```
本資料のうち，枠囲みの内容は商業機密の観点や防護上の観点 から公開できません。
```

| 女川原子力発電所第2号機 |  |
| :---: | :---: | 工事計画審査資料

VI－1－1－8 発電用原子炉施設の溢水防護に関する説明書

2021年8月

東北電力株式会社

VI－1－1－8－1 溢水等による損傷防止の基本方針
VI－1－1－8－2 防護すべき設備の設定
VI－1－1－8－3 溢水評価条件の設定
VI－1－1－8－4 溢水影響に関する評価
VI－1－1－8－5 溢水防護施設の詳細設計

> VI-1-1-8-1 溢水等による損傷防止の基本方針
O2（1）VI－1－1－8－1 R 2
1．概要 ..... $\cdot 1$
2．溢水等による損傷防止の基本方針 ..... $\cdot 1$
2.1 防護すべき設備の設定 ..... $\cdot 3$
2.2 溢水評価条件の設定 ..... $\cdot 3$
2.3 溢水評価及び防護設計方針 ..... $\cdot 6$
2.4 溢水防護に関する施設の設計方針 ..... $\cdot 9$
3．適用規格 ..... 12

## 1．概要

本資料は，「実用発電用原子炬及びその附属施設の技術基準に関する規則」（以下「技術基準規則」という。）第 12 条及び第 54 条並びに「実用発電用原子炉及びその附属施設 の技術基準に関する規則の解釈」（以下「解釈」という。）に適合する設計とするため，設計基準対象施設及び重大事故等対処設備が発電所施設内における溢水の発生によりそ の要求される機能を損ならおそれがある場合に，防護処置その他の適切な処置を講じる ことを説明するものである。

## 2．溢水等による損傷防止の基本方針

「原子力発電所の内部溢水影響評価ガイド」（以下「評価ガイド」という。）を踏まえ て，発電用原子炉施設内における溢水が発生した場合においても，発電用原子炉を高温停止でき，引き続き低温停止及び放射性物質の閉じ込め機能を維持できる設計とする。 また，停止状態にある場合は，引き続きその状態を維持できる設計とする。さらに，使用済燃料プールにおいては，使用済燃料プールの泠却機能及び使用済燃料プールへの給水機能を維持できる設計とする。ここで，これらの機能を維持するために必要な設備（以下「溢水防護対象設備」という。）について，これら設備が，没水，被水及び蒸気の影響 を受けて，その安全機能を損なわない設計（多重性又は多様性を有する設備が同時にそ の安全機能を損なわない設計）とする。また，溢水の影響により発電用原子炬に外乱が及び，かつ，安全保護系，原子炉停止系の作動を要求される場合には，その溢水の影響 を考慮した上で，「発電用軽水型原子炉施設の安全評価に関する審査指針」に基づき必要 な機器の単一故障を考慮し，発生が予想される運転時の異常な過渡変化又は設計基準事故について安全解析を行い，炉心損傷に至ることなく当該事象を収束できる設計とする。

重大事故防止設備については，溢水の影響により設計基準対象施設の安全機能と同時 にその機能が喪失しないよう設計基準対象設備等の配置を含めて位置的分散を図る設計 とする。また，重大事故等対処設備であって，重大事故防止設備でない設備は，修復性等も考慮の上，できる限り内部溢水に対する頑健性を確保する設計とする。さらに，重大事故等対処設備のみによる安全性確保として，設計基準対象施設の機能に期待せずに，重大事故等対処設備によりプラントの安全性に関する主要な機能が損なわれるおそれの ない設計とする。

溢水防護対象設備及び重大事故等対処設備を防護すべき設備とし，設定方針を「2．1防護すべき設備の設定」に示す。

溢水評価を実施するに当たり，溢水源及び溢水量を，溢水影響を評価するために想定 する機器の破損等により生じる溢水（以下「想定破損による溢水」という。），発電所内 で生じる異常状態（火災を含む。）の拡大防止のために設置される系統からの放水による溢水（以下「消火水の放水による溢水」という。）並びに地震に起因する機器の破損等に より生じる溢水（使用済燃料プール等のスロッシングにより生じる溢水を含む。）の発生

