等の車両の汚染管理方法は次のとおりとなる。(動線フロー		場合を想定し、不要な
	は図 別1-7-9 参照)		被ばくを低減させる
	Property and Company and Compa		ための汚染管理方法
	(a)車両等の管理		を定めている。
	バス等の車両及び人の出入制限並びに放射性物質による汚染		
	防護のための入退城管理・汚染サーベイ等を実施する拠点は、通		
	常、UPZ付近等に設定され、バス等の車両も当該拠点で汚染管		
	理を実施することとなる。		
	バス等の車両の汚染管理としては、当該車両をUPZ内専用の		
	車両として管理するとともに汚染検査等により必要に応じて除		
	染を行うこととする。		
	車両の具体的な除染方法は、除染要員が内部被ばくの防止の観		
	点からマスクやゴム手袋等の防護具類を着用し、汚染の除去は放		
	射性物質の飛散防止の観点から基本的に拭き取りによる除染と		
	するが、汚染の除去が困難な部品等については適宜新品と交換す		
	る等の措置をとる。		
	また、除染要員が着用した使用済の防護具類は除染し再利用ま		
	たは放射性廃棄物として廃棄する。		
	(b) 人の管理		
	乗車員等の人の被ばく管理については, UPZ付近に設定され		
	る入退域管理・汚染サーベイの拠点で実施し、被ばく低減の観点		
	から乗車する車両の運行場所の汚染状況により、必要に応じてマ		
	スクやゴム手袋等の防護具類を着用し内部被ばくの低減に努め		
	るとともに、(a) 項の車両等の除染により外部被ばくの低減も		
	図ることとする。		
	交替要員の移動 交替要員の離任		
	拠点		
	入城手続き (防護具類の装着)		
	専用車両に乗車し移動 退城手続き		
	サ用車同に乗車し移動 追敬予続き UPZ		
	専用車両及び交代要員の 専用車両の除染		
	緊対所での要員交替		
	交替 (離任) 要員の移動 専用車両に乗車し移動		
	大五 (1961年) 本 (1972年) (1973年)		
	図 別1-7-9 緊対所の災害対策要員の交替時における車両等及び人の基本動線		

大飯発電所3/4号炉	泊発電所3号炉	女川原子力発電所2号炉(抜粋)	差異理由
	i . チェンジングエリア上部に設置する空調ダクトについて		・設計の相違
	緊急時対策所のチェンジングエリアの出入口の上部には, 空調ダ		空調設備は,緊急時效
	クトが設置される。		策所に隣接する空間
	空調ダクト内を通過する空気は、給気側については可搬型新設緊		上屋からダクトをi
	急時対策所空気浄化フィルタユニットにより浄化後のものであり、		じて換気を行って
	清浄な空気が通過することから緊急時対策所内で対策要員が活動		り、一部はチェンジ
	しても問題のないレベルとなる。		グエリア上部を通
	また, 排気側についてもボンベ加圧操作後または空気浄化ファン		することから,緊急
	の起動後にダンパを開放し緊急時対策所内の空気を排気すること		対策所内放射線影
	から,空調ダクトが線源になることはない。		の有無を確認し、間
			ないことを確認した
	製造科学展示 (海際市) 東京 (海アー) 東京 (海アー)		

第 34 条	緊急時対策所	(別添1)
	7	大飯発電所

<i>第 34 条 緊急時対策所(別添1)</i> 大飯発電所3/4号炉	泊発電所3号炉	女川原子力発電所2号炉(抜粋)	差異理由
	j. 指揮所, 待機所及び空調上屋 (待機エリア) 間の移動に伴う対策		・設計方針の相違
	要員の線量評価		チェンジングエリア
	スクリーニング待ちで空調上屋内の待機エリアに待機している		混雑時には, コンクリ
	対策要員が, スクリーニングのため指揮所または待機所内のチェン		ートで遮へいされて
	ジングエリアに移動する場合、屋外を通行することになる。屋外を		いる空調上屋の一部
	通行する際, グランドシャイン線源及び空調上屋内に設置された可		を一時待機場所とし
	搬型新設緊急時対策所空気浄化フィルタユニットからの放射線に		ており, チェンジング
	より被ばくすることが考えられる。このため、スクリーニングのた		エリアへの移動時に
	め屋外を通行する対策要員の通行中の被ばく線量を評価した。		被ばくする可能性が
			あることから,要員の
	○待機エリアからチェンジングエリアへの移動時の線量		被ばく線量を評価し,
	【屋外を通行中の対策要員の線量評価】		影響は小さいことを
	・緊急時対策所周辺の線量率:130 mSv/h (東京電力㈱ホームページ		確認している。
	で公表された福島第一原子力発電所構内のサーベイデータ(平成23		
	年3 月23 日時点))		
	・フィルタユニットからの線量率(空調上屋機器搬入口部): 約16		
	mSv/h		
	・屋外を通行する対策要員の通行時間:約30 秒		
	・待機エリアからチェンジングエリアまで移動する対策要員の被ばく		
	線量		
	=(130 mSv/h+約16 mSv/h)/3600 s/h×30 s=約1.2 mSv		
	機器搬入口		
	サエンジングエリア 繁急時対策所 (指揮所) ・ 空調上屋 (指揮所用) ・ 対策要員の移動経路		
	機器聚入口 特機エリア 空調上屋 (特機所用) 製急時対策所 (特機所) 図 別 1-7-11 特機エリアからチェンジングエリアまでの対策要員の移動経路		

第34条 緊急時対策所(別添1)

赤字:設備、運用又は体制の相違(設計方針の相違)

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

添付資料8 5.3 通信連絡設備の必要な容量及びデータ回線容量について

(1) 緊急時対策所の通信連絡設備の必要な容量について

緊急時対策所に配備している通信連絡設備の容量及び事故時 に想定される必要な容量は表5.3-1 のとおりである。

表 5.3-1 緊急時対策所の通信連絡設備の必要容量

女川原子力発電所2号炉(抜粋)

通信権利	1	主要於佛	数量*1	是抗心藥 数量**	最低心要数素**の指摘
		因定電影機	12 🕁	128	本部5 台。情報第1台、 輸送到1台、広報到1台。
	電力保安通信用 電話設備 ^{®1}	PIS 規末	12 fr		技術部 1 位。 放射器管際統 1 位。 保修統 1 位。 発電管等統 1 位
発電所內外		FAX	1 17	1#	社內所連絡用
	有用型的投资	東星電影投資 (固定型)	4 tr	当世	社內建稿用2台、社外連載用1台
	M. M. M. A. C. JM	衛星電話設備 (携帯型)	10 位	5台	共用(放射能製质室連絡用等)
	送受禁錮	ハンドセット	2 fr	10	
	(ページング)	スピーカ	2 17	1 #	所內禮縣用
异锥所内	移動無線設備	移動無線設備 (固定型)	1 17	1 10	放射容裝與車連絡用
		無線連絡設備 (固定型)	4 位	1 ==	质内建築用1台
	無線連絡設備	無線連絡設備 (携帯型)	38 ☆	19 11	獎賽連縣用 19 台
	電力保安適信用 電話設備 ^{#1}	衛星保安電 斯 (固定型)	1 17	1 #	発電 術外連線用
	社内テレビ会議シ	ステム	115	11/0	社内会職用
		アレビ会議システム (有線系・衛星系)	18	115	杜内外会議用
	統合原子力 防災ネットワー	IP電影(有樂系)	4 位	2 17	政府禁係者用1台, 当社用1台
	クを用いた	IP 電影(衛星系)	2 fr	2☆	我的関係者用1台、共社用1台
勞電所外	通信連絡設備	IP-FAX (有線系)	2 🕁	1#	异糖的内外連絡用 共用
		IP-FAX (衛星系)	1 #	1 17	异電析內外連絡用 共用
	用籍加入電話	加入電影機	12 台	-	固定電影機又はPRS編末12台 はかの発電所外用通信連絡設備にて 代用が可能
	股傷	30,3. FAX	1 🕏	-	ほかの発電所外用通信連絡設備にて 代用が可能
	専用電訊股債 (地方	y公共団体向ホットライン)	10 位	170	はかの発電所外用通信連絡設備にて 代用が可能

※41: 局線加入電票設備に提供されており、発電所外への連絡も可能。 ※2: 予備を含む。(今後、訓練等で見直しを行う。) ※3:今後、訓練等で見直しを行う。

- It is to the on the

添付資料7

7. 安全パラメータ表示システム(SPDS)について

(添付資料4 4. 電源設備についてより再掲)

(3) 空冷式非常用発電装置からの給電について

安全パラメータ表示システム(SPDS)の電源となる空冷式非常用 発電装置2台(容量:2,920kW)は、100%負荷時の燃料消費量か 5約4時間の連続運転が可能である。(表4-3)

大飯発電所3/4号炉

また、プルーム通過時に想定される負荷においては空冷式非常用 発電装置2台の8%負荷程度であり、約12時間以上の連続運転が 可能である。(表4-4)

全交流電源喪失時に空冷式非常用発電装置が起動するまでの約30分の間、SPDS が機能喪失しないよう、無停電電源装置による給電を可能な設計としている。

表 4-3 空冷式非常用発電装置燃費 (3号炉、4号炉共通)

発電機負荷	燃料消費量(L/h)	連続運転時間
100%		約4時間
7 5 %	1	約5時間
50%	1	約7時間
25%		約12時間

【参考】空冷式非常用発電装置1台あたりの燃料タンク容量 1,660L

表4-4 プルーム通過時に想定される負荷(3号炉及び4号炉)

設備関係	容量 (kW)
充電器	154
空調関係 (アニュラス空気浄化ファン等)	6 0
照明関係 (可搬型照明)	充電器負荷の計器用電源に含む
通信設備関係	充電器負荷の計器用電源に含む
SPDS 関係	6
合計	2 2 0 *
700-00-00	(※空冷式非常用発電装置2台分の
	8%負荷相当)

8. 情報収集設備について

(1)情報収集設備の電源設備

情報収集設備の代替電源となる代替非常用発電機2台(容量: 2,760kW)は,100%負荷時の燃料消費量から約4時間の連続運 転が可能である。

泊発電所3号炉

また,プルーム通過時に想定される負荷においては代替非常用発電機2台の20%負荷程度であり,約19時間の連続運転が可能である。

発電機負荷	燃料消費量 (L/h)	連続運転時間
100%		約4時間
7 5 %		約6時間
50%	1	約8時間
25%	1	約16時間
20%	1	約19時間

【参考】代替非常用発電機1台あたりの燃料タンク容量 1,800L

プルーム通過に伴い、代替非常用発電機の燃料が補給ができない 場合でも連続運転が可能である。

設備関係	容量 (kW)
ポンプ関係 (代替格納容器スプレイポンプ)	200
充電器	2 2 6
空調設備関係 (アニュラス空気浄化ファン等)	9 1
照明関係 (中央非常用照明等)	2 3
合計	5 4 0 (代替非常用発電機2台分の20%負荷相当)

差異理由

電源容量の相違

・必要負荷容量の相違による運転可能時間の相違

・記載内容の相違 泊においても無定点 電源装置による給電 を可能な設計として おり、全交流電源喪失 時に機能喪失しない。

記載表現の相違

第34条 緊急時対策所(別添1)		AND A CHARGOS SAL BOOK HAVE THE AND AND ADDRESS OF THE AND ADDRESS OF THE AND ADDRESS OF THE ADD	
大飯発電所3/4号炉	泊発電所3号炉	女川原子力発電所2号炉(抜粋)	差異理由
(1)安全パラメータ表示システム(SPDS)にて確認できるパラ	(2) データ表示端末にて確認できるパラメータについて	5.4 SPDSのデータ伝送概要とパラメータについて	
メータについて			
緊急時対策所においては、重大事故等に対処するために必要	緊急時対策所においては,重大事故等に対処するために必要な情	緊急時対策所に設置するSPDS伝送装置は,2号炉の制御建屋に	
な情報として、以下のプラントの状態確認に必要な主要なプラ	報として,以下のプラントの状態確認に必要な主要なプラントパラ	設置するデータ収集装置からデータを収集し、SPDS表示装置にて	
ントパラメータをSPDS表示装置にて確認することができ	メータをデータ表示端末にて確認することができる。(データ表示	確認できる設計とする。	
る。(SPDS表示装置にて主要なバルブの開閉表示は確認可	端末にて主要なバルブの開閉表示は確認可能)	緊急時対策所に設置するSPDS伝送装置に入力されるパラメー	
能)		タ (SPDSパラメータ) は,緊急時対策所において,データを確認	
安全パラメータ表示システム(SPDS)へのデータ入力に	データ収集計算機へのデータ入力については、通常はプラント計	することができる。	
ついては、通常はプラント計算機からの入力であるが、別途バ	算機からの入力であるが、別途バックアップラインを設置してい	通常のデータ伝送ラインである有線系回線が使用できない場	
ックアップラインを設置している。	వ ం	合、緊急時対策所に設置するSPDS伝送装置は、国の緊急時対策支	
バックアップラインは、安全保護系ラック、NIS盤、RM	バックアップラインは、原子炉安全保護盤等の耐震性を有する計	援システム (ERSS) へ伝送している主な※パラメータ (ERSS伝送	・ 設備名称の相違
S盤等の耐震性を有する計測装置等からプラント計算機を介	測装置等からプラント計算機を介さずに直接データを収集すること	パラメータ)をバックアップ伝送ラインである無線系回線により	
さずに直接データを収集することができる。	ができる。	2 号炉の制御建屋に設置するデータ収集装置からデータを収集	
各プラントパラメータは、SPDSサーバに2週間分のデー	各プラントパラメータは、データ収集計算機に2週間分のデータ	し、SPDS表示装置にて確認できる設計とする。	
タが保存できる仕様となっている。	が保存できる仕様となっている。	各パラメータは、SPDS伝送装置に2週間分(1分周期)のデー	
なお、2 週間分のデータは、データ表示装置で確認可能であ	なお、2週間分のデータは、データ表示端末で確認可能である。	タが保存され、SPDS表示装置にて過去データ(2週間分)が確認	
5.	1940) 5 YELLI MANA A 1961 A A ANTI-MINING CHERT THE CONTROL	できる設計とする。	
°V 0		※一部のパラメータは、バックアップ伝送ラインを経由せず、	
		SPDS表示装置で確認できる。	
		31 53 次小衣直(推成)(さる)。	

泊発電所3号炉 これらパラメータの他に、原子炉格納容器内の状態、使用済燃料

ピットの状態、水素爆発による原子炉格納容器の破損防止、水素爆

発による原子炉建屋の損傷防止を確認できるパラメータについても

また、原子炉水位、圧力等の主要なパラメータの計測が困難とな

った場合においても、緊急時対策所で推定を行うことができるよう

データ表示パラメータについては、緊急時対策所において必要な

指示を行うことができるよう、プラント・系統全体の安定・変化傾

向を把握し、それによって事故の様相の把握とその復旧方策、代替

る。すなわち、以下に示す対応活動が可能となるように必要なパラ

①中央制御室(運転員)を支援する観点から「炉心反応度の状態」、

「炉心冷却の状態」、「燃料の状態」、「格納容器の状態」、「放射能

隔離の状態」、「非常用炉心冷却系(ECCS)の状態」の確認に加え、

「使用済燃料ピットの状態」の把握、並びに「環境の状態」の把

②上記①を元にした設備・系統の機能が維持できているか、性能

上記①②が可能となるパラメータを確認する事で、中央制御室で

の弁開閉等の操作の結果として予測されるブラント状況・挙動との

比較を行う事ができ、前述の計画・立案・指揮・助言を行うことが

を発揮できているか等プラント状況・挙動の把握。

措置の計画・立案・指揮・助言を行うために必要な情報を選定す

データ表示端末にて確認できる設計とする。

メータが表示・把握できる設計とする。

できる設計とする。

可能な限り関連パラメータを確認できる設計とする。

第 34 条 緊急時対策所 (別添 1)

大飯発電所3/4号炉

赤字:設備、運用又は体制の相違(設計方針の相違)

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

女川原子力発電所2号炉(抜粋)

バックアップ伝送ラインでは、これらパラメータ以外にも、「水 ・ 先行審査知見の反映 素爆発による原子炉格納容器の破損防止」、「水素爆発による原 ➡予子炉建屋の損傷防止」に必要なパラメータ(バックアップ対象パ おいても女川と同様 ラメータ)を収集し、緊急時対策所に設置するSPDS表示装置にお に水素爆発による原 いて確認できる設計とする。

SPDSパラメータについては、緊急時対策所において必要な指示 る設計だが、女川まと を行うことができるよう、プラント・系統全体の安定・変化傾向 め資料の記載を確認 を把握し、それによって事故の様相の把握とその復旧方策、代替 措置の計画・立案・指揮・助言を行うために必要な情報を選定すⅠ化が必要と判断した る。すなわち、以下に示す対応活動が可能となるように必要なパー ラメータが表示・把握できる設計とする。

- ①2号炉の中央制御室(運転員)を支援する観点から「炉心反 応度の状態」、「炉心冷却の状態」、「原子炉格納容器の状 熊」、「放射能隔離の状態」、「非常用炉心冷却系(ECCS) の状態等」の確認に加え、「使用済燃料プールの状態」の把 握、並びに「環境の情報」の把握。
- ②上記①を元にした設備・系統の機能が維持できているか、性 能を発揮できているか等プラント状況・挙動の把握。

上記①②が可能となるパラメータを確認することで、中央制御 室での弁開閉等の操作の結果として予測されるプラント状況・挙 動との比較を行うことができ、前述の計画・立案・指揮・助言を 行うことができることから、 弁の開閉状態等については一部を除 きSPDSパラメータとして選定しない。弁の開閉状態等についての 情報が必要な場合には、通信連絡設備を用いて中央制御室(運転 員) に確認する。

(例:中央制御室にて低圧代替注水操作を行った場合, 緊急時対 認できるが(前頁に記 策所においては、原子炉水位・残留熱除去系洗浄ライン流 ┃載), 主要パルブ以外 量を確認することで操作成功時の予測との比較を行うこの開閉表示について とができる。)

比較のため記載簡所入れ替え

SPDS表示装置で確認できるパラメータを表5.4-1に示す。ま ・記載内容の相違 た、表5.4-2に設置許可基準規則第58条における計装設備とバッ 泊においても緊急時 クアップ対象パラメータの整理を示す。

なお、ERSS伝送パラメータ以外のバックアップ対象パラメータ 信連絡設備を用いて については、緊急時対策所に設置する衛星電話設備、統合原子力 情報共有することが 防災ネットワークを用いた通信連絡設備(テレビ会議システム、 IP-電話機及びIP-FAX)を使用し、国等の関係各所と情報共有す い。 ることは可能である。

泊の緊急時対策所に 子炉格納容器の破損 防止等に関連するパ ラメータを確認でき した結果, 記載の充実

差異理由

(女川)

設備名称の相違

ため、追記した。

(女川)

泊においても主要バ ルブの開閉状態は確 は,必要により中央制

記載表現の相違

御室の運転員に確認 する。

対策所に設置する通 可能であり、相違な

34-別添 1-142

		大飯発電所3/4	1号炉					泊発電所3号炉						女川原子力発電所2号炉	(抜料	卆)			差異理由
							3	※ 別1-8-1 データ表示パラメー:	7										
0.00			SPDS 入力	ERSS ~	バックアップ	目的			データ収集	ERSS へ伝送	n ラタブラブ	女川	原子力発	电 拼	2011	100			
目的		対象パラメータ	パラメータ	伝送している パラメータ	対象パラメータ	H III			計算機入力	1-9	け銀パラメータ			D- Sentran	-	0	-		
		出力領域平均中性子東チャンネル	0	0	_		中性子孫領域中性子束		0	0	0	2 40		医生 种对解所		之根	100 to 2	E #1	
炉心反応度	中性子室	平均値 中間領域中性子東	0	0	0	炉心反応	中間領域中性子東	中間領域中性子東 出力領域中性子東	0	0	0	#7F		READS READS READS	395.	18	1 1 1 1 1	Mary:	
の状態確認	TILLIA	中性子源領域中性子東	Ŏ	Ŏ	Ŏ	かい反応 の状態確	度 出力領域中性子東	出力領域中性于東 出力領域中性子東 (中間値)	0	0	0	6000			1		8:9-	1457-	
		出力領域中性子東	0	0	0			Aーほう酸タンク水位	0	-	0		THE REAL	57501388	-	之間	3817	Mark 191	
	加圧器水位	加圧器水位 Bループ1次冷却材圧力	0	0	Ö		ほう酸タンク水位	Bーほう酸タンク水位	0	-	0		1 ± 10 ± 10 ± 10 ± 10 ± 10 ± 10 ± 10 ±	209 2009	- 11		_ 0	*)"	
	1 次冷却材圧力	Cループ1次冷却材圧力	Ö	Ö	Ö		加圧器水位	加圧器水位	0	0	0			. _				*	
	原子炉水位	原子炉水位	0	0	0		1次冷却材圧力(広城)	1次冷却材圧力 Aループ1次冷却材高温側温度(広域)	0	0	0	1 11	W -	·•		籍	本章 TABBE	*****	
炉心治却の		Aループ1次冷却材高温側温度(広域) Bループ1次冷却材高温側温度(広域)		0	0			Bループ1次冷却材高温側温度(広城)	0	0	0	ء ا ا			101:		IN SERVICE	:00	
状態確認		Cループ1次冷却材高温側温度(広域)		Ö	Ö	1 1	1 次冷却材温度 (広域-高温側,	Cループ1次冷却材高温側温度(広城)	0	0	0			HS .		-34°	A	**************************************	
	1 次冷却材温度	Dループ1次冷却材高温側温度(広坡)	0	0	0		低温側)	Aループ1次冷却材低温側温度(広域)	0	-	0				10		-	*************************************	
	(近次度)	Aループ1次冷却材低温側温度(広域)		0	0	炉心冷却		Bループ1次冷却材低温側温度(広城) Cループ1次冷却材低温側温度(広城)	0	-	0			A MINE ST. FELT CERANA.	0-	-0	Free	_	
		Bループ1次冷却材低温側温度(広域) Cループ1次冷却材低温側温度(広域)		0	0	の状態確認		A-主蒸気ライン圧力	0	0	0	01.000	********	ム、MMの他のデーテリンテー・日本的とかなる。 の他のテットアーアを催えれる他から他の事のMMとなる。		100	[AB]		
		Dループ1次冷却材低温側温度(広城)		Ö	Ö	No.	主蒸気ライン圧力	B-主蒸気ライン圧力	0	0	0							198910	
					I .			C-主蒸気ライン圧力	0	0	0								
					=DB		高圧注入液量	A-高圧注入ポンプ出口液量 B-高圧注入ポンプ出口液量	0	0	0		区	5.4-1 安全パラメータ表示システ	A (SPD	S) 等0	のデータ伝法	送概要	
					DB		March a Marc	会熱除去Aライン流量	0	0	0							111	
						1 1	低圧注入液量	余熱除去Bライン液量	0	0	0								
							燃料取替用水ビット水位	燃料取替用水ビット水位	0	0	0								
										=DB				表 5.4-1 SPIS 表示装置で確認できる/	_	_			
									_	1	1		n m	対象パラメータ	170K	155 G B	7 = 7 HB		
				ERSS ~伝送		目的		対象パラメータ	データ収集		n 79777			APRMレベル (平地)	0	0	0		
目的		対象パラメータ	SPDS 入力 パラメータ	している	パックアップ 対象パラメータ				計算機入	73-7	対象パラメータ			APRM (A) VICE	0	-	0		
HEA		. A. Michaelle I.		パラメータ			蒸気発生器水位	A-蒸気発生器水位(広域) B-蒸気発生器水位(広域)	0	0	0			APRM (8) LAG APRM (C) LAG	0	-	0		
		A主蒸気圧力 B主蒸気圧力	0	0	0		(広城)	C-蒸気発生器水位(広域)	0	0	0			APRM (D) V-SV	0	-	0		
	主蒸気圧力	C主蒸気圧力	Ö	Ö	Ö		蒸気発生器水位	A-蒸気発生器水位(狭城)	0	-	0			APRM (E) 12/46	0	-	0		
-		D主蒸気圧力 A 京田は A 済品	0	0	0		(狭城)	B-蒸気発生器水位(狭城) C-蒸気発生器水位(珠城)	0	-	0			APRM (F) レベル SENM (A) 対数折数率	0	0	0		
	安全注入流量	A高圧注入流量 B高圧注入流量	0	0	0			A-補助給水ライン流量	0	0	0			SRNM(B)対象所数率	0	0	0		
ı	余熱除去流量	A余熱除去流量	0	0	0	歩心冷却の	補助給水流量	Bー補助給水ライン流量	0	0	0			SRNM (C) 対象計数率 SRNM (D) 対象計数率	0	0	0		
L	燃料取替用水	B余熱原玄進重	0	0	0	状態確認		Cー補助給水ライン流量	0	0	0			SRNM (E) 対象対象率	0	. 0	0		
	ピット水位	燃料取替用水ピット水位	0	0	0		補助給水ピット水位	補助給水ビット水位	0	-	0			SRNM (F) 対象対象率	0	0	0.		
	充てん水	充てん水流量	0	0	0		電源の状態 (ディーゼル 発電機の運転状態)		0	0	0			SRNM (G) 対数計数率 SRNM (H) 対数計数率	0	0	0		
		A蒸気発生器水位(広域) B蒸気発生器水位(広域)	0	0	0			6-3BDG連斯器 6-3A母線電圧	0	0	0		4.50 3	SRNM (A) 對數率真真	0	. 0	0		
		C 蒸気発生器水位(広域)	Ö	0	0		所内母線電圧 (非常用)	6-3B母線電圧	0	0	0		FB#S	SRNM (8) 計数率高高 SRNM (C) 計数率高高	0	0	0		
P. Hill School	蒸気発生器	D蒸気発生器水位(広域) A蒸気発生器水位(陸域)	0	0	0		サブクール度	サブクール度 (ループ)	0	0	0			SRNM (D) 計數學真真	0	0	0		
告確認	木位	B蒸気発生器水位(狭域)	0	0	Ö	I I	1次冷却材压力(広域)	サブクール度 (T/C)	0	-	0			SRNM (E) 計数率高高 SRNM (F) 計数率高高	0	0	0		
		C 蒸気発生器水位(狭域)	0	0	0		T D CONTRACT CONTRACT	1 次帝却村庄刀 炉心出口最大温度	0	0	0			SRNM (F) 計歌年美星 SRNM (G) 計數率美真	0	0	0		
-		D蒸気発生器水位(狭城)	0	0	0		炉心出口温度	炉心出口平均温度	0	0	0			SRNM (H) 對數學英高	0	0	.0		
	2次系による	A蒸気発生器補助給水流量	0	0	0			Aループ1次冷却材高温側温度(広域		0	0			SRNM (A) 機形SE力	0	0	0		
	冷却	B蒸気発生器補助給水流量 C蒸気発生器補助給水流量	0	0	0	燃料の状		Bループ1次冷却材高温側温度(広域 Cループ1次冷却材高温側温度(広域		0	0			SRNM (8) 轉形%出力 SRNM (C) 轉形%出力	0	0	0	- 1	
		D蒸気発生器補助給水流量	0	0	0	確認	(広城-高温側, 低温側)	Aループ1次冷却材低温側温度(広場	0 0	-	0			SRNM (D) 義形外出力	0	0	0		
-		4-3A母線電圧	0	0	0			Bループ1次冷却材低温倒温度(広域		-	0			SRNM (E) 轉形%出力	0	0	0	- 1	
		4-3B母線電圧	0	0	0		放納安製内室いどまどすよ	Cループ1次冷却材低温側温度(広場 格納容器高レンジニリアモニタ (高レンジ)	0	-	0			SRNM (F) 葡萄%出力	0	0	0		
	(非常用)	4-3AEG遮斯器	0	0	0		格斯容器円高レンジ エリフモンダ の指示値	格納容器高いジェリアにタ(低いジ)	0	-	0			SRNM(G)轉形%無力 SRNM(H)轉形%無力	0	0	0	- 1	
-	1 次冷却材	4-3BEG遮断器 1次冷却材サブクール度	0	0	0		原子炉格納容器圧力	格納容器圧力	0	0	0			全部對聯合律入	0	0	0		
	1次沿却材 サブクール度		0	0	0		格納容器圧力 (AM用) 格納容器内温度	格納容器圧力(AM用) 格納容器內溫度	0	- 0	0				37			- 1	
							格納容器內水素濃度	格納容器內水素濃度	0	-	0								
					=DB		格納容器水位	格納容器水位	0	-	0							- 1	
						per sub-retriant .	原子炉下部キャピティ水位 アニュラス水素濃度	原子炉下部キャピティ水位	0	-	0								
						状態確認	(可搬型)	アニュラス水素濃度 (可搬型)	0	-	0								
							格納容器再循環サンプ水 位 (広城)	格納容器再循環サンプ水位(広城)	0	0	0								
							格納容器再循環サンプ水 位 (容域)	格納容器再循環サンプ水位(狭城)	0	-	0							I	
							格納容器再循環サンプ水 位 (狭城) 格納容器スプレイ液量	A-格納容器スプレイ冷却器出口流量	0	0	0								
							位 (狭城)	日本14年4月1日 東ランス化 (大阪)	0	- - - - - - - -	_								

第34条 緊急時対策所(別添1)

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

70 01 71	JK-121- 471	大飯発電所3/	4 号炉					泊発電所3号炉						女川原子力発電所2号炉	(抜粋	()			差異理由
													p 69	対象ペクメータ 原子切扱力(広島船) B V	576 /13.4-	900 Si			
目的		対象パラメータ	SPDS 入力 パラメータ	ERSS〜伝送 している パラメータ	ベックアップ 対象パラメータ	В 6		対象パラメータ	データ収集 計算機入力	ERSS 〜伝送 しているパラ メーチ	パックアップ 対象パラメータ			原子が圧力(広帯域) A 原子が圧力(広帯域) B 原子が水位(広帯域) PB V	0	- 0	0		
	炉心出口温度	炉心出口温度(最大)	0	0	0	Ш	代替格納容器スプレイポンプ 出口積算流量	代替格納容器スプレイポンプ出口積算流量	0	-	0			原子炉水位(江春城) A 原子炉水位(江春城) B	0	-	0	-	
	7 CHI-100	炉心出口温度(平均) A格納容器内高レンジエリアモニ	0	0	0	格納容器	却器出口積算流量	B-格納容器スプレイ冷却器出口積算 流量 (AM用)	0	-	0			原子が水位 (燃料域) PBV 原子が水位 (燃料域) A	0	0	0	_	
燃料の		タ (高レンジ)	0	0	0	状態確認	(AM用) 格納容器内高レンジニリアモ		0	0	0			原子炉水位(燃料場)B PLRポンプ (A) 入口集度	0	- 0	0	-	
状態確認	格納容器内 高レンジ	B格納容器内高レンジエリアモニ タ (高レンジ)	0	0	0		きの指示値	格納容器高いシジエタアモニタ(低いジ)	0	-	0			PLRポンプ(B) 入口施度 SRV M	0	0	0	7	
	エリアモニタの指示	A格納容器内高レンジエリアモニ タ (低レンジ)	0	0	0		排気筒ガスモニタの打	排気筒ガスモニタ	0	0	0			RHRポンプ (A) 出口資量	0	0		1	
		B格納容器内高レンジエリアモニ タ(低レンジ)	0	0	0	放射能量の状態を	深離 示値	排気簡高レンジガスモニタ(低レンジ) 排気簡高レンジガスモニタ(高レンジ)	0	0	0			RHRポンプ(B) 出口発量 RHRポンプ(C) 出口発量	0	0	0		
	格納容器圧力	格納容器圧力(広城)	0	0	0	v)-(大阪)タ	原子炉格納容器隔離の		0	0	0			LPCSボンプ出口減量 HPCSボンブ出口減量	0	0	0	-	
		AM用格納容器圧力 格納容器內温度	0	0	0		状態		0	0	0		の発動の	RCICボンプ出口液量 HPACボンプ出口液量	0	0	0	7	
		A格納容器再循環サンプ水位 (広域)	0	0	0		ECCS の状態(高圧注入 系)	Bー裏圧注入ポンプ	0	0	0		CBME	RHRペッドスプレイライン表導装量	0	-	0	1	
		B格納容器再循環サンプ水位(広	0	0	0		ECCS の状態(低圧注入 系)	A-余熱除去ポンプ R-余熱除去ポンプ	0	0	0			RHRB系指納容額市卸ライン表券従畫 RHR敷交換額 (A) 市卸水入口従畫	0	-	0		
		域) A格納容器再循環サンプ水位(狭	0	0	0	POOL	水) 格納容器スプレイ ポンプの状態	B-余勲除去ポンプ A-格納容器スプレイポンプ	0	0	0			RHR教交換額(B) 冷却永入口資量 RCW A系 系統改量	0	-	0		
	格納容器水位	域) B格納容器再循環サンプ水位(狭				状態等	ホンノの休憩	B-格納容器スプレイポンプ	0	0	0			RCW B基 基款股份	0	-	0	7	
		城)	0	0	0		ECCS の状態 原子炉補機冷却水サージ	BCCS 作動 原子炉補機冷却水サージタンタ水位	0	0	0			6. 9 k V 母親6 - 2 A 電圧 6. 9 k V 母親6 - 2 B 電圧	0	0	-	1	
		格納容器水位 原子炉下部キャビティ水位	0	0	0		タンク水位 充てん液量	原十分機構行却ホテージ 527 水位 完てんライン液量	0	0	0			6. 9kV母線6-E電圧 6. 9kV母線6-2SA1電圧	0	0	0	-	
	格納容器	A格納容器スプレイ流量	0	0	0		原子炉容器水位	原子炉容器水位	0	0	0			6.9kV母網6-2SA2電圧 6.9kV母網6-2SB1電圧	0	0	0	-	
格納容器の 状態確認	他們を否 スプレイ流量	B格納容器スプレイ流量 A格納容器スプレイ積算流量	0	0	0		使用済燃料ビット水位 (AM用)	A-使用済燃料ビット水位(AM用) B-使用済燃料ビット水位(AM用)	0	0	0			6. 9 k V 母親6 - 2 S B 2 電圧 6. 9 k V 母親6 - 2 C 電圧	0	0	0	1	
		A格納容器内高レンジエリアモニ	0	0	0		使用済燃料ビット水位	A-使用済燃料ビット水位(可搬型)	0	-	0			6. 9 k V 母親 6 - 2 D 電圧	0	0	0	<u> </u>	
	格納容器內	タ (高レンジ) B格納容器内高レンジエリアモニ	0	0	0	使用済煙	44	B-使用済燃料ビット水位(可搬型)	0	-	0			6. 9 k V 位前6 - 2 H 電圧 D/G 2 A しや新粉投入	0	0	0	_	
	高レンジ	タ (高レンジ) A格納容器内高レンジエリアモニ			0	態確認	使用済燃料ビット温度 (AM用)	A-使用済燃料ビット温度 (AM用) B-使用済燃料ビット温度 (AM用)	0	0	0					(3/	(10)		
	エリアモニタ の指示	タ (低レンジ)	0	0	0	Ш	使用済燃料ビット周辺 放射線量		0	0	0	р	60	対象パラメータ	5796				
		B格納容器内高レンジエリアモニ タ(低レンジ)	0	0	0		放射際重	使用済燃料ビット可搬型エリアモニタ モニタリングステーション空間放射線量率		- 0	_#1		\rightarrow	D/G 2B L+新糖收入	1193-	1193-	9 1194-1	,	
	格納容器ガス							モニタリングポスト1空間放射線量率	0	0	_ 011			HPCS D/G しキ新物投入 E水貯蔵タンタ水位	0	0	0	-	
	モニタの指示	格納容器ガスモニタ	0	0	-	療療の景	# モニタリングポスト及	モニタリングポスト2空間放射線量率 サニタリングポスト3空間放射線量率		0	-01	FOR	数の	第子炉圧力容額鑑度 (原子炉圧力容額限フランジ下郵鑑度)	0	-	0		
	格納容器	可搬型格納容器水索ガス濃度	0	0	0	確認	をニタリングポスト及 モニタリングステーシ ンの指示値		0	0	-#1	1/194		原子炉圧力容器鑑度 (絵水ノズルN 4 B温度) 原子炉圧力容器鑑度 (絵水ノズルN 4 D温度)	0	-	0		
	水素濃度					Ш		モニタリングポスト5空間放射線量率 モニタリングポスト6空間放射線量率		0	_ 611			原子が圧力容器進度 (原子が圧力容器下機上能進度) 原子が圧力容器進度 (原子が圧力容器下機下能進度)	0	-	0		
					=D1			モニタリングポスト7空間放射線量率		0	_#1			ドライウェル圧力 (広春城) (最大)	0	0	0		
										=DB			H	ドライウェル圧力 E力抑制変圧力(最大)	0	0	0		
													E	E力抑制室圧力 RPVベローシール部周辺温度(最大)	0	- 0	0	-	
													H	E力抑制度水役(BV) E力抑制度水役A	0	0	0.	- 1	
													ff	E力約制度水位日	0	-	0		
														E力的制度内型和星度A E力的制度内型和星度B	0	-	0	-	
													_	E力約制度內空包羅度C E力約制度內空包羅度D	0	-	0	-	
												Mahal	9	プレッションプール水温度 (最大)	0	0	0		
												の収穫	7	プレッションプール水温度 (11°) プレッションプール水温度 (34°)	0	-	0	-	
													9	ブレッションブール水温度(56°)	0	-	0	7	
													4	プレッションブール末温度(30°) プレッションブール末温度(30°)	0	-	0	1	
													_	プレッションブール水温度(124°) プレッションブール水温度(146°)	0	-	0	-	
													9	プレッションプール水温度(165°)	0	-	0	7	
													9	プレッションブール水温度(20°°) プレッションブール水温度(21°°)	0	-	0	1	
														ナブレッションブール水温度 (230°) ナブレッションブール水温度 (230°)	0	-	0		
													4	プレッションブール水温度(281°)	0	-	0	- I	
														プレッションブール木屋皮(30℃) リプレッションブール木屋皮(32℃)	0	-	0		
															1/-	- C-		our Comments	
							· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·												

第 3/ 冬 原刍胜分等所 (则沃 1)

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

大飯発電所3/4号炉			号炉					-	泊発電所3号炉						女川原子力発電所2号炉(抜粋)				差異理
													_				(4/	1		
				T	パックアップ						ERSS ~伝送	N' =0797		a n	対象ペラメータ	5796	1935 G.B			
的		対象パラメータ	SPDS 入力	ERSS ~信送	対象パラメー	H	的		対象パラメータ	データ収集 計算機入力	しているがう	対象パラメータ	1 -		サブレッションブール水温度(345~)	0	-	0		
n)		対象ハフメータ	パラメータ	している バラメータ	9	\square			m+ (a b)		3-9	_01		ı	CNS 水車機変A (0~30%)	0	0	0		
				,,	2	環境の	火態 気象情報		風向 (C点)	0	0		1 1	[CMS 水療養変B (0~3 0%)	0	0	0		
	ECCSの状態	A余熱除去ポンプ	0	0	-	3000	気象情報	ー	風速 (C点)	0	0	_01	1 1		CNES 水療養度A (0~100%)	0	-	0		
	(低圧注入系)	B余熱除去ポンプ	0	0	_				大気安定度	0	0	_01	1 1		CNBS 水果養度B (0~100%)	0	-	0		
+						- 1 1			A-主給水ライン流量	0	0	0	1 1		格納容额內水車養產A (D/W)	0	-	0		
- 4	ECCSの状態	安全注入作動	0	0	0	- 1 1	主給水力	ライン流量	B-主給水ライン流量	0	0	0	1 1		機動容器內水重養度A (8/C) 基動容器內水重養度B (D/W)	0	-	0		
	原子炉トリップ	全制御棒全挿入	0	0	_	- 1 1			C-主給水ライン流量	0	0	0	1 1		縣納容器內水鄉養復B (S/C)	0	-	0		
	状態 S/G細管	復水器空気抽出器ガスモニタ	0	0	-	7.00	原子炉!	トリップの状態	制御棒状態	0	0	0	1 1		CAIC 粉膏養皮A	0	0	0		
	調えい監視	蒸気発生器ブローダウン水モニタ	Ö	Ö	_	その他	S/G#	個管漏えい監視	復水器排気ガスモニタ	0	0	0	1 1	[CNS 聯東農変B	0	0	0		
	位設代替低圧		_	0	0	- 1 1			然気発生器フロータワンホモニタ	0	0	0	1 1		CAMS (A) サンプル切着 (D/W)	0	0	.0		
1	往水ボンブ流量	恒設代替低圧注水積算流量	0	0	0	- 1 1		器ガスモニタ	の 格納容器ガスモニタ	0	0	0	1 1		CAMS (B) サンプル保管 (D/W)	0	0	0		
		原子炉補機冷却水サージタンク	0	0	0	- 1 1	指示値 放水口の	D-16-04-10	放水口ポスト	0	0	0	1 1	ŀ	D/W放射網キニタA D/W放射網キニタB	0	0	0		
+	保有水量 ほう酸タンク	水位 Aほう酸タンク水位	0	0	0		DOM III	7.00m RK	数小日小へ下		_	U	1 1	ŀ	S/C放射器マニテム	0	0	0		
	保有水量	Bほう酸タンク水位	Ö	0	ŏ	1					=DB			SMSBN	S/C放射機セニタB	0	0	0		
CCS	復水ビット					1							1 1	の保護機能	RHR A系格的容器スプレイ運搬会開	0	0	0		
等)	保有水量	復水ビット水位	0	0	0	₩ 1	: 「環境の状	態確認」のバ	パラメータはプラント共通設備の	ペラメータでも	りり,号機会	毎に設置し			RHR B系格的容器スプレイ開聯会開	0	0	0		
Į	放水口の放射線	放水口水モニタ	0	0	0		ているプラ	ラント計算機	への入力は行わず、直接データリ	Q集計算機へデ	ータ入力し	している。			RHRポンプ(A) 田口圧力	0	-	0		
		A蒸気発生器主給水流量	0	0	0	- 1	なお、「環	境の状態確認	8」のパラメータについては、可扱	後型モニタリン	グポストル	及び可搬型		ŀ	R H R ポンプ (B) 出口圧力 R H R ポンプ (C) 出口圧力	0	-	0		
		B 蒸気発生器主給水液量 C 蒸気発生器主給水液量	0	0	0	- 1			線伝送により緊急時対策所にて			776.35		ŀ	RHRボンプ(C) 出口圧力 HPCSポンプ出口圧力	0	-	0		
		D蒸気発生器主給水流量	0	0	0	- 1	水水既闭 部	ス週かりの無	赤四点により素心時対象所にて	RECTRISCO C	0			ŀ	LPCSボンプ出口圧力	0	-	0		
	給水流量	A蒸気発生器補助給水流量	ŏ	Ö	Ŏ	- 1								İ	RCICボンプ出口圧力	0	-	0		
		B蒸気発生器補助給水流量	0	0	0	1							1 1	[RCICボンブ駆動用タービン入口器気圧力	0	-	0		
		C蒸気発生器補助給水流量	0	0	0	1							1 1	- 1	HPACボンプ出口圧力	0	-	0		
+		D蒸気発生器補助給水流量		0		1							1 1		HPACタービン入口高気圧力	0	-	0		
	格納容器 スプレイポンプ	A格納容器スプレイポンプ	0	0	-	1							1 1	ŀ	ドライウェル需要性温度 (ドライウェルフランジ的(0°)無可能度) ドライウェル需要性温度 (ドライウェルフランジ的(30°)再可能度)	0	-	0		
	スプレイポンプ の状態	B格納容器スプレイポンプ	0	0	_	1							1 1	ŀ	ドライウェル等回気温度 (ドライウェルフランシ数(3回 2乗回集度) ドライウェル等回気温度 (SRV搬出入口上級用設温度)	0	-	0		
	->					1							1 1	1	ドライウェル参談気温度 (茨員用エアロック上紙用調温度)	0	-	0		
					=DB										ドライウェル参回知道度 (電気ペキ部(45°)周辺温度)				I	
																0	-	- 0		
															ドライウェル参談牧風度(電気ベネ器(228*) 第辺風度)	0	-	0		
															ドライウェル参談牧風度(建筑 - 仁中郎 (228°) 斯辺県度)	_	(6/1	0		
														a en		978	mes	0) N=2		
														p en	対象パラメータ	0	047 6	0) /(y) //y) //y)		
															対象パワメータ 対象パワメータ ドワイウエト等音を延度 (機能能化入品ハッサ下部(130°)等以後度()	978	mes	の の パッタ アップ対象 パラメータ の		
															対象パリメータ ドライウェル等変化変更 (機能能以入及ハッチア級(DIF*)第四条形 ドライウェル等変化変更 (機能能以入及ハッチア級(DIF*)第四条形	978	mes	0) /(y) //y) //y)		
															対象パワメータ 対象パワメータ ドワイウエト等音を延度 (機能能化入品ハッサ下部(130°)等以後度()	978	mes	0 0 0 727## 453-9 0		
													[対象パリメータ ドライウュルを開発起度・価格を扱い入席へッチ下近(33*)原可能化 ドライウュルを開発起度・価格を扱い入席へッチ下近(33*)原可能化 ドライウュルを開発起度・(648) (1988年間 無機能は入口下板を可能定 ドライウュルを開発起度・(648) (1988年間 1988年 1	978	mes	0 0 0 0 7578 453-7 0 0 0		
															対象パラメーナ ドライウェルを開発起走 (場別をより、ボーッチ下板(以下) 海辺追走) ドライウェルを開発起走 (場別を成り、スペッチ下板(以下) 海辺追走) ドライウェルを開発起走 (場別を経過機能が入る下水板(以下) 海辺追走) ドライウェルを開発起走 (ペデスタル内(以下) 海辺追走) 東水路走かっ下板(以下) 海辺追走)	978	mes	0 0 0 0 7 7 7 7 1 1 1 0 0 0 0 0		
															対象パリメータ ドライウェル等的知識を「磁節能は入品ハッチア級(DIF*)第四級の ドライウェル等的知識を「磁節能は入品ハッチア級(DIF*)第四級が ドライウェル等的知識を「磁節能は入品ハッチア級(DIE*)第フイウェル等的知識を「ペデタストルの」第四級が ドライウェル等的知識を「ペデスストルのDIF*)第四級が 深体的地域と「ペデスストルのDIF*)第四級が 深体的地域と「ペデスストルのDIF*)第四級が 深体的地域と「ペデスストルのDIF*)第四級が 深体的地域と「ペデスストルのDIF*)第四級が 深体的地域と「ペデスストルのDIF*)第四級が 深体的地域と「ペデスストルのDIF*)第四級が 深体的地域と「ペデスストルのDIF*)第四級が 深体的地域と「ペデスストルのDIF*)第四級が 深体的地域と「ペデスストルのDIF*)第一級が 「アイウェルルを「スールー」 「アイウェルルー」 「アイウェルー」 「アイウェルルー」 「アイウェルー」 「アイウェルー」 「アイウェルルー」 「アイウェルルー」 「アイウェルー」 「アイウェルルー」 「アイウェルルー」 「アイウェルー	978	mes	0 0 0 0 7578 453-7 0 0 0		
															対象パリメータ ドライウェルを開発起度 (破野後の大元・ッチで呼びが) 第回追走) ドライウェルを開発起度 (破野後の大元・ッチで呼びが) 第回追走) ドライウェルを開発起度 (破別機能を発達を入口 下が耳回旋型) ドライウェルを開発起度 (がアメルル内の) 第回追走) 東京日本・デルロボカ ドライウェルを開発 (がアメル内のが) 第回追走) 東京日本・デルロボカ ドライウェルを開入 (Gial)	978	mes	0 0 0 0 7 7 7 7 1 1 1 0 0 0 0 0		
															対象パリメータ ドライウェル等的知識を「磁節能は入品ハッチア級(DIF*)第四級の ドライウェル等的知識を「磁節能は入品ハッチア級(DIF*)第四級が ドライウェル等的知識を「磁節能は入品ハッチア級(DIE*)第フイウェル等的知識を「ペデタストルの」第四級が ドライウェル等的知識を「ペデスストルのDIF*)第四級が 深体的地域と「ペデスストルのDIF*)第四級が 深体的地域と「ペデスストルのDIF*)第四級が 深体的地域と「ペデスストルのDIF*)第四級が 深体的地域と「ペデスストルのDIF*)第四級が 深体的地域と「ペデスストルのDIF*)第四級が 深体的地域と「ペデスストルのDIF*)第四級が 深体的地域と「ペデスストルのDIF*)第四級が 深体的地域と「ペデスストルのDIF*)第四級が 深体的地域と「ペデスストルのDIF*)第一級が 「アイウェルルを「スールー」 「アイウェルルー」 「アイウェルー」 「アイウェルルー」 「アイウェルー」 「アイウェルー」 「アイウェルルー」 「アイウェルルー」 「アイウェルー」 「アイウェルルー」 「アイウェルルー」 「アイウェルー	978	mes	の () () () () () () () () () (
															対象パリメータ ドライウェルを開発起度 (破野後の入意ハッチ下近(32*) 第回電影 ドライウェルを開発起度 (破野後の入意ハッチ下近(32*) 第回電影 ドライウェルを開発起度 (必労メタル内の2*) 第回電影 ドライウェルを開発起度 (必労メタル内の2*) 第回電影 ドライウルルを開発起度 (必労メタル内の2*) 第回電影 ドライウルルを開入 (33m) ドライウルルを成る (33m) ドライウェルを成る (33m) ドライウェルを成る (33m) ドライウェルを成る (33m) ドライウェルを成る (33m)	978	mes	O O O O O O O O O O O O O O O O O O O		
															対象パリメータ ドライウェル等音気変更 (暗影物に入売ハッチア板(ロが・)第四条の ドライウェル等音気変更 (暗影物に入売ハッチア板(ロが・)所回接が ドライウェル等音気変更 (研修物に入売ハッチア板(ロが・)所回接が ドライウェル等音気変更 (ペデアルタルの) (第四条数) ドライウェルを音気変更 (ペデアルタルの) (第四条数) ドライウェルを目 (日本)	0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	PRINTER 1/57	0 0) Ryp TyTMB 153 - 1		
														杨鹤乐部内	対象パリメータ ドライウェルを認知起度 (協師他に入思ヘッチで近くは**) 第四道北下 ドライウェルを認知起度 (協師他に入思ヘッチで近くは**) 第四道北下 ドライウェルを認知起度 (地球体験を発生の 入の下域内可能で ドライウェルを認知起度 (セデスタル内のび) 第四道北下 ドライウェルを認知主意 (セデスタル内のび) 第四道北下 ドライウェルを認え (Gale ドライウェルを記る (Gale) ドライウェルを記る (Gale) ドライウェルを記る (Gale) ドライウェルを記る (Gale) ドライウェルを記る (Gale)	978	mife 175 / - 3	0 0 0 1/1/27 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7		
														搭約分割内	対象/リティタ ドライウェル等談社変を「衛野療法人思ヘッチア所(ロが「海辺集化」 ドライウェル等談社変を「衛野療法人思ヘッチア所(ロが「海辺集化」 ドライウェル等談社変を「衛野療法人な「大井田田東」 ドライウェル等談社変を(デデスタル内(ロが「海辺集化」 ドライウェルを開発変更(デデスタル内(ロが「海辺集化」 ドライウェルを見る(ロ油) ドライウェルを見る(口油) ドライウェルを見る(1000)	0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	PRINTER 1/57	0) 14.72 7.778* 00 00 00 00 00 00 00 00 00 00 00 00 00		
														系統容疑內	対象パリメータ ドライウェルを認知起度 (協師他に入思ヘッチで近くは**) 第四道北下 ドライウェルを認知起度 (協師他に入思ヘッチで近くは**) 第四道北下 ドライウェルを認知起度 (地球体験を発生の 入の下域内可能で ドライウェルを認知起度 (セデスタル内のび) 第四道北下 ドライウェルを認知主意 (セデスタル内のび) 第四道北下 ドライウェルを認え (Gale ドライウェルを記る (Gale) ドライウェルを記る (Gale) ドライウェルを記る (Gale) ドライウェルを記る (Gale) ドライウェルを記る (Gale)	0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	PRINTER 1/57	0 0 0 1/1/27 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7		
														務納容額内の仅等機能	対象パリメータ ドライウェル等音気変更 (福野搬送入港ハッチ子板(105*) 第四条の ドライウェル等音気変更 (福野搬送入港ハッチ子板(105*) 第四条の ドライウェル等音気変更 (福野搬送入港ハッチ子板(105*) 第四条の ドライウェルを音気変更 (イデアルタルの) 第四条の ドライウェルを見る (イデアルタルの) 第四条の ドライウェルを見る (100) ドライウェルを見る (100) ドライウェルを見る (100) ドライウェルを見る (100) ドライウェルを見る (100) ドライウェルを見る (100) 第子可能の影響が形成を及 (100) 第子可能の影響が形成を及 (100) 第子可能的影響が形成を及 (100) 第子可能的影響が形成を及 (100)	0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	PRINTER 1/57	00000000000000000000000000000000000000		
														搭納容器内の状態機能	対象パリメータ ドライウェルを開発起来 (暗野地の人思ーッチで近くび*) 第四道北下 ドライウェルを開発起来 (暗野地の人思ーッチで近くび*) 第四道北下 ドライウェルを開発起来 (地野地の人思ーッチで近くび*) 第四道北下 ドライウェルを開発起来 (ペデアスタ内のび*) 第四道北下 ドライウェルを開発起来 (ペデアスタ内のび*) 第四道北下 ドライウェルを成る (ロロ) ドライウェルを成る (ロロ) ドライウェルを成る (ロロ) ドライウェルを成る (Unu) ドライウェルを成る (Unu) 第子が指針的形で形成な (Unu) 第子が指針的形で形成な (Unu) 第子が指針的形で形成な (Unu) 第子が指針的形で形成な (Unu) 第子が指針的形で形成な (Unu) 第子が指針的形で形成な (Unu)	0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	PRINTER 1/57	00000000000000000000000000000000000000		
														格納容器內 你依整確塞	対象/リティタ ドライウェル等談社業を (衛野療法人思ヘッチア版(ロボー)等の集別 ドライウュル等談社業を (衛野療法人思ヘッチア版(ロボー)等のは (東京 ドライウュル等談社業を (衛野療法人思ヘッチア版(ロボー)等のは (東京 ドライウュル等製社業を (中学アルタイのロボー)第四議第1 ドライウュルを開発起業 (中学アルタイのロボー)第四議第1 ドライウュルを居在 (日本) 原子可得和新聞子派を定在 (日本) 原子可得和新聞子派を定在 (日本) 原子可得和新聞子派を定在 (日本) 原子可得和新聞子派を定在 (日本) 原子可得和新聞子派を定る (日本) 原子可得和新聞子派を定る (日本) 原子可得和新聞子派を定る (日本) 原子可得和新聞子派を定る (日本)	0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	PRINTER 1/57	0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0		
														務納容器内の収整確据	万妻・バリメータ ドライウェルを責託主席 (福野能力入品・ツナア版(193*) 第四亀和 ドライウェルを責託主席 (福野能力入品・ツナア版(193*) 第四亀和 ドライウェルを責託主席 (福野能力入品・ツナア版(193*) 第四亀和 ドライウェルを責託主席 (ペデスタル内(193*) 第四亀和 ドライウェルを募集主席 (ペデスタル内(193*) 第四亀和 ドライウェルを居名 (193*) 第子の指揮的第子形を応名 (1,50*) 第子の指揮的第子形を応名 (1,50*) 第子の指揮的第子形を応名 (1,50*) 第子の指揮的第子形を応名 (1,50*) 第子の指揮的第子形を応名 (1,50*)	975 453-3 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	PRINTER 1/57	00) //22 //27 //27 00 00 00 00 00 00 00 00 00 00 00 00 00		
														格納容器內 の伙 等確 第	対象/リティタ ドライウェル等談社業を (衛野療法人思ヘッチア版(ロボー)等の集別 ドライウュル等談社業を (衛野療法人思ヘッチア版(ロボー)等のは (東京 ドライウュル等談社業を (衛野療法人思ヘッチア版(ロボー)等のは (東京 ドライウュル等製社業を (中学アルタイのロボー)第四議第1 ドライウュルを開発起業 (中学アルタイのロボー)第四議第1 ドライウュルを居在 (日本) 原子可得和新聞子派を定在 (日本) 原子可得和新聞子派を定在 (日本) 原子可得和新聞子派を定在 (日本) 原子可得和新聞子派を定在 (日本) 原子可得和新聞子派を定る (日本) 原子可得和新聞子派を定る (日本) 原子可得和新聞子派を定る (日本) 原子可得和新聞子派を定る (日本)	0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	PRINTER 1/57	0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0		
														系統容器內	対象/ワメード ドライウェル等原料温度 (福田銀山入北・ナイ下板(ロボ・) 通信電影 ドライウェル等原料温度 (福田銀山入北・ナイ下板(ロボ・) 通信電影 ドライウュル等原料温度 (福田銀山入北・ナイア板(ロボ・) 通信電影 ドライウュル等度料温度 (セデルカル(ロボ・) 通信電影 ドライウュル等度料温度 (セデルカル(ロボ・) 通信電影 ドライウュルを見れる(ロボ・) ドライウュルを見れる(ロボ・) ドライウュルを見れる(ロボ・) ドライウュルを見れる(ロボ・) ドライウュルを見れる(ロボ・) ドライウュルを見れる(ロボ・) ドライウュルを見れる(ロボ・) ドライウュルを見れる(ロボ・) ドライウュルを見れる(ロボ・) ボライ衛ル等原子形の皮炎 (ロボ・)	975 453-3 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	PRINTER 1/57	0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0		
														格納容勝内の収穫機能	対象/リテータ ドライウェル等型状態度 (物質療法人高・ッチア新(ロ)が) 第四集的 ドライウェル等型状態度 (物質療法人高・ッチア新(ロ)が) 第四集的 ドライウェル等型状態度 (物質療法人名・・ナア新(ロ)が) 第四集的 ドライウェル等型状態度 (分学メルタルの) 第四集的 ドライウェルを型性 (分学メルタルの) 第四集的 ドライウェルを型と (分学メルタルの)が) 第四集的 ドライウェルを型と (公会) ボーライルの単位を関するでは (公会) ボールの単位を関するでは (公会) ボールのの単位を関するでは (公会) ボールの単位を関するでは (公会) ボールの単位を関するでは (公会) ボールの単位を関するでは (公会) ボールの単位を関するでは (公会) ボールの単位を関するでは (公会) ボールの単位を関するでは (公会) ボールののでは (公	P78 /45/-9 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	Mini 信意 1459 1 - 3 1	0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0		
														務納容額内の状態確認	対象・パリメータ ドライウェル等質知識度 (福野搬出入品・ッチア級(197*) 第四級的 ドライウェル等質知識度 (福野搬出入品・ッチア級(197*) 第四級的 ドライウェル等質知識度 (福野搬出入品・ッチア級(197*) 第四級的 ドライウェル等型知識度 (イデアルタトの197*) 第四級的 ドライウェルを開発 (イデアルタトの197*) 第四級的 ドライウェルを見る (198) 第子の指揮的影子形を見る (198) 第子の手握的影子形を見る (198) 第子の手握的影子形を見る (198) 第子の手握的影子形を見る (198) 第子の手握的影子形を見る (198)	9708 9708 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	Mini 信意 1459 1 - 3 1	0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0		
														系統容额內	対象/リティタ ドライウェル等談社業を (衛野療法人思・テイア版(ロボー)等の集別 ドライウュル等談社業を (衛野療法人思・テイア版(ロボー)等のは最別 ドライウュル等談社業を (衛野療法人思・ナイア版(ロボー)等のは (東京議院) ドライウュル等談社業を (デオタルの(ロボー)第の協議) ドライウュルを開発しまた (デオタルの(ロボー)第の協議) ドライウュルを開発しまた (デオタルの(ロボー)第の協議) ドライウュルを見る (口油) ドライウュルを見る (口油) ドライウュルを見る (口油) ドライウュルを見る (口油) ドライウュルを見る (口油) ドライウュルを見る (口油) ボライヴルの作用を対するの(ロボー) ボライヴルの作用を対するの(ロボー) ボライヴルの作用を対するの(ロボー) ボライヴルの作用を対するの(ロボー) ボライヴルの修正を見る (Unin)	P78 /45/-9 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	000 G28	0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0		
														私的な部介の収売機能	対象/リテータ ドライウェル等音気変更 (指揮他に入売ハッチア族(ロ5*) 第四集的 ドライウェル等音気変更 (指揮他に入売ハッチア族(ロ5*) 第四集的 ドライウュル等音気変更 (研修用を入売ハッチア族(ロ5*) 第四集的 ドライウュル等型気変更 (デデルタルの) 第四集的 ドライウュルを音気変更 (デデルタルの) 第四集的 ドライウュルを目 (200) ボライヴルを目 出たさる (200)	9708 9708 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	Mini 信意 1459 1 - 3 1	0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0		
														私的な部介の収売機能	万妻/ワメード ドライウェルを見れ返産 (協師搬出入品・ライア級(DIS*) 通信機能 ドライウェルを見れ返産 (協師搬出入品・ライア級(DIS*) 通信機能 ドライウュルを見れ返産 (協師搬出入品・ライア級(DIS*) 通信機能 ドライウュルを見れ返産 (他所の機能を構造を必要した) 不可以取引継ぎ ドライウュルを登れ返産 (ペデルストの(DIS*) 第日後期 ドライウュルを見れ (DIS*) ボライベルを見れ (DIS*) ボライベルを影響が完めた (DIS*) ボライベルを影響が変かれ (DIS*)	9708 9708 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	000 G28	0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0		
														私的な部介の収売機能	対象/リテータ ドライウェル等音気変更 (指揮他に入売ハッチア族(ロ5*) 第四集的 ドライウェル等音気変更 (指揮他に入売ハッチア族(ロ5*) 第四集的 ドライウュル等音気変更 (研修用を入売ハッチア族(ロ5*) 第四集的 ドライウュル等型気変更 (デデルタルの) 第四集的 ドライウュルを音気変更 (デデルタルの) 第四集的 ドライウュルを目 (200) ボライヴルを目 出たさる (200)	9708 9708 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	000 G28	0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0		
														抵抗な部介	対象/リテータ ドライウェル等型気度で、協能療法人名の・サイド(ロ)が「適切機能」 ドライウェル等型気度で、協能療法人名の・サイド(ロ)が「適切機能」 ドライウェル等型気度で、(協能療法人名の・サイド(ロ)が「適切機能」 ドライウェル等型気度で、(サイアルタルの)・(国の機能) ドライウェルを型を設定で、(サイアルタルの)・(国の機能) ドライウェルを型を (ロ)の ドライウェルを見る (口)の ドライウェルを見る (口)の ドライウェルを見る (口)の ドライウェルを見る (口)の ドライウェルを見る (口)の ドライウェルを見る (U)の 第十分を用から形式をは、(U)の 第十分を用から形式を定る (U)の 第十分を用がら形式を定る (U)の 第十分を用がら形式を定る。(U)の 第十分を用がら形式を定さる。(U)の 第十分を用がら形式を定さる。(U)の 第十分を用がら形式を定さる。(U)の 第十分を用がら形式を定さる。(U)の 第十分を用がら形式を定さる。(U)の 第十分を用がら形式を用がら、(U)の 第十分を用がら、(U)の 第十分を用	9708 9708 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	00 628 010 628 	0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0		
														松崎を紹介	対象パリメータ ドライウェル等音気温度 (福野搬送入品・ッチア級(195*) 第四級的 ドライウェル等音気温度 (福野搬送入品・ッチア級(195*) 第四級的 ドライウェル等音気温度 (福野搬送入品・ツナア級(195*) 第四級的 ドライウェル等音気温度 (イデスタトの195*) 第四級的 ドライウェルを音気温度 (イデスタトの195*) 第四級的 ドライウェルを目 (日本) ドライウェルを日 (日本) ボージル・ルース・ロース・ロース・ロース・ロース・ロース・ロース・ロース・ロース・ロース・ロ	978 1774 2	000 628 000 620 000 620 000 620 000 620 000 620 000 620 000 620 000 62	0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0		
														松前を紹介 の状態構築 の対象機能	対象/ワメード ドライウェル等原知業度 (報節能力スポーテイ下級(DIS*) 建設施業別 ドライウェル等原知業度 (報節能力スポーテイ下級(DIS*) 建設施業別 ドライウュル等原知業度 (報節能力スポーテイ下級(DIS*) 建設施別 ドライウュル等度知識度 (研Fタルの内で) 建設施別 ドライウュル等度知識度 (研Fタルの内で) 建設施別 ドライウュルを開発 (DIS*) ドライウュルを開発 (DIS*) ドライウュルを開発 (DIS*) ドライウュルを開発 (DIS*) ドライウュルを居 (DIS*) ボライのルを居 (DIS*) ボライのルを居 (DIS*) ボライのルを居 (DIS*) ボライのルを居 (DIS*) ボライのルを居 (DIS*) ボライの地の影響が光めた (DIS*) ボライの地の影響が表した (DIS*) ストランが影響・エライ (CIS*) スト	9708 9708 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0	000 628 1/15 k-9	0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0		
														松前を紹介 の状態構築 の対象機能	対象パリメータ ドライウェル等音気温度 (福野搬送入品・ッチア級(195*) 第四級的 ドライウェル等音気温度 (福野搬送入品・ッチア級(195*) 第四級的 ドライウェル等音気温度 (福野搬送入品・ツナア級(195*) 第四級的 ドライウェル等音気温度 (イデスタトの195*) 第四級的 ドライウェルを音気温度 (イデスタトの195*) 第四級的 ドライウェルを目 (日本) ドライウェルを日 (日本) ボージル・ルース・ロース・ロース・ロース・ロース・ロース・ロース・ロース・ロース・ロース・ロ	978 1774 7	000 628 000 620 000 620 000 620 000 620 000 620 000 620 000 620 000 62	0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0 0		

大飯発電所3/4号炉	泊発電所3号炉		女川原子力発電所2号炉	(抜粋)		差異理由
					(6/10)		
		p 69	対象パラメータ	5715	DOSEE パッテ アップ対象	9	
					ハッメータ パラメータ		
			PCISANNA PCISANNA	0	0 0		
			MS 1 V (第1) 全井関	.0	0 0		
			主高恒第1 開聯弁 (A) 関	0	0 0		
			主高供高1開節弁 (B) 開	0	0 0		
			主席牧馬: 阿離井 (C) 開 主席牧馬: 阿離井 (D) 開	0	0 0		
			MSIV (第2) 全井橋	0	0 0		
			主馬佐馬2 開聯弁 (A) 関	0	0 0		
			主那效果 2 開聯弁 (B) 開 主那效果 2 開聯弁 (C) 開	0	0 0		
			主馬佐原立開聯弁 (D) 開	0	0 0		
			SGTS A采動作	0	0 0		
			SGTS B系数件	0	0 0		
			SGTS放射線セニタ (IC) A SGTS放射線セニタ (IC) B	.0.	0 0		
			SGTSトレイン出口液量(A)	0	- 0		
			SGTSトレイン出口液量(B)	0	- 0		
			原子炉建整外处置单压 (北美)	0	- 0		
			原子が確整外包開他圧 (高値) 原子が確整外包開他圧 (高値)	0	- 0		
			原子が確差外化関急圧 (東別)	0	- 0		
		療理の機能	放水口セニタ(2号機)	0	0 0		
		465	放札ロセニタ (2号機) セニタラングポスト I C級量等H 2 セニタラングポスト I C級量等H 2 セニタラングポスト I C級量等H 3	0	0 0		
			モニタリングポストIC線曲年H2 セニタリングポストIC線曲年H3	0	0 0		
			セニタリングポストIC線量率H4	0	0 0		
			セニタリングポスト I C級量率H 5	0	0 0		
			モニタリングポストIC線量率H6 モニタリングポストNa I線量率L1	0	0 0		
			セニタリングポストNa 1 終量率し2	0	0 0		
			モニクリングポストN a I 線量学LS	0	0 0		
			セニクリングポストN a 1線量率L 4 セニクリングポストN a 1線量率L 5	0	0 0		
			セニタリングポストNa 1 線量率L6	0	0 0		
					(7/10)	8	
		p #9	対象パラメータ	525%	1005 任徳 パッテ アップ対象		
				119.4-	P 1193-9 1193-9		
			風肉(ドップラーソーダ)	0	0 0	- 1	
			風向 (魔婦観測) 風速 (ドップラーソーダ)	0	0 0	1 1	
			私後 (療体能別)	0	0 0		
			大気安定度	0	0 0		
			可勝型モニタリングポスト1高レンジ	0		-	
			可能型セニタリングポスト2高レンジ 可能型セニタリングポスト3高レンジ	0		1 1	
			可能型セニタリングポスト4高レンジ	0	1		
			可能型セニタリングポストも高レンジ	. 0			
			可能型モニタリングポストも高レンジ 可能型モニタリングポストフ高レンジ	0	1		
			可能型モニタリングポストで高レンジ 可能型モニタリングポスト8高レンジ	0			
			可能型セニタリングポスト9高レンジ	0.	*		
		療実の情報	可需型モニタリングポスト10高レンジ	0		-	
		455	可能型モニタリングポスト11高レンジ 可能型モニタリングポスト1低レンジ	0	8		
			可能型セニテリングホスト1気レンシ 可能型セニテリングポスト2低レンジ	0			
			可勝型モニタリングポスト 8億レンジ	0	*		
			可能型セニタリングポスト4低レンジ	0			
			可能型モニタリングポスト5低レンジ 可能型モニタリングポスト6低レンジ	0			
			可能型セニタリングポストを住レンジ 可能型セニタリングポストア低レンジ	0			
			可能型セニタリングポストを低レンジ	. 0	0		
			可能型モニタリングポストの低レンジ	0		1	
			可能型モニタリングがスト10低レンジ	0		- I	
			可能型モニタリングポスト11低レンジ 風肉 (可能型)	0			
			風速 (可數型)	0			
			大気安定度 (可願敬)	0			
		※:パック	アップ伝送ラインを軽血化す。 SPOS 表示装置にて機能できる。				

B	Ball	条 <i>聚急時対策所(別際1)</i> 大飯発電所3/4号炉	泊発電所3号炉		女川原子力発電所2号炉	(抜粋)		差異理
### STATES 1900 190	Ball							
### Market 100 miles 100 m	1							
Application Description	100 100				対象パラメータ		W.E. ブップ対象	
Manual Content	STATE STAT						0	
### ACTION AND ACTION ACTION AND ACTION AND ACTION AND ACTION AND ACTION AND ACTION ACTION AND ACTION AND ACTION AND ACTION ACTION AND ACTION AND ACTION ACTION AND ACTION ACTION AND ACTION ACTIO	1.00 1.00							
### 100 (1997)	### 1997 1997							
Color Colo	COUNTY CONTINUES CO. C							
NUMBER N	1							
NOTE PROJECT Company	Description				RHRポンプ (C) 運転中		0 0	
No. (SECTION OF CO.) C. C.	(日本の日本の日本の日本の日本の日本の日本の日本の日本の日本の日本の日本の日本の日							
####################################	### ### ### ### ### ### ### ### ### ##					-		
####################################					秘格水流量	0 (0 0	
####################################	######################################					0	- 0	
### (1997年)	### (1997年)				(現内は取れて一ル権度 (取れフラフエ権で, 000km)) 使用資助料プール水位・温度 (ヒートリーモボ)			
####################################	####################################					9		
#### 1887 (1997) 1987 (1997)	####################################					0 -	- 0	
####################################	### (### 17 / 19 / 19 / 19 / 19 / 19 / 19 / 19 /				使用済燃料プール水位・温度(ヒートサーモ式)	0		
####################################	(2007年)							
####################################	####################################					0 .	- 0	
### (2017年)	####################################				使用资助料プール水位・温度 (ヒートリーモ式)	0	- 0	
####################################	####################################			ブール	(世界音響和アール後度 (動料フック上階*3,000mg)] の状			
####################################	### (1977年)			545		0 .	- 0	
### (1997年)	### (1977年)					0	- 0	
2	(2)					_		1
図書館が一角型 (関目で 1 年間 1 日間	回数機能が一級関係を対している。				[使用资燃料プール復度(燃料ラック上環)]	0	- 0	1
####################################	第5条件 (0 -	- 0	
(回答 中部 アー・ルタン (回答)	(タ/10)							
図の	日本日本 1975				[使用資銀料プール温度 (燃料ラック上編-2,000mm)]	0 .	- 0	
1	日 日本					0	- 0	
信用機能が一点接 (発行) 2 1 3 4 (100m) 日本	世界の機能が一の基準((1977年)を発生(1970年)			E 97	対象パラメータ	1996 (903	伝達 パック アップ対象	
原用機能が大小規模 (2014年) 日本	(関連の単化デールを定っ返してサーナーを定って					0 .	- 0	
使用機能性が一点を選出します。	世界が展示 (マール音楽形形) ○ - ○ ○ 日						_	
世界の形式	(原用の整理・アルルの限制を関係が 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1					0 -	- 0	
原用が整体アールルの子原生 (地内・ア・ア・エルー・ア・アのの) 大き (地方・ア・ア・ア・ア・ア・ア・ア・ア・ア・ア・ア・ア・ア・ア・ア・ア・ア・ア・ア	(国内の他的サールルを) (関内の中で 1998年) (関内の中で 1998年) (関内の他的サールルを) (関内の他的サールルを) (関内の他的サールルを) (関内の他的サールルを) (国産権) (使用油燃料		0 -	- 0	
使用機能料デールを担保 (ボイドバルス定)	使用の使用が一ルと形成度(デイドバルス式) 安皮の使用が一ルと形成度(デイドバルス式) 安皮の使用が一ルと形成度(デイドバルス式) で			プールの状				
個別を表現の	接向の			541		0 .	- 0	
振列アールンドの上記点型 日本的	原列子ール F M M M					0	- 0	
#科デール1869世紀が終年と (A3 番重) ○ 一 ○ □ フィルチ海南北の大海南北 (A 10 年	# # # # # # # # # # # # #					17.7		1
マイル予算者だだ (A) (位着地) ○ 一 ○ フィル予算者だだ (A) (位着地) ○ 一 ○ シスルテル資本 (A) (位着地) ○ 一 ○ 水準等化 フィル予算者 (位有地) ○ 一 ○ よの場所 ○ 一 ○ ○ 一 ○ おの機関が ○ 一 ○ ○ 一 ○ オイルテル資本 (成 (人	マイルを発展性に (A) (延伸性) ○ 一 ○ マイルを発展性に (A) (延伸性) ○ 一 ○ 大規模形に 大規模 マイルを発展する (C) (延伸性) ○ 一 ○ よる毛動物 かみ発展大口反方 (近角地) ○ 一 ○ つ ○ つ					0	- 0	1
フィルテ海番大臣 (A) (公用地) ○	フィルテ海原生化 (A) (正海域) ○ - ○ 水素毒物に フィルテ海原生化 (B) (正海域) ○ - ○ 上名機能 フィルテ海原生の旧方 (正海域) ○ - ○ 海海 フィルテ海原出の旧方 (正海域) ○ - ○ フィルテ海原生の旧方 (正海域) ○ - ○ ○ フィルテ海原生成(B) ○ - ○ ○ フィルテ海原生成(B) ○ - ○ ○ フィルテ海原生成(C) ○ - ○ ○ フィルテ海原生成(C) ○ - ○ ○ フィルテ海原生成(C) ○ - ○ ○				フィルタ装置出口水療養度 (0~30%)			1
マイル予算者を控 (5) (位有域) ○ 一 ○ 大選権(3) ○ 一 ○ さる研究(3) ○ 一 ○ かの提別 ○ 一 ○ フィル予算者以回比が (5 (成域) ○ 一 ○ フィル予算者以固定 (A) ○ 一 ○ フィル予算者以固定 (5 (C) ○ 一 ○ フィル予算者以固定 (5 (C) ○ 一 ○ フィル予算者以同定 (5 (C) ○ 一 ○ フィル予算者以同定 (5 (C) ○ 一 ○ フィル予算者以同定 (5 (C) ○ 一 ○	カ東海和 フィルや海蓋水区 (E) (近期域) ○ 一 フィルや海蓋水区 (E) (近期域) ○ 一 ○ お砂湖町 かり湖町山田 (近南域) ○ 一 ○ フィルや海蓋山田 (近南域) ○ 一 ○ フィルや海蓋水田度 (A) ○ 一 ○ フィルや海蓋水田度 (B) ○ 一 ○ フィルや海蓋山田敷橋 (E) ○ 一 ○ フィルや海蓋山取締者でき (A) ○ 一 ○							1
京選権政策	水果機能に フィルケ溶腫丸口皮力 (広南蛇) ○ 一 ○ よる影響店 フィルケ溶腫丸口皮力 (広南蛇) ○ 一 ○ か溶酵素内口皮力 (広南蛇) ○ 一 ○ つ プイルケ溶腫皮皮質 (Δ) ○ 一 ○ フィルケ溶腫皮皮質 (B) ○ 一 ○ フィルケ溶腫皮皮質 (C) ○ 一 ○ フィルケ溶腫素皮質 (B) ○ ー ○							
類の管理的	対			水楽像発に		0 -	- 0	
分補肥 フィルテ御養年温度 (A) ○ 一 ○ フィルテ御養年温度 (B) ○ 一 ○ ○ フィルテ御養年温度 (B) ○ 一 ○ ○ フィルテ御養年温度 (C) ○ ○ 一 ○ ○ フィルテ御養用の財務サニタ (A) ○ 一 ○					フィルタ装置入口圧力 (広帯域)	0 -	- 0	
	マメルタを選集が展展(R) ○ 一 ○ マメルタを選集を返居(C) ○ 一 ○ ○ フメルタを選集化の対策機でのテ(A) ○ 一 ○					0 .	0	
フィルタ発達水道度 (C)	フィルタ発展を展度(C) ○ 一 フィルタ発展的口腔対略セニタ(A) ○ 一			止機能				
						0 -		
フィルテ製養の立動機者で±F (B) ○ - ○	アイル戸藻園(口放射器セニア (B) 〇 一				フィルタ装置出口放射線モニタ (A)			
					フィルタ装置出口放射線モニタ (B)	0 -	- 0	
								1