要因別に設定する。なお，施設定期検査中においては，使用済燃料プール，原子炉ウェ ル及び蒸気乾燥器•気水分離器ピットのスロッシングにより生じる溢水を踏まえ溢水源及び溢水量を設定する。その他の要因による溢水として，地下水の流入，地震以外の自然現象，機器の誤作動等により生じる溢水（以下「その他の溢水」という。）を考慮し，溢水源及び溢水量を設定する。

溢水防護に対する評価対象区画（以下「溢水防護区画」という。）及び溢水経路は，溢水防護区画内外で発生を想定する溢水に対して，当該区画内の溢水水位が最も高くなる ように設定する。溢水源，溢水量，溢水防護区画及び溢水経路の設定方針を「2．2 溢水評価条件の設定」に示す。

溢水評価では，没水，被水及び蒸気の影響を受けて要求される機能を損ならおそれが ある防護すべき設備に対して，溢水影響評価を実施し，必要に応じて防護対策を実施す る。具体的な評価及び防護設計方針を，「2．3．1防護すべき設備を内包する建屋内及び エリア内で発生する溢水に関する溢水評価及び防護設計方針」のらち「（1）没水の影響 に対する評価及び防護設計方針」，「（2）被水の影響に対する評価及び防護設計方針」及 び「（3）蒸気影響に対する評価及び防護設計方針」に示す。

使用済燃料プールの機能維持に関しては，発生を想定する溢水の影響を受けて，使用済燃料プール泠却系統及び給水系統が要求される機能を損ならおそれがないことを評価 する。具体的な評価及び防護設計方針を，「2．3．2 使用済燃料プールの機能維持に関す る評価及び防護設計方針」に示す。

溢水防護区画を内包する建屋外から溢水が流入するおそれがある場合には，防護対策 により溢水の流入を防止する。具体的な評価及び防護設計方針を，「2．3．3 防護すべき設備を内包する建屋外及びエリア外で発生する溢水に関する溢水評価及び防護設計方針」 に示す。

発電用原子炉施設内の放射性物質を含む液体を内包する容器，配管その他の設備（ポ ンプ，弁，使用済燃料プール，原子炉ウェル，蒸気乾燥器•気水分離器ピット）から放射性物質を含む液体があふれ出るおそれがある場合において，放射性物質を含む液体が管理区域外へ漏えいすることを防止する設計とする。管理区域外への漏えい防止に関す る評価及び防護設計方針を「2．3．4 放射性物質を含んだ液体の管理区域外への漏えい防止に関する溢水評価及び防護設計方針」に示す。

防護すべき設備が発生を想定する溢水により要求される機能を損ならおそれがある場合，又は放射性物質を含む液体が管理区域外に漏えいするおそれがある場合には，防護対策その他の適切な処置を実施する。発生を想定する溢水から防護すべき設備を防護す るための施設（以下「溢水防護に関する施設」という。）について，実施する防護対策そ の他の適切な処置の設計方針を「2．4 溢水防護に関する施設の設計方針」に示す。

溢水評価条件の変更により評価結果が影響を受けないことを確認するために，溢水防護区画において，各種設備の追加及び資機材の持込みにより評価条件としている溢水源，

溢水経路及び滞留面積等に見直しがある場合は，溢水評価への影響確認を行うこととし，保安規定に定めて管理する。

## 2.1 防護すべき設備の設定

評価ガイドを踏まえ，以下のとおり溢水防護対象設備を設定する。
（1）「発電用軽水型原子炉施設の安全機能の重要度分類に関する審査指針」における分類のクラス 1,2 に属する構築物，系統及び機器に加え，安全評価上その機能を期待するクラス 3 に属する構築物，系統及び機器のうち，以下の機能を達成するため の重要度の特に高い安全機能を有する系統が，その安全機能を適切に維持するため に必要な設備
－運転状態にある場合には，発電用原子炉を高温停止及び，引き続き低温停止する ことができ，並びに放射性物質の閉じ込め機能を維持するための設備。
－停止状態にある場合は引き続きその状態を維持する設備。
（2）使用済燃料プールの泠却機能及び使用済燃料プールへの給水機能を適切に維持