第 34 条 聚急時対策所(別添 1) 大飯発電所 3 / 4 号炉	泊発電所3号炉	女川原子力発電所 2 号炉(抜粋)	差異理由
	### 第114-2 データが関係で確認できるパラメータと事業重要の対象に称ったウラメータ(1/2) ***********************************	女)では、一般には、一般には、一般には、一般には、一般には、一般には、一般には、一般に	先行審査知見の反映 川2号炉審査会合 の指摘事項を踏ま 、が必要と判断した。 とから追加した。

赤字:設備、運用又は体制の相違(設計方針の相違)

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

第34条 緊急時対策所(別添1)

大飯発電所3/4号炉 泊発電所3号炉 女川原子力発電所2号炉(抜粋) 差異理由 (3) データ伝送設備における発電所内と発電所外用の設備分類 (3) データ伝送設備における発電所内と発電所外用の設備分類 事故時パラメータを緊急時対策所にて把握するための設備である 事故時パラメータを緊急時対策所にて把握するための設備であ データ伝送設備(発電所内用)として、安全パラメータ表示システム るデータ伝送設備(発電所内用)として、データ収集計算機とデー (SPDS) とSPDS表示装置を設置し、これらについては緩和設 タ表示端末を設置し、これらについては緩和設備と位置づける。 備と位置づける。又、発電所外のERSS等へ事故時パラメータを伝 また、発電所外のERSS等へ事故時パラメータを伝送するため 送するための設備であるデータ伝送設備(発電所外用)として、安全 の設備であるデータ伝送設備(発電所外用)として,データ収集計 パラメータ表示システム (SPDS) と安全パラメータ伝送システム 算機とERSS伝送サーバを設置し、これらを防止・緩和以外の設 を設置し、これらを防止・緩和以外の設備と位置づける。概要を下図 備と位置づける。概要を下図に示す。 に示す。 ブラント データ収集計算機 →ERSS~ ERSS伝送サーバ В パラメータ ブラント 計算機 安全パラメータ表示 安全パラメータ伝送 赤実線枠の範囲(A): 発電所内用データ伝送の範囲 データ表示端末 →緩和設備として整理 青実線枠の範囲(B): 発電所外用データ伝送設備 SPDS 表示装置 赤実線枠の範囲(A):発電所内にて使用するデータ伝送設備(支電所内)の範囲 →防止・緩和以外の設備として整理 の実施がいる(四・パースを切り、ことのマック・アースに近次後、天電の内・いる(四・ 一様和設備として整理 実実維朴の範囲(旧) : 養電所がして使用するデータ伝送設備(食電所が)の範囲 一防止・緩和以外の設備として整理 図 別1-8-1 データ伝送設備の概要 データ伝送設備の概要

第 34 条 緊急時対策所 (別添 1) 大飯発電所 3 / 4 号炉	泊発電所	听 3 号炉		女川原子力発電所2号炉(抜粋) 差異理由
	(4) データ伝送設備の回線容量おいて データ伝送設備のデータ伝送容 追加を考慮し、表 別1-8-2 容量に対し余裕を持った設計とし また、データ伝送設備のデータ ータの追加を考慮し、表 別1- ラントパラメータ数は必要なプラ った設計とするとともに、データの ことにより拡張可能な設計として	はびデータ表示機能の 量は、今後のプラント に示すとおり、回線容 ている。 表示機能は、今後のブ 8 - 3に示すとおり、 ラントパラメータ数に 伝送設備のソフトウェ	パラメータの 量は必要回線 ラントパラメ 表示可能なプ 対し余裕を持	(2) 事故時に必要なデータ伝送に関する必要回線容量について
	通信回線種別 伝送経路 有線系回線 3 号原子炉建屋と〜緊急時対策所 無線系回線 3 号原子炉建屋屋上〜緊急時対策所 妻 別 1-8-2 データ伝送設備 必要となるブラントパラメータ数(※アナログ ディジタ 信号 ル信号 ル信号 アータ (高号 ル信号 アータ (公送設備) ※今後の詳細設計により変更となる可表 別 1-8-3 データ伝送設備	67Mbps 100Mbp	- 夕数(※) - 夕数(※) - 号 計算値 - 1999	表5.3-2 事故時に必要なデータ伝送に関する必要回機容量について

第34条 緊急時対策所(別添1)

赤字:設備、運用又は体制の相違(設計方針の相違)

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

大飯発電所3/4号炉 泊発電所3号炉 女川原子力発電所2号炉(抜粋) 差異理由 (5) データ伝送設備の避雷対策について 記載内容の相違 データ伝送設備の無線アンテナ(送信側:3号原子炉建屋屋上、受 避雷対策の内容につ 信側:緊急時対策所)には避雷器を設置し、侵入してきた雷サージを いて記載した。無線ア 大地に流し、機器を保護している。 ンテナを設置してい また、無線アンテナが設置されている3号原子炉建屋屋上および る箇所に避雷器を設 緊急時対策所は、原子炉建屋屋上または緊急時対策所周辺建屋に設 置し,機器損傷防止を 置されている避雷設備による雷侵入防止対策を行っている。 行うことでバックア 万一、無線アンテナが損傷した場合には、予備品を用いて復旧し、 ップ回線(無線)の機 必要な機能を維持できる設計としている。 能喪失を防止する設 雷サージ侵入防止対策 雷サージ侵入防止対策 通信機器 プラント計算機 (耐震のクラス) 集計算機 データ伝送用 データ伝送用 中報報器 中地排器 综合環境監視 データ伝送計算機 データ表示端末 緊急時対策所 原子炉安全保護墊等 现地坚韧怒 (耐震 8クラス) 3号炉原子炉補助建屋 図 別1-8-2 データ伝送設備の概要

赤字:設備、運用又は体制の相違(設計方針の相違) 青字:記載箇所又は記載内容の相違(記載方針の相違)

緑字:記載表現、設備名称の相違(実質的な相違なし)

差異理由

第34条 緊急時対策所(別添1)

大飯発電所3/4号炉	泊発電所3号炉	女川原子力発電所2号炉(抜料
		5.2 配備資機材等の数量等について
添付資料8	添付資料 9	
		92X-10-10-10-10-10-10-10-10-10-10-10-10-10-

8. 配備資機材の数量等について

(1)通信連絡設備

通信模別		主要設備	按数	TH THE	
	運転指令投資	運転指令投資	1 #	亦常用所内電源、通信用無停電電源装置、	
	電力保安通信用電話 投價	保安電話 ^{*1} (開定型)	28	常用所向電源,通信用無停電電源装置。	
負電所内用	携行型通話装置	携行型通話装置	7台 (予備1台)	乾電池	
		老星電話(固定型)**	10会 (予備5会)	非常用所內電源、製息時対策所無序電電源裝置。 電源車(製息時対策所用)	
	乘星電話	新星電話(携帯型) **	20台 (予備10台)	充電池	
	加入電話(災害時優先 電話)	加入電話(贝吉時優大電話)	5倍	不要(通信事業者交換機から給電)	
	加入ファクシミリ	加入ファクシミリ	2台	非常用所内電器	
		保安電話"(国定型)	241	常用所內電源,通信用無序電電源装置	
	電力保安通信用電話 投債	表量保安電話	28	非常用所介電源、データ伝送於備電源切替使用無停息 原装置	
	無線通訊装置	無線通話装置	1 🕏	常用所内電源、非常用所内電源、各使用無停電電源等	
	社内TV会議システム	社内TV会議システム	18	非常用所內電源、緊急時対策所無序電電源装置。 電源率(緊急時対策所用)	
養電所外用		衛星電話(固定型) **	10会 (予備5台)	非常用所內電源、緊急時対策所無序電電源装置、 電源率(緊急時対策所用)	
	未開電話	美星電話(携帯型) **	20台 (予備10台)	充電池	
		新星電話(可撒)	1亩 (予備1台)	亦不用有什種源,实态時对案所有序種電源装置。 電源車(型急時対策所用)	
	緊急時衛星通報システ ム	緊急時間屋通報システム	2台 (予備1台)	非常用所內電源,緊急時对策所無序電電源接置 電源率(緊急時列策所用)	
	統合原子力防災キット	TV会議システム	1 60		
	ワークに 接続する通信連絡数	P電話	6 kg	非常用所內電源,緊急時对策所無停電電源装置。 電源車(緊急時对策所用)	
	A CHARLES	IP-FAX	3#		

※1:発電所所内用と発電所外用と共用 ※2:予備を含む

9. 配備資機材等の数量等について

(1)通信連絡設備

表 別1-9-1 通信連絡設備

場所	通信種別	主要	設備	台数	電源
		衛星電話設備	固定電話※1	3	※3, 充電池
		衛星携帯電話※1		15	充電池
	発	電力保安通信用電話設備	固定電話※1	8	※2,通信用蓄電池
	電所内	インターフォン		1	※ 5
	内用	無線通話装置		1	※ 2, 通信用蓄電池
		運転指令設備	1	※2,専用蓄電池	
		テレビ会議システム(指揮	軍所·待機所間)	1	※ 5
		AC III am or on the	固定電話※1	3	※3, 充電池
指		衛星電話設備	FAX	1	※4, 充電池
揮所		衛星携帯電話※1		15	充電池
		(4) 人 (6) 7 十 (1) (1)	TV会議システム	1	
	XX	統合原子力防災 ネットワーク設備	I P電話	6	※ 4
	電	イントソーク ixxye	IP-FAX	3	
	発電所外用	電力保安通信用電話設備	固定電話 ^{※1}	8	※ 2,通信用蓄電池
	H	社内TV会議システム		1	※ 4
		加入電話設備	電話	2	通信事業者から給賃
		加入电的软制	FAX	1	※3
		専用電話設備	電話	7	※4
		等用电脑取制	FAX	7	200 44
		電力保安通信用電話設備	固定電話※1	1	※ 2,通信用蓄電池
待	発電	インターフォン		1	※ 5
機	所内用	運転指令設備		1	※2,専用蓄電池
所	用	テレビ会議システム(指揮	軍所・待機所間)	1	※ 5
		トランシーバ		4	充電池又は乾電池

- ※2 常用所內電源,非常用所內電源
- ※3 常用所内電源,非常用所内電源,緊急時対策所用発電機
- ※4 常用所內電源,非常用所內電源,緊急時対策所用発電機,無停電電源装置
- ※5 常用所內電源,緊急時対策所用発電機,無停電電源装置

(1) 通信連絡設備の通信種別と配備台数,電源設備 緊急時対策所に配備する通信連絡設備の通信種別と配備台数 等は次のとおりである。

通信推別		主要软件	配牌 台数 ^在	地排於佛
		固定電話機	12 17	通信用電源装置(套電池)。代替交流電源 設備 ⁸¹
	電力保安通信用 電新設備 ⁹¹	PRS 编来	12 17	克龍式電热(本体內量),代替交換電解系 個 ⁸¹
克電所內外		FAX	1#	460V 聚急時対策建量 MCC,代替交流電訊器 機 ^{®4}
		衛星電話款價 (仮定型)	4台	125V 完電線(125V 書電档)、代替交流資 課款编 ^{®4}
	推星電話投機	衛星電話軟備 (携帯型)	10 fr	克電式電池(本体内線)。代替交流電频系 機 ⁶⁴
	兴受禁器	ハンドセット	2 17	通信用電探妄葉(書電池)。代替交換電板 設備**
	(ページング)	スピーカ	2 17	通信用電源裝置(書電池)。代替交換電板 設備**
旁電所內	移動無線設備	移動無線軟備 (固定型)	1 #	通信用電源装置(香電池)。代替交流電影 影傷**
		無線連絡影像 (固定型)	4世	125V 完電器(125V 蓄電热)。代替交流資 課款債 ^{等4}
	無線連絡設備	無線連絡設備 (携帯型)	38 fr	克電式電池(本体内庫),代替交流電解器 備 ⁶⁴
	電力保安通信用 電新設備 ^{第1}	衛星保安電話 (固定型)	1 17	125V 光電線(125V 蓄電池)。代替交流管 課款備 ²⁴
	社内テレビ会議ジ	ステム	135	460V 聚急時対策連提 MCC, 代替交流電訊器 機 ^{®1}
		テレビ会議システム (有練系・復星系)	135	125V 光電線(125V 蓄電池), 代替交流管 課款编 ⁴⁴
	統合原子力	IP電話 (有線系)	4 th	125V 完電器 (125V 管電池) ,代替交流管 器数偏 ⁴⁴
	防災ネットワー クを用いた	IP 電話 (衛星系)	2 17	125V 完電器(125V 套電池)、代替交流電 部設備**
务電所外	通信連絡設備	IP-FAX (有線系)	2 17	125V 完電器(125V 書電池)、代替交流管 部設備 ⁶⁴
		IP-FAX (微星系)	1 #	125V 完電器(125V 書電池), 代替交流電 祭款備**
		加入電影機	12 fr	通信事業者回義からの絵電
	局線加入電路 設備	MI A. FAX	1 17	通信事業者回顧からの設電。 460V製急時対策線整MCC。代替交流電標影 備 ⁸⁴
	專用電話設備 (地方公共団体內	ホットライン に接続されており、発	10 fr	466V聚急時対策總量MCC,代替交流電訊器 傷 ^{®4}

- ※2:予備を含む。(今後、即練等で見直しを行う。) ※3:ガスタービン発電機(常設代替交流電源設備)及び電源率(可勝型代替交流電源設
- ※4:ガスタービン発電機(常設代替交流電源設備)及び電源車(緊急時対策所用)(緊 急時対策所用代替交流電源設備)を指す。

泊発電所3号炉 DB基準適合性 比較表 r.4.0

赤字:設備、運用又は体制の相違(設計方針の相違)

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

差異理由

第34条 緊急時対策所(別添1)

大飯発電所3/4号炉 (2) 放射線管理用資機材

○防護具

	保管	数
品 名	緊急時対策所 (緊急時対策所建屋内)	構内保管*8
汚染防護服(タイベック)	3,100 着*1	約 6,030 着
綿帽子	1,550 個*2	約 6,000 個
靴下	1,550 足*2	約 6,000 足
綿手袋	1,550 双*2	約 24,000 双
ゴム手袋	3,100 双*3	約 20,000 双
全面マスク	210 個*4	約 1,800 個
交換カートリッジ (2 個で 1 組)	1,550 組*5	約 4,600 組
靴カバー	1,550 足*2	約 4,500 足
長靴	300 足*6	約 300 足
タングステンベスト	10 着*7	17 着

- *1:110名×7日+余裕(2重化含む)
- *2:110名×7日+余裕
- *3:110名×7日×2双+余裕
- *4:110名+余裕
- *5:110名×7回((プル-ム前後各1回+その後1日に1回=5回)+余裕
- *6:110名十余裕
- *7:指揮者1名+放射線管理1名+作業者3名×2班+余裕
- *8:緊急時対策所保管数を含まない

○計測器(被ばく管理、汚染管理)

	保管数					
品 名	緊急時対策所	構内保管*7				
固人線量計	210 台*1	約 3,200 台				
表面汚染密度測定用 サーベイメータ	5台*2	約 110 台				
ガンマ線測定用 サーベイメータ	5台*3	約80台				
緊急時対策所内 可搬型エリアモニタ	2 台*4*6	3台				
緊急時対策所外 可搬型エリアモニタ	2台*5*6	-				

- *1:110名+余裕
- *2:チェンジングエリアにて使用
- *3:現場作業時に使用 *4:緊急時対策所内にて使用
- *5:緊急時対策所外にて使用
- *6:予備1台を含む
- *7:緊急時対策所保管数を含まない

泊発電所3号炉

(2)配備する資機材等

表 別1-9-2 防護具及び除染資材

品名	単位	予定保管数	考え方
タイペック	着		
紙帽子	個		
汚染区城用靴下	足	940	指揮所: 60名×1.1倍×7日
綿手袋	双	940	待機所: 60名×1.1倍×7日
全面マスク	個		
オーバーシューズ (靴カバー)	足		
電動ファン付きマスク	個	8	6名****+余裕
チャコールフィルタ (以下内訳)	個	1,868	_
全面マスク用	Ann		指揮所:60名×1.1倍×2個×7日
全国マスク州	個	1,860	待機所: 60名×1.1倍×2個×7日
電動ファン付きマスク用	個	8	6名 (***) + 余裕
	27	1,860	指揮所:60名×1.1倍×2個×7日
ゴム手袋	双		待機所: 60名×1.1倍×2個×7日
アノラック	着	710	91名®×1.1倍×7日
長靴	足	710	91名~×1.1倍×7日
圧縮酸素形循環式呼吸器	台	9	91名 [※] ×10%
セルフエアセット	台	8	8名 ^{幸2} ×1台
No. Market No. 1	-44-		(現場指揮車1名+放射線管理員1名-
タングステンベスト	着	20	作業者3名×2班) ×2セット+余谷
d	Ann	202	指揮所:60名×2個+余裕
ウェットティッシュ	個	290	待機所:60名×2個+余裕
ウエス	箱	2	1箱 (24束) /建屋×2建屋
簡易テント	個	_	- to other to
簡易シャワー	個	2	1個/建屋×2建屋
除染キット	セット	2	1セット/建屋×2建屋

- ※1:本部長他(25名)+事務局員(2名)+技術班員(2名)を除く人数
- ※2:屋外作業実施要員数
- ※3:事務局員(2名)+放管班員(4名)

表 別1-9-3 計測器(被ばく管理,汚染管理)

品名	単位	予定保管数	考え方
ポケット線量計	台	140	120名×1.1倍
可搬型エリアモニタ	台	4	2台/建屋×2建崖
GM汚染サーベイメータ	台	10	5台/建屋×2建屋
電離箱サーベイメータ	台	10	5台/建屋×2建屋

(2) 放射線管理用資機材品名と配備数

○防護具

品名	配備数*17/保管場所						
タイペック	2, 100 · **		147 M ⁻⁹⁷		#0 20, 000 ·		
下着(上下セット)	2,100 mm1]	147 WH7		8t 6,000 📽		
帽子	2,100 個*1]	147 個 ***	中央制資庫	¥5:20,000 個	推内 (参考)	
靴下	2,100 是#1		147 E #7		#5 30, 000 E		
幾手錢	2,100 戻*1]	147 灰**		約40,000 双		
ゴム手袋	4,200 灰***		294 至**		#1 150,000 IX		
全面マスク	900 個 ^{m3}	資機材保	位 值 等		約 1,800 個		
電動ファン付き 全面マスク	_	管エリア, 地下, 施下, 緊急時対 策所	7 SK***		83 300 SE		
電動ファン付き 全面マスクバッテリー	-		35 傑***		Pt 200 (B)		
マスク用チャコールフィ ルク(2個/セット)	2,100 tyl ^{®1}		147 ty).**		#3 E, 000 セット		
EVA スーツ(上下セット)	1,050 2 > 1.84		14 セット***		#13,000 #27		
污染区域用靴	40 足=5		8是#15.		#1 500 E		
自給式呼吸器	-		4セット***		4セット		
耐熱限	-		3471.00		ヨセット		
タングステンベスト	20 · 😭 ****		4.800		10 🕷		

女川原子力発電所2号炉(抜粋)

- ※17: 防機具類が不足する場合は、横内より適宜運動することにより補充する

○計測器 (被ばく管理、汚染管理)

	品名		配備台数**	/保管場所	
個人終量計	電子式線量計	200-0*1	-	14 Gr##	
M/WWW	ガラスパッジ	200 GW1		14 G##	
表面汚染和度測定用サーベイメータ		8 60*2	出入管理室	4 600	中央
ガンマ祭測定用 サーベイメータ		8 6 8 3	1 [4 gar	
可機型エリアモニタ		4 45/84	整色技术等区	4 42**	

- 可需型エリアモニタ 4分** 類急時が判別 4分** は1:300名 化財産員 36条 円間要要員 40名 今前の 72 第2:30名 (中北が近月 36条 円間要要員 40名 今前の 72 第2:30名 (中北が近月 37年 40 (円限費金を行う放射器管理委員 2名分 +会新) +数急時效需進度及び整外両 4位 (担当年のモニリリンデエリアの 72年 40 (チェンジンデエリアのモニリリンでを行う放射器管理委員 2名分 +会新) +数急時 対策施用力に関係用点 (世界を中心・ロリングと行う放射器管理委員 2名分 +会新) +数急時 第4:20名 (世界を中心・ロリングを行う放射器管理委員 2名分 +会新) 第4:20名 (世界を中心・ロリングを行う放射器管理委員 2名分 +会新) 第4:20名 (世界を中心・日本新) +数急時対策を使用2分 (1分 +会新)

- 担当: 24年7億年度16×2 後日: デニンジングエリア用立台 (巧発療を行う放射器管理規員1名分十余額)十中央制額進力外用立台 (セニタリングを行う放射器管理規員1名分十余額) 田下: チェンジングエリア出立台 (セニタリングを行う放射器管理裁員1名分十余額)十中央制額進力外用立台 (セニタリングを行う放射器管理規員1名分十余額)
- ※名:中央新書館内2台(1台・糸部) 十円連所内2台(1台・糸部) ※名:平井橋内2台(1台・糸部) 十円連所内2台(1台・糸部) ※名:干着内2(台後、新練器で見渡した行う。)

大飯発電所	所3/4号炉		泊	発電所3号	号炉	女川原子力発電所 2 号炉(抜粋)	差異理由
○チェンジングエリア用資機材		表 別1-9-4	3 チョ	ェンジング	エリア設営用資機材		
品名	保管数*1	品名	単位	予定保管数	考え方		
	緊急時対策所	グリーンハウス	個	2	1個/建屋×2建屋		
養生シート バリア	3本 6 個	養生シート					
粘着マット	3個	(透明・ピンク・黄)	本	6	各色1本/建屋×2建屋		
ゴミ箱 (スタンション含む)	7 個	バリア	枚	6	各サイズ1枚/建屋×2建屋		
ポリ袋 (赤・黄・黒)	各 100 枚	(600 · 750 · 900mm)					
テープ (白・黒) ウエス	各 10 巻 1 箱	作業用テープ(緑)	卷	20	10巻/建屋×2建屋		1
ウェットティッシュ	10 個	養生テープ (ピンク)	卷	40	20巻/建屋×2建屋		1
はさみ・カッター	各2本	透明ロール袋(大)	本		10本/建屋×2建屋		1
マジック	2本	粘着マット	枚	20	10枚/建屋×2建屋		1
簡易シャワー 簡易タンク	1台						
*1:チェンジングエリア設置に必要な数量	1 11						
			表	別1-9-5	食料等		1
		品名 単	单位	予定保管数 :	者立方		
		食料 食			120名×3食×7日		
		飲料水 0			120名×4本×0.5 &×7日		1
		BATTA		1,000	120-12 124 10.0 5 11 11		
		表	別1-9	9-6 その	他資機材		
		酸素濃度・二酸化炭素濃度計	台	4	2台/建屋×2建屋		
		安定よう素剤	錠	2,000	120名×2錠/人/日×7日+余裕		
		仮設トイレ	台	2	1台/建屋×2建屋		
		簡易トイレ (大便用処理剤)	個	1,000	120名×1個/人/日×7日+余裕		
		簡易トイレ (小便用処理剤)	個	2,600	120名×3個/人/日×7日+余裕		1
		インターホン (指揮所〜待機所)	式	1			
		インターホン					1
		(チェンジングエリア	式	2			1
		~待機エリア)					1
							1
							1
							1
							1
							1
							1
							1
							1
							1
							1
							1
							1
							1

第34条 緊急時対策所((別添1)		減子:記載表現、設備名称の相違(3	を員的な作選なし/
大	飯発電所3/4号炉	泊発電所3号炉	女川原子力発電所2号炉(抜粋)	差異理由
		(3) 原子力災害対策活動で使用する資料	(3) 重大事故対策の検討に必要な資料	
(3) 原子力災害対策活	動で使用する資料		緊急時対策所に以下の資料を配備する。	
	害対策活動で使用する主な資料	表 別1-9-7 原子力災害対策活動で使用する主な資料		
		W 777 - 777 777 1777 1137 (1271) D 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1 1	Sider while the	
種類 1.組織及び体制に関する資料	資料名 (1)緊急時対応組織資料	資 料 名	資料名 1.発電所周辺地図	
1. 机械火0种的气肉,分具杆	①大飯発電所原子力事業者防災業務計画	1. 発電所周辺地図	① 発電所周辺地域地図 (1/25,000)	
	②大飯発電所保安規定	① 発電所周辺地域地図 (1/25,000) ② 発電所周辺地域地図 (1/50,000)	② 発電所周辺地域地図 (1/50,000)	
	③原子力防災規程 ④非常時の措置通達	② 光電所周辺航空写真パネル 2. 発電所周辺航空写真パネル	2. 発電所周辺航空写真パネル 3. 発電所気象観測データ	
	⑤原子力防災業務要綱	3. 発電所気象観測データ	① 統計処理データ	
	⑥大飯発電所事故時操作所則	① 統計処理データ	② 毎時観測データ	
	⑦大飯発電所重大事故等発生時における原子炉施設 の保全のための活動に関する所達	② 毎時観測データ	4. 発電所周辺環境モニタリング関連データ 空間線量モニタリング配置図 	
	⑧大飯発電所大規模損壊発生時における原子炉施設	4. 発電所周辺環境モニタリング関連データ	② 環境試料サンプリング位置図	
	の保全のための活動に関する所達	① 空間線量モニタリング配置図	③ 環境モニタリング測定データ	
	(2)緊急時通信連絡体制資料 ①原子力防災組織要員名簿等	② 環境試料サンプリング位置図	5. 発電所周辺人口関連データ ① 方位別人口分布図	
社会環境に関する資料	(1)大飯発電所周辺人口関連資料	③ 環境モニタリング測定データ	② 集落の人口分布図	
	①方位別人口分布図	5. 発電所周辺人口関連データ ① 方位別人口分布図	③ 市町村人口表	1
	②集落別人口分布図 ③市町村人口表	② 集落の人口分布図	④ 市町村市街図 6. 発電所主要系統模式図(各号炉)	
	(2)大飯発電所周辺環境資料	③ 市町村人口表	7. 原子炉設置許可申請書(各号炉)	
	①発電所周辺航空写真	6. 主要系統模式図 (各ユニット)	8. 系統図及びプラント配置図	
	②発電所周辺地図 (2万5千分の1) ③発電所周辺地図 (5万分の1)	7. 原子炉設置許可申請書(各ユニット)	① 系統図	
	②光电/河向及地区(5/2/2/1) ④市町村市街図	8. 系統図及びプラント配置図	② プラント配置図 9. プラント関係プロセス及び放射線計測配置図(各号炉)	
. 放射能影響測定に関する資	(1)大飯発電所気象関係資料	① 系統図	10. プラント主要設備概要	
	①気象観測データ	② ブラント配置図	11. 原子炉安全保護系ロジック一覧表 (各号炉)	
	(2)緊急モニタリング資料 ①空間線量モニタリング配置図	9. プラント関係プロセス及び放射線計測配置図 (各ユニット) 10. プラント主要設備概要 (各ユニット)	1 2. 規定類 ① 原子炉施設保安規定	
	②環境試料サンプリング位置図	11. 総合インターロック線図 (各ユニット)	②原子力事業者防災業務計画	
	③環境モニタリング測定データ	1 2. 原子炉塩設保安規定	13. 事故時操作手順書類	
	(3)大飯発電所設備資料 ①主要系統模式図	1 3. 原子力事業者防災業務計画		
	②原子炉設置(変更)許可申請書	1 4. 運転要鋼緊急処置編		
	③系統図	15. 泊発電所重大事故等発生時および大規模損繳発生時対応要領(各対応手順含む)		
	④ブラント配置図 ⑤プラント関係プロセス及び放射線計測配置図			
	⑥プラント主要設備概要	=DB		
	⑦原子炉安全保護系ロジック一覧表			
資料類は全て緊急時対策所に配備				
				1
				1
				1

・測定範囲: 1 μ Sv/h~300mSv/h

【連続 80 時間以上】

·電源:乾電池(単3形電池)4本

・測定範囲:0~3×10⁵ cpm

・電 源:乾電池(単2形電池)4本

【連続 100 時間以上】

赤字:設備、運用又は体制の相違(設計方針の相違) 青字:記載簡所又は記載内容の相違(記載方針の相違)

Add a control of the state of t	泊発電所 3 号炉 DB基準適合性 比較表 r.4.0	青字:記載箇所又は記載内容の相違(記録字:記載表現、設備名称の相違(実質	
第 34 条 緊急時対策所(別添 1) 大飯発電所 3 / 4 号炉	泊発電所3号炉	女川原子力発電所2号炉(抜粋)	差異理由
人政先电別3/45分(5)表面汚染密度測定用サーベイメータの根拠について	(4) GM汚染サーベイメータ	20 1011 2021 - 20	・表題及び機器名称の
(3) 衣面行架名及例定用リーバイメークの依拠について	(a) 使用目的		相違
・表面汚染密度測定用サーベイメータは、屋外から緊急時対策			TIME
所へ入室する現場作業要員等の身体等に放射性物質が付着し			記載内容の相違
ていないことを確認するために使用する。	を定期的(1回/日以上)に測定し、放射性物質の異常な流入等がな		GM 汚染サーベイメー
CV SC C C PERC 9 S /CV/(C)C/(II) So	いことを確認するために使用する。		タを用いて身体サー
	(b) 予定保管数		ベイの他に緊急時対
・具体的には、下図の「身体サーベイエリア」において、緊急	1-7		策所内の表面汚染密
安全対策要員等が現場作業要員等の身体サーベイを行う。	び待機所の2箇所)入口に設置するチェンジングエリア内のスクリ	li di cara di	度測定にも用いるこ
・ 当該「身体サーベイエリア」では、1度に2名を同時に身体	7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7 7		とから記載した。
サーベイすることが可能であるため、5 台あれば必要な数量			記載表現の相違
は確保される。	以上) な表面汚染密度の測定を放管班員2名 (1名/箇所) で行うこ		
・このほか、プルーム通過後に現場作業要員等の待機場所とし	とを想定している。		設計の相違
て、事務所等を活用する可能性があり、これらの場所に緊急	このため、最大使用人数(4名)から4台配備が必要となるが、故		指揮所及び待機所 2
時対策所より表面汚染密度測定用サーベイメータを持ち出し	障等により使用ができない状態も考慮し、予備機も含め10台配備す		ヶ所でそれぞれ測定
て使用することも考慮し、5台配備する。	వ .		を行うことから必要
			台数に相違がある。
(4) ガンマ線測定用サーベイメータの根拠について	(5) 電離箱サーベイメータ		
	(a) 使用目的		・設備名称の相違
・ガンマ線測定用サーベイメータは、屋外作業現場等の放射線	要員の過剰な被ばくを防止するために緊対所外の作業場所の環		
測定を行い、現場で作業を行う要員等の過剰な被ばくを防止	境線量当量率の測定及び緊対所内の線量当量率を定期的(1回/日		・記載表現の相違
するために使用する。	以上) に測定し、放射性物質の異常な流入等がないことを確認する		
	ために使用する。		
	(b) 予定保管数		
・放射線測定を行う作業現場は、屋外作業等数箇所ある。	電離箱サーベイメータの具体的な使用方法は、緊対所外の作業場		・記載表現の相違
	所 (T. P. 39m盤での緊対所周辺, T. P. 31m盤及びT. P. 10m盤での代替給		泊資料には放射線測
	水作業場所等)の環境線量当量率の測定を放管班員1~2名で, 緊対		定を行う具体的な場
	所内における定期的(1回/日以上)な線量当量率の測定を放管班		所及び要員数を記載
	員2名(1名/箇所)で行うことを想定している。		した。
・原子力災害活動に従事する現場作業要員等の線量管理を行う	原子力災害活動に従事する要員の線量管理を行う上で放射線測		
上で放射線測定は必須であることから、故障等により使用が			
できない状態も考慮し予備機も含め5台配備する。	し予備機も含め10台配備する。		
<参考>			
	【参考】		
ガンマ線測定用サーベイメータ 表面汚染密度測定用サーベイメータ	GM汚染サーベイメータ 電離箱サーベイメータ		
1/2			

・測定範囲: 1 μ Sv/h~300 mSv/h

·電 源:乾電池 (単3型電池) 4本

[連続80時間以上]

・測定範囲:0~1×10⁵ cpm

・電源:乾電池(単2型電池)4本

[連続100時間以上]

第34条 緊急時対策所(別添1)

(6) その他の資機材等

赤字:設備、運用又は体制の相違(設計方針の相違)

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

(6) その他の資機材	(4) その他資機を
-------------	------------

表 別1-9-8 その他資機材

名称	仕様等	台数
酸素濃度計	- 測定範囲: 0~25% - 測定精度: ±0.5%(0.0~25.0%) 【メーカ値】 - 電源: 乾電池(単3形電池)2本【約1年(無警報時】 - 検知原理: ガルバニ電池式 - 管理目標: 19%以上	3台*1
二酸化炭素濃度計	 測定範囲:0~1% 測定精度:±(測定範囲の1.5%+指示値の2%) 【メーカ値】 電源:乾電池(単3形電池) 4本 測定方式:非分散型赤外線吸収法(NDIR Non Dispersive InfraRed)センサ 管理目標:1.0%以下 	3 fr ^{®1}
プロジェクター	緊急時対策所内の要員が必要な情報の共 有を行いやすいよう、資料等を表示する プロジェクターを配備する。	1台
可搬型照明	・バッテリ式・光源: L E D・連続点灯時間: 1 0 時間以上	2台
簡易トイレ	ブルーム通過中に緊急時対策所から退出 する必要がないように、連続使用可能な 簡易トイレを配備する。	1式
	-	

大飯発電所3/4号炉

※1 予備2台を含む

名称 仕様等	1	数
名师 住無等	指揮所	持機所
・	2 行 明	2 台**
 ・バッテリー式 ・光原: LED ・連続点灯時間: 10時間 	8台	8台
ブルーム通過中に緊急時対策所から退出する必要が ないように、連続使用可能な簡易トイレを配備する	1 45	1式

泊発電所3号炉

※予備1台を含む

(7) 参集用照明

夜間における参集用照明として、緊急時対策所に参集するために初 動対応要員 (41名) および参集要員 (86名) に、LEDヘッドライトおよ びLED懐中電灯を配付する。

【参考】

名称	数量	仕様
LED~9 F94 F	127個	電源:較電池(単四×4) 点灯可能時間:約8時間
LED懐中電灯	127個	電源: 乾電池(単四×3) 点灯可能時間: 約30時間

材等

緊急時対策所又は緊急時対策建屋に以下の資機材等を配備す

女川原子力発電所2号炉(抜粋)

名称	仕様等	配備数量	保管場所
檢索機度計	- 剛定範囲: 0~100% - 測定精度: ±0.5%(0~25.0%) ±3.0%(25.1%以上) ・電原: 単3形乾電池4本 ・検知原理: ガルバニ電池式 ・管理目標: 18%以上(労働安全衛生 規則を準拠)	2 台*1	
二酸化炭素濃度計	- 測定範囲: 0.04%~5.0% - 測定精度: 生10%rdg又は0.01%のうち大きいほう - 電源: 単3形板電池4本 - 検知原理: 非分散形赤外線式 (XDIR) - 管理目標: 1.0%以下(労働安全衛生規則の許容技能ガス濃度 1.5%に余裕を見た数値)	2 台卷1	緊急時対策所
一般テレビ (回線,機器)	報道や気象情報等を入手するため、一 般テレビ (回線、機器) を配備する。	1式	
社内パソコン (回線、機器)	社内情報共有に必要な資料・書類等を 作成するため、社内用パソコンを配備 するともに、必要なインフラ(社内回 線)を整備する。	1式	
飲食等	ブルーム通過中に緊急時対策所から退 出する必要がないように、余裕数を見 込んで1日分以上の食料及び飲料水を 緊急時対策所内に保管する。 残りの数量については、資機材保管エ リアに保管することで、必要に応じて 取りに行くことが可能である。	2,100食 ⁶² 1,400本 ⁶³ (1.5 ¹ / ₇)*)	資機材保管 エリア。 緊急時対策 所
簡易トイレ	取りたけてことが可能である。 ブルーム通過中に緊急等対策所から退 出する必要がないよう、また、本設の トイレが使用できない場合に備え、簡 易トイレを配備する。	4,900 個 **4	資機材保管 エリア, 緊急時対策 所
よう素剤	初日に2錠,2日日以降は1錠/1日 服用する。	800 錠※5	緊急時 対策所

※1:予備を含む。

※2:100名(本部要員38名+現場要員40名+余裕)×7日×3食

※3:100名(本部要員38名+現場要員40名+余裕)×7日×2本(1.57+h/本)

※4:100名(本部要員38名+現場要員40名+余裕)×(7回/1日×7日)=4,900個 ※5:100名(本部要員38名+現場要員40名+余裕)×(初日2錠+2日目以降1錠/1日×6

記載内容の相違

差異理由

資機材として要員に 配布する夜間参集照 明について記載した。

第34条 緊急時対策所(別添1)

赤字:設備、運用又は体制の相違(設計方針の相違)

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

添付

泊発電所3号炉

添付資料10

9. 緊急時対策所に最低限必要な要員について

プルーム通過中においても、緊急時対策所にとどまる必要のある 最低限必要な要員を検討した結果、休憩・仮眠をとるための交代要 員を考慮して、①重大事故等に対処するために必要な指示を行う要 員及びその指示のもと重大事故等への対処を行う各班員の計69名、 ②原子炉格納容器の破損等による工場等外への放射性物質の拡散を 抑制するための対策に対処するために必要な数の要員の計31名に、 万一の対応に備えて10名の余裕を加えた合計110名とした。

大飯発電所3/4号炉

添付資料9

なお、この要員数を最大として、本部長(所長)が緊急時対策所にと どまる要員を判断する。

(1) 重大事故等に対処するために必要な指示を行う要員他

要員	考え方	人数	合計
本部要員	3 号炉及び 4 号炉が同時に重大事故等に至った場合、 重大事故等に対処するために指揮を行うために最低 限必要な本部要員は、本部長(所長)、3 号指揮、4 号 指揮、3 号炉原子炉主任技術者、4 号炉原子炉主任技 術者、本部付及び各班の班長、副班長で構成する。	40名	69名
各班員	本部要員の指示のもと、重大事故等への対処を行う 各班員が緊急時対策所にとどまる。	29名	

10. 緊急時対策所に最低限必要な要員について

プルーム通過中においても、緊急時対策所にとどまる必要のある最低限必要な要員を検討した結果、休憩・仮眠をとるための交代要員を考慮して、重大事故等に対処するために必要な指示を行う要員及びその指示のもと重大事故への対処を行う各班員(原子炉格納容器の破損等による発電所外への放射性物質の拡散を抑制するための要員を含む。)74名、並びに1,2,3号炉の運転員9名の合計の83名と想定している。

なお,この要員数を目安として,発電所対策本部長(所長)が緊急 時対策所にとどまる要員を判断する。

(1) 重大事故等に対処するために必要な指示を行う要員他

要 員	考え方	人数	合計
本部長他	3号炉が重大事故に至った場合、重大事故等に対処するた めの排揮を行うために最任限と頭か本部裏員は、発電所対 策本部長(所長)、3号炉原子炉主任技術者、副本部長、 本部委員、各班長と、緊急時対策所内で交代、代行を行な うための要員として、副班長で構成する。	25名	
機能班員	本部要員の指示のもと、重大事故等への対処を行う各胜員 (原子炉格納容器の破損等による発電所外への放射性物 質の拡散を抑制するための要員を含む。) がとどまる。	49名	83名
運転員 (当直員)	原子炉格納容器破損時には、運転員は中央制御室から追避 し、緊急時対策所にとどまる。	9名	

5.5 緊急時対策所の要員数とその運用について

プルーム通過中においても、重大事故等に対処するために緊急時対 策所にとどまる必要のある要員は、交替要員も考慮して、①重大事故 等に対処するために必要な指示を行う要員36名と、②原子炉格納容器 の破損等による発電所外への放射性物質の拡散を抑制するために必 要な要員36名のうち、中央制御室待避所にとどまる運転員7名を除く 29名の合計65名を想定している。

女川原子力発電所2号炉(抜粋)

なお、この要員数を目安として、発電所対策本部長が緊急時対策所 にとどまる要員を判断する。

(1) 重大事故等に対処するために必要な指示を行う要員 プルーム通過中の状況監視及び通過後においても継続して、緊急 時対策所において発電所対策本部機能を維持し、必要な指揮・対応 を行うために必要な要員数を確保する。

要員	考え方	人数	合計
本部長ほか	発電所対策本部を指揮・統括する本部長, 原子が主任技術者,本部付3名は,重大事 故等において,指揮をとる要員として緊急 時対策所にとどまる。	5名	36名
各窓長・班員	各底については、本部長からの指揮を受け、重大事故等に対処するため、最低限必要な要員を捜して、緊急時対策所にとどまる。	13名	
交替要員	上記,本部長,原子炉主任技術者及び本部 付の交替要員については5名,至長,班員 クラスの交替要員については13名を確保 する。	18名	

記載表現の相違

差異理由

体制の相違

重大事故等に対処する必要があるユニット数の相違等により必要人数に差異がある

第34条 緊急時対策所(別添1)

再度構内にて作業を実施する。

赤字:設備、運用又は体制の相違(設計方針の相違)

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

(2) 原子炉格納容器の破損等による工場等外への放射性物質の拡 散を抑制するための対策に対処するために必要な数の要員 (2) 原子炉格納容器の破損等による発電所外への放射性物質の拡散を 抑制するために必要な要員

> 格納容器破損の恐れがあると判断した場合は、発電所外への放射 性物質の拡散を抑制するための措置を行う。放射性物質の拡散を抑 制するための措置を行う要員数と対応は以下のとおり。

泊発電所3号炉

女川原子力発電所2号炉(抜粋)
(2) 原子炉格納容器の破損等による発電所外への放射性物質の拡散を抑制するための対策に対処するために必要な要員

プルーム通過後に実施する作業は、重大事故等対策の有効性評価の重要事故シーケンスのうち、高圧・低圧注水機能喪失を参考とし、重大事故等対応に加えて、放射性物質拡散防止のための放水操作等が可能な要員数を確保する。

交替要員については、順次、構外に待機している要員を当てる。

記載表現の相違

差異理由

放射性物質拡散抑制 のための措置を行う 要員及びその活動内 容を記載したもので あり、泊3号炉は表中 に内容を記載してい る。

要員	考え方	人数	合計
緊急対策要 員(協力会社 社員含む)	可搬式代替低圧注水ポンプ等の設備の給油や監視、放 射性物質の濃度等の測定については、ブルーム通過後 も活動を継続する必要があるため、その要員は緊急時 対策所に留まる。	19名	31 名
運転員 (当直員)	原子炉格納容器破損時には、運転員は中央制御室から 退避し、緊急時対策所にとどまる。	12名	

大飯発電所3/4号炉

発電所外への放射性物質の拡散を抑制するための作業を継続

するため、緊急時対応として設置した可搬式代替低圧注水ポン

プや空冷式非常用発電装置等の設備の給油や監視、放射性物質

の濃度や放射線量の測定については、プルーム通過後も行う必

要があるため、その要員は、プルーム通過中は緊急時対策所に

とどまり、プルーム通過後にその活動を再開することとなる。

制するための作業の一環として、運転操作に関する作業は各号 炉の運転員 (3,4 号炉12 名) が実施する。プルーム通過中に緊 急時対策所にとどまる要員以外の緊急安全対策要員は、プルー ム通過時は一時的に構外へ避難しているが、ブルーム通過後は

なお、プルーム通過後の発電所外への放射性物質の拡散を抑

また、重大事故等発生時及び大規模損壊時の対応について、 手順書を整備し、対応手順の検証を行っている。手順の検証・ 訓練は、今後も継続的に実施し、必要の都度、運用の改善を行っていくこととしている。

対応班	対応	対応内容および必要な要員	人数	合計
運転班員	放射性物質の拡 散抑制	可鞭型大容量海水送水ポンプ車および放水 砲による大気への拡散抑制	6名	
土木建築 工作班員	放射性物質の拡 散抑制	- 放射性物質吸着剤による海洋一の拡散抑制	2名	
放管班員	放射性物質の拡 散抑制	 荷揚場シルトフェンスによる海洋への拡 散抑制 ・ 開口部シルトフェンスによる海洋への拡 散抑制 	6名	16年
事務局員	燃料補給	 可機型タンクローリーによる可能型大容量液水送水ボンブ車への燃料補給 ディーゼル発電機燃料油移送ボンブおよび可嫌型タンクローリーによる可嫌型大容量海水送水ボンブ車への燃料補給 	2名	

また,重大事故等発生時及び大規模損壊時の対応について,手順書を整備し,対応手順の検証を行っている。手順の検証・訓練は,今後も継続的に実施し,必要の都度,運用の改善を行っていくこととしている。

3	美	考之方	人数	合計
運転員		2号炉中央制御室内の特遷所が使用不能 な場合、緊急時対策所に退避するものの、 ブルーム通過後に中央制御室にて対応が 可能な場合は、復帰し運転操作を行う。	7名	36名
b. L. of the short	重大事故等 対応要員	電源車の運転操作、監視等(交替要員を 含む。)	4名	
		大容量送水ポンプ (タイプ I) による注 水操作, 監視等 (交替要員を含む。)	9名	
		燃料補給(軽油タンクからタンクローリ への軽油補給,電源車等への燃料補給(交 替要員を含む。))	2名	
		ブルドーザによるアクセスルートのがれ き激去	2名	
	放射性物質 拡散抑制 対応要員	放射性物質拡散抑制対応 (放射性物質の 拡散を抑制するための原子炉準整への放 水操作の再開 (交替要員を含む。))	6名	
モニタリ	ング要員	作業現場のモニタリング及びチェンジン グエリアの運営等(交替要員を含む。)	6名	

重大事故等に柔軟に対処できるよう,整備した設備等の手順書を 制定するとともに、訓練により必要な力量を習得する。訓練は継続 的に実施し、必要の都度運用の改善を図っていく。

大飯発電所3/4号炉		泊発電	所3号炉	女川原	京子力発電所2号炉(抜	友粋)	差異理由	
10. 事象発生からプ		添付資料10 要員の動き等について	11. 事象発生からプルーム通	添付資料11 過後までの要員の動き等について	3.2 事象発生後の要員の	D動きについて		
(1) 召集要員の非常 ○夜間、休日における」)非常召集	(1) 夜間,休日における原子力災	害対策要員の非常召集				
非常召集の連絡 ○重大事故等が発生した場合、社員 野出シッ子の、需量電話等により非 岩工集の連絡を行う。 「販売時対策本部要員及び 紫急を全対前要項」 (後衛州内又は金龍所近待) 当直課長 1 会体指揮者 1 無金郎対策 本部要員 (発電所対策本部の要員) 及び緊急安全対策変員 (所定の活動場所へ移動) 「召集要員」 (後衛州周辺 (寮、社宅等)) 当直課長 1 (性間呼出システム) 各班長 1 会相関本 1 (性間呼出システム) 各班長 1 会理員への非常召集 (注) 協力会社も同様に非常召集の連絡を行う。 ②連絡を行う。 ②連絡を行う。 ②連絡を行う。	非常召集のための集合及び季輸 ・ 発電所別辺 (療、社定等) からの 石事原則は、自合場所に集合行う。 最合制所は集合行う。 集合性所に集合行う。 集合性所に集合では、自然性の事情を持ち、自然性の事情を使り合い。 ・ 公職所対策本部と非常召集に任 ・ 公職所対策本部と非常召集に任 ・ 公職の対策本部と非常召集に任 ・ 公職の対策本部と非常召集に任 ・ 公職の対策本部と非常召集に任 ・ 公職の対策本部と非常召集に任 ・ 公職の対策を取ら合い。 ・ 公職の対策を関係を関係を関係を関係を関係を関係を関係を関係を関係を関係を関係を関係を関係を	非常召集の実施 ①非常召集の実施 ①発電所入所的の集合場所を指示する。 ②発電所大所な部の要員 (木部長、 耐本部長、原子炉主任技術者、本部付、各類長、網本部長、原子炉主任技術者)とその 他必要な要員は、発電所に向けて事長を開始する。 のその他の要員は、集合場所で特 機し、その後の緊急時対策本部 の指示に取い情勢する。 ②作者では取り情報する ①携帯電話、衛星電話)等を使用 し、発電が対策本部へ非常召集 の状況等を適益虐着する。 ②原子炉上投資者は、通信連絡 手段により、必要の都度、原子炉 施設の連絡に関し保安上必要な 場合は指示を行う。 ②発電所入所 ①発電所入所 ①発電所入所 ①発電所入所 ①発電所入所 ②を発生し、必要に応じて防護 具等を関する。 ②地の物が原本部の要員は不必時 対策側に外離する時 がある時 がある時 がある時 がある時 がある。 第二年の他の要員は、発電所事務所 等の執意を失場様にて対応する が、万一、執着変が使用できない 場合は、新述的等を成所する。 が、万一、執着変が使用できない 場合は、新述を解析する。	○原本学年を任じから、発展所では対する場合で立た場所 (場合) 2 (場合所 (協力社) (場合) (協力社) (場合) (場合) (場合) (場合) (場合) (場合) (場合) (場合	集合した後、北沢に応じて第2、至3集合場 ・発電所災害対策本部要員(本部長、委員、各時長	要なる2-1 刊 の部分の表別常用的の「報告を申録」と認合する中級が を比した場合、例明日のステン。 原列素を開催によ 分析可能の機能を行う。 (金質制度の機能を行う。 (金質制度の機能を行う。 (金質制度の機能を行う。 (金質制度の機能を行う。 (金質制度の機能を行う。 (金質制度の 単元を関係性を対象して行う) (金質制度の 単元を対象性が変更して行う) (の使用度の 単元を対象性が変更して行う) (金質制度の 単元を対象性が変更して行う) (金質制度の (金質制度の (金質制度の (金質制度の (金質制度の (金質制度の (金質制度の (金列度) (金列度) (金列度) (金列度) br>(金列度) (部及び外下目における重大事故等対策要員 非常部風の準備 〇章集質別は最かの急を領域に集合する。 第1自合機等、機関型は半線 ・第2条を領等、機関が大・油金所 ・第4条を領等・分級等では、大変等は主義 の倫殊には対した。 ・第4条を領等・分級等のは、大変等に近男が、他のよう発音する。 〇種展質別は、美電所のは設置された電電が開業等等 ・過程が関係との提供を開発 ・過程が開発・の機関・機関等 ・過程が開発・(機関等)・過程は関係との場合機等 ・過程が開発・(機関等)・過程を開発・機関等)・ ・参集用の対応、関係人数、必要が関係等 ・過程が開発・(機関等)・ ・参集用の対応と、関係人数、必要が関係等 ・ 通信の対応・が必要が、使用等等 ・ 通信の対応・が必要が、使用等等 ・ 通信の関係との参加・一トの中から、大・他、大変情報等を指定と最適なホートの中から、大・他、テクシー、自収用等、決定等	の担意 - 舟倉田島の現め - 内倉田島の現め - 中高田島の理画 - 中高田島の理画 - 中国の対策を開発し、日本日島、田子伊、 - 主任の選別は最近に集する。 - 連りで選別は最近に集する。 - 連りで選別を研究と関する。 - 連りで選別を開発して持続し、発電所対策を取る - の書かに対し、 - ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・ ・	
シングルに関 「大きない」 「大きな	・			大(富丘地区~横内) - (富丘地区~横内) - (富丘地区~横内) - (富丘地区) - (東京) (東京) - (東京) - (東京) - (東京) - (東京) - (東京) - (東京) - (東京) - (東京) - (東京) - (東京) - (東京) -				

第 3/ 冬 原刍胜分等所 (则沃 1)

第 34 条 緊急時対策所 (別添 1) 大飯発電所 3 / 4 号炉	泊発電所3号炉	女川原子力発電所2号炉(抜粋)	差異理由
	(2) 平日・日中に重大事故等が発生した場合の要員の動きについて	(1)要員の非常招集要領について	
		a. 平日勤務時間中	
	重大事故等が発生した場合、速やかに対応を行うため、3号炉運転	平日勤務時間中における緊急時対策所で初動体制時に対応する	・(女川) 記載表現の村
	員6名, 災害対策要員9名, 災害対策要員(支援)15名及び災害対	要員(本部要員, 現場要員) (「3.1 必要要員の構成, 配置につい	違
	策本部要員3名の計33名並びに消火活動を行う消火要員8名の合	て」表3.1-1参照)は、平日勤務時間における対応者(執務できな	緊急時に初動対応を
	計41名を初動対応要員として発電所内に常時確保することとして	い場合の交替者を含む。)を明確にした上で、事務建屋又はその近	行う要員を明確にし
	おり、対応者(執務できない場合の交代者を含む。)を明確にした上	傍で執務する。	たうえで常時確保し
	で、総合管理事務所等で執務する。	緊急時対策所,事務建屋の位置関係を図 3.2-1 に示す。	ていることは相違が
	重大事故等が発生した場合には発生時間帯(平日・日中、平日・夜		V'a
	間、休日・日中、休日・夜間)を問わず、事故対応の核となる初動対		- 1
	応要員にて有効性評価の重要事故シーケンス等の事故対応を収束す		
	るまで行うことを基本としている。		
	平日・日中に重大事故等が発生した場合、発電課長(当直)は、電	非常招集連絡について,原子力災害対策指針の「警戒事態」,「施	・(女川) 記載表現、!
	話等により常駐している災害対策要員等に出動を指示して事故対応	設敷地緊急事態」、「全面緊急事態」に該当する事象が発生した場合	員名称の相違
	を開始する。また、発電課長(当直)から事故の発生連絡を受けた通	には、事象確認者である発電課長等が、連絡責任者である情報班長	
	報連絡者(運営課長又は代行者)は、電話・所内放送等により発電所	に連絡し、原子力防災管理者である発電所長に報告する。原子力防	
	内に常駐している災害対策要員(支援)に初動対応を指示し、発電所	災管理者は、連絡責任者に重大事故等対策要員の招集連絡指示を行	
	内の他の要員について非常召集する。出動を指示された初動対応要員	い,連絡責任者は総務班長に非常招集の指示をする。非常招集のフ	
	は役割に応じて予め定められた初動対応を開始する(図 別 1-11-1	ローについて,表 3.2-1 に示す。	
	参照(夜間・休日と同様))。非常召集された発電所内の要員について		
	は、事故の初期対応に必要な要員として予め定めた本部要員(本部長、	重大事故等対策要員に対しての招集連絡を行うとともに、発電所入	
	原子炉主任技術者、各班長等)及びその他必要な要員は緊急時対策所	構者への周知を行う。	
	へ移動を開始する。残りの要員は、プラント状況に応じて発電所対策		
	本部の指示により緊急時対策所もしくは現場への出動又は総合管理		
	事務所等での待機を行う。		
	平日・日中の場合には、発電所内に多くの要員がいることから、速		
	やかに発電所対策本部体制を確立(構築)し,事放発生後の初動時から発電所対策本部体制にて事故対応を実施する。		
	り光電所列泉平面体制に C事成別心を美地する。 万が一プルームが発生する事態となった場合には、不要な被ばくか	なお、発電所からの退避については、発電所であらかじめ定めた	
	ら要員を守るため、緊急時対策所にとどまる必要のない要員について		
	は発電所外へ一時退避させる。	般入構者は発電所内の重大事故等対策要員以外の誘導で、また構内	
	プルーム通過後において、モニタリングポスト等の放射線量から屋	作業員はそれぞれの所属構内企業の誘導で安否確認後、順次実施す	
	外での活動を再開できると判断した場合は、放水砲による放水等を再		
	開するとともに、プラント状況により必要に応じて発電所外へ一時避	`⊌°	
	難させた要員を再参集させ継続的な事故対応を実施する。		
	無させた安貞を行参案させ極続的な事故対応を実施する。 これらの平日・日中における事故発生からプルーム通過後までの要		
	員の動きを図2に示す。		
	Section C of the minutes of the		

赤字:設備、運用又は体制の相違(設計方針の相違)

青字:記載箇所又は記載内容の相違(記載方針の相違)

緑字:記載表現、設備名称の相違(実質的な相違なし) 第34条 緊急時対策所(別添1) 大飯発電所3/4号炉 泊発電所3号炉 女川原子力発電所2号炉(抜粋) 差異理由 :枠囲みの内容は機密情報に属しますので公開できません。 図 別 1-11-1 通常時から事故発生直後における初動対応要員の動き 通常時 事故务生、拡大 事故遺居 無電所対策本部体制の確立 要員 WORLDS PORMES HADROWELD IN 運転員 (3号炉中央制御室) ●世生大力は、50分乗的は、有利の情報情報と対象 情報を対象 双套外架装具 [TOTAL PROPERTY | TOTAL PROPERTY | **京都外別首員(主座** 推修調賞 サルカ お出 カモケーベル 個性可具 京水地 前点 物事サーベイ管 機能等員 BREA 本利提及(以東州東本利開及) - 本利提及(以東州東本利開及) 単 主部要員 企事に含じまか言葉 - 機能減長、運転員 → (統水、統電、放水機対応等) □ 田田へ(放水田州広田) **●新二花に直知召集** (46%) 対象
- 正世紀年初日本 再典 - 全点地世界市(治国市)
- 名名 - 一つ 差点地世界市(治国市)
- 「北京東京長」 - 一つ ラーキャを制度まり返還・
- 山田水田東上で送り10年 - 一つ 人工規模工工は対象率。
- 大工業長日本 - 一つ 人工規模工工は対象率。 META **根於任务** 図 別1-11-2 平日・日中における事故発生からブルーム通道後までの要員の動き

赤字:設備、運用又は体制の相違(設計方針の相違)

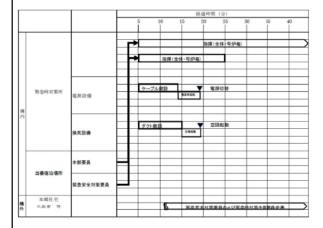
青字:記載箇所又は記載内容の相違(記載方針の相違) 緑字:記載表現、設備名称の相違(実質的な相違なし)

大飯発電所3/4号炉

(2) 緊急時対策所の立ち上げについて

立ち上げの対応が最も厳しくなる「休日、時間外」時に災害が 発生した場合を想定した場合においても、事故等発生後、1時間 以内には必要な電源設備及び換気設備の起動等を完了することが 可能である。

なお、これらの対応については、作業の迅速性を高めるための 設備対応(機器接続部のアタッチメント化など)を行うともに、 訓練を通じて練度を向上させる。



泊発電所3号炉 (3) 緊急時対策所の立ち上げについて

立ち上げの対応が最も厳しくなる、「夜間・休日」時に災害が発生し た場合を想定した。

事故等発生後、少なくとも約100分以内には指揮所側の必要な電源 設備及び換気設備の起動等を完了することが可能である。

なお、これらの対応については、今後、訓練を重ね、習熟度を向上 させていく。



図 別 1-11-1 緊急時対策所立ち上げ時タイムチャー

女川原子力発電所2号炉(抜粋) (2) 緊急時対策所の立ち上げについて

緊急時対策所で初動体制時に対応する要員は、招集連絡を受けた 場合は、事務建屋等から事務建屋の対策室に集合し、事務建屋対策 室での初動対応実施を判断した場合*、継続して初動対応を行う。 また、事務建屋対策室使用中止を判断した場合又は原災法第10条特 定事象発生時は緊急時対策所へ移動する。なお、事務建屋から緊急 時対策所への移動においては、本部要員を二手に分け、先発隊が緊 急時対策所を立ち上げ、後発隊の残る事務建屋対策室と情報共有を 行ってから後発隊が緊急時対策所へ移動することで、指揮系統の空 源はUPS等により確保 白が生じることはない。タイムチャートを図3.2-8 に示す。

緊急時対策所の通信連絡設備、必要な情報を把握できる設備等へ【響を与えない。 は、通常、2号炉の非常用母線より所内電源系又は外部電源系から 給電が行われ、外部電源喪失時には、2号炉の非常用ディーゼル発 電機を介し受電可能な設計となっている。なお、2号炉の非常用母 線又は外部電源系より受電できない場合,常設代替交流電源設備で あるガスタービン発電機により緊急時対策所へ給電する。また、ガ スタービン発電機による給電ができない場合、緊急時対策所用代替 交流電源設備である電源車(緊急時対策所用)から受電可能となっ ており、その場合の受電に要する時間は約30分と想定する。タイム チャートを図3.2-9に示す。

また、緊急時対策所非常用送風機の起動対応は、保修班1名で行 い、この起動に要する時間は図3.2-15のタイムチャートに示すと おり約5分と想定する。

※事務建屋対策室は、以下の全ての条件に該当する場合、初動対 応に使用する。

- 発電所震度6弱未満
- 通信連絡設備使用可
- SPDS表示装置使用可

なお、発電所震度は、発電所の保安確認用震度計により速やかに 情報を入手可能である。また、事務建屋は基準地震動Ssに対して倒 壊しないことを確認しているが、設計に用いている地震動は発電所 震度5強相当であるため、発電所震度6弱以上を確認した場合は、 事務建屋対策室の使用中止を判断し、緊急時対策所への移動・立上 げを行うこととする。



差異理由

記載表現の相違

体制等の相違 緊急時対策所立ち上 げ時間に相違はある が, 立上げまでに必要 な通信連絡設備等電 されており活動に影

第 34 条 緊急時对東所 (別添 1) 大飯発電所 3 / 4 号炉	泊発電所3号炉	女川原子力発電所 2 号炉(抜粋)	差異理由
	油発電所3号炉 (4) 発電所からの退避 a. 原子力災害対策活動に従事しない者の避難 原子力防災準備体制または原子力防災体制を発令した場合、発電所からの退避については、発電所で予め定めた方法で、発電所入構者のうち原子力災害対策活動に従事しない者および来訪者等(以下、「発電所退避者」という。)は発電所内の所員の誘導で安否確認後、順次実施する。 体日および夜間(平日の勤務時間帯以外)について、発電所退避者の発電所からの退避については、平日勤務時間中の対応と同様である。 訓練実績については防災訓練等において、退避誘導手順の確認訓練を実施し、実効性を確認している。 b. 緊急時対策所にとどまる要員以外の避難 原子炉格納容器が破損し、大量のブルームが放出されるような事態においては、緊急時対策所に収容する要員以外は、以下の要領にて発電所から構外へ一時退避させる。 (a)発電所対策本部長(所長)は、要員の退避に保わる判断を行う。また、必要に応じて、原子炉主任技術者の助言等を受ける。 (b)発電所対策本部長(所長)は、ブルーム放出中に緊急時対策所にとどまる要員と、発電所から一時退避する要員とを明確にし、指示する。 (c)発電所から一時退避する要員は、退避に保わる体制を確立するとともに、通信連絡手段、移動手段を確保する。 (d)対策本部の指示に従い、放射性物質による影響の少ない場所に退避する。 なお、一時的な待機場所として、発電所構外の当社施設(宮丘地区・滝ノ澗地区の寮等)に退避するものとする。	女川原子力発電所2号炉(抜粋) (3)緊急時対策所からの一時退離について 事放対応にもかかわらず、ブラントの状況が悪化した場合*、ブルーム通過前に,以下の手順にて、とどまる要員以外の要員を所外(原子力事業所災害対策支援拠点等)に一時退避させる。 ① 本部長は、ブルーム放出のおそれがある場合、緊急時対策所にとどまる要員の緊急時対策所への移動と、とどまる要員の緊急所がらの一時退避に関する判断を行う。 ② 本部長は、ブルーム放出中に緊急時対策所にとどまる要員と、発電所から一時退避する要員とを明確にする。 ③ 本部長は、ブルーム放出中に緊急時対策所にとどまる要員と、発電所から一時退避する要員とを明確にする。 ④ 本部長は、発電所から一時退避するための要員の退避に係る体制、連絡手段、移動手段を確保させ、放射性物質による影響の少ないと想定される場所(原子力事業所災害対策支援拠点等)への退避を指示する。原子力事業所災害対策支援拠点等への退避ルートは女川町内からの参集ルートと同様のルートとなり、距離約20km、徒歩5時間程度かかる。 ⑤ 本部長は、ブルーム通過後にブラント状況等により、必要に応じて一時退避させた要員を再参集する。 ※炉心損傷後の原子炉格納容器ベント準備の判断となる、原子炉格納容器に力が最高使用圧力の1.5倍に達した場合	・記載内容の相違 原子である。 ・記載力災しない。 ・記載力災しない。 ・記載を明さら、の方法をである。 ・表題の相違 ・記載表現の相違 ・記載表現の相違 ・記載表現の相違 ・記載表現の相違 ・記載表現の相違

泊発電所 3 号炉 DB基準適合性 比較表 r.4.0

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

第34条 緊急時対策所(別添1)

大飯発電所3/4号炉 泊発電所3号炉 女川原子力発電所2号炉(抜粋) 差異理由 添付資料12 添付資料11

(1) 緊急安全対策要員の召集及び召集場所

11. 緊急安全対策要員の動線について

常駐・居住場所、召集場所及び召集ルート (時間外・休日 (夜間))

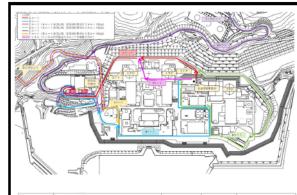


- ①:緊急時対策本部要員は、第1事務所、研修館または事務棟にて 宿直しており、事象発生時には運転員からの連絡を受け、緊急 安全対策要員へ参集指示を行うとともに、緊急時対策所に移動 し発電所対策本部としての活動を行う。
- ②:緊急安全対策要員は、研修館または事務棟にて宿直しており、 事象発生時には緊急時対策本部要員からの召集指示を受け、各 活動場所へ参集し、全体指揮者の指示に従い各要員の役務に応 じた対応を行う。
 - ・運転支援要員は、全体指揮者の指示に基づき運転員の指揮下 に入り、主蒸気逃がし弁の開放操作等の運転支援活動を実 施。その後、給水要員等と合流し、給水確保活動等を実施。
 - ・電源要員は、全体指揮者の指示に基づき運転員の指揮下に入 り、電源車の起動等の電源確保活動を実施。
 - ・給水要員は、送水車による給水等の給水確保活動を実施。
 - ・設備要員は、可搬式代替低圧注水ポンプ設置等の設備対応活 動を実施。
 - ・消防要員は、火災の発生がある場合、消火活動を実施。
 - ・ガレキ除去要員は、アクセスルートを確認し、緊急時対策本 部要員へ状況を連絡する。

その後緊急時対策本部要員から指示されたアクセスルート のガレキ除去を開始する。

12. 緊急安全対策要員の動線について

(1) 重大事故等対策要員の召集



ルート	経路	手段	所要時間	備考	
	総合管理事務所→屋外→緊急時対策所	徒歩+車両	約7分		
A	総百官理事務所一般外一架思時利果所	徒歩	約10分		
В	総合管理事務所→屋外→緊急時対策所	徒歩十車両	約7分	昼間の実績	
C	総合管理事務所→1/2号炉建屋内 →屋外→緊急時対策所	後歩	約9分	近回の大棚	
D	総合管理事務所→屋外→緊急時対策所	徒歩十車両	約10分		
E	宮丘地区→屋外→緊急時対策所	徒歩	約90分	夜間,強風, 吹雪模様時の実線	
F	宮丘地区→屋外→緊急時対策所	東西	約10分		

図 別1:12:1 常駐・居住場所、召集場所及び召集ルート(時間外・休日(夜間))

大飯発電所3/4号炉	泊発電所3号炉	女川原子力発電所 2 号炉 (抜粋)	差異理由
			・記載内容の相違
	添付資料13		大飯に同様の使用は
			ないが、停止号炉であ
	13. 泊1, 2号炉 使用済燃料ピット発災時の緊急時対策所への影響		る泊1・2号炉の使用
	について		済燃料ピットの冷去
			水が全喪失するよう
	泊1,2号炉使用済燃料ピット(以下「SFP」という。)には燃料が貯		な事象が発生したも
	蔵されており、万一の場合には燃料の損傷等による緊急時対策所への悪		合においても、緊急
	影響が考えられる。泊1,2号炉では,保安規定において緊急安全対策		対策所で活動する
	として泊1,2号炉発災時の要員参集体制を整備しており、SFP 冷却水		員へ影響を与えな
	の漏えいなどの事故が発生した場合は、参集要員がSFP への水の補給ま		ことを評価した。
	たはスプレイを行うこととしているが、泊1、2号炉SFP 冷却水の大規		
	模な漏えいという重大事故を上回る状況を想定した場合の燃料の健全		
	性評価と緊急時対策所への影響について検討を行った。		
	検討にあたっては、仮想的にSFP の冷却水が全量喪失した場合におい		
	て、燃料被覆管が到達する最高温度より、被覆管がクリープラプチャす		
	るまでの最短時間を簡易的に評価し、貯蔵されている燃料集合体の健全		
	性は約1ヶ月間維持されることを確認した。更に、何らかの事象により		
	泊1,2号炉SFP 冷却水の大規模な漏えいが発生した場合においては,		
	実際にSFP 冷却水の全量喪失するまでには一定の時間を要すると考え		
	られ、参集要員がSFP への水の補給またはスプレイ操作を実施し、被覆		
	管のクリープラプチャ発生を防止する対応にあたるための時間的な余		
	裕は十分に確保できる。		
	また、上記により燃料の健全性が確保できる前提において、泊1,2		
	号炉SFP の冷却水が全て喪失した場合における緊急時対策所への参集		
	時,緊急時対策所の居住性及び緊急時対策所用発電機への給油作業に及		
	ぼす影響について評価した。		
	部体の仕用 めょ 0.日長のFD 用ではよから日長の毛上東北位で		
	評価の結果、泊1、2号炉SFP 周辺における泊3号炉の重大事故等発		
	生時の屋外の対応作業や緊急時対策所内の活動が実施可能であること		
	を確認した。		
	1 35 1 0 日标中CDD 25 th 1 2 th 5 1 2 th 5 0 kb 20 kb 20 th 2 2 th		
	1. 泊1,2号炉のSFP 冷却水が喪失した場合の燃料健全性の評価		
	(1) 評価条件		
	使用済燃料集合体の崩壊熱は以下の条件にて算出した。(添付1)		
	a. 燃料仕様:14×14 型燃料,ステップ2 燃料(最高燃焼度:		
	55,000MWd/t)		
	b. 保管数量及び崩壊熱		
	日		
	号炉 体数 の崩壊熱 料1体あたりの崩壊熱		
	1 号炉 404 体 467kW 1.40kW		
	2 号炉 469 体 <u>550</u> kW 1.52kW		
	※体数は新燃料を含まない		