## 2.2 溢水評価条件の設定

（1）溢水源及び溢水量の設定
溢水源及び溢水量は，想定破損による溢水，消火水の放水による溢水及び地震起因による溢水を踏まえ設定する。また，その他の溢水も評価する。

想定破損による溢水又は消火水の放水による溢水の溢水源の想定に当たっては，一系統における単一の機器の破損又は単一箇所での異常状態の発生とし，他の系統及び機器は健全なものと仮定する。また，一系統にて多重性又は多様性を有する機器がある場合においても，そのうち単一の機器が破損すると仮定する。号機間で共用する建屋及び一体構造の建屋に設置される機器にあっては，共用，非共用機器に係わらず，その建屋内で単一の溢水源を想定し，建屋全体の溢水経路を考慮する。

想定破損による溢水では，評価ガイドを参照し，高エネルギ配管は「完全全周破断」，低エネルギ配管は「配管内径の $1 / 2$ の長さと配管肉厚の $1 / 2$ の幅を有する貫通クラック（以下「貫通クラック」という。）」の破損を想定した評価とし，想定 する破損箇所は溢水影響が最も大きくなる位置とする。

ただし，高エネルギ配管については，ターミナルエンドを除き，応力評価の結果 により，以下のとおり破損形状を想定する。
－原子炉泠却材圧力バウンダリ及び原子炉格納容器バウンダリの配管について，発

生応力が許容応力の 0.8 倍以下であり，疲れ累積係数が 0.1 以下であれば破損を想定しない。
－原子炉冷却材圧力バウンダリ及び原子炉格納容器バウンダリ以外の配管について，発生応力が許容応力の 0.4 倍を超え 0.8 倍以下であり，疲れ累積係数が 0.1 以下 であれば「貫通クラック」による溢水を想定した評価とする。また，発生応力が許容応力の 0.4 倍以下であり，疲れ累積係数が 0.1 以下であれば破損は想定しな い。

低エネルギ配管については，配管の発生応力が許容応力の 0.4 倍以下であれば破損は想定しない。

破損を想定しない高エネルギ配管と低エネルギ配管は，評価結果に影響するよう な配管減肉がないことを確認するために，継続的な肉厚管理を実施することとし，保安規定に定めて管理する。

また，高エネルギ配管として運転している時間の割合が，当該系統の運転してい る時間の $2 \%$ 又はプラント運転期間の $1 \%$ より小さいことから低エネルギ配管とす る系統（ほう酸水注入系，残留熱除去系，低圧炉心スプレイ系，高圧炉心スプレイ系，原子炉隔離時冷却系，加熱蒸気及び復水戻り系）については，運転時間実績管理を実施することとし，保安規定に定めて管理する。

消火水の放水による溢水では，消火活動に伴う消火栓からの放水量を溢水量とし て設定する。消火栓以外の設備である発電所内で生じる異常状態（火災を含む。）の拡大防止のために設置されるスプリンクラ及び格納容器スプレイ冷却系からの溢水 については，防護すべき設備が溢水影響を受けない設計とする。具体的には，防護 すべき設備が設置される建屋には，スプリンクラは設置しない設計とする。格納容器スプレイ系統の作動により発生する溢水については，原子炉絡納容器内の防護す べき設備が要求される機能を損なうおそれがない設計とし，詳細は添付書類「VI－1－ 1－6 安全設備及び重大事故等対処設備が使用される条件の下における健全性に関 する説明書」の「2．3 環境条件等」に示す。また，格納容器スプレイ冷却系は，単一故障により誤作動しないように設計されることから，誤作動による溢水は想定し ない。

地震起因による溢水では，溢水源となり得る機器（流体を内包する機器）のらち，基準地震動S s による地震力により破損が生じる機器及び使用済燃料プール等のス ロッシングによる漏えい水を溢水源として設定する。耐震 S クラス機器については，基準地震動 S s による地震力によって破損は生じないことから溢水源として想定し ない。また，耐震 B 及びCクラス機器のうち耐震対策工事の実施又は設計上の裕度 の考慮により，基準地震動 S s による地震力に対して耐震性が確保されているもの については溢水源として想定しない。