泊発電所 3 号炉 DB基準適合性 比較表 r.4.0

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

<i>第 34 条 緊急時対策所(別添 1)</i> 大飯発電所 3 / 4 号炉	泊発電所3号炉	女川原子力発電所2号炉(抜粋)	差異理由
	(2) 評価手法 最も冷却期間の短い燃料1 体あたりの崩壊熱が大きい2号炉を 対象として以下の評価を実施した。 a. 最も冷却期間の短い(崩壊熱の高い)燃料の崩壊熱を入熱とした 空気の温度上昇を評価。(空気の自然循環による冷却をラック内 外において考慮する。) b. 最も冷却期間の短い(崩壊熱の高い)燃料とラック内空気の熱伝 達を評価し,燃料被覆管とラック内空気の温度差を評価。 c. a+bにより,燃料被覆管温度を評価。		
	(カラックの外側 ファクを通してラックの外側 ファクト側の 熱が、ラック壁を通してラック外側を気の進度が上昇。(ファック外側空気の進度が上昇。(ファック内空気の進度が上昇。(ファック内空気の進度が上昇。(ファック内空気の進度が上昇。(ファック内空気の進度が上昇。(ファック内空気の進度が上昇。(ファックの場合を指由する自然循環が対し、FFで の間から外気が入し、FFで の間から外気が入し、FFで の間から外気が終出してファク内へ液入、ファク上流から流出する。		
	図 別 1-13-1 燃料被獲管温度評価の概念認		

第 34 条 聚急時対策所(別称 1) 大飯発電所 3 / 4 号炉	泊発電所3号炉	女川原子力発電所 2 号炉(抜粋)	差異理由
	(3) 評価の結果		
	表 別1-13-1 のとおり、評価を行った結果、燃料被覆管温度は泊		
	2 号炉で450℃程度となった。		
	表 別 1-13-1 燃料被覆管温度の評価		
	項目 泊 2 号炉		
	ラック内側の面積(m²) ラック当たりの燃料棒/シンブル管/ ホ×(1.072E-2/2) ² ×179 本		
	計装用管の占有面積(m²) (ラック断 + * × (1.079E-2/2) - × 16 本		
	面積を考慮) = 0.01860m ²		
	ラック内側の流路面積 A (m²) −0. 01860 m² ラック内側の流速 V (m/s) (添付 3) 0. 222 m/s		
	自然循環流量 (kg/s) $G = \rho \times$ 流速 $V \times$ 流路面積 Λ = kg/s		
	ラック内側の温度Tm(℃) (添付4) Tm: 278.3℃		
	ラック外側の温度 Ta(°C) (添付 4) Ta: 152.5°C ラックの内側から外側への伝熱によ 0.364kΨ		
	る放熟量Q (KW) (添付4)		
	Δ Tg=(Q-Q')÷(G×Cp)(統 付4) (1.52-0.364)÷(×1.043) =300℃(5℃類みで切り上げ)		
	燃料被覆管と空気の温度整(C) Q2=5kW		
	Δ Tw=Q2÷(熱伝達率×伝熱面積) 20℃ (5℃刻みで切り上げ) 燃料被覆管温度(℃) 130+300+20=450℃		
	※空気の物性値(密度 ρ , 比熱 C_p)は,伝熱工学資料(圧力 $0.1 MPa$,約 $278 ° C$ (ラック内側空気の出入口平均温度))の値を使用。(添付 $5 参照$)		
	ρ : 0. 6402 (kg/m³) C_p : 1. 043 (kJ/kg/K) ※燃料棒の熱伝達率 h 1=Nu× (λ ÷ D_g) =4. 36× (42. 6E-3÷1. 289E-2) =14. 41 (V /m²/K)		
	Nu:発達した管内層流 ⁴ の強制対流熱伝達に対するヌセルト数 (4.36, 伝熱工学資料より)		
	2:空気の熱伝導率(42.6E-3(W/m/K), 伝熱工学資料より,約278℃の値) D _a :代表長さ(0.01289m,等価直径)		
	※燃料棒の伝熱面積AH=(π×被覆管外径)×燃料有効長×燃料棒本数=21.96 m ² ※ラック内側入口部(燃料入口部)の空気温度は、CFD解析による試算で求めた建屋内		
	雰囲気温度から130℃に設定した(番付8)。		
	本評価には、発熱量の軸方向分布、酸化反応に伴う発熱等を考慮して、最も高温とな る燃料の崩壊熱の評価値に保守性を見込んだ5kWの値を設定。		
	w most t - c stratetim - c f t 間 間 t ヤドト リ Lb も アルルフバナル ゼ B ロ・ア 間 も 場 A A a a		
	: 枠囲みの内容は機密情報に属しますので公開できません。		
	1 燃料棒周辺の流れは燃料棒に四方を囲まれた管内流れと考えられ、燃料棒 1 本当たりの流路に	· ·	
	* 取付等回収が見ばらかが行手に出力を囲まれた。日子が成立してうたうに、取付等1年日にサンル。同に対する代表長さ(木力等価直径)を適用し評価する。		
			1

第 34	1条	緊急	時対	策所	(別添)	1)
------	----	----	----	----	------	----

大飯発電所3/4号炉	泊発電所3号炉	女川原子力発電所2号炉(抜粋)	差異理由
	本評価に基づきラック内側の流れに対してレイノルズ (Re)数,		
	グラスホフ (Gr) 数及びレイリー (Ra) 数 (Gr 数とプラントル (Pr)		
	数の積) を算出したところ, それぞれ約70, 約9,250, 約6,570 とな		
	った。一般に鉛直管内流れの層流条件は,Re 数≦103,103≦Ra 数		
	≦105 とされていることから,ラック内側は層流であると確認でき		
	る。燃料被覆管温度450℃におけるクリープラプチャ発生時間は約		
	1ヶ月(添付2)であり、燃料集合体の健全性は一定期間確保され		
	ることを確認した。従って、泊3号炉において重大事故等が同時に		
	発生した場合でも,泊1,2号炉SFP の冷却水喪失に伴い,燃料被		
	覆管がクリープラプチャするまでに、参集要員がSFP への補給又は		
	スプレイ操作の対応にあたるための時間的な余裕は十分に確保で		
	きることから, 泊3号炉の重大事故等対応に影響を与えることはな		
	い (添付7)。		
	なお,第385 回原子力発電所の新規制基準適合性に係る審査会合		
	における資料では、ラック内側入口部の空気温度条件としてMAAP5		
	を用いた敦賀2号炉の解析結果を参考に建屋内雰囲気温度相当で		
	ある155℃と設定し,この場合の燃料被覆管温度評価結果500℃,ク		
	リープラプチャが発生する最短時間約1 日を泊1,2号炉の評価結		
	果としていた。		
	しかし、添付8に示す泊2号炉SFP を対象としたCFD 解析による		
	試算では,空気の最高温度約400℃より燃料被覆管最高温度は		
	420℃,クリープラプチャが発生する最短時間は約10 ヶ月と評価さ		
	れる。敦賀2号炉の解析はプラント停止期間が短く(2 年),停止		
	後4 年以上が経過している泊1,2 号炉SFP の評価に用いるには過		
	度に保守的であると考え, 適切なラック内側入口部の空気温度を設		
	定することとした。		
	具体的には,泊2号炉のCFD 解析による試算においてラック内側		
	入口部は約80℃であったが、建屋内空気の混合状況や時間的な揺ら		
	ぎによる不確かさを考慮し、CFD 解析結果の建屋床面におけるSFP		
	周辺部雰囲気温度の最高値に一定の保守性を持たせ、ラック内側入		
	口部の空気温度を130℃に見直した。		
	表 別1-13-2 にラック入口部の空気温度見直し前後の燃料被覆		
	管温度及びクリープラプチャが発生する最短時間の評価結果を示		
	す。上記のとおり敦賀2号炉の解析は過度に保守的と考えられるこ		
	と,また,ラック内側入口部の空気温度130℃はCFD 解析結果に保		
	守性を持たせて設定したものであり, 泊1, 2号炉のSFP において		
	冷却水が喪失した状況においても,燃料の健全性は最低でも1 ヶ月		
	以上にわたり確保されるものと考える。		
	the state of the s		
	表 別 1-13-2 燃料被覆管最高温度およびクリープラブチャが発生する最短時間		
	評価ケース 燃料被覆管最高温度 クリープラブチャが発生する最短時間		
	ラック内側入口部の 空気温度:155℃ 500℃ 約1日		
	CFD解析 420℃ 約10ヶ月		
	ラック内側入口部の 空気温度:130℃ 450℃ 約1ヶ月		
	SECONOMICS CONTRACTOR		

大飯発電所3/4号炉	泊発電所3号炉	女川原子力発電所2号炉(抜粋)	差異理由
	なお, SFP の保有水量は1,500m3 以上あり, 何らかの事象により		
	SFP が損壊しSFP 冷却水の漏えいが発生した場合でも, SFP 冷却水		
	の全量喪失までには一定の時間を要する(注)と考えられる。		
	(注) SFP の冷却水喪失事故における漏えい規模の想定について		
	泊1,2号炉のSFP において重大事故等を想定した場合,長期停		
	止に伴い崩壊熱も小さいことから,SFP 冷却水が沸騰に至るまで約		
	6 日を要し,安全対策上は問題とならない。一方,重大事故を上ま		
	わるSFP からの漏えいを伴うような事故に関しては,具体的な漏え		
	い規模を想定することは難しいが,米国のガイドを参考に,以下考		
	察を行った。		
	仮に,泊1,2号炉SFP にて米国NEI12-06 (FLEX ガイド),NEI06-		
	12 (B.5.b 対応ガイド) で要求されるSFP スプレイ能力200gpm (約		
	45.4m3/h) に相当するSFP 冷却水の漏えいを仮定した場合, SFP 冷		
	却水が全量喪失に至るまでは約33 時間となり, SFP 冷却水の全量		
	喪失に至るまでには一定の時間余裕がある。		
	さらに, NEI06-12 で要求されるSFP への水の補給能力500gpm(約		
	114m3/h) に相当するSFP 冷却水の漏えいを仮定した場合には, SFP		
	冷却水が全量喪失に至るまでは約13 時間となるが,本条件は航空		
	機の直接衝突を仮定したものであり、耐震S クラスであるSFP 設備		
	において、地震によりこのような大規模な漏えいが発生することは		
	考え難い。		
	<参考>		
	・NEI12-06 (FLEX ガイド)		
	2011 年の福島第一原子力発電所での事故を受けた大規模な自		
	然災害への対応ガイドであり、SFP については、SFP への水のス		
	プレイ能力200gpm が要求されている。		
	・NEI06-12 (B.5.b 対応ガイド)		
	2001 年の同時多発テロを受けた航空機テロへの対応ガイドで		
	あり、SFP については、SFP への水の補給能力500gpm 及びSFP		
	への水のスプレイ能力200gpm が要求されている(補給とスプレ		
	イを同時に実施する必要はない)。		

赤字: 設備、運用又は体制の相違(設計方針の相違) 青字: 記載箇所又は記載内容の相違(記載方針の相違)

大飯発電所3/4号炉	泊発電所3号炉	女川原子力発電所2号炉(抜粋)	差異
	2. 泊1, 2号炉のSFP 冷却水の全量喪失を想定した場合の緊急時対策		
	所への影響評価		
	(1) 評価条件		
	a. 線源強度		
	燃料集合体の線源強度は以下のとおり計算した。		
	(a) 現在, 泊1, 2号炉は停止中であり, また, 泊1, 2号炉SFP に		
	3号炉用の燃料は貯蔵しないことから,泊1,2号炉SFP に新た		
	に使用済燃料が追加されることはない。従って,平成28 年1 月1		
	日時点の燃料貯蔵状況等を考慮することとし,燃料集合体を次の		
	とおり分類する。		
	イ. 燃焼度 (燃焼時間) については, 使用サイクル数を踏まえて0~		
	10,000 時間, 10,000~20,000 時間, 20,000~30,000 時間,		
	30,000~40,000 時間に分類し,それぞれの上限値を使用する。		
	ロ. 冷却時間については, 3 年~4 年, 4 年~5 年, 5 年~7 年,		
	7 年~10 年,10 年~に分類し,それぞれの下限値を使用す		
	ప 。		
	評価に用いた分類毎の燃料集合体の数量を表 別1-13-3 及び表		
	別1-13-4 に示す。		
	なお、燃料は全てステップ2燃料とする。		
	(b) 計算にはORIGEN2 コードを使用し、線源強度は表 別1-13-5 に		
	示すとおり7 群のガンマ線エネルギに分類する。		
	表 別1-13-3 泊1号炉 SFP 燃料集合体の評価条件		
	(単位:体) 冷却期間		
	燃烧度 (燃烧時間) 3 年 4 年 5 年 7 年 10 年		
	10,000時間 0 12 0 0		
	20,000時間 0 20 4 4 3 3 30,000時間 0 44 12 30 96		
	40,000時間 0 45 41 39 54		ı

	3 4	4年	5年	7年	10年
10,000 時	間 0	12	0	0	0
20,000 時	(間) 0	20	4	- 4	3
30,000 時	(間) 0	44	12	30	96
40,000 B	間 0	45	41	39	54
승카	0	121	57	73	153

表 別1-13-4 泊2号炉SFP 燃料集合体の評価条件

(単位:体)

See Life side: / See Life side 1991.	冷却期間				
燃焼度 (燃焼時間)	3年	4年	5年	7年	10年
10,000時間	0	0	0	0	0
20,000 時間	0	45	4	0	0
30,000 時間	0	35	22	4	109
40,000 時間	0	41	73	52	84
合計	0	121	99	56	193

表 別 1-13-5 ガンマ線のエネルギ分類

代表エネルギ	エネルギ範囲
(MeV)	(MeV)
0. 4	E≦0. 4
0.8	0. 4 <e≦0. 9<="" td=""></e≦0.>
1.3	0.9 <e≦1.35< td=""></e≦1.35<>
1. 7	1. 35 <e≤1.8< td=""></e≤1.8<>
2. 2	1.8 <e≦2.2< td=""></e≦2.2<>
2.5	2.2 <e≦2.6< td=""></e≦2.6<>
3.5	2. 6 <e< td=""></e<>

第 34 条 緊急時対策所(別	添	1)	
-----------------	---	----	--

第 <i>34 条 緊急時対策所(別添1)</i> 大飯発電所3/4号炉	泊発電所3号炉	女川原子力発電所2号炉(抜粋)	差異理由
	b. 評価モデル 治1,2号/FSFP 周辺の評価点における線量評価モデルは以下のとおりとした。 (a) 最も厳しい状態としてSFP 水位がゼロの場合を想定する。なお、燃料の健全性は保たれていることを前提とする。 (b) SFP 直上での作業を行うことはないこと、SFP 上部開口部以外における直接線の影響はSFP 側壁のコンクリート厚さを踏まえると無視できることから、鉛直上方向に放出されるガンマ線のスカイシャイン線を評価対象とする。 (c) a. (a) にて分類した各燃料集合体を、その上端部に位置する点線源に変換する。変換に当たっては、燃料集合体の自己遮蔽を考慮し、SFAN-SLAB コードを用いて上空での線量率を求め、当該位置においてその線量率と等価な線量率を与える点線源強度を設定する。 (d) 評価モデルの概要を図別1-13-2 に示す。評価点におけるスカイシャイン線量率の計算にあたっては、c. にて設定した点線源がSFP の中心に配置されているものとしてSCATTERING コードにより計算する。 (e) 影響評価に当たって設定する評価点とその評価条件を図別1-13-3 及び表別1-13-6 に示す。評価点とその評価条件を図別1-13-3 及び表別1-13-6 に示す。評価点とその評価条件を図別1-13-3 及び表別たらに示す。 評価点置定の考え方は以下のとおりとした。 イ. 緊急時対策所への複数の参集ルートを踏まえ、参集ルートのうち線量影響が最大となる2号/FSFP 最近接点を評価点として選定する。なお、貯蔵している燃料状況から1号/FSFP からの線量影響の方が大きい。 ロ. 緊急時対策所が医体として選定する。 ハ. 緊急時対策所の居住性の観点から緊急時対策所中心点を評価点として選定する。なお、中心点の評価では、コンクリート(密度:2.15g/cm3)による遮蔽効果を考慮する。		

赤字:設備、運用又は体制の相違(設計方針の相違)

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

緑字:記載表現、設備名称の相違(実質的な相違なし) 第34条 緊急時対策所(別添1) 大飯発電所3/4号炉 泊発電所3号炉 女川原子力発電所2号炉(抜粋) 差異理由 空気 (1.205×10⁻³g/cm³))/F 高さ) 評価点 点線源 使用済燃料ピット 図 別 1-13-2 スカイシャイン線量の評価モデル 図 別 1-13-3 緊急時対策所への参集ルート等を踏まえた評価点 表 別1-13-6 緊急時対策所にかかる評価条件 コンクリート厚さ※ 評価点 SFP 中心からの距離(m) ①参集ルートのうち2 1号炉 約 196m 号炉 SFP 最近接点 2号炉 約 36m ②緊急時対策所用発電 1号炉 約 220m 機への給油作業地点 2号炉 約 407m 約 217m 1号炉 65 ③緊急時対策所中心点 約 402m 65 ※評価に当たっては、マイナス側許容差 5mm を考慮する。

大飯発電所3/4号炉	泊発電所3号炉	女川原子力発電所 2 号炉(抜粋)	差異理由
	泊発電所3号炉 2. 評価結果 線量率の評価結果を表別1-13-7 に示す。		差異理由
	動に際して、参集ルート上の線量率をこの線量率で代表し移動時間を考慮しても線量は小さくアクセス性に問題なく、また、給油も7日間の作業を考慮しても約0.12mSv であるため作業性に問題はない。また、緊急時対策所中心点における線量率は約0.38μSv/h であり、7日間の滞在を考慮しても約0.064mSv であるため、居住性に与える影響は極めて小さい。以上より、泊1、2号炉SFP 発災時においても、緊急時対策所を拠点とする活動に支障がないことを確認した。		

大飯発電所3/4号炉	泊発電所3号炉	女川原子力発電所2号炉(抜粋)	差異理由
	添付1		
			1. 項の燃料健全性評
	泊1,2号炉 使用済燃料ピット発災時の		価に用いた条件等を
	燃料健全性評価に用いた崩壊熱について		記載した
	No. of Files and Files and Files and American Am		
	泊1,2号炉の使用済燃料ピット(以下「SFP」という。)の冷却水が全		
	量喪失した状態を想定した場合の燃料健全性評価に用いた崩壊熱につ		
	いては、ステップ2 燃料の安全審査時に用いた評価条件を基に以下の通		
	り算出した。		
	1. ステップ2 燃料の安全審査での評価条件		
	表 別1-13-8 泊1,2号炉安全審査における使用済燃料ビット熱負荷評価条件		
	泊1 (2) 号炉 崩壊熱曲線		
	朋級熱曲線		
	燃料条件 - 燃焼度 3 回照射燃料 55,000MMd/t		
	2 回照射燃料 36,700MMd/t 1 回隔射燃料 18,300MMd/t		
	・ウラン濃縮度: 4.8wt%		
	照射回数 3 サイクル照射取出 運転期間 13 ヶ月		
	停止期間 30 日		
	燃料取出期間 7.5 日 燃料取出 1/3 が心分が定検ごとに使用済燃料ピットに取り出され,また,1		
	スキーム (2)号炉の全炉心分とあわせて使用済ピット貯蔵容量一杯に保管されているものと仮定		
	※:「軽水炉動力炉の非常用炉心冷却系の性能評価指針(昭和56年7月20日原子力安全委員会		
	決定、平成4年6月11日一部改定)」においてその使用が認められている。		
	2. 今回の評価に用いる崩壊熱		
	今回の評価に用いるSFP 保管燃料の崩壊熱については、ステップ2		
	燃料の安全審査で用いた発熱量および冷却期間を基に実際の冷却期		
	間に応じた崩壊熱を算出した。		
	具体的には,		
	① 例えば, 泊1号炉の1715日冷却の燃料(前サイクル装荷燃料121		
	体) については、冷却日数が4サイクル冷却(1708日)と5サイクル		
	冷却(2133日)の間で内挿することにより算出した。その他冷却期		
	間の燃料についても同様に算出した。		
	② 1号炉の7サイクル冷却(2983日)以上の冷却燃料については、保		
	守的に全て7サイクル冷却燃料として扱う。		
	③ 2 号炉の7サイクル冷却(2983日)以上の冷却燃料については、保		
	守的に全て7 サイクル冷却燃料として扱う。		
	④ 実際の燃焼度にかかわらず,保守的に全て55,000MWd/t と設定		
	to		
	上記方法により、泊1、2号炉 使用済燃料ピット発災時の燃料健		
ı	全性評価用の崩壊熱を表 別-1-13-9, 表 別-1-13-10 のとおり算出し		
ı	た。		

第 34 条 聚急時对東所(別添 1) 大飯発電所 3 / 4 号炉	泊発電所3号炉	女川原子力発電所2号炉(抜粋)	差異理由
	3. 結論 泊1,2号炉使用済燃料ピット発災時の燃料健全性評価用の崩壊熱に ついては,泊1号は1.40kW,泊2号は1.52kWとする。なお,SFP全体の崩		
	壊熱は,1号炉は約467kW,2号炉は約550kWである。 以上		
	N E		

第 34 条 聚急時对東所(別添 1) 大飯発電所 3 / 4 号炉	泊発電所3号炉	女川原子力発電所 2 号炉(抜粋)	差異理由
	表 別 1-13-9 泊 1 号が使用透照料 ビットに貯蔵する使用透照料と貯蔵器 取出機料		makes of field first
	安全審査 (中国等金) (中		
	A		

第 34 条	緊急時対策所	(別添1)
--------	--------	-------

大飯発電所3/4号炉	泊発電所3号炉	女川原子力発電所2号炉(抜粋)	差異理由
			・記載内容の相違
	添付 2		1. 項の燃料健全性調
			価に用いた条件等
	泊1,2号炉 使用済燃料ピット発災時の		記載した
	クリープラプチャ発生時間の評価結果について		
	泊1,2号炉の使用済燃料ピット(以下「SFP」という。)の冷却水が喪		
	失し燃料被覆管温度が上昇した状態におけるクリープラプチャ発生ま		
	での時間を以下の通り評価し、相当な期間、燃料の健全性が確保される		
	ことを確認した。		
	1. クリープラプチャ発生時間評価		
	(1) 評価条件		
	評価条件を以下のとおり設定した。		
	● 燃料被覆管温度:500℃		
	● 燃料被覆管周方向応力 σ : 134MPa		
	$\sigma = \frac{pD}{2t}$		
	21 p: 燃料棒内圧 (=16.4MPa ² : ステップ 2 燃料の設置許可申請書上の炉心に		
	おける内圧評価値と同等と設定。)		
	$D:$ 被覆管平均径 $(=\frac{D_0+D_1}{2}=10.1 \text{nm})$		
	D ₀ :被覆管外径 (=10.72mm)		
	D ₁ :被覆管内径 (=9.48mm)		
	t:被覆管肉厚 (=0.62mm)		
	(2) 評価手法		
	「04-基炉報-0001 平成15 年度 リサイクル燃料資源貯蔵施設安全		
	解析コード改良試験(燃料の長期安全性に関する評価報告書)」(独立		
	行政法人原子力安全基盤機構)に示されるラーソンミラー・パラメークトによった思想のできた。佐田は他のでは、東京のでは、田田でのできた。日本のでは、田田でのできた。日本のでは、日本のではのは、日本のでは、日本のでは、日本のでは、日本のでは、日本のでは、日本のではのはは、日本のでは、日本のでは、日本のでは、日本のでは、日本のでは、日本のでは、日本のでは、日本のでは		
	タと応力の相関式3のうち、使用済燃料被覆管の式を用いて、クリー		
	プラプチャ発生時間を評価する。		
	$\sigma = 1.097 \times 10^5 \cdot \exp(-4.059 \times 10^{-4} \times \text{LMP})$ $\sigma : 周方向応力 (=134MPa)$		
	σ : 河方(可な力 (=134Mra) LMP: ラーソンミラー・パラメータ (= $T(20 + \log_{10} b^*)$)		
	T: 試験温度 (=773K: 燃料被覆管温度 500℃を想定)		
	tr:破断時間(時間)		
	(3) 評価結果		
	上記評価条件でのクリープラプチャ発生時間は,約24時間(約1日)		
	である。		

第 34 条 聚急時対策所 (別添 1) 大飯発電所 3 / 4 号炉	泊発電所3号炉	女川原子力発電所 2 号炉(抜粋)	差異理由
	2. まとめ 泊1,2号炉のSFP 冷却水が喪失し燃料被覆管温度が上昇した状態に おいて,クリープラプチャが発生するまでの時間評価の結果を踏まえる と,相当な期間,燃料の健全性は確保される。		
	以上		
	2 定格運転時における燃料棒最高内圧評価値 14.6MPa(泊 1/2 号機 14×14型燃料体設置許可申請書の記載値)に不確定性を考慮した保守的な設定。 3 使用済燃料被覆管を用いた被覆管クリープラブチャ試験の結果に基づくフィッティング式。		

第34条 緊急時対策所(別添1) 大飯発電所3/4号炉	泊発電所3号炉	女川原子力発電所2号炉(抜粋)	差異理由
	添付3 燃料ラック内側の自然対流速度の評価について SFP冷却材の喪失時には、ラック内にある燃料集合体が露出するが、燃料集合体で加熱された空気の密度が小さくなるために密度差(浮力)に起因する自然対流が発生する。		・記載内容の相違 1.項の燃料健全性計 価に用いた条件等を 記載した
	この加熱された空気はプール上側に流出するが、事故時に建屋解放の 運用とすることで、加熱された空気を建屋外に放出し、建屋外から外気 を流入させることで燃料集合体を冷却させる自然循環が形成される。 自然対流による空気の循環流量は、プールにあるラック内外の空気密 度差を駆動力とし、循環経路の各部で発生する圧力損失を考慮すること で決まる。SFP建屋は大きな空間であり、循環経路で発生する圧力損 失は主として燃料体を流れる空気の摩擦抵抗となることから、空気密度 差とこの摩擦抵抗の運動量バランスから、SFP系内を循環する自然対 流速度が推定できる。		
	機械工学便覧では、発達した領域における層流のヌセルト数Nu と管 摩擦係数Cf の定義式として、		
	$Nu = \frac{\alpha \cdot d_g}{\lambda}$ (1)		
	$c_{f} = \left \frac{\Delta P}{dx} \right \cdot \left(\frac{d_{g}}{2} \right) \cdot \left(\frac{1}{\rho \ v^{2}} \right) \tag{2}$		
	が記載されており、②式が自然対流速度に関係している。②式においてds は代表長さ(円管の場合は直径)(m)、は単位長さ当たりの圧力損失(Pa/m)、 ρ は密度($kg/m3$)、 v は流速(m/s)である。また、管群での発達した領域における層流で、管からの一様の発熱を仮定する場合4、文献($NUREG/CR-7144$)によると管群体系では $c_f \cdot Re = 25$,		
	の関係があり、ここで、レイノルズ数 Re は、		
	$Re = \frac{d_s v}{v} \tag{4}$		
	により定義される。νは動粘性係数(m2/s)である。③式に②式および ④式を代入して,流速νについて整理すると,		
	$v = \frac{1}{25} i \frac{dP}{dx} i \cdot \left(\frac{d\hat{z}}{2} \right) \cdot \left(\frac{1}{\rho \cdot \nu} \right)$ (5)		
	を得る。一方、自然対流冷却状態においては圧力損失と自然循環力がパランスし、		
	$ \frac{\Delta P}{dx} = \Delta \rho^* \cdot g = \frac{\rho_{\text{out}} - \rho_{\text{in}}}{2} \cdot g = \frac{\Delta \rho}{2} \cdot g $ (5)		

<i>第 34 条 緊急時対策所(別添1)</i> 大飯発電所3/4号炉	泊発電所3号炉	女川原子力発電所2号炉(抜粋)	差異理由
	となる。ここでは差圧を発生させる密度差の定義として, ラック内側		
	空気の平均密度(入口/出口流の平均)とラック外側空気の密度の差		
	$\Delta \rho^* = \frac{\rho_{\text{in}} + \rho_{\text{out}}}{2} - \rho_{\text{in}} = \frac{\rho_{\text{out}} - \rho_{\text{in}}}{2} = \frac{\Delta \rho}{2}$		
	とする。 ρは流路出入口の密度差(kg/m3), は重力加速度(m/s2)で		
	ある。⑥式を⑤式に代入し,		
	$v = \frac{1}{100} \cdot g \cdot \Delta \rho \cdot \left(\frac{d_{\theta}^2}{\rho \cdot \nu}\right)$ (7)		
	が得られ、本式により自然対流速度v を評価する。		
	機械就工学便覧の抜粋 おいてきる。 以上に指体の機能な「一定の場合であるが、実際には物性数 変化が繋がらからには、物性性を経過である。 実際には物性数 変化が繋がらからには、物性性を経過であった。 では多が から、設体が実からからには、物性性を経過で アー(アー・アー) パナウ てない場合が から、後体が実からからでは、物性性を経過で アー(アー・アー) アー(ア		
	a. 発達した環境にあける教室機構連 前項の平衡に沿っ 直接数定区間(thermal entrance region)と呼ぶ この領域で 流れの場合とは異なり。管内流においては、入口から十分後方 は最度境界部まだ際いため、熱密途率は発達した値より高く		
	着す1 発信した管内環境の熱化は進出と世齢協立が100m 		
	$ \begin{array}{cccccccccccccccccccccccccccccccccccc$		
	(100) Belesin, M. W. and Insept. M. (ed. by Belessee, W. M. and Hauten, F. P. J. Handhar of Heat Transfer, Ed. (1972), McGausselli, (1979) Sults, R. K. and Louden, A. L. Lember Fine Fines Generation in Data, Adv. Heat Transfer, East, (1972), Academic Pleas. (188) Lembers, E. E. (120.2.2, Inc. J. Hand Main Transfer, 6-6 (1983), 465. (1984) Resilient Tribs various curvature.		

大飯発電所3/4号炉	泊発電所3号炉	女川原子力発電所2号炉(抜粋)	差異理由
	添付 4 燃料ラック (キャン型) からラック外側への伝熱量の評価について		・記載内容の相違 1. 項の燃料健全性評価に用いた条件等を 記載した
	燃料崩壊熱量の高い泊2号炉を対象に、空気の自然循環による冷却を燃料ラック(キャン型)の内外において考慮し、燃料ラックの内外面の表面熱伝達を求めてラック外側への伝熱量を評価する。なお、燃料ラックの内外面の熱伝達率と比較すると、ラック本体(材質:ステンレス鋼、板厚: □m)の熱抵抗は十分小さいことから、燃料ラックの内外面の温度は同じとみなす5。 以降、添え字「1」はラック内側を、「2」はラック外側を表す。		
	除熱量Q-Q'除熱量Q'		
	燃料 燃料ラック Q'(kW) Q-Q' (kW) ラック外側流路 ラック外面		
	カック内面 : $\alpha_1(\mathbb{W}/\mathbb{m}^2/\mathbb{K})$		
	① 燃料ラック内側の熱伝達率 (α1) 燃料ラック内部は、燃料被覆管の表面熱伝達に考慮しているNu 数 4.366を用い、壁面近傍の流路形状を反映して評価する。 表面熱伝達率α1 は以下の(1)式で表せられる。		
	21 の参照温度Tr1 は、出入口の平均温度にて設定する。なお、後述する繰り返し計算により算出する値である。 ・ 特囲みの内容は機密情報に属しますので公開できません。		
	* 0: 板厚、 λ sus: ラックの熱伝導率=16.5(W/m/K) \oplus 400K とすると、ラック本体の熱抵抗 $0/\lambda$ sus は 10 *のオーダである。 * 燃料ラック内側壁面近傍の流れはラック及び燃料棒に囲まれた管内流れと考えられることから、発達した管内層流の熱伝達率を求める。		

緊急時対策所(別添1)	緑字:記載表現、設備名称の相		5の相違(実質的な相違なし)	
大飯発電所3/4号炉	泊発電所3号炉	女川原子力発電所 2 号炉 (抜粋)	差異理由	
	T-1-0.5 × (Ti-1.7			
	$Tr1=0.5\times (Tin+Tout1) \cdots (2)$			
	但し、 Tout1:ラック内側出口温度(℃)			
	Tin: ラック内側入口温度(℃) (=155℃)			
	等価直径De は以下の(3)式で表せられる。単位流路面積A は燃料棒			
	ピッチ14.1(mm), 燃料棒直径10.72(mm) および燃料棒中心-壁面間距離			
	(mm)より算出できる。			
	ラック壁面 一>			
	De=4A÷L ···(3)			
	但し, A:単位流路面積(m2) 燃料棒			
	* White Will Et 6 /)			
	L:濡れふら長さ(m) 単位流路			
	以上, (1)式~(3)式からラック内面熱伝達率 α1 を得る。			
	5 may (1) - 1 (5) - 1 (6) - 1			
	② 燃料ラック外側の熱伝達率 (α2)			
	燃料ラック外部は、壁面からの熱流束を一定とした場合7の自然対			
	流を考慮して評価する。			
	鉛直平板周りの自然対流熱伝達特性を表すNu 数8は、空気の場合、			
	伝熱工学資料より以下の(4)式で表せられる。			
	Nu=0.0185×Ra0.4 ···(4)			
	但し, Ra:レイリー数(-)			
	$Ra = Gr \times Pr \cdots (5)$			
	但し, Gr: グラスホフ数(-)			
	Pr:プラントル数 (-) (0.71)			
	$Gr = g \times \beta \times (Tout2 - Tin) \times Heff3 \div \nu 22 \cdots (6)$			
	但し, g:重力加速度(m/s2)			
	β : 空気の体積膨張率(1/K) (Tin=155℃時)			
	Heff:有効伝熱面高さ(m)			
	(=(m): サポートプレート間距離の半分)			
	ν 2: 動粘性係数(m2/s)			
	_			
	: 枠囲みの内容は機密情報に属しますので公開できません。			
	7 本評価では、ラック外側への総通過熱量を導出するために平均的な熱伝達率を考える。但し、			
	考慮する出力は燃料1体あたりの崩壊熱が最も高い場合を考える。			
	8 ラック外側(キャン外面近傍)の空気流れはラック内側からの入熱による温度上昇によって自然対流となり、その伝熱特性に基づきラック外側へ放熱される。このような体系における伝熱特			
	性は鉛直平板周りの自然対流伝熱特性に相当し、その相関式が適用出来る。			
			ı	

第 34 条 緊急時対策所(別添)	1)
--------------------	----

第 34 条 聚急時对策所(別添 1) 大飯発電所 3 / 4 号炉	泊発電所3号炉	女川原子力発電所2号炉(抜粋)	差異理由
	ここで、(6)式において、ラック外側の自然対流における空気の流		
	れがサポートプレートにより制限を受け、有効伝熱高さ全体がラック		
	内外の熱伝達において十分に寄与しない可能性を考慮し、有効伝熱面		
	高さHeff を保守的にサポートプレート間距離の半分とした。		
	ν2 の参照温度Tr2 は, (6)式の通り出入口の平均温度にて設定す		
	る。Tout2 は後述する繰り返し計算により算出する値である。		
	$Tr2=0.5\times(Tin+Tout2)\cdots(7)$		
	ここでRa 数を導出すると, 1×1010 以上で乱流領域にあり, (4)式		
	の適用範囲にあることが確認できる。		
	ラック外面熱伝達率α2 は以下の(8)式で表せられる。		
	$\alpha 2=Nu \times (\lambda 2 \div Heff) \cdots (8)$		
	但し、 α2: ラック外面熱伝達率(W/m2/K)		
	λ2: ラック外空気熱伝導率(W/m/K)		
	以上,(4)式~(8)式からラック外面熱伝達率 α2 を得る。		
	なお, α2 はラック外側の自然対流を前提としているため、その成		
	立性については添付6にて確認している。		
	TILL ST. CHANNITO IL CHIBINO C. DO		
	③ 燃料ラック内外の熱収支		
	燃料ラック内面から外面への熱通過率K(W/m2/K)は,(1)式および		
	(8)式より以下の(9)式の通り設定される。		
	$K = 1 \div (1 \div \alpha \ 1 + 1 \div \alpha \ 2) \ \cdots (9)$		
	これを用い,燃料ラックの内側から外側への伝熱量Q'(₩)は以下の		
	(10)式により表せられる。		
	02 - Wy A1 y (M - M) (10)		
	Q' = K × A1 × (Tm – Ta) ··· (10)		
	但し, A1:ラック熱伝達面積(n2)		
	Tm: ラック内代表温度(℃)		
	Ta: ラック外代表温度 (℃)		
	ラック熱伝達面積A1 はラック外幅 m)および有効伝熱面高さ		
	Heff より算出される。		
	ラック内代表温度Tm およびラック外代表温度Ta は以下の(11)		
	式,(12)式より設定される。		
	$Tm = Tout1 - 0.50 \times (Tout1 - Tin) = 318.6 (^{\circ}C) \cdots (11)$		
	$Ta = Tout2 - 0.50 \times (Tout2 - Tin) = 180.0 (°C) \cdots (12)$		
	1a-10ut2 0.00% (10ut2 11ll) - 100.0(C)(12)		

# 34 条 聚急時対策所(別称 1) 大飯発電所 3 / 4 号炉	泊発電所3号炉	女川原子力発電所2号炉(抜粋)	差異理由
	(9)式~(12)式よりQ' が定まれば,表別1-13-1 に示したラック内		
	の空気の温度上昇 ΔTg を求めることができる。		
	$\Delta \operatorname{Tg} = \operatorname{Tout} 1 - \operatorname{Tin} = (Q - Q') \div (G \times \operatorname{Cp}) \cdots (13)$		
	但し, Q:燃料の崩壊熱(W)(=1,520W)		
	G : 自然循環流量(kg/s) (= kg/s) Cp: ラック内空気の比熱 (J/kg/K) (温度Tr1 における空		
	気の比熱)		
	Nes Plant		
	以上の (1) 式から(13)式まで (ただし, (3)式を除く) の計算を,		
	ラック内外の熱収支が大よそ釣り合うまで繰り返し行う。その結果、		
	表 別1-13-11 に示す値となる。		

赤字:設備、運用又は体制の相違(設計方針の相違)

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

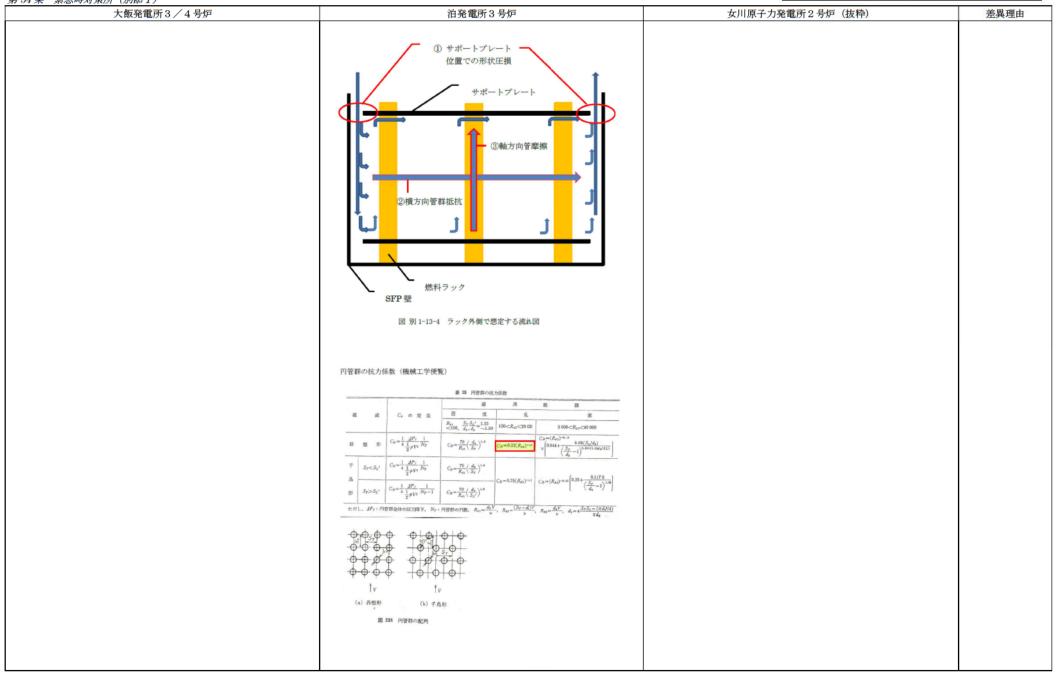
第34条 緊急時対策所(別添1) 大飯発電所3/4号炉 泊発電所3号炉 女川原子力発電所2号炉(抜粋) 差異理由 表 別1-13-11 各項目の繰り返し計算結果 項目 単位 計算結果 ラック内側出口温度 Tout, 430 ラック内側物性参照温度 Tr₁ 278 ラック内面熱伝達率α1 W/m²/K 9.0 ラック外側出口温度 Tout。 175 ラック外側物性参照温度 Tr₂ 151 ラック外面熱伝達率α。 2.5 W/m2/K ラック内面から外面への熱通過率 K W/m²/K 1.957 ラック内側代表温度 Tm ラック外側代表温度 Ta 152.5 ラック内側から外側への放熱量 Q' W 364 ラック内の空気の温度上昇ΔTg 300 ラック内側出口 ラック外側出口 空気温度: Tout:=430℃ 空気温度: Tout:=175℃ 燃料 燃料ラック ラック内側 ラック外側 1.52kW Q-Q'= Q' =0.364kW 1.156kW 入口空気温度: Tin (=130℃) ラック内面 (ラック内側/外側共通) 熱伝達率 ラック外面 :α ₂=2.5(W/m²/K) 熱伝達率 $:\alpha_1=9.0(W/m^2/K)$ 伝熱工学資料の抜粋 8. 新任選率 原沢別目遣か特性以次式で与えられる**。 ○**、一様似鉄風風気の場合 (総用) No. = C (1.5 m)*** No.**; 32** An. (5 = 33*~ 2 × 13*~ 2 × 13**) 2-3 BESSERMINE $\begin{bmatrix} -\frac{1}{2} \left(\frac{1}{14 + 43\sqrt{p_r} + 1p_r} \right)^{n_r} \\ G_r : \mathcal{T} > 1 - 2p_r \otimes 2p_r \\ \left[-\left(\frac{1}{4 + 4\sqrt{p_r} + 1p_r} \right)^{n_r} \right] \end{bmatrix}$ (中国) X₁ = ⁴/₃(X₂)₁₋₁ (3) 付付し、可能の場合は[1,11] とする(L(下京後)、一個日路 報的表表の機能 Mb.= Cis.b. p⁻¹ Ant² : P*c Ant*Ci > 10² - 3×19⁴ (4) ズ(4)は前肢末を与えて、即5の位数連進度を求めらものであ 近くは1時間からなど、原の位置機関を含められていることに関。 正式内が簡単は実際によって自立で発売の直接がある。ま たおいまする Mo 10世間性、原料はよって指令も、度でした。 所は通常を発出するではは、10分 を付出することを指する。 、なお、他のではないのでは、10分 を付まることを指する。 は、なお、他のではないのでは、10分 とのですることを指する。 のでは、10分 にないました。 「Modium Modium Only のでは、10分 に関係されるが、 (Modium Modium Only のでは、10分 に関係されるが、 (Modium Modium Only のでは、10分 に関係されるが、 (Modium Modium Modium Only のでは、10分 に対しては、 (Modium Modium Modium Only のでは、10分 に対しては、 (Modium Modium Modium Only のでは、10分 に対しては、 (Modium Modium Modium Only のでは、10分 に対しては、10分 に対しに対しては、10分 に対しては、10分 に対しては、10分 に対しては、10分 に対しては、10分 に対しては、10 内に円担当性 Spにシェミット数 ア:私政 1-2 東京市伝導 $=\frac{(\rho_{\alpha}-\rho_{\alpha})}{(\alpha(T_{\alpha}-T_{\alpha}))}(B(0),\ -\frac{1}{T_{\alpha}}(B(B(0))))/K)$ 型 1 平板の同葉で表記者のとも定常的記者(色速池)

	泊発電所 3 号炉	女川原子力発電所2号炉(抜粋)	差異理由
東 34条 紫急時対東所 (別称 1) 大飯発電所 3 / 4 号炉	特別	女川原子力発電所 2 号炉(抜粋)	差異理由 ・記載内容の相違 1.項の燃料健全性評価に用いた条件等を記載した
	- /-Re 16 - 信称版 [T], [H])		

大飯発電所3/4号炉	泊発電所3号炉	女川原子力発電所2号炉(抜粋)	差異理由
			・記載内容の相違
	添付 6		1. 項の燃料健全性語
	ラック外側の流動抵抗の評価について		価に用いた条件等を 記載した
	7 9 7 7 Prod o 2/hr 90/15/3/Lo 2 FT IIII (C. 24 . C		BLIDG C/C
	ラック外側流れの密度差駆動力と流動抵抗による圧力損失(流れ図は		
	図 別1-13-4 参照) を以下のように求めた ⁹ 。		
	① サポートプレート部の形状圧損を、サポートプレート開口部とラ		
	ック部位の開口部の面積を考慮した縮拡流より導出。		
	② 自然対流で前提とした軸流速が全て横流速として振る舞うと仮定		
	し、ラックを円管に見立てた円管群の抗力係数を導出。		
	③ ラック外部の出入口温度差による駆動力に考慮する高さには、伝		
	熱面積を約半分とした有効伝熱面高さを適用して導出。		
	ラック外部の出入口温度差による駆動力に考慮する高さには、サポー		
	トプレート間距離を適用して導出する。		
	サポートプレート開口部面積をAs, ラック部位の開口部面積をArと置		
	いた時,開口比はAs/Arと定義される。この開口比と,自然対流で前提と		
	した軸流速から導出されるRe数の組み合わせから、縮拡流による形状圧		
	損係数を求める。なお、この圧損係数は、流れの流入部と流出部のそれ		
	ぞれに考慮する。 次に円管群の抗力係数は =0.33・-0.2より算出し,また,円管摩擦は		
	ブラジウスの式10より算出する。これより、円管群の抗力係数と円管摩		
	擦を足してラック部の圧損係数を求める。		
	その結果,流動抵抗くは15(5刻み切り上げ:ラック外側代表流速基		
	準)となり、これを以下の式に代入して圧力損失を算出した。		
	$\Delta P = \zeta \cdot \frac{1}{2} \rho v^2$		
	$\Delta r = \zeta \frac{1}{2} p \tau$		
	流動抵抗による圧力損失は約0.15Pa である。一方,密度差駆動力は		
	有効伝熱面高さHeffを用いて以下の式により算出した。		
	$\Delta P(\rho) = \frac{\rho_{\text{out}} - \rho_{\text{in}}}{2} \cdot g \cdot H_{\text{eff}}$		
	その結果,密度差駆動力は約0.67Pa となった。		
	以上より,密度差駆動力(約0.67Pa)が流動抵抗による圧力損失(約		
	0.15Pa) を上回ることが分かり、ラック外側の自然対流が機能すること		
	が確認された。		
	9 ラック外側のフローパターンには不確定性があるが、図別1-13-4に示すようにラック外間から流入した空気の流路の長さが長くなるよう、キャンとキャンの間を横方向及び軸方向に流れ、		
	流入した場所の反対側から流出することを仮定し、その分の圧力損失を大きめ(保守的)に評価		
	する。 10 層流条件よりも圧損係数が大きくなる乱流条件を考える。また、ラック外側の流れの Re 数に		
	基づき円管の摩擦係教評価式はブラジウスの式を適用する。		

赤字:設備、運用又は体制の相違(設計方針の相違)

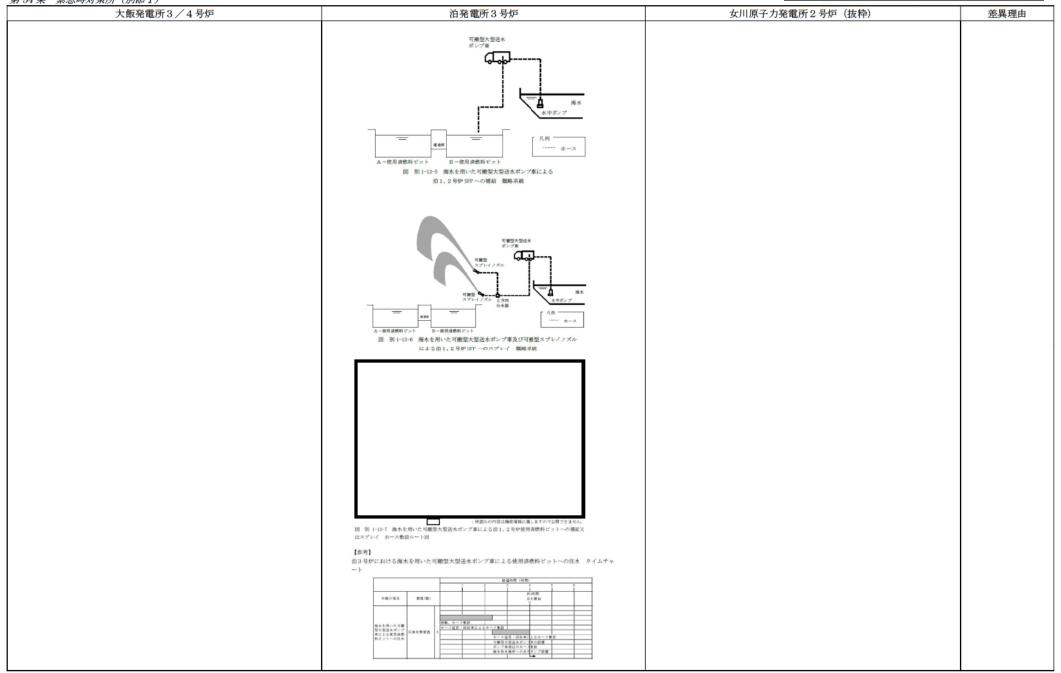
青字:記載箇所又は記載内容の相違(記載方針の相違) 緑字:記載表現、設備名称の相違(実質的な相違なし)



第 34 条 緊急時対策所 (別添 1) 大飯発電所 3 / 4 号炉	泊発電所3号炉	女川原子力発電所2号炉(抜粋)	差異理由
	### 13		

大飯発電所3/4号炉	泊発電所3号炉	女川原子力発電所2号炉(抜粋)	差異理由
第 34 条 緊急時対策所(別添 1) 大飯発電所 3 / 4 号炉	泊発電所3号炉 添付7 泊1,2号炉のSFP への補給又はスプレイを行う体制等について 1. 参集体制について 泊1,2号炉のSFP 発災後の状況判断については泊1,2号炉中央制御室にいる運転員により判断可能であり,泊1,2号炉のSFP への補給又はスプレイ操作については,泊3号炉の災害対策要員等とは別に,保安規定において泊1,2号炉発災時の要員参集体制を整備しており,事象発生12時間以降の発電所外からの参集要員にて対応可能である。な	女川原子力発電所 2 号炉(抜粋)	差異理由 ・記載内容の相違 1・2号炉SFP発災 時の対応について記載
	家先生12時间以降の発電所外がらの参集要員に C対応可能である。なお、発電所に近接した社員の居住地域(共和町宮丘地区)から発電所への参集に要する時間は約3時間と想定している。 2. 泊1,2号炉のSFP への補給又はスプレイ操作について 泊1,2号炉のSFP が発災した場合には、海水を用いた可搬型大型送水ポンプ車によるSFPへの補給又はスプレイを行うため、可搬型大型送水ポンプ車の設置、海水取水箇所への水中ポンプの設置、可搬型ホースの敷設等を行う。(SFP へのスプレイには可搬型スプレイノズルの設置も行う。)		
	油3号炉におけるSFP への補給(注水)は、要員3名により作業を実施し、所要時間は約4時間と想定している。泊1、2号炉におけるSFP 発災に対し、要員の参集に要する時間を数時間、SFP への補給又はスプレイ作業に要する時間を各号炉それぞれ数時間と想定しても、事象発生の十数時間後までには泊1、2号炉SFP への補給又はスプレイを実施できる。		

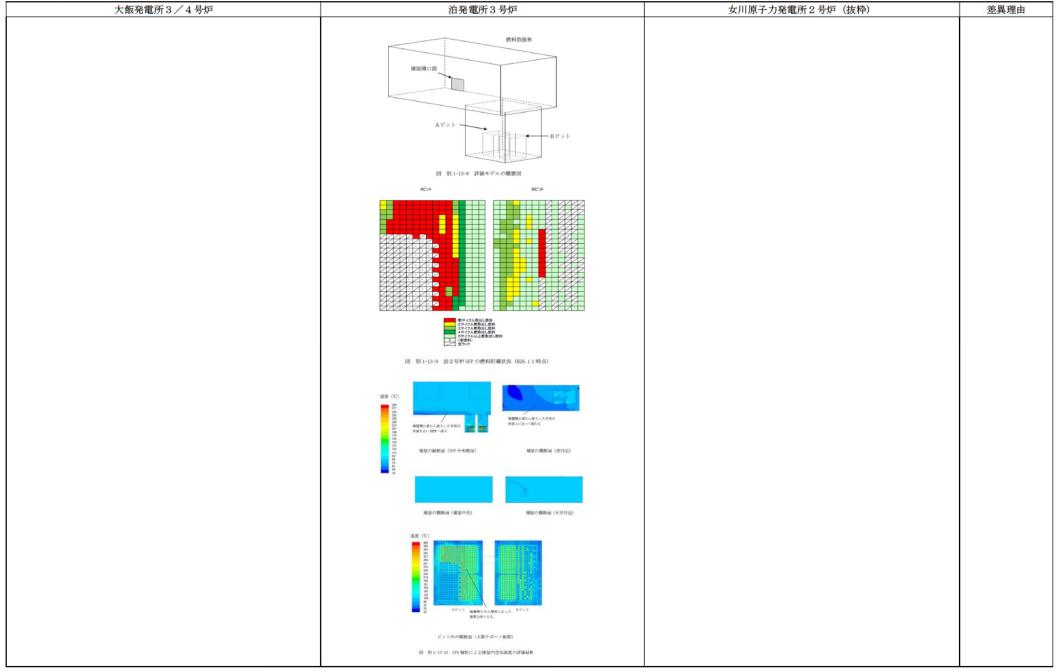
青字:記載箇所又は記載内容の相違(記載方針の相違) 緑字:記載表現、設備名称の相違(実質的な相違なし)



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

大飯発電所3/4号炉	泊発電所3号炉	女川原子力発電所2号炉(抜粋)	差異理由
	添付8		・記載内容の相違 1.項にて評価した燃料を含める。
	CFD 解析による泊2号炉SFP 発災時のSFP 内空気温度について		料鍵全性評価の補足説明を記載
	泊2号炉SFP の冷却水が全て喪失した場合を想定し,燃料集合体及び燃料ラック周囲の空気の自然循環による除熱を模擬したCFD 解析により,SFP 内の空気温度を評価した。		
	1. 評価条件 ・図 別1-13-8 に示すとおり泊2号炉のSFP 及びSFP を内包する建 屋(燃料取扱棟)全体を3 次元でモデル化し、SFP 内とSFP 上部空 間での空気の自然循環及び建屋開口部における外気の流入を考慮 する。 ・SFP 内では、図 別1-13-9 に示す泊2号炉SFP の実燃料配置を模擬 し、燃料の冷却期間に応じた発熱量を考慮する。 ・建屋開口部からの空気の流出入は自然流出入条件(建屋外側は大気 圧条件)とする。 ・建屋の主要な放熱面は、天井及び側壁(建屋床面から高さ2.2m まで)とする。 ・輻射伝熱は考慮しない。 ・外気の温度は、35℃とする11。 ・解析コードは汎用熱流動解析コードFluent ver.14.5 を使用する。		
	2. 評価結果 上記条件で建屋内の温度分布を評価した結果を図 別1-13-10 に示す。燃料ラック出入口での空気温度上昇は約320℃となった。 建屋内の空気の流況については、建屋開口部から流入した外気は建屋の床付近を流れSFP へ流入し、SFP 底部に到達した時点の空気温度Tin は約80℃であった。この空気が燃料により温度上昇し、燃料ラック頂部における空気の最高温度は約400℃となる。 CFD の評価では上記の結果となったが、建屋開口部から流入する空気とSFP 内で温度上昇した空気の混合状況によりTin は不確かさが大きいパラメータであることから、簡易評価においては建屋床面におけるSFP 周辺部の雰囲気温度の最高値(約120℃)に保守性を持たせTin を130℃に設定した。 また、燃料ラック内外の空気の流況、ラック壁の内側から外側への熱の伝達状況等についても、簡易評価のモデルが概ね妥当であることを示すものであった。 1 泊発電所最寄の気象観測所(寿都)の日最高気温 34.0℃より設定		

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



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

第 34 条 緊急時対策所 (別添 1)

第 34 条 緊急時対策所(別添 1) 大飯発電所 3 / 4 号	炉	泊発電所3号炉	女川原子力発電所 2 号炉(抜粋)	差異理由
,,	添付資料12	添付資料14	20	make y may be
緊急時対策所内の要員及び必要ス	パペースについて	14. 緊急時対策所内の要員及び必要スペースについて		
12-1. 緊急時対策所内のスペースについ (1)緊急時対策所は、要員数が最大となる 必要な要員として本部要員65名、緊急 3号炉及び4号炉の運転員12名の合 び2号炉の運転員の10名※1を加え ものとして設計している。 緊急時対策所内には、対策所本部要員 全対策要員等が打合せや休憩を行う、大 部要員等が仮眠・休憩を行う、休憩室 お、休憩室については対策本部等と別じ とは別に会議スペース(6席)を設ける	ブルーム通過時を想定し、 急安全対策要員23名及び 計100名に、1号炉及 た計110名を収容する 員が対応を行う及び緊急安 対策本部(約110席)、本 (38床)に分かれる。な 区画とする。また、これら			・設計の相違 泊の緊急時対策所は 対策本部と休憩室等 を区画分けしていな いが、必要な休憩スペース等を確保するよ う運用している。スペースの詳細について 次頁の図 別1-12-1に 示す。
次に、重大事故等対応時の要員の動きを示し、上記のスペース(座席数、床数す。(図12-1) ※1:今後の手続きにより、1号炉及びする予定であるが、現行の人数に策所の収容人数として設計する。	数)満足していることを示 ド2 号炉の運転員数を変更			・記載箇所の相違 泊の座席数、床数等の スペースについては 次頁に図示する。 ・記載内容の相違 泊は1・2号炉運転員
107	国権 説明 第色均列策所内に放射性物質 を持ち込まがいためエリアとして で用し、 約66m ² 電影整等設度スペース			等の人数変更は現段 階で予定していない ことから記載はない。
	製造時対策ス部要員(99名)。 原子力機制作(3名)が活動する スペース 対3287m ² 配金安全対策要員(39名)。選 新自12名)の打合せ「待職」さ らに、外部からの記憶要集の打 会せに使用するスペース			
1度 2度 4 4 4 4 7 7	約43m ² 聚急時対策大部裏員等が交代 で仮収するスペース 約14m ² 必要に応じて使用する会議 スペース			
SA勇権な 役者エリア その也	約128m ² 資機材等の景管スペース 約05m ² 通報連絡室、階段室、風絵室			
図12-1:緊急時対策所				

第34条 緊急時対策所 (別添1)

女川原子力発雷所2号炉(抜粋)

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

美異理由

記載表現の相違 緊急時対策所にとど

まる要員の休憩スペ

ースについては、対応

要員数及び建屋設計

により必要スペース

が異なるが、対策所に

とどまる要員の1/

3 程度の場所を確保

している。

赤字:設備、運用又は体制の相違(設計方針の相違)

12-2. 緊急時対策所に必要な要員とスペースについて

緊急時対策所にとどまる必要のある最大要員数として、プルー ム通過中における①重大事故等に対処するために必要な指示を 行う要員及びその指示のもと重大事故への対処を行う各班員の 計 65 名、②原子炉格納容器の破損等による工場等外への放射性 物質の拡散を抑制するための対策に対処するために必要な要員 35 名に1 号炉及び2 号炉の運転員の10 名※1を加えた合計 110 名となる。(図12-2、表12-1)

大飯発電所3/4号炉

①重大事故等に対処するために必要な指示を行う要員他

3 号炉及び4 号炉が同時に重大事故に至った場合、重大事故 等に対処するために指揮を行うために必要な本部要員は、本部長 (所長)、3 号指揮、4 号指揮、3 号炉原子炉主任技術者、4 号 炉原子炉主任技術者、本部付及び各班の班長、副班長の 40 名で 構成する。また、本部要員の指示のもと、重大事故への対処を行 う各班員が29名とどまる。

上記の本部要員、各班員の合計65名が緊急時対策所に留まる こととなり、この要員数に必要な対策本部65 席、対策本部に留 まる1/3 程度の要員の休憩室23 床を確保する。

②原子炉格納容器の破損等による工場等外への放射性物質の拡 散を抑制するための対策に対処するために必要な数の要員

発電所外への放射性物質の拡散を抑制するための作業を継続 するため、緊急時対応として設置した可搬式代替低圧注水ポンプ や空冷式非常用発電装置等の設備の給油や監視、放射性物質の濃 度や放射線量の測定については、プルーム通過後も行う必要があ るため、その要員23名は、プルーム通過中は緊急時対策所にと どまり、プルーム通過後にその活動を再開することとなる。

なお、プルーム通過後の発電所外への放射性物質の拡散を抑制 するための作業の一環として、運転操作に関する作業は各号炉の 運転員(1,2 号炉10 名、3,4 号炉12 名)が実施する。プルー ム通過中に緊急時対策所にとどまる要員以外の緊急安全対策要 員は、プルーム通過時は一時的に構外へ避難しているが、プルー ム通過後は再度構内にて作業を実施する。

上記の緊急安全対策要員23 名、運転員22 名の合計45 名が 緊急時対策所に留まることとなり、この要員数に必要な対策本部 45 席、対策本部に留まる 1/3 程度の要員の休憩室 15 床を確保 する。

※1:今後の手続きにより、1号炉及び2号炉の運転員数を変更 する予定であるが、現行の人数に基づき10名を緊急時対 策所の収容人数として設計する。

12-3. まとめ

以上より、緊急時対策所の本部、打合せ・休憩、仮眠等の各スペー スを活用することで、本部対応、現場対応等それぞれの活動を阻害 することなく実施できる。

重大事故等に対処するために緊急時対策所にとどまる必要のある 最大要員数として、プルーム通過前においては、指揮所で57名、 待機所で24名の合計81名が留まることとなり、この要員数に必 要なスペース81席(指揮所57席、待機所24席)、指揮所および 待機所に留まる1/3程度の要員の仮眠スペース27席を確保す

泊発電所3号炉

また、プルーム通過中においては、指揮所で37名、待機所で4 6名の合計83名が留まることとなり、この要員数に必要なスペー ス83席(指揮所37席、待機所46席)、指揮所および待機所に留 まる1/3程度の要員の仮眠スペース29席(指揮所13席、待機 所16席)を確保する。

次に、重大事故等対応時の要員の動きを踏まえた必要スペースを 示し、上記のスペース (座席数、床数) を満足していることを示す。 (図 別 1-12-1)

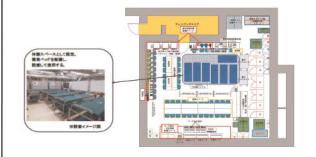




図 別1-12-1 緊急時対策所 指揮所及び待機所 スペース

以上より、緊急時対策所の本部、仮眠等の各スペースを活用する ことで、本部対応、現場対応等それぞれの活動を阻害することなく 実施できる。

(女川資料 2. 設計方針より抜粋)

- 2. 設計方針
- 2.1 建物及び収容人数について

緊急時対策所は、重大事故等が発生した場合において中央 制御室以外の場所からも必要な対策指令又は連絡を行うため、 及び重大事故等時のプルーム通過に備えた十分な広さと機能を 有する設計とする。プルーム通過中においても、2号炉に係る重 大事故等に対処するために必要な指示を行う要員36名に、原子 炉格納容器の破損等による発電所外への放射性物質の拡散を抑 制するために必要な要員37名のうち29名を加えた65名、1号炉 運転員4名、3号炉運転員4名、初期消火要員(消防車隊)6 名及び運転検査官4名の合計83名が緊急時対策所で活動するこ とを想定し、十分な広さと機能を有した設計とする。また、プ ルーム通過前後において休憩・仮眠する要員のための休憩エリ アが隣接した設計とする。

プルーム通過中において,緊急時対策所に待機する要員は, 室内遮蔽の内側にとどまることで不要な被ばくを抑制する設計 とする。プルーム通過時にとどまる場所には、マスク等の放射 線管理用資機材、水・食料、照明、簡易トイレ等とどまってい る間に必要となる資機材を保管できる設計とするとともに、簡 易トイレ等配置については退避中の安全衛生に配慮した設計と し、訓練等を通じ改善を図ることとする。

緊急時対策所は、緊急時対策所の外側が汚染したような状況 下において、緊急時対策所への汚染の持込みを防止するため、 モニタリング及び作業服の着替え等を行うためのチェンジング エリアを設ける。

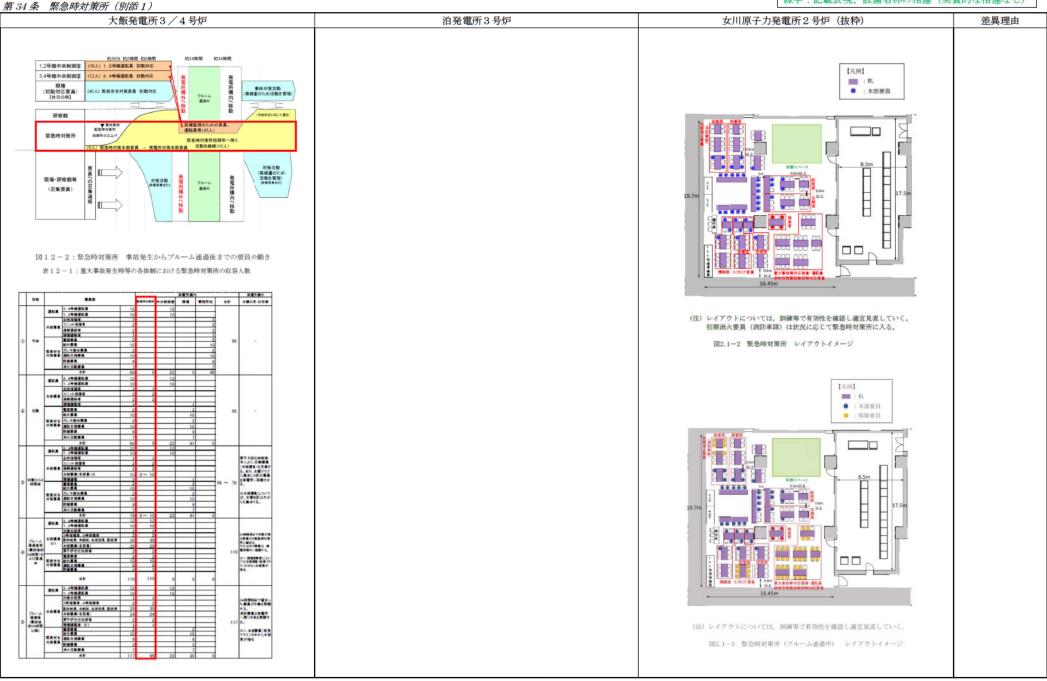
チェンジングエリアは、緊急時対策所に併設する設計とし、 要員の被ばく低減の観点から緊急時対策建屋内に設営する。

TROOP, 1-1 SECTION RESIDENCE DISTRIBUTION OF THE

記載内容の相違 泊は1・2号炉運転員 等の人数変更は現段 階で予定していない ことから記載はない。

青字:記載箇所又は記載内容の相違(記載方針の相違)

緑字:記載表現、設備名称の相違(実質的な相違なし)



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

13. 複合災害時の緊急時対策所にかかる体制は、指揮命令の明確化、 情報の輻輳防止等の観点から、以下の体制で活動することとしている。	大飯発電所3/4号炉	泊発電所3号炉	女川原子力発電所 2 号炉(抜粋)	差異理由
# 大田田	13. 複合災害時の体制について 複合災害時の緊急時対策所にかかる体制は、指揮命令の明確化、情報の輻輳防止等の観点から、以下の体制で活動することとしている。 全電所対策本部体制®	泊発電所3号炉	女川原子力発電所 2 号炉(抜粋)	・記載内容の相違 泊は3号炉のみの申 請であることから該
·				

赤字: 設備、運用又は体制の相違(設計方針の相違) 青字: 記載箇所又は記載内容の相違(記載方針の相違)

た後、撤去する。

第 34 条 緊急時	対策所(別添	(1)			泊発電所 3 号炉 D B 基準適合性 比較表 r.4.	3.0 育子: 記載園所又は記載内谷の相違(緑字: 記載表現、設備名称の相違(実	
	大飯発	電所3/45	号炉		泊発電所3号炉	女川原子力発電所2号炉(抜粋)	差異理由
大飯発電所緊急	時対策所の機能	能の移行に係	系る手順と作	添付資料14 業について			・記載内容の相違 緊急時対策所の機能 移行(建替え)は発生
緊急時対策所 C, Dのステッ			おまかに以	下A, B,			しないので該当資料なし。
	ステップA	ステップB	ステップC	ステップD			
	新緊急時対策所設 置工事中	新緊急時対策所 使用前検査完了 まで	新緊急時対策所 運用開始	現緊急時対策所 撤去関係検査 完了後			
現緊急時対策所 (1,2号中央制御室機)	供用	供用	供用	_			
新緊急時対策所 (緊急時対策所建屋内)	-	-	供用	供用			
Aは現状であった。 機能を維策のの 現表に対解をという。 のが 現表に対解をという。 のが のが のが のが のが のが のが のが のが のが のが のが のが	つ新緊急時対対 用廃止には、1,2号では、1,2号で、1	策伏完平のでは、 ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・	R 検急 を を は を に を に を で に を で に を で に を で に を で に を で に を で に を で に を が も も の に を の に も の に も の に も の に も の に も の に も の に も の に も の に も の に も の に 。 に 。 に の に 。 。 。 。 。 。 。 。 。 。 。 。 。	態所により、 低いしたで炉を装の信息ではいる。 は新りのではいいではいいではいいではいいではいいでは、 はいるいではいいでは、 はいるいでは、 はいないないないないないない			
次にB→Cに 使用前検査が完 し、現緊急時対 ついては使用を 時対策所に設置 システム(SP) すことはない。 C→Dに移行 中央制御室横)	了した後は、減 策所(1,2号 中止し、その行 されているSI DS)、安全パ する際の手順、	東やかに新緊中央制御室材 受撤去する。 PDS表示装 ラメータ伝は 作業として	経急時対策所 (費) のSPI なお、撤去 設置、安全パ 送システムに 、緊急時対	の運用を開始 OS表示装置に の際、新緊急 ラメータ表示 悪影響を及ぼ 策所(1,2号			

添付資料15

第34条 緊急時対策所(別添1)

大飯発電所3/4号炉

赤字:設備、運用又は体制の相違(設計方針の相違)

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

差異理由

者防災業務計画にお いて防災体制を定め

ているが、女川まとめ

資料を確認した結果、

記載の充実が必要と

判断し、添付資料15

として追記した。 記載表現の相違

体制名称の相違

最新知見の反映 泊発電所原子力事業

_	_	merca Au	C.L. Hard S.	