溢水量の算出に当たつては，漏水が生じるとした機器のうち防護すべき設備への

溢水の影響が最も大きくなる位置で漏水が生じるものとして評価する。
溢水源となる配管については破断形状を完全全周破断とし，溢水源となる容器に ついては全保有水量を考慮した上で，溢水量を算出する。

使用済燃料プール等のスロッシングによる溢水量の算出に当たっては，基準地震動 S s による地震力により生じるスロッシング現象を三次元流動解析により評価し，使用済燃料プール外へ漏えいする溢水量を考慮し，施設定期検査中においては，使用済燃料プール，原子炉ウェル及び蒸気乾燥器•気水分離器ピットのスロッシング による溢水を考慮し溢水源として設定する。

また，隔離による漏えい停止を期待する場合は，漏えい停止までの隔離時間を考慮し，配管の破損箇所から流出した漏水量と隔離後の溢水量として隔離範囲内の系統の保有水量を合算して設定する。ここで，漏水量は，配管の破損箇所からの流出流量に隔離時間を乗じて設定する。なお，手動による漏えい停止の手順は，保安規定に定めて管理する。

その他の溢水については，地下水の流入，降水，屋外タンクの竜巻による飛来物 の衝突による破損に伴ら漏えい等の地震以外の自然現象に伴ら溢水，機器の誤作動，弁グランド部及び配管フランジ部からの漏えい事象を想定する。

溢水源及び溢水量の設定の具体的な内容を添付書類「VI－1－1－8－3 溢水評価条件 の設定」のらち「2．溢水源及び溢水量の設定」に示す。
（2）溢水防護区画及び溢水経路の設定
溢水防護区画は，防護すべき設備が設置されている全ての区画並びに中央制御室及び現場操作が必要な設備へのアクセス通路について設定する。

溢水防護区画は壁，扉，堰，床段差等，又はそれらの組み合わせによって他の区画と分離される区画として設定する。

溢水経路は，溢水防護区画内外で発生を想定する溢水に対して，当該区画内の溢水水位が最も高くなるように設定する。アクセス通路の設定については，必要に応 じて環境の温度及び放射線量を考慮する。消火活動により区画の扉を開放する場合 は，開放した扉からの消火水の伝播を考慮した溢水経路とする。なお，火災により貫通部の止水機能が損なわれる場合には，当該貫通部からの消火水の流入を考慮す る。

また，溢水経路を構成する水密扉については，閉止状態を確実にするために，中央制御室における閉止状態の確認，開放後の確実な閉止操作及び閉止されていない状態が確認された場合の閉止操作の手順書の整備を行うこととし，保安規定に定め て管理する。
常設している堰の取り外し及びハッチを開放する場合の運用を保安規定に定めて管理する。

溢水防護区画及び溢水経路の設定の具体的な内容を添付書類「VI－1－1－8－3 溢水

評価条件の設定」のらち「3．溢水防護区画及び溢水経路の設定」に示す。

## 2.3 溢水評価及び防護設計方針

2．3．1 防護すべき設備を内包する建屋内及びエリア内で発生する溢水に関する溢水評価及び防護設計方針
（1）没水の影響に対する評価及び防護設計方針発生を想定する溢水量，溢水防護区画及び溢水経路から算出される溢水水位と，防護すべき設備が要求される機能を損ならおそれがある高さ（以下「機能喪失高 さ」という。）を評価し，防護すべき設備が没水の影響により要求される機能を損 ならおそれがないことを評価する。

また，溢水の流入状態，溢水源からの距離，人のアクセス等による一時的な水位変動を考慮し，機能喪失高さは，溢水水位に対して裕度を確保する設計とする。具体的には，防護すべき設備の機能喪失高さが溢水防護区画ごとに算出される溢水水位に対して一律 100 mm 以上の裕度を確保する設計とする。

さらに，機能喪失高さは，区画の床勾配による床面高さのばらつきを考慮した設計とする。

防護すべき設備が溢水による水位に対し機能喪失高さを確保できないおそれが ある場合は，溢水水位を上回る高さまで，止水性を維持する壁，扉，蓋，堰，逆流防止装置又は貫通部止水処置により溢水伝播を防止する対策を実施する。