表5.6-1 緊急体制の区分

発生事象の情勢	体制の区分
別表2-1の事象が発生した場合または原子力規制委員会委員 長または委員長代行が原子力災害対策指針に示す警戒事態に 該当すると判断した場合。	警戒対策体制
別表2-2の事象が発生し、原子力防災管理者が原災法第10条 第1項に基づく通報をすべき状態となった場合。	第1緊急体制
別表2-3の事象が発生した場合,または内閣総理大臣が原災 法第15条第2項に基づく原子力緊急事態宣言を行った場合。	第2緊急体制
(女川原子力発電所原子力事業者防災業務計画 平成30年10月)	上り抜粋)

表5.6-2 警戒事象発生の通報基準

略称	警戒事象を判断する基準
DAL01 牧地境界付近の放射線 量の上昇	敷地境界付近のモニタリングポストで1マイタロシーベルト毎時以上の放射 線量率が検出されたとき。
②AL11 原子炉停止機能の異常 のおそれ	原子炉の運転中に原子炉保護回路の1チャンネルから原子炉停止信号が発信 され、その状態が一定時間継続された場合において、当該原子炉停止信号が 発信された原因を特定できないこと。
3AL21 京子炉拾却材の漏えい	原子炉の運転中に保安規定(原子炉等規制法第43条の3の24に規定する保安 規定をいう。以下同じ。)で定められた数値を超える原子炉冷却材の漏えい が起こり、定められた時間内に定められた機能を実施できないこと。
	原子がの運転中に当該原子がへの全ての給水機能が喪失すること。
SAL23 京子が除悪機能の一部 毎年	原子炉の運転中に主復水器による当該原子炉から熟を除去する機能が喪失し た場合において、当該原子炉から残留熱を除去する機能の一部が喪失するこ と。
SAL25 全交流電源喪失のおそれ	全ての非常用交流溶線からの電気の供給が1.系統のみとなった場合で当該母 線への電気の供給が1つの電圧のみとなり、その状態が15分以上継続するこ と、又は外部電筋容失が3時間以上接続すること。
7AL29 多止中の原子炉滑却機 他の一部喪失	原子炉の停止中に原子炉容器内の水位が水位低設定値まで低下すること。
SAL30 支用済燃料貯蔵槽の冷 印機衝喪失のおそれ	使用演薦科約維権の水位が一定の水位まで低下すること。
EAL31 使用済燃料貯蔵槽の沿 排機能喪失のおそれ	使用姿態料貯蔵権の水位を維持できないこと、又は当該貯蔵権の水位が一定 時間以上制定できないこと。
DAL42 単一障壁の喪失又は喪 矢可動性	燃料被覆管障壁者しくは原子炉冷却系障壁が喪失するおそれがあること、又 は、燃料披覆管障壁者しくは原子炉冷却系障壁が喪失すること。
BAL51 原子炉制御室他の機能 郵失のおそれ	原子炉制御菓子の他の第所からの原子炉の運転や制御に影響を及ぼす可能性 が生じること。
ISAL52 所内外通信連絡機能の 一部機失	原子力事業所内の通信のための設備又は原子力事業所内と原子力事業所外と の通信のための設備の一部の機能が喪失すること。
②ALS3 重要区域での火災・湿 水による安全機能の一 配喪失のおそれ	重要区域(原子力災害対策等別措置地に基づき原子力事業者が作成すべき原 干力事業者別災業務計理等に関する命で、(平成34年文部科学者・経済業者 を第4号)第2条第2項第8号を収取する事業が減多かり、以下門に、)に おいて、火災又は提水が発生し、同号に規定する安全上重要な構築物、系統 又は機器(以下「安全機器等」という。)の機能の一部が喪失するおそれが あること。
日 外的な事象による原子 力施設への影響	のシニケン事業所所在市町村において、震度の明以上の地質が現在した場合。 当該原子力事業所所在市町村沿岸を含む津坂子忠区において、大津食管報が 発意された場合。 オン・ナイトを抵補性が警戒を必要と認める当該原子伊高股の重要な故障等が 発生した場合。 特数原子伊施設において新規制基件で定める設計基準と超える外部事業が発 生した場合。 生した場合の場合である。 ない、大山等)。 その他原子伊施設以外に認同・古事業が原子伊施設に影響を及ぼすおそれが あることを関加した場合など委員長又は委員長代行が警戒本部の設置が必要 と利斯した場合。

5.6 緊急体制について

女川原子力発電所原子力事業者防災業務計画では、原子力災害が 発生するおそれがある場合又は発生した場合に、事故原因の除 去,原子力災害(原子力災害が生ずる蓋然性を含む。)の拡大の 防止、その他必要な活動を迅速かつ円滑に行うため、次表に定め る原子力災害の情勢に応じて体制を区分している。

女川原子力発電所2号炉(抜粋)

表 別1-15-1 防災体制の区分

泊発電所3号炉

泊発電所原子力事業者防災業務計画では、原子力災害が発生するおそ

れがある場合又は発生した場合に、事故原因の除去、原子力災害(原子

力災害が生ずる蓋然性を含む。) の拡大の防止その他必要な活動を迅速

かつ円滑に行うための防災体制を次表のとおり区分している。

防災体制の区分		発生事象の情勢
原子力防災準備体制		警戒事態に該当する別表2-1-1に示す事象が発
		生し、原子力防災管理者が別表2-1-1に該当する
		事象であると判断したとき
and .	原子力応急事態体制	施設敷地緊急事態に該当する別表2-1-2に示す
原子力		事象が発生し、原子力防災管理者が別表2-1-2に
		該当する事象であると判断したとき
防	原子力緊急事態体制	全面緊急事態に該当する別表2-1-3に示す事象
原子力防災体制		が発生し、原子力防災管理者が別表2-1-3に該当
		する事象であると判断したとき、又は内閣総理大臣が
		原子力緊急事態宣言を発出したとき

(泊発電所原子力事業者防災業務計画 令和3年10月より抜粋)

表 別1·15·2 警戒事象発生の連絡基準 (1/2)

(泊発電所原子力事業者防災業務計画 合和3年10月

別表2-1-1 原子力災害対策指針に定める警戒事態に該当する事象の連絡基準(1/2)より抜粋)

連 絡 基 準 (警戒事象に該当する事象) 原子炉停止機能の異常又は異常のおそれ(AL11)

原子炉の運転中に原子炉保護回路の1チャンネルから原子炉停止信号が発信され、その状態が一定時間継続 された場合において、当該原子炉停止信号が発信された原因を特定できないこと、又は原子炉の非常停止が必 要な場合において、原子炉制御室からの制御棒の挿入操作により原子炉を停止することができないこと、若し くは停止したことを確認することができないこと

原子炉冷却材の漏えい(AL21)

15. 緊急体制について

原子炉の運転中に保安規定で定められた数値を超える原子炉冷却材の漏えいが起こり、定められた時間内に 定められた措置を実施できないこと、又は原子炉の運転中に非常用炉心治却装置の作動を必要とする原子炉冷 却材の漏えいが発生すること

蒸気発生器給水機能喪失のおそれ (AL24)

原子炉の運転中に蒸気発生器への全ての主給水が停止した場合において、電動補助給水ボンプ又はタービン 動補助給水ポンプによる給水機能が喪失すること。

非常用交流高圧母線喪失又は喪失のおそれ(AL25)

非常用交流母線が一となった場合において当該非常用交流母線に電気を供給する電源が一となる状態が1 5分間以上継続すること、全ての非常用交流母線からの電気の供給が停止すること、又は外部電源喪失が3時 間以上継続すること。

停止中の原子炉冷却機能の一部喪失 (AL 29)

原子炉の停止中に当該原子炉から拷留熱を除去する機能の一部が寄失すること。

使用済燃料貯蔵槽の冷却機能喪失のおそれ (AL30)

使用済燃料貯蔵権の水位が一定の水位まで低下すること。

単一障壁の喪失又は喪失のおそれ(AL42

燃料披養管障壁若しくは原子炉沿却系障壁が喪失するおそれがあること、又は、燃料被覆管障壁若しくは原 子炉冷却基職壁が存失すること

原子炉制御室他の機能喪失のおそれ (AL51)

原子炉制御室及び原子炉制御室外操作整室(実用発電用原子炉及びその附属施設の技術基準に関する規則 (平成25年原子力規制委員会規則第6号) 第38条第4項に規定する装置が施設された室をいう。以下同 じ。) からの原子炉の運転や制御に影響を及ぼす可能性が生じること。

所内外通信連絡機能の一部喪失(AL52)

泊発電所内の通信のための設備又は泊発電所内と泊発電所外との通信のための設備の一部の機能が喪失す

重要区域での火災・溢水による安全機能の一部喪失のおそれ(AL53)

重要区域空において、火災又は塩木が発生し、安全機器等姿の機能の一部が喪失するおそれがあること。 ※安全上重要な構築物、系統又は機器(以下「安全機器等」という。)を設置する区域であって、別表2-1-5に示すものをいう。

赤字:設備、運用又は体制の相違(設計方針の相違) 青字:記載箇所又は記載内容の相違(記載方針の相違)

第34条 緊急時対策所 (別添1)	汨光電所 3 方炉 DB 基準適合性 比較衣 r	緑字:記載表現、設備名称の相違(実質	質的な相違なし)
大飯発電所3/4号炉	泊発電所3号炉	女川原子力発電所2号炉(抜粋)	差異理由
	表 別1-15-2 警戒事象発生の連絡基準 (2/2)		
	(泊発電所原子力事業者防災業務計画 令和3年10月	表5.6-3 原子力災害対策特別措置法第10条第1項に基づく通報基準	
	別表2-1-1 原子力災害対策指針に定める警戒事態に該当する事象の連絡基準(1/2)より抜粋)	(女川原子力発電所原子力事業者防災業務計画 平成30年10月	
	連 絡 基 準 (警戒事象に該当する事象)	別表2-2 原子力災害対策特別措置法第10条第1項に基づく通報基準 (1/3))	
	外的事象による影響 (地震) 泊村において、譲度6 弱異常の地膜が発生した場合。	略称: 法令 (DSE01 敷地境界付近の放射 参数量の上昇 (1)放射線測定設備について、単位時間(2分以内のものに限る。)ごと がカンマ線の放射線量を測定し1時間あたりの数値に換算して得た数 値が5μSw/hBX上の放射線量を検出すること。ただし、次の各号のいず	
	外的事象による影響 (津波) 前村沿岸を含む津波予報区において大津波響報が発表された場合。	れかに該当する場合は、当該整値は検出されなかったこととする。 a. 排気筒放射線モニタ、原子炉格納容器内雰囲気放射線モニタおよび燃 料取替エリア放射線モニタにより検出された数値に異常が認められな いものとして、原子力規制委員会に報告した場合	
	重要な故障等(オンサイト統括判断) オンサイト統括が警戒を必要と認める泊発電所の重要な故障等が発生した場合。	b. 当該数値が常書の時に検出された場合 (2)放射線測定設備のすべてについて5μSv/hを下回っている場合におい て、当該放射線測定設備の数値が1μSv/h以上であるときは、当該放射 線測定設備における放射線量と原子炉の運転等のための施設の周辺に	
	外的事象による影響(設計基準超過) 泊発電所において新規制基準で定める設計基準を超える外部事象(竜巻、洪水、台風、火山の影響等)が発生した場合(超えるおそれがある場合を含む。)。	おいて、中性子線が輸出されないことが明らかになるまでの間、中性子 線剤定用可数が、割定器により 測定した中性子の放射線量とを合計して 得た数値が、5 g S S A S A S A S A S A S A S A S A S A	
	外的事象による影響(委員長判断) その他原子卯極股以外に起因する事象が原子炉施設に影響を及ぼすおそれがあることを認知した場合など原子力規制委員会委員長又は委員長代行が警戒本部の設置が必要と判断した場合。	通常放出経路での気 体放射性物質の放出 ・	
	表 別1・15・3 原災法第10条第1項に基づく通報基準	通常放出経路での液 (体放射性物質の放出 ・結合におけるその放射能水準が5 g Sv/hic相当する以上の液体放射性 ・物質が輸出されたこと。(10分間以上課館) ・当該原子力事業所の区域内の場所のうち原子炉の運転等のための施設の	
	(治発電所原子力事業者防災業務計画 合和3年10月 別表2-1-2 原災後第10条第1項に基づく通報基準(1/3)より抜粋)	火災爆発等による 管理区域外での放 類する事象の発生の際に、50μSv/h以上の放射線量の水準が10分間以上維	
	通報基準 (施設敷地緊急事態に該当する事象)	射線の放出 続して検出されたこと、又は、火災、爆発その他これらに類する事象の状況により放射線量の測定が困難である場合であって、その状況に鑑み、放	
	敷地境界付近の放射線量の上昇 $(SE01)$ 原災法第 11 条第 $1項に該当する放射線測定設備の一又は二以上について1時間当たり5\muSv を検出した$	射線量が検出される蓋然性が高いこと。	
	とき。 ・ただし、落雷のときに検出された場合又は搾気筒モニタ及びエリアモニタリング設備並びにこれらにより 検出された数値に異常が認められない場合であって、1時間当たり5μSv以上となっている原因を直ちに 原子力規制委員会に報告する場合は除く。	(女川原子力発電所原子力事業者防災業務計画 平成30年10月 別表2-2 原子力災害対策勢別措置法第10条第1項に基づく通幅基準 (2/3)) 略称 法令	
	・また、当該放射線測定設備の一叉は二以上について、1時間当たり1,8v以上の放射線量を検出したときは、中性子線の放射線量とを合計する。	⑤5805 大災爆発等による管理 内部に設定された管理区域外の場所において、火災、爆発その他これら 区域外での放射性物質 に関する事象の発生の際に、当該場所における放射能水準が5万.8v/nに相	
	通常放出経路での気体放射性物質の放出 (SE02) 排気限その他これらに類する場所において、敷地境界付近に達した場合におけるその放射能の水澤が原子力 規制委員規則で定める基準 (1時間当たり5 µ Sv に相当)以上の放射性物質を10分間以上維続して検出 したとき。	の放出 当するものとして空気中の放射性物質について次に掲げる放射能水準以 上の放射性物質が検出されたこと、又は、火火、爆発その他これらに類 する事象の状況により放射性物質の変更の測定が固確である場合であっ て、その状況に鑑み、次に掲げる放射性物質が検出される直然性が高い	
	通常放出経所での液体放射性機関の放出 (SEO 3) 放水ロモの他これらに類する場所において、敷地境界付近に達した場合におけるその放射能の水準が原子力 規制委員会規則で定める基準 (1時間当たり5 μSv に相当)以上の放射性物質を10分間以上維続して検出 したとき。	こと。 a. 検出された放射性物質の種類が明らかで、かつ、一種類である場合 にあっては、放射性物質の種類又は区分に応じた空気中濃度限度に50 を乗じて得た値 b. 検出された放射性物質の種類が明らかで、かつ、二種類以上の放射	
	火災爆発等による管理区域外への放射性物質の放出 (SEO 4) 火災、爆発等があり、管理区域外の場所において、抹気簡等の通常放出場所以外の場所において次に掲げる 放射線量を使出したとき苦しくは検出される置熱性が高いとき。 ・管理区域外の場所において、1時間当たり50μSv以上の放射線量を10分間以上継続して検出したと	性物質がある場合にあっては、それらの放射性物質の濃度のそれぞれ その放射性物質についての前号の規定により得られた値に対する割 合の和が一となるようなそれらの放射性物質の濃度の値 に、検出された放射性物質の種類が明らかでない場合にあっては、空気	
	き。 大災爆発等による管理区域外での放射性物質の放出 (SEO5) 大災、爆発等があり、管理区域外の場所において、排気簡等の通常放出場所以外の場所において次に掲げる放 射性物質を検出したとき著しくは検出される重然性が高いとき。	中濃度限度(当該空気中に含まれていないことが明らかである放射性 物質の種類に係るものを除く。)のうち、最も低いものに50を乗じて 得た値	
	・管理区域外の場所において、空気中濃度限度の50倍 (1時間当たり5μSvに相当) 以上の放射性物質 を検出したとき。 施設内 (原子学外陽界事故のおそれ (SEO6)	⑥SE06 施設内(原子炉外)篠界 薬放内(原子炉外)篠界 事故のおそれ 「独然料物質の形状による管理、質量による管理その他の方法による管理 が損なわれる状態その他の蘇界状態の発生の蓋然性が高い状態にあること と、。。。。	
	原子炉の運転等のための施設の内部 (原子炉の本体の内部を除く。) において、核燃料物質の形状による管理、質量による管理その他の方法による管理が損なわれる状態、その他の墓界状態の発生の整然性が高い状態 にあるとき。 原子炉冷却材圏よい時における非常用炉心冷却装置による一部往水不能 (SE21)	⑦SE21 原子炉の運転中に非常用炉心治却装置の作動を必要とする原子炉治却材 原子炉冷却材圏えい時 における非常用炉心冷 却装置による一部注水 ないこと。	
	原子炉の運転中に非常用炉心冷却装置の作動を必要とする原子炉冷却材の漏えいが発生した場合において、 非常用炉心冷却装置及びこれと同等の機能を有する設備のうち当該原子炉へ高圧又は低圧で注水するものの いずれかによる注水が直らにできないこと。	不能 原SE22 原子炉の運転中に当該原子炉への全ての給水機能が喪失した場合におい 原子炉は水機能喪失の で、非常用炉心冷却装置等のうち当該原子炉へ高圧で注水するものによ	
	<u> </u>	おそれ る注水が直ちにできないこと。 ®SE23 原子炉の運転中に主復水器により当該原子炉から熱を除去できない場合 残留熱除去機能の喪失 採留熱除去系装置等により当該原子炉から残留熱を直ちに除 去できないこと。	
		御SE25 全文演電源の30分以上 機械すること。 本生 本生	

第34条 緊急時対策所(別添1)

赤字:設備、運用又は体制の相違(設計方針の相違)

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

大飯発電所3/4号炉	泊発電所3号炉	女川原子力発電所 2 号炉(抜粋)	差異
	(泊発電所原子力事業者防災業務計画 合和 3 年 10 月	STATE OF A SECURITY OF THE PROPERTY AND ADDRESS OF THE SECURITY OF THE SECURIT	
	別表2-1-2 原災法第10条第1項に基づく通報基準(2/3)より抜粋)	(女川原子力発電所原子力事業者防災業務計画 平成30年10月	
	通報基準(施設敷地緊急事態に該当する事象)	別表2-2 原子力災害対策特別措置法第10条第1項に基づく通報基準(3/3)) 略称 法令	
	非常用交流高压母線の30分間以上喪失 (SE25)	①SE27 非常用直流母線が一となった場合において、当該直流母線に電気を供給	
	全ての非常用交流母線からの電気の供給が停止し、かつ、その状態が30分間以上継続すること。	直流電源の部分喪失 する電源が一となる状態が5分以上継続すること。 塚子炉の停止中に原子炉容器内の木位が非常用炉心治却装置(当該原子	
	直流電源の部分喪失 (SE27) 非常用直流母線が一となった場合において、当該直流母線に電気を供給する電源が一となる状態が5分間以 上線接すること。	停止中の原子炉冷却機 如へ低圧で注水するものに限る。) が作動する水位まで低下した場合に 能の喪失 ③SE30 使用済機料貯積槽の水位を維持できないことと。 毎日済機料貯積槽の水位を維持できないことと。	
	夢止中の限子が冷却機能の喪失(SE29) 原子がの停止中に当該原子がから我宿然を除去する機能が喪失すること。	使用済燃料貯蔵槽の冷 排できていないおそれがある場合において、当該貯蔵槽の水位を測定で 非機能喪失	
	使用済燃料貯蔵槽の治技機能廃失 (SE30) 使用済燃料貯蔵槽の水位を維持できないこと、又は当該貯蔵槽の水位を維持できていないおそれがある場合	QSES31 使用済燃料貯織槽の水位が放射済燃料集合体の頂部から上方2メートル 使用済燃料冷却槽の冷 却機能喪失	
	において、当該的議権の水位を制定できないこと。 <u>格納容器様全柱喪失のおそれ(SE41)</u> 原子中格納容器丹の圧力及は温度の上昇率が一定時間にわたって通常の運転及び停止中において想定され	等SE41 原子が格納容器内の圧力又は康康の上昇率が一定時間にわたって通常の 格納容器健全性喪失の 源転及び停止中において想定される上昇率を超えること。	
	る上昇率を超えること。 2-の時間の喪失又は喪失のおそれ (SE 4 2) 燃料被覆管の障壁が喪失した場合において原子炉冷却系の障壁が喪失するおそれがあること、燃料被覆管の 障壁及び原子炉冷却系の障壁が喪失するおそれがあること、又は燃料被覆管の障壁若しくは原子炉冷却系の障	協SE42 燃料被覆管の障壁が喪失した場合において原子炉冷却系の障壁が喪失す 2つの障壁の喪失又は 喪失可能性 するおそれがあること、燃料被覆管の障壁及び原子炉冷却系の障壁が喪失 するおそれがあること、又に燃料被覆管の障壁もしくは原子炉冷却系の からないまする。	
	南東京のJRTンドロ共和の開催した大学。5点では10点のこと、XAISEPF投資を7分割を行ってはARTンドロ共和の保 壁が喪失するおそれがある場合において原子炉格納容器の障壁が喪失すること。 原子炉格納容器圧力速がし装置の使用(SE43) 炉心の損傷が発生していたい場合において、炉心の損傷を防止するために原子炉格納容器圧力速がし装置を	障壁が喪失するおそれがある場合において原子炉格納容器の障壁が喪失 すること。 原子炉の炉心(以下単に「炉心」という。)の損傷が発生していない場 原子炉格納容器圧力適合において、炉心の損傷を防止するために原子炉格納容器圧力適かし装	
	が少い知識が完ましていない他自己が、C.かしい国籍をおよりなたがに出てが特別を参加が認かし設置を 使用すること。	がし装置の使用 置を使用すること。	
	(治発電所原子力事業者防災業務計画 合和3年10月 別表2-1-2 原災法第10条第1項に基づく通報基準(3/3)より接幹)	機能喪失・警報喪失 炉制御室に設置する原子炉施設の状態を表示する装置もしくは原子炉施 設の異常を表示する警報装置の機能の一部が喪失すること。	
	通報基準 (施設整地祭念事態に該当する事象) 原子炉制御室他の一部の機能費夫・餐報費夫 (SE 5 1) 原子炉制御室及び原子制御室外操作整架の環境が悪化することにより原子炉の制御に支障が生じること、	所内外通信連絡機能の 外との通信のための設備の全ての機能が喪失すること。 全て喪失	
	スは原子卯若しくは使用き燃料的業種に異常が発生した場合において、原子卯前御家に設置する原子卯施設の 状態を表示する装置若しくは原子卯施設の異常を表示する警報装置の機能の一部が喪失すること。 所行り通信連絡機能の全て喪失(SE52)	会SE53 火災・溢水による安全 機能の一部喪失すること。 大災・溢水による安全 機能の一部喪失	
	泊条庫1月の通信のための設備又は泊条電所内と泊発電所外との通信のための設備の全ての機能が喪失する こと。 大火、悩木による安全機能の一部喪失(SE53)	電SE55 防護措置の準備及び一 能実施が必要な事象の は放出されるおそれがあり、原子力事業所用辺において、緊急事態に備	
	大災又は経水が発生し、安全機器等姿の機能の一部が喪失すること。 ※ 安全上重要な構築物、系統又は機器(以下「安全機器等」という。)を設置する区域であって、別表 2 - 1	発生	
	- ちに示すものをいう。 防護措置の準備及び一部実施が必要な事象発生 (SE55) その他原子炉油放送外上返回する事象が原子炉油設に影響を及ぼすおそれがあること等放射性物質又は放	事業所外運搬での放射 の放射線量が原子力規制委員会規則・国土交通省令で定めるところによ り検出されたこと。 ②NSE62 事業所外運搬の場合にあって、火災、爆発その他これらに知する事象の	
	計報が指発電所外へ放出され、又は放出されるおそれがあり、治発電所周辺において、緊急事態に備えた防護 措置の準備及び防護措置の一部の実施を開始する必要がある事象が発生すること。 事業所分運搬での放射接量率の上昇(XSE61)	事業所外連順での放射 発生の際に、当該事象に起因して、当該連続に使用する容器から放射性 物質が漏えいすること、又は当該漏えいの蓋然性が高い状態にあること。	
	大災、爆発等の発生の際に、事業所外運輸に使用する容器において次に掲げる放射線量を検出したとき若し くは検出される遺然性が高いとき。 - 事業所外運輸に使用する容器から1m離れた地点で100gSvfa以上の放射線量を検出したとき	表5.6-4 原子力災害対策特別措置法第15条第1項の原子力緊急事態	
	(事業所外運搬は原子力災害対策批針の対象外事象なため、施設敷地緊急事態には該当しない。)。 事業所外運搬での放射性物質漏えい (XSE62) 火災、爆発等の発生の際に、事業所外運搬に使用する容器において次に掲げる放射性物質を使出したとき若	宣言発令の基準	
	しくは検出される蓋然性が高いとき。 - 事業所外運搬に使用する容器 (L型、IP・1型を除く。) からの放射性物質の購えいがあったとき (事業所外運搬は原子力災害対策指針の対象外事象なため、施設敷地緊急事態には該当しない。)。	(女川原子力発電所原子力事業者妨災業務計画 平成30年10月 別表2-3 原子力災害対策特別措置法第15条第1項の原子力緊急事態宣言発令の基準(1/3)) 略称	
		②GE02 当該原子力事業所における原子呼の運転等のための施設の排気筋その他 これに顕する場所において、当該原子力事業所の区域の境界付近に達し 及射性物質の検出 と場合におけるその放射能水準が5 µ Sv hに相当する以上の気体放射性	
		物質が検出されたこと。(10分間以上継続) 当該原子力事業所における原子炉の運転等のための施設の排水口その他 通常放出経路での液体 これに類する場所において、当該原子力事業所の区域の境界付近に達し 放射性物質の検出 た場合におけるその放射能水準が5μ5vhに相当する以上の液体放射性	
		物質が検出されたこと。 (10分間以上継続) ・	
		区域外での放射線の異 常放出 第次は 第次は 第次は 第次は 第次は 第次は 第次は 第次は 第次は 第次は	

第 34 条 緊急時対策所 (別添 1)

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

大飯発電所3/4号炉	泊発電所3号炉	女川原子力発電所2号炉(抜粋)	差異理由
	表 別1-15-4 原災法第15条第1項に基づく 通報基準 (1/2) (商業電信原子の事業者的災棄限計解 令和3年30月 阿男子1-13 環災所費15条限1項に基づく原子分散金額の印度基準 (1/2)上の抜粋) 「開展電信原子の事業者的災棄限計解 (有相3年30月 阿男子1-13 環災所費15条限1項に基づく原子分散金額の印度基準 (1/2)上の抜粋) 「制度開催10分析程度から居 (0至01) 「原災衛生14条別 項に逐手でも多数検測可定器の二級収Lとについて1時間出たり5ヵ分を検出するか。 又は一地点について1時間からり5分を10分間に上端したとき、 ・たとに、落面のとお協由される場所を対は実践的エックスのよりアラエックの実験ではこれらにより 物はされた数額に異常が認められない場合であって、1時間出たり5ヵ分 以上となっている原則を直めに原 予度機能を見からしまい他されるようなで、表地機能が定と達した場合におけらその抜射能の未準が原子力 関係者由規則でごの場を指針他製で効性 (2至02) 対策を必要しおした日本で多条円を担づしまって、表地機能が定と達した場合におけらその抜射能の未準が原子力 関係者由規則で定める基準 (1時間元か5ヵ分に間当)以上の数射性物質と10分間以上規模して輸出 したとき。 透露性は基準での原体数件性物質の批出 (GE031) 加水のその地とあたに指する場所において、表地機能件送に達した場合におけらその放射能の未準が原子力 関度者由規則で定める基準 (1時間元か63分と10円当)以上の数射性物質と10分間以上規模して輸出 したとき。 近度を保証によるで関係性の同で設計(GE031) 大児、勇を保証もの。質性に基本の傾倒において、表地機能件が送出着した数析物量と10分間以上規模して輸出 人児・農を受けるの。質性に基本の傾倒において、表地機能が成分の場所に対して明確1と対して、対象に対して明確1とか。 ・で間と区内のの場所において、前を開発しの一部では対し、前を対象を使用したとき。 ・で間と区内の場所において、前を開発してあるといた対象を	(女川原子力楽電所原子力事業者的反業務計画 平成20年10月 新春杯 ⑤GEDS 大災爆発等による管理 区域外での放射性物質 の異常数出 の異常数 の異常数 の異常数 の異常数 の異常数 の表 の表 の表 の表 の表 の表 の表 の表 の表 の表	
	上近面発生による需要にはあて少の無計物質の原度物は (OE 0.5) 大児、帰後除りあり、管理に基本の無において、決定解や必要が出場所にから場所において、次に指する 教材性物質を使出したときを比くて増出される最新性が減いとき。 ・管理に基本の場所において、没生中の機能をした。1000年代に表現に計算に対した。	②GD80 展子炉外)で	
	原子即の設計譲入・場に対ける非常用が心かが決策による作木不能 (GE21) 原子即の運転やに対常用が心が対策の情報を必要とする原子や心原子が助却けの確よいが発生した場合において、 変での実現的な心が対策度なこれに関学の機能を付きた数据による信託を決ませてきないこと。 意気を主張的水機能度失災の非常用から心が対策度は不下数 (GE24) 原子即の運転やに高度発生器へか支ての協力機能が構造した場合において、全ての非常限が心冷封装置及び これと同等の機能を有する設備による技术が成为にできないこと。	第子が主機機能の喪失 て、全ての非常用の即へが対象装置等によるほとが正さないこと。 第子の連合では一個などの対象はでは、一般である。 第のに23 またがの連信中に上版を描によりま返原子中から既を除まできない場合 技術部除立機能喪失候 の圧力的機構を喪失 毎となったが、大変が無効素が異要等によって当該原子中から原を除まできない場合 において、後別無効素素が異要等によって当該原子中から保険を支充した 除立できないときに、原子中格当容器の圧力的機構能が喪失すること。 全て政策を取り、即回以 上の喪失	
	(信息電所用子方事業市別及業計計画 合和2年10月 別表2-1-3 取決該第16条第1端に基づく原子方発金等機の利素基準(2/2)と9該特) 野産用及改高正接機の1時間以下最大(6月末分等等別に該当する事業) 遊業用及改高正接機の1時間以下最大(6月末分) 全ての推奨的支持機からの電外の結構が多し、かつ、その状態が1時間以上継続すること。	(女川原子力発電方原子力事業者防災業務計画 平成30年10月 別表2-3 原子力災害対策特別措置法第15条第1項の原子力緊急事態宣言発令の基準 (3/3))	
	全直度電照の5分類以上複数(GE27) 全ての解案用度前指からの開発の関係が呼出し、かつ、その故郷が5分間以上接続すること。 <u>炉心構像の地は(GE28)</u> 炉心の関係を発生を下す第子炉結构容器内の放射容量又は原子炉容器内の出口環度を検抜すること。 <u>停止中の原子炉用始端板の乗金数を(GE29)</u> 蒸気発光器の数度その他の自分で一時的に原子炉容器の大位を下げた状態で、自然原子炉から飛ば敷を除去	(6)G228 切心の損傷の発生を示す原子炉格納容器内の放射線量を検知すること。 切心損傷の検出 (6)G229 原子卯の停止中に原子卯容器内の水位が非常用卯心冷却装置 (当該原子 炉止中の原子炉冷却機 能の完全喪失 (6)G230 使用消燃料が減速の大位が照片が高いできないこと。 使用消燃料が減槽の冷 が地域で放大位が照片が高いました。 使用消燃料が減槽の冷 却機能疾失、放射機能 場合において、急な可能があれて必能が高いました。 がないて、強いである。 大力機能の水を消化するい。 (6)G230 によって低下すること。 大力機能疾失、放射機能の水位が原子が表してい低にしているおそれがある 対機能疾失、放射機能の水位を削止するない。 (6)G230 によって低下すること。 大力能能を対しているおそれがある 対機能疾失、放射機能の水位が原子できないこと。	
	する機能が損失し、かつ、燃料着額用水タンタ (1、2 号機) / 燃料容額用水ゼット (3 号機) からの注水ができないこと。 世用液肥料管機性の治理機能を表生・地対機が旧 (GE 3 の) 世用液肥料管機体の系位が耐速液体料量が特性の溶血がした方とメートルの水位まで低下すること、又は消滅 方化まで低下しているのよれがある時によれて、高速機能の水位を開放できないこと。 経熱管能圧力の展末上度 (GE 4 1) 第十甲烯素等所の比方又は速度は再成性が移動容器の設計上の基素使用正力又は最高使用速度に含すること。	出	
	②つの障理表表及び1つの障壁の集失及は無失のおそれ(GE42) 振耳装置をの確定及び原子中が高速を入りませまた。とも場合において、原子中格内容器の障壁が奄失するおそれがあること。 原子中経済を必ら機工業を、整督業を(GE51) 原子甲経済を近郊の手が展示を発情を整合を用っきなくなることにより原子を停止する機能及び各組	格納容器圧力の異常上 カスは最高使用量度に達すること。 第GG42 燃料被覆管の障壁及び原子炉合均系の障壁が喪失した場合において、原 2つの障壁的喪矢又は喪 大可能性 大可能性	
	等点状態を維持する機能が概定すると、又は近年が取しくは使用設備料理機能、異常が単生した場合とおいて、所が可能線はは實性でのまずの場合の表現を表示する異常しては原子の階級を対象を表示する異常しては原子の階級の実施を表示する異常しては原子の階級の実施を表示する異常しては原子の階級の異常を表示する質量装置のまての機能が開発する意味がある。 在記の理解は無効さる意味がある意味を多事が成子が機能と影響を及ぼすこと等故材性物質又は技材器が異常な場準の機能がある。 の場合が開催でいた対象を表示します。 事業の内護機でいた対象を表示します。 ・事業の内護機でいた対象を表示しまします。 大久、機能やのための際に、事業の外理解と規定する可能においてたに関する対検量を検出したとき若しては対しる影性が高いとき。 ・事業の外運搬は飛行の原理が重要が支援している場合においてたに関する数付を要を検出したとき (事業の外運搬は飛行の原理が無力を対しませたの、当場が患事態には対したない)。 事業の外運搬は展示の原理を対象がも1の離れた地点で10m5ではよいの数付差を検出したときる。 ・事業の外運搬は原子の原理が表示しませ、70m2では、20m2を参加には対したない)。 事業の外運搬と原子の原理が表示とない。 とは、対象を表示を表示しませ、10m2では、20m2を表示とは対したが、3.5.5.0.0.0.0.0.0.0.0.0.0.0.0.0.0.0.0.0.	原子が制御室が使用できなくなることにより、原子が制御室からの原子 原子が開御室の機能喪 失・警権喪失 大・警権喪失 大・警権要失 大・警権要失 一部を担けてる機能反び冷酷降上状態を維持する機能が得失すると反は 原子が販売に設置する原子が開設した場合におい、原子が別加速の異常を表示する際 イヤ助説の状態を表示する装置もしくは原子が施設の異常を表示する警 イセルの表示を表示する装置もしくは原子が施設の異常を表示できる イモにの避難を開始すると多数が表示した。 と要がある事象発生 生の他原子が施設以外に起因する事象が原子が施設し影響を及ばすおそ もれることを物故情が設定した財産が異なる水準で成于力事業所外一 放出され、又は放出されるおそれがあり。原子力事業所列の住民の連 種を附近する必要がある事象が発生すること。 企業の形態 ・事業所を運搬での放射 溶量素の異常とした。 とこと、 企業の企業を表示を表示を表示を表示を表示を表示を表示を表示を表示を表示を表示を表示を表示を	

第34条 緊急時対策所(別添1)

大飯発電所3/4号炉

のない設計とする。

雷磁的磁零

船舶の衝突 船舶の衝突に対して影響を受けない位置に設置する設計とする。

いように外気散入ダンバを閉止等により、建屋内への有書ガスの侵入を卸止することで、緊急時対 が安全機能を掛なうことのない設計とする。幹線道路、鉄道路線、船舶航路及び石油コンピナート等の 施設による有電ガスの影響については、発電所から離隔距離を確保することで、安全機能を損なうこと

電磁的障害による影響を受ける場合を考慮して、代替設備により必要な機能を確保すること、又は安全

上支障が生じない期間に修復等の対応を行うことにより、安全機能を損なうことのない設計とする。

赤字:設備、運用又は体制の相違(設計方針の相違)

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

			100 1 3 30 4-1 -		
1	6.	設置許可基準規則第6条	(外部からの衝撃による損傷の防止)	^	

緊急時対策所に関する追加要求事項のうち,設置許可基準規則第6条 (外部からの衝撃による損傷の防止)への適合方針は、表 別 1-16-1 「各 事象に対する緊急時対策所の設計方針について」のとおりである。

の適合方針について

泊発電所3号炉

		表 6-1 各事象に対する緊急時対策所の設計方針について		事象	表 別 1-16-1 各事象に対する緊急時対策所の設計方針について 各事象に対する設計方針等		
	事象	各事象に対する設計方針等	⊢	学 家 洪水	日本家に対する政計の試予 敷地の地形及び表流水の状況から判断して、緊急時対策所が洪水による被害を受		
Ī	洪水	敷地の地形及び表流水の状況から判断して、敷地に洪水による被害を受けることはない。		54/1	けることはない。		
	風(台風)	風荷重を建築基準法に基づき設定し、それに対し機械的強度を有することにより、安全機能を損なうこ		風 (台風)	緊急時対策所に対する風荷重は、建築基準法に基づき、その地方における過去の		
	W (ciwi	とのない設計とする。		(1.1	台風の記録に基づく風害の程度その他風の性状に応じて定められた基準風速及び		
	竜卷	クラス3施設であり、竜巻紡護施設 (クラス1及び2に属する施設) に該当しない。			施設の周辺状況を基に算出した速度圧と、施設の形状に応じた風力係数より設定		
	降水	敷地内に構内排水施設を設けて海域に排水することにより、安全機能を損なうことのない設計とする。			した設計基準風速 (36m/s, 地上高 10m, 10 分間平均) の風 (台風) が発生した場		
	和信	積雪荷重を建築基準法に基づき設定し、それに対し機械的強度を有することにより、安全機能を損なう			合においても,緊急時対策所等の機能を損なわない設計とする。		
	th =	ことのない設計とする。	$ \cdot $	竜巻	竜巻により損傷する場合を考慮し、代替設備により必要な機能を確保する、又は		
1	茶雷	付近に避雷設備を設け、接地網の布設による接地抵抗の低減等の対策を行うことにより、安全機能を損			安全上支障のない期間に修復する等の対応を行うことにより、安全機能を損なう		
4		なうことのない設計とする。		-4-11	ことのない設計とする。		
;	地滑り	地滑りに対して、影響を受けない位置に、緊急時対策所を設置する設計とする。		凍結	緊急時対策所等は、設計基準温度 (-19℃) の低温が発生した場合においても、		
t	1.4	降下火砕物による影響を受ける場合を考慮して、代替設備により必要な機能を確保すること、又は安全		ab t	緊急時対策所等の機能を損なわない設計とする。		
	火山	上支障が生じない期間に除灰あるいは修復等の対応を行うことにより、安全機能を損なうことのない設 計とする。		降水	緊急時対策所等は、降水量に対して構内排水路による排水等を行い、緊急時対対		
		とする。 動物の侵入に対して、屋外装置の場子箱貫通部等にシールを行うことにより、安全機能を損なうこと ない設計とする。		積雪	策所等の機能を損なわない設計とする。 緊急時対策所は、設計基準積雪量 (150cm) の積雪が発生した場合においても、緊		
	生物学的事象			有無 福	索志時対策所の機能を損なわない設計とする。		
	i 0	過去 10 年間の気象を件を調査し、発電所から直線距離で 10km の間に発火点を設定し、FARSITE を	自	花雷	窓急時対策所周辺建屋等へ避需設備を設置するとともに、構内接地網と連接し、		
	森林火災	用いて影響評価を実施し、評価上必要とされる訪火番幅 16.2m に対し、18m 以上の防火番幅を確保す	然	FEF INS	接地抵抗の低減等を行うことにより、緊急時対策所の機能を損なわない設計とす		
	MITAN	ること等により安全機能を構なうことのない設計とする。	*		5.		
	高潮	緊急時対策所はTP.+9.2mに設置し、高潮により安全機能を指なうことのない設計とする。		地滑り	治発電所周辺におい急傾斜地崩壊危険箇所に指定されている箇所及び地質調査結		
	254597	原子炉施設への航空機落下確率については「実用発電用原子炉施設への航空機落下確率の評価基準につ	象		果から確認された地滑り地形に対して、緊急時対策所周辺には地滑り地形の存在		
		いて」(平成14・07・29 原院第4号(平成14年7月30日原子力安全・保安院制定))等に基づき評価			は認められないため、緊急時対策所の機能を喪失するような地滑りが生じること		
	飛来物	した結果、3号炉は約3.0×10*回/炉・年、4号炉は約3.0×10*回/炉・年であり、防護青系の要否			はない。		
		を判断する基準である10-7回/炉・年を超えない。従って、航空機落下による機械的荷重を考慮する		火山の影響	降下火砕物による影響を受ける場合を考慮して、代替設備により必要な機能を確		
		必要はなく、航空機落下により安全機能が損なうことはない。			保すること、又は安全上支障が生じない期間に除灰または修復等の対応を行うこ		
	ダムの崩壊	発電所の近くには、前壊により発電所に影響を及ぼすようなダムはないため、ダムの崩壊による安全塩					
	2 917/mag	設への影響について考慮する必要はない。		生物学的事象	海生生物の襲来については、緊急時対策所には、海水取水を必要としない設備と		
		発電所の近くには、暴発により安全施設に影響を及ぼすような石油コンピナート施設はないため、爆発			することで、緊急時対策所の機能が喪失しない設計とする。 また、小動物の侵入については、建屋貫通部及び屋外設置の端子箱貫通部等にシ		
		による安全施設への影響については考慮する必要はない。また、発電所敷地外 10km 以内の範囲におい			また、小割物の投入については、是屋員理的及び屋外設直の場子相員理的寺にシ ールを行うことにより、防止する設計とする。		
	俸花	て、石油コンビナート施設以外の主な産業施設があるが、その敷地面積等から想定すると、石油コンビ		森林火災	過去 10 年間の気象条件を調査し、発電所から直線距離で 10km の間に発火点を設		
	- 100.00	ナート等に担当する施設はない。これらの産業施設と発電所の間には山林(標高100m以上)があり、		BK1T-X3X	定し、森林火災シミュレーション (FARSITE) を用いて影響評価を実施し、必要と		
		また、これらの産業施設か緊急時対策所まので種隔距離を確保していることから、爆発による機風圧及			される防火帯幅 20m~46m の防火帯幅を確保すること等により、緊急時対策所の機		
		び飛来物の影響を受けるおそれはない。			能を損なわない設計とする。		
		発電所の近くには、火災により緊急時対策所及びその機能に係る設備に影響を及ぼすような石油コンビ		高潮	緊急時対策所は T.P.39mに設置し、高潮により安全機能を損なうことのない設計		
Ļ		ナート施設はないため、石油コンビナート施設の火災による影響については考慮する必要はない。また、 発電所敷地外 10km 以内の範囲において、石油コンビナート施設以外の主要な産業施設があるが、その			とする。		
ì		発電所取地外 10km 以内の転倒において、右独コンピアート超数以外の主要な座裏建設があるが、その 敷地面積等から想定すると、石油コンピナート等に相当する施設はない。これらの産業施設と発電所の	_		· · · · · · · · · · · · · · · · · · ·		
ŗ	定路で担席の	歌地面情等から恋走りると、名前コンピリート等に担当する地域はない。これらの産業地域と光電前の 間には山林(標高 100m以上)があり、また、これらの産業施設から緊急時対策所までの離隔距離を確					
ŧ	火災	保していることから、火災時の輻射熱の影響を受けるおそれはない。発電所動地内に存在する危険物タ					
	XX	ンク大災発生時、発電所敷地内への航空機能落に伴う災発生時及び発電所港湾内に入港する船舶の大災					
		発生時には、消火活動により、安全機能を損なうことのない設計とする。発電所敷地内に存在する危険					
		物タンクの火災及び減空機墜落による火災に伴うばい煙等発生時の二次的影響に対して影響評価を行					
		い、必要な場合は対策を実施することで、安全機能を損なうことのない設計とする。	l				
		発電所の敷地及び敷地周辺の状況をもとに、想定される外部人為事象のうち外部火災により発生する有	l				
		市ガスの影響については、適切な防護対策を講じることで緊急時対策所及びその機能に係る設備が安全	l				
		機能を損なうことのない設計とする。外部火災による有毒ガス発生時には、居住空間へ影響を及ぼさな	l				
	有毒ガス	いように外気取入ダンバを閉止等により、建屋内への有毒ガスの侵入を阻止することで、緊急時対策所	l				

添付資料16 5.8 設置許可基準規則第6条(外部からの衝撃による損傷の防止) への適合方針について

女川原子力発電所2号炉(抜粋)

緊急時対策所に関する追加要求事項のうち、設置許可基準規則第 6条(外部からの衝撃による損傷の防止)への適合方針は以下のと おりである。

1. 自然現象の考慮

(1) 洪水

緊急時対策所の建物及び緊急時対策所機能として設置する換気 ┃ 料の追加が適切と判 設備、電源設備、必要な情報を把握できる設備、通信連絡設備(以 下、「緊急時対策所等」という。)が設置される女川原子力発電所 を追加した。 の敷地周辺の河川は、いずれも女川原子力発電所とは丘陵地により 隔てられていることから、敷地が洪水による被害を受けることはな

北上川から専用の導管により淡水を取水しているが、経路に中間 貯槽等はないため、敷地が洪水の影響を受けることはない。

(2) 風(台風)

緊急時対策所等は、建築基準法及び同施行令第87 条第2項及び 第4項に基づく建設省告示第1454 号を参照し、設計基準風速 (30m/s, 地上高10m, 10分間平均)の風荷重に対し機械的強度を有 する構造とすることにより、緊急時対策所等の機能を損なわない設 計とする。

ここで、風(台風)に関連して発生する可能性がある自然現象と しては、落雷及び高潮が考えられる。緊急時対策所等に対し、風(台 風) は風荷重を及ぼす一方、落雷は電気的影響を及ぼすものである ことから、風(台風)と落雷に対しては個別に緊急時対策所等の機 能を損なわない設計とする。高潮については、「(12)高潮」に述 べるとおり、緊急時対策所等は影響を受けることのない敷地高さに 設置し、緊急時対策所等の機能を損なわない設計とする。

なお、風(台風)に伴い発生する可能性のある飛来物による影響 については, 竜巻影響評価にて想定している設計飛来物の影響に包 絡されており、緊急時対策所等の機能が損なわれるおそれはない。

(3) 竜巻

緊急時対策所等は、設計竜巻の最大風速100m/s による風圧力に よる荷重、気圧差による荷重及び設計飛来物の衝撃荷重を組み合せ た荷重に対して、緊急時対策所等の機能を損なわない設計とする。 また、 竜巻襲来による影響として、 緊急時対策所用代替交流電源 設備が同時に損傷するケースへの対応としては、予備機と接続替え することで、電源設備の機能を修復することが可能な設計とする。

(4) 凍結

石巻特別地域気象観測所での観測記録(1887~2017年)によれ ば、最低気温は-14.6℃ (1919 年1 月6 日) である。 緊急時対策所等は、設計基準温度 (-14.6℃) の低温を考慮し、

差異理由 最新知見の反映(大

飯・女川)

設置許可基準規則第 6条に対する緊急時 対策所の適合方針に ついて当該条文に資 料を整理している大 飯・女川と比較し、資 断したことから記載

第34条 緊急時対策所(別添1)

赤字:設備、運用又は体制の相違(設計方針の相違)

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

第34条 聚急時対策所(別添1) 大飯発電所3/4号炉	泊発電所3号炉	女川原子力発電所 2 号炉(抜粋)	差異理由
		屋外機器等で凍結のおそれのあるものについては、凍結防止対策を	
	妻 別 1-16-1 各事象に対する緊急時対策所の設計方針について (統き)	行うことによって,緊急時対策所等の機能を損なわない設計とす	
	事象 各事象に対する設計方針等	る。	
大阪発電が3/4万以	表 別 1-16-1 名事象に対する緊急時対策所の設計方針について (続き)	屋外機器等で凍結のおそれのあるものについては、凍結防止対策を行うことによって、緊急時対策所等の機能を損なわない設計とする。 (5) 降水 石巻特別地域気象観測所での観測記録 (1937~2017 年) によれば、最大1時間降水量は、91.0mm (2014 年9 月11 日) である。緊急時対策所等は、設計基準降水量 (91.0mm/h) の降水に対し、排水口及び構内排水路による海域への排水、浸水防止のための建屋止水処置等により、緊急時対策所等の機能を損なわない設計とする。 (6) 積雪 石巻特別地域気象観測所での観測記録 (1887~2017 年) によれば、月最深積雪は43cm (1923 年2 月17 日) である。緊急時対策所等は、設計基準積雪量 (43cm) の積雪荷重に対し機械的強度を有することにより、緊急時対策所等の機能を損なわない設計とする。また、設計基準積雪量 (43cm) に対し給排気口を閉塞させないことにより緊急時対策所等の機能を損なわない設計とする。また、設計基準積雪量 (43cm) に対し給排気口を閉塞させないことにより緊急時対策所等の機能を損なわない設計として、外により緊急時対策所等の機能を損なわない設計としている。また、必要な情報を把握できる設備、通信連絡設備 (発電所内)について、発電所建屋内の通信連絡設備及び地下布設の専用通信回線(有線系)は、建屋の壁等により客雷の影響を受けにくい設計とする。万が一、PHS 基地局及びデータ伝送に係る光通信装置が損傷した場合は、予備品を用いて復旧し、必要な機能を維持できる設計とする。	
		成22 年度:国土交通省国土政策局)によると,女川原子力発電所に	

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

第 34 条 聚急時对策所(別称 1) 大飯発電所 3 / 4 号炉	泊発電所3号炉	女川原子力発電所 2 号炉(抜粋)	差異理由
		検討し、原子力発電所に影響を及ぼし得る火山として11 火山を抽	
		出した。	
		緊急時対策所等へ影響を及ぼし得る火山のうち、将来の活動可能	
		性が否定できない11 火山は、発電所敷地から十分離れており、既往	
		最大の噴火を考慮しても、設計対応が不可能な火山事象の影響は及	
		ばないと判断される。	
		その他の緊急時対策所等の機能に影響を与える可能性のある火	
		山事象を抽出した結果、降下火砕物を抽出した。	
		降下火砕物の堆積量については、敷地内の地質調査、文献調査及	
		び降下火砕物シミュレーションを用い評価した結果である約	
		12.5cm に保守性を考慮し、基準の降下火砕物堆積量を15cm と設定	
		する。	
		緊急時対策所等は、降下火砕物と組み合せを考慮すべき火山以外	
		の自然現象である,風(台風)及び積雪を適切に組み合わせた荷重	
		に対して、緊急時対策所等の機能を損なわない設計とする。	
		降灰が確認された場合には、建屋や屋外の設備等に長期間降下火	
		砕物の荷重を掛け続けないこと、また、降下火砕物の付着による腐	
		食等が生じる状況を緩和するために、緊急時対策所等に堆積した降	
		下火砕物の除灰を適切に実施する。	
		(10) 生物学的事象	
		生物学的事象として海生生物であるクラゲ等の発生及び小動物	
		の侵入を想定する。	
		海生生物であるクラゲ等の発生については、緊急時対策所等に	
		は、海水取水を必要としない設備とすることで、緊急時対策所等の	
		機能を損なわない設計とする。	
		小動物の侵入に対しては、緊急時対策所等の端子箱の貫通部等に	
		シールを行うことで侵入を防止することにより、緊急時対策所等の	
		機能を損なわない設計とする。	
		(44) * 44.1.111	
		(11) 森林火災 ************************************	
		森林火災については、森林火災の発生件数の多い月の過去10年	
		間の気象条件を調査し、発電所から直線距離10km の間に発火点を	
		設定し、森林火災シミュレーション (FARSITE) を用いて影響評価を	
		実施し、評価上必要とされる約20m の防火帯幅を確保すること等に	
		より、森林火災の火炎からの輻射熱による温度上昇に対し、緊急時	
		対策所等の機能を損なわない設計とする。 また,二次的影響であるばい煙等発生時に対して,外気を取り込	
		また、一次的影響であるはい選等発生時に対して、外気を取り込む換気空調系統、外気を内部に取り込む系統・設備に分類し、影響	
		び換気至調示机, 外気を行前に取り込む示机・設備に万須し、影響 評価を行うことで緊急時対策所等の機能を損なわない設計とする。	
		町 脚で コノ ここ く 糸心 町 水川 寺 ジ	
		(12) 高潮	
		発電所周辺海域の潮位については、発電所から南方約11km地点	
		に位置する気象庁鮎川検潮所で観測された潮位を設計潮位とする。	
		本地点の最高潮位はO.P.+3.22m (1960 年5 月24 日, チリ地震津	
		波), 朔望平均満潮位が0.P. + 1.43mである。	

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

大飯発電所3/4号炉	泊発電所3号炉	女川原子力発電所2号炉(抜粋)	差異理由
		緊急時対策所等は,高潮の影響を受けない敷地高さ(0.P. +3.5m) 以上に設置することで,緊急時対策所等の機能を損なわない設計と する。 2. 外部人為事象の考慮 (1) 飛来物 (航空機落下) 原子炉施設等への偶発的な航空機の落下確率は,防護設計の要否 を判断する基準である10-7 回/炉・年を超えないため,飛来物 (航空機落下) による防護については考慮不要である。 なお,緊急時対策所と中央制御室は互いに独立して分散配置し,	
		共通要因により同時に機能を損なわない設計とする。 (2) ダムの崩壊 緊急時対策所等が設置される女川原子力発電所周辺には、ダムや 堰堤は存在せず、敷地周辺の河川は、いずれも発電所とは丘陵地に より隔てられていることから、敷地がダムの崩壊による被害を受け ることはない。 北上川から専用の導管により淡水を取水しているが、取水経路に は原水用の貯水池等はない。	
		(3) 爆発 発電所敷地外10km 以内の範囲において, 爆発により緊急時対策 所等に影響を及ぼすような石油コンビナート施設はない。 なお, 発電所に最も近い石油コンビナート地区は西南西約40km の塩釜地区及び仙台地区である。 緊急時対策所等は, 発電所敷地外10km 以内の危険物貯蔵施設又 は発電所敷地周辺道路の燃料輸送車両から爆発が発生する場合を 想定しても離隔距離の確保により, 緊急時対策所等の機能を損なわ ない設計とする。	
		(4) 近隣工場等の火災 a. 石油コンビナート施設等の火災 発電所敷地外10km 以内の範囲において、火災により緊急時対策 所等に影響を及ぼすような石油コンビナート施設はない。 なお、発電所に最も近い石油コンビナート地区は西南西約40km の塩釜地区及び仙台地区である。 また、緊急時対策所等は、発電所敷地外10km 以内の危険物貯蔵施 設から火災が発生する場合を想定しても、離隔距離の確保により、 緊急時対策所等の機能を損なわない設計とする。	
		b. 発電所敷地内に存在する危険物貯蔵施設等の火災 発電所敷地内に設置する危険物貯蔵施設等の火災発生時の輻射 熱による緊急時対策所の建屋等の表面温度が,許容温度以下となる 設計とする。	

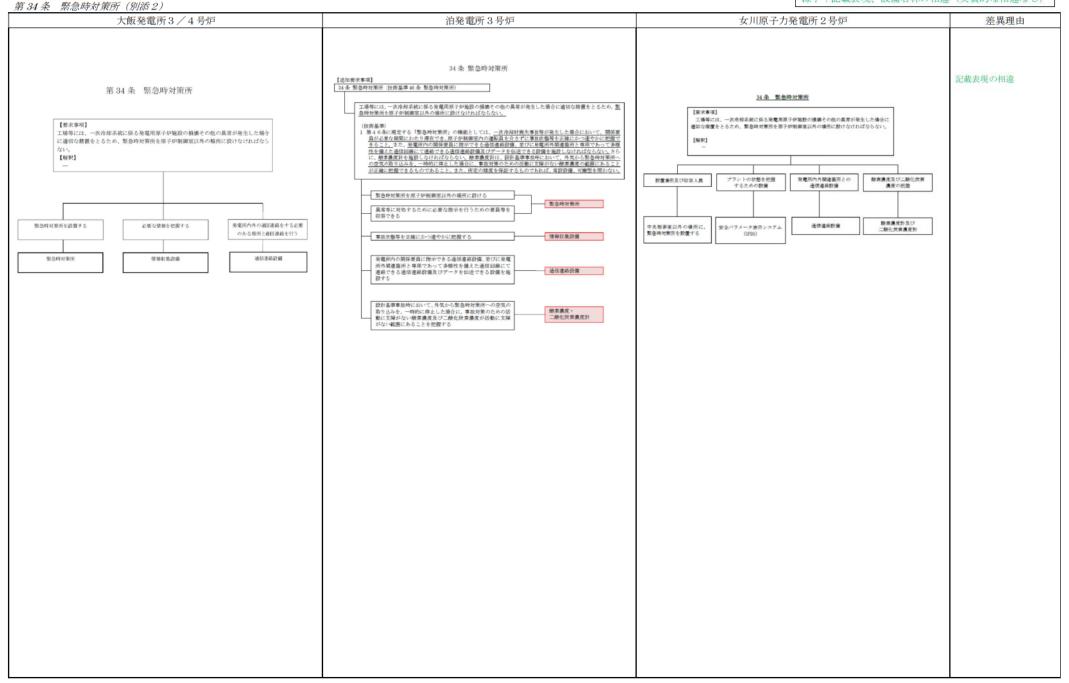
赤字:設備、運用又は体制の相違(設計方針の相違) 青字:記載箇所又は記載内容の相違(記載方針の相違) 緑字:記載表現、設備名称の相違(実質的な相違なし)

大飯発電所3/4号炉	泊発電所3号炉	女川原子力発電所2号炉(抜粋) 差異	理由
		c. 航空機墜落による火災 発電所敷地内への航空機落下に対しては火災発生時の輻射熱に よる緊急時対策所の建屋等の表面温度が,許容温度以下となる設計 とする。 なお,緊急時対策所と中央制御室は互いに独立して分散配置し, 共通要因により同時に機能を損なわない設計とする。	
		d. 二次的影響 (ばい煙等) 発電所敷地内に設置する危険物貯蔵施設等の火災及び航空機墜落による火災の二次的影響であるばい煙等発生時に対して,外気を取り込む換気空調系統,外気を内部に取り込む系統・設備に分類し,影響評価を行うことで緊急時対策所等の機能を損なわない設計とする。	
		(5) 有毒ガス 有毒ガスの漏えいについては、固定施設(石油コンビナート施設 等)と可動施設(陸上輸送、海上輸送)からの流出が考えられるが、 緊急時対策所等と近隣の施設や周辺道路との間には離隔距離が確 保されていることから、有毒ガスの漏えいを想定した場合でも、緊 急時対策所の居住性が損なわれることはない。また、発電所周辺の 主要航路は、発電所から十分な離隔距離が確保されていることか ら、緊急時対策所の居住性が損なわれることはない。	
		(6) 船舶の衝突 船舶の衝突に対し、緊急時対策所等が設置される敷地高さは十分 高く、船舶の衝突を考慮する必要はない。また、緊急時対策所等に は、海水取水を必要としない設備とすることで、緊急時対策所等の 機能を損なわない設計とする。	
		(7) 電磁的障害 電磁的障害には、サージ・ノイズや電磁波の侵入があり、これら は低電圧の計測制御回路に対して影響を及ぼすおそれがある。 このため、緊急時対策所等の計測制御回路を構成する制御盤及び ケーブルは、鋼製筐体や金属シールド付ケーブルの適用により電磁 波の侵入を防止することで、緊急時対策所等の機能を損なわない設 計とする。	

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

第 34 条 緊急時对東所 (別添 2) 大飯発電所 3 / 4 号炉	泊発電所 3 号炉	女川原子力発電所 2 号炉	差異理由
別添2	別添2	別添2	
大飯発電所 3 号炉及び 4 号炉	泊発電所 3 号炉		
技術的能力説明資料	技術的能力説明資料	運用,手順説明資料	
緊急時対策所	緊急時対策所	緊急時対策所	

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



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

技術的能力に係る運用対策等(設計基準) 「選手工業を対して、		差異理由	女川原子力発電所 2 号炉			泊発電所 3 号炉			大飯発電所3/4号炉	
投稿的能力に係る運用対策等 (設計基準) 投資用 医9 運用・研 医9 重用・研 医9 運用・研 医9 重用・研 医9 重用・研 医9 運用・研 医9 重用・研 E9 E9 E9 E9 E9 E9 E9 E										
投稿的能力に係る運用対策等 (設計基準) 投資 運用・対策 下										
投稿的能力に係る運用対策等 (設計基準) 投資 運用・対策 下							E (M)	6等(設計基準	技術的能力に係る運用対策	
放表的 接換		the test of the tests						a de arran d		NE SECANON AND THE PER A SECURIT ALAREMY (OR OLD MERON)
第34年 至		記載方針の相違	NAME (DONE IN)	がかけばる運用	# 1 ## iP					
第34条 繁色時対策 第34条 繁色時対策所に要求されら極能を維持するため、保守対抗に基づき適 2011 (保守・直接 2011 (保守・自注 2011 (保守・直接 2011 (保守・自注 20			運用対策等	区分	対象項目	股價許可基準対象条文				
原 対策所 保守・必約 無効が対策所に果木なる地域を発作するため、連切に関するとした。必要に応じ着総を作う 表を実施するとした。必要に応じ着総を行う 理、点検を実施するとした。必要に応じ着総を行う 理、点検を実施するとした。必要に応じ着総を行う 要が有限に要求される機能を維持するため、通知に関する教育を定施が、 第条時対策所 集条時対策所 集条時対策所 原 連び で			-	-					緊急時対策所	体别 —
数有・訓練 保守管理に関する教育を定期的に実施する。			・緊急時対策所に要求される機能を維持するため、保守計			₩34 &				
情報収集設備			面に基づき適切に保守管理、点検を実施するとともに、必	保守・点検	聚急時対策所	緊急時対策所		M. A. Melk		教育・訓練 保守管理に関する教育を定期的に実施する。
### 1										
			THY MOREMY VEH & CREDICTLY.	EV.H Myles			情報収集時の運用・手順		情報収集設備	
放育・即練									 ERSS 伝送サーバ 	
液質・原体を 液性 液性 液性 液性 液性 液性 液性 液							- 2本科(中体)で用して新力・300年		・アーク表示機木	
・ 新日東新紀20日								教育・訓練		
・ トランレーバ・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・・							Ĩ.	運用・手順	通信連絡設備	
・トランシーバ ・インターフォン ・無料連級を指 ・運転計を設備 ・運転計を設備 ・アレビの識システム(指揮所・ ・呼転所関) ・アレビの識システム(技術) ・ かん 理談技術									· 衛星連結設備 · 衛星携帯電話設備	
- 無解連級役債 - 運転が立役債 ・ アレビの識システム(情應所 ・ 内側所別) - アレビの識システム(社内) - 加入電影投債								体制	・電力保安通信用電話設備・トランシーバ	
・ 実施権会会備 ・ アレビ企業レステム(物揮所・ 特殊所類) (保守・ 点検 ・ かして会議レステム(批判) ・ 加入電話技術									 無線連絡設備 	
特殊所関) - テレビ会議システム(社内) - 加入電話設備							35 条通信連絡設備にて整理する	保守・点輪	・テレビ会議システム(指揮所・	
								71. 7 11100	2004年(27年日日)	
(1) (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1) (1)							-	Marks , mother		
・ 報告第千万万夫ステトワーク・ はかかける月本はかかの								数 百、 訓練	・研用电話数価・統合原子力防災ネットワーク に接続する通信連絡設備	
酸素濃度・ 二酸化炭素濃度計 - 温度・ 運用・手順 ・濃度剤定開始の判断、頻度、濃度低下(上昇)時の運用・対応 手順								運用・手順		
一款让风景很及订								OK BILL	一联16次条据线杆	
保守・点検 ・定期点検、故障時の補修							・定期点検、故障時の補修			
教育・訓練・選用・対応に関する教育・訓練							・運用・対応に関する教育・訓練	教育・訓練		
		1								
	- 1									

泊発電所3号炉 審査取りまとめ資料 比較対象プラントの選定について

本資料は、泊発電所3号炉(以降、「泊3号炉」という。)のプラント側審査において地震・ 津波側審査の進捗を待つ期間があったことを踏まえた、審査取りまとめ資料(以降、「まとめ 資料」という。)の比較対象プラントの選定について整理を行うものである。

● 整理を行う経緯は、以下の通り

- ▶ 泊3号炉のプラント側審査が地震・津波側審査の進捗待ちとなった期間において、他 社プラントの新規制基準適合性審査が実施され、まとめ資料の充実が図られた。
- ➤ 泊3号炉が、まとめ資料一式を提出した2017年3月時点での新規制基準適合性審査はPWRプラントが中心であったが、現在はBWRプラントが中心となっており、それぞれの炉型の審査結果が積み上がった状況にある。
- ➤ 泊3号炉は PWR であり、PWR 特有の設備等を有することから、まとめ資料に先行の審査内容を反映する際には、単純に直近の許可済み BWR プラントを反映するのではなく、適切な比較対象プラントを選定した上で反映する必要がある。
- 比較対象プラントを選定する考え方は、以下の通り。

【基準適合に係る設計を反映するために比較するプラント(基本となる比較対象プラント) 選定の考え方】

各条文・審査項目の要求を満たすための設備構成・仕様、環境、運用を踏まえ、許可済みプラントの中から、新しい実績のプラントを選定する。具体的には以下の通り。

- ✓ 炉型に拠らず共通的な内容については、泊3号炉の地震・津波側審査が進捗した時点(2021年7月)で直近に許可済みであった女川2号炉を比較対象として先行審査知見の取り込みを行う。なお、同時期に審査が行われ、女川2号炉に次いで許可を受けた島根2号炉については、女川2号炉と島根2号炉の差異を確認し、島根2号炉との差異の中で泊3号炉の基準適合を示すために必要なものは反映する。
- ✓ 炉型固有の設備等を有する場合については、PWR プラントの新規制基準適合性審 査の最終実績である大飯 3/4 号炉を選定する。
- ✓ 個別の設計事項に相似性がある場合 (例えば3ループ特有の設計等)、大飯3/4号 炉以外の適切なプラントを選定する。

【先行審査知見※1を反映するために比較するプラント選定の考え方】

炉型に拠らないことから、まとめ資料を作成している時点で最新の許可済プラントと する。具体的には以下の通り。

✓ 泊3号炉の地震・津波側審査が進捗した時点(2021年7月)で直近に許可済みであった女川2号炉を比較対象として先行審査知見の取り込みを行う。なお、同時期に

審査が行われ、女川2号炉に次いで許可を受けた島根2号炉については、女川2号 炉と島根2号炉の差異を確認し、島根2号炉との差異の中で泊3号炉の基準適合を 示すために必要なものは反映する。

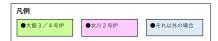
- ※1 主な事項は、以下の通り
 - ✓ これまでの審査の中で適正化された記載
 - ✓ 基準適合性を示すための説明の範囲、深さ
 - ✓ 設置(変更)許可申請書に記載する範囲、深さ
- 上述に基づく検討結果として、「基準適合に係る設計」と「先行審査知見」を反映するために選定した比較対象プラント一覧とその選定理由を別紙1に、条文・審査項目毎の詳細を別紙2に示す。

▶ 別紙1:比較対象プラント一覧

▶ 別紙2:比較対象プラント選定の詳細

以上

比較対象プラント一覧



主な審査項目			主な審査項目	基準適合に係 ステータス		係る設計を反映するための比較	先行審査知見を反映	比較表の様式	
					比較対象 選定理由		するための比較対象		
			・竜巻に対する設計方針	概ね説明済み	大飯3/4号炉	防護対象設備を内包した建屋設計の類似	女川 2 号炉	女川一泊一大飯	
		外部事象(第6条)		・火山事象に対する設計方針	概ね説明済み	女川2号炉	炉型によらず共通の要求に係る条文のため	女川 2 号炉	女川一泊一大飯
			・外部火災に対する設計方針	概ね説明済み	女川2号炉	炉型によらず共通の要求に係る条文のため	女川 2 号炉	女川一泊一大飯	
				・その他自然現象等に対する設計方針	概ね説明済み	女川2号炉	炉型によらず共通の要求に係る条文のため	女川 2 号炉	女川一泊一大飯
	B P	内部溢水(第	99条)	概ね説明済み	女川2号炉	評価ガイドに基づき実施しており、炉型による差異 がすくないため	女川 2 号炉	女川一泊一大飯	
	S	SFP (第16条,第23条)		概ね説明済み	大飯3/4号炉	PWR固有のプラント設計に基づくものであるため	女川 2 号炉	女川一泊一大飯	
	JE	原子炉制御雪	宮(第26条)	概ね説明済み(有毒 ガスはバックフィッ トのため新規説明)	女川 2 号炉	原子炉施設に共通の要求に係る条文であるため女川 2号炉をリファレンスとする 事故シーケンス選定等PMR個有設計に係る事項につ いては大飯3/4号炉をリファレンスとする	女川 2 号炉	女川一泊一大飯	
	E	緊急時対策所	斤(第34条)	概ね説明済み(有毒 ガスはバックフィッ トのため新規説明)	大飯3/4号炉	可搬型設備の設計方針や格納容器ペント設備の有無などPWR固有の設計	女川 2号炉	女川一泊一大飯	

【34条:緊急時対策所】

Į.	[目	内容
	プラント名	大飯3・4号炉
基準適合に係る設計を 反映するために 比較するプラント	具体的理由	当該条文は、原子炉施設に共通の要求に係る条文である。 ただし、①代替電源設備では、女川は常設設備と可搬設備を設置して多様性を図っているのに対し、大飯3・4号炉は泊3号炉と同様に可搬設備を複数台設置することで多重性を図っているなど基本設計及び適合方針が類似すること、及び②重大事故等発生時にプルーム放出の恐れがある場合の緊急時対策所を加圧する判断基準について、PWRでは「格納容器の破損」としているのに対し、格納容器ベント設備を有するBWRプラントである女川2号炉では「格納容器ベント」を判断基準として加えており、条件が異なる箇所があることから、PWRプラントとして基準適合性を網羅的に比較する観点から同一炉型である大飯3/4号炉を比較対象として選定する。
	プラント名	女川 2 号炉
先行審査知見を 反映するために 比較するプラント	反映すべき知見を 得るための主な方法	 ① 比較表による比較:比較表に掲載し,先行審査知見(基準適合上で考慮すべき事項、記載内容の充実を図るべき点)の比較・整理を行い,その結果,必要と判断した内容を反映する。 【事例】空気ボンベによる加圧停止条件の具体的な基準,緊急時対策所内に必要な休憩スペースについて。 ② 資料構成の比較*:当該条文のまとめ資料の構成について比較・整理を行い,その結果,必要と判断した資料を追加する。
	(当該方法の選定理由)	① 当該条文は、原子炉施設に共通の要求に係る条文であり、文章構成も類似の部分があることから、比較表形式での比較により先行審査知見の確認が可能なため。② 資料構成の比較・整理により基準適合の説明のために必要な資料の充足性を確認することが可能なため。

[※] 女川2号炉との資料構成の比較に加え、PWR の先行審査実績の取り込みの総括として、大飯3/4号炉のまとめ資料の作成状況(資料構成と内容) を条文・審査項目毎に確認し、基準適合性の網羅的な説明に必要な資料が揃っていることを確認する。

第34条 緊急時対策所

【凡例】 〇:記載あり

: 記載なし

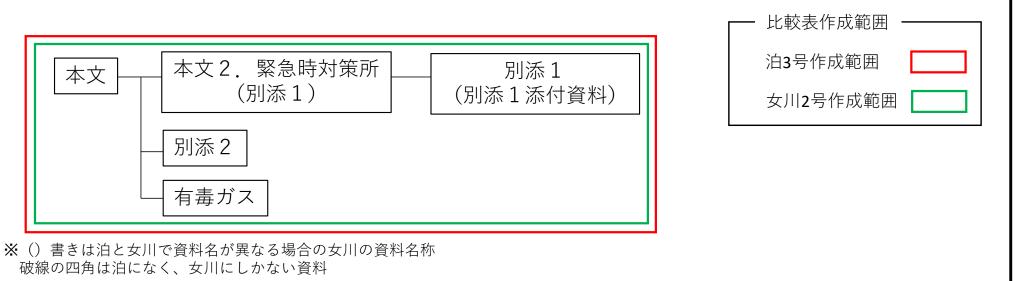
(○):本条文の資料の他箇所に記載

△:他条文の資料などに記載

3.6 · 未 来 心 内 7.3 木 7.7					△・池米久の貝付なこに記載
7	プラント	泊3号炉	作成状況	まとめ資料または比較表を新たに作成することとした理由 まとめ資料の作成を不要とした理由 もしくは	比較表を作成していない理由
女川	泊	まとめ資料	比較表	まとめ資料のFFAXを不安とした建由 もじくは 記載の充実を図ることとした理由	比較衣を下成していない建田
本文	本文	0	0	NOW YOU IN VECTOR OF	
別添					
別添1 緊急時対策所について(被ばく評価除く)	(別添1) 設置許可基準規則等への適合状況説明資料(緊急時対策所(補足説明資料))	0	0		
5. 添付資料					
5.1 チェンジングエリアについて	添付資料7:チェンジングエリアについて	0	0		
5.2 配備資機材等の数量等について	添付資料 9 : 配備資機材等の数量等について	0	0		
5.3 通信連絡設備の必要な容量及びデータ回線容量について	添付資料8:情報収集設備について	0	0		
5.4 SPDSのデータ伝送概要とパラメータについて	→ ○ ○ ○ ○ ○ ○ ○ ○ ○ ○ ○ ○ ○ ○ ○ ○ ○ ○ ○	0	0		
5.5 緊急時対策所の要員数とその運用について	添付資料10:緊急時対策所に最低限必要な要員について	0	0		
5.6 緊急体制について		△→○	× →O	他条文の読み込み→当該条文で書き下し	
5.7 発電所対策本部内における各機能班との情報共有について		△→○	× →O	他条文の読み込み→当該条文で書き下し	
5.8 設置許可基準規則第6条(外部からの衝撃による損傷の防止)への適合		△→○	× →O	他条文の読み込み→当該条文で書き下し	
5.9 女川原子力発電所における発電所対策本部体制と指揮命令及び情報の流	th.	△→○	× →O	他条文の読み込み→当該条文で書き下し	
5.10 停止中の 1 号及び 3 号炉のパラメータ監視性について		×	×	添付資料13の一部に記載があるため	
5.11 免震構造から耐震構造への計画変更について		×	×	女川原子力発電所特有の事項(設計変更)であり、泊3号炉	まとめ資料を作成していない
OLI JOBANIAN PRIBATION OF THE SALES OF THE S				に該当する事項がないため	
	添付資料1:3号炉用緊急時対策所(1,2号炉原子炉補助建屋内)の扱いについて	0	0		
	添付資料2:緊急時対策所周辺の機器配置等について	0	0		
	添付資料3:緊急時対策所設備の耐震性について	0	0		
	添付資料4:電源設備について	0	0		
	添付資料5:生体遮蔽装置について	0	0		
	添付資料6:換気設備等について	0	0		
	添付資料11:事象発生からプルーム通過後までの要員の動き等について	0	0		
	添付資料12:緊急安全対策要員の動線について	0	0		
	添付資料13:泊1,2号炉 使用済燃料ビット発災時の緊急時対策所への影響につい	0	0		
別添2 運用,手順説明資料 緊急時対策所	(別添 2) 緊急時対策所	0	0		
	防 中央制御室、緊急時対策所及び重大事故等対処上特に重要な操作を行う地点の有毒ガス防	∆→O	△→○	他条文の読み込み→当該条文で書き下し	
護について	護について				

泊3号炉 比較表の作成範囲

34条 緊急時対策所 -



資料構成	資料概要	比較表を作成していない理由
本文	設置変更許可申請書本文及び添付書類八に記 載する内容を記載した資料	
本文2.	基準適合性を確認する上で必要となる評価方 針及び評価内容をまとめた資料	
別添1	検討過程で考慮した事項・適合性の詳細内容 を整理した資料	
別添 2	運用,手順を説明した資料	
有毒ガス	バックフィットの有毒ガス防護に係る設計方 針をまとめた資料(26条、34条共通)	