止水性を維持する溢水防護に関する施設については，試験又は机上評価にて止水性を確認する設計とする。

消火水の放水による没水影響で防護すべき設備の機能を損ならおそれがある場合には，水消火を行わない消火手段（ハロンガス消火設備による消火，ケーブル トレイ消火設備による消火又は消火器による消火）を採用することで没水の影響 が発生しない設計とする。さらに当該エリアへの不用意な放水を行わない運用と することとし保安規定に定めて管理する。
没水影響評価の具体的な内容を添付書類「VI－1－1－8－4 溢水影響に関する評価」 のらち「2．1 没水影響に対する評価」に示す。
（2）被水の影響に対する評価及び防護設計方針
溢水源からの直線軌道及び放物線軌道の飛散による被水並びに天井面の開口部又は貫通部からの被水の影響を受ける範囲内にある防護すべき設備が被水により安全機能を損ならおそれがないことを評価する。

防護すべき設備は，被水に対する保護構造（以下「保護構造」という。）を有し被水影響を受けても要求される機能を損ならおそれがない設計とする。
保護構造を有さない場合は，要求される機能を損ならおそれがないよう同時に溢水の影響を受けないような配置設計又は被水の影響を受けない設計とする。

保護構造により要求される機能を損ならおそれがない設計とする設備について は，評価された被水条件を考慮しても要求される機能を損ならおそれがないこと を設計時に確認し，保護構造を維持するための保守管理を実施する。

また，水消火を行う場合には，消火対象以外の設備への誤放水がないよう，消火放水時に不用意な放水を行わない運用とすることとし保安規定に定めて管理す る。
被水影響評価の具体的な内容を添付書類「VI－1－1－8－4 溢水影響に関する評価」 のうち「2．2 被水影響に対する評価」に示す。
（3）蒸気影響に対する評価及び防護設計方針
溢水防護区画内で発生を想定する溢水源からの漏えい蒸気の直接噴出及び拡散 による影響を受ける範囲内にある防護すべき設備が，蒸気放出の影響により要求 される機能を損ならおそれがないことを評価する。

防護すべき設備は，溢水源からの漏えい蒸気を考慮した耐蒸気仕様を有し，蒸気影響を受けても要求される機能を損ならおそれがない設計とする。

耐蒸気仕様を有さない場合は，要求される機能を損ならおそれがないよう多重性又は多様性を有し，同時に溢水の影響を受けないような別区画に設置され，要求される機能を同時に損ならことのない設計又は蒸気曝露試験により設備の健全性が確認されている漏えい蒸気影響を緩和するための対策を実施する。

蒸気曝露試験は，漏えい蒸気による環境において要求される機能を損なうおそ れがある電気設備又は計装設備を対象に，漏えい蒸気による環境条件（温度，湿度及び圧力）により対象設備が要求される機能を損なわないことを評価するため に実施する。ただし，試験実施が困難な機器については，漏えい蒸気による環境条件に対する耐性を机上評価する。

主蒸気管破断事故時等には，原子炉建屋原子炉棟内外の差圧による原子炉建屋 ブローアウトパネルの開放により，溢水防護区画内において蒸気影響を軽減する設計とする。

また，防護すべき設備が蒸気環境に曝された場合，防護すべき設備の要求され る機能が損なわれていないことを確認することとし，保安規定に定めて管理する。

蒸気影響評価の具体的な内容を添付書類「VI－1－1－8－4 溢水影響に関する評価」 のらち「2．3 蒸気影響に対する評価」に示す。

原子炉建屋ブローアウトパネルに関する具体的な設計方針については，添付書類「VI－1－1－6 安全設備及び重大事故等対処設備が使用される条件の下における健全性に関する説明書」に示す。

2．3．2 使用済燃料プールのスロッシング後の機能維持に関する評価及び防護設計方針

使用済燃料プール等のスロッシング後の機能維持に関しては，基準地震動S s による地震力によって生じるスロッシング後の使用済燃料プール等の水位低下を考慮しても，使用済燃料プールの泠却機能及び使用済燃料プールへの給水機能が確保され，それらを用いることにより適切な水温（水温 $65^{\circ} \mathrm{C}$ 以下）及び遮蔽水位 （オーバーフロー水位）が維持できることを評価する。
使用済燃料プール等のスロッシングによる溢水量の算出に当たっては，基準地震動S s による地震力によって生じるスロッシング現象を3次元流動解析により評価する。その際，使用済燃料プールの初期水位はオーバーフロー水位として評価する。

使用済燃料プール機能維持評価の具体的な内容を添付書類「VI－1－1－8－4 溢水影響に関する評価」のらち「2．4 使用済燃料プールの機能維持に関する溢水評価」 に示す。

2．3．3 防護すべき設備を内包するエリア外及び建屋外で発生する溢水に関する溢水評価及び防護設計方針

防護すべき設備を内包するエリア外及び建屋外において，発生を想定する溢水 である循環水系配管の伸縮継手の破損による溢水，屋外タンクの破損による溢水及び地下水等が，防護すべき設備を内包するエリア内及び建屋内に流入するおそ れがある場合には，壁，扉，堰等の設置及び貫通部止水処置により流入を防止す る設計とし，防護すべき設備が要求される機能を損ならおそれがない設計とする。

また，防護すべき設備を内包するエリア外及び建屋外で発生する溢水量の低減対策として以下に期待する。

タービン建屋内における循環水系配管の伸縮継手及びタービン補機冷却海水系配管において耐震性を確認していない箇所からの溢水を早期に自動検知し，自動隔離を行らために，循環水系隔離システム（漏えい検出器，復水器水室出入口弁，漏えい検出制御盤等）及びタービン補機冷却海水系隔離システム（漏えい検出器， タービン補機冷却海水ポンプ吐出弁，漏えい検出制御盤等）を設置する。循環水系隔離システムについては，隔離信号発信後約 30 秒で循環水ポンプを停止するとと もに，約 3 分で復水器水室出入口弁を自動閉止することにより破断想定箇所と海洋を隔離する設計とし，タービン補機冷却海水系隔離システムについては，隔離信号発信後約 30 秒でタービン補機冷却海水ポンプを停止するとともに，タービ ン補機冷却海水ポンプ吐出弁を自動閉止することにより破断想定箇所と海洋を隔離する設計とする。

地下水については，地下水位低下設備のうち揚水ポンプの故障等により建屋周

囲の水位が地表面まで上昇することを想定し，建屋外周部における壁及び貫通部止水処置により防護すべき設備を内包する建屋への流入を防止する設計とする。

防護すべき設備を内包するエリア外及び建屋外で発生する溢水に関する溢水評価の具体的な内容を添付書類「VI－1－1－8－4 溢水影響に関する評価」のらち「3．溢水防護区画を内包する建屋外からの流入防止」に示す。

2．3．4 放射性物質を含んだ液体の管理区域外への漏えい防止に関する溢水評価及び防護設計方針

発電用原子炉施設内の放射性物質を含む液体を内包する容器，配管及びその他 の設備（ポンプ，弁，使用済燃料プール，原子炉ウェル，蒸気乾燥器•気水分離器ピット）からあふれ出る放射性物質を含む液体について，溢水量，溢水防護区画及び溢水経路により溢水水位を算出し，放射性物質を内包する液体が管理区域外へ漏えいすることを防止し伝播するおそれがないことを評価する。なお，地震時における放射性物質を含む液体の溢水量の算出については，耐震重要度分類に応じた要求される地震力を用いて設計する。
放射性物質を含む液体が管理区域外に伝播するおそれがある場合には管理区域外への溢水伝播を防止するため，防護対策を実施する。

評価で期待する溢水防護対策として，漏えいする溢水水位を上回る高さを有す る伝播防止処置を実施し，放射性物質を含む液体が管理区域外へ伝播しない設計 とする。また，溢水防護対策は，溢水の流入状態，溢水源からの距離，人のアク セス等による一時的な水位変動を考慮し，溢水水位に対して原則 100 mm 以上の裕度を確保する設計とする。

管理区域外への漏えい防止に関する溢水評価の具体的な内容を添付書類「VI－ 1－1－8－4 溢水影響に関する評価」のらち「4．管理区域外への漏えい防止に関す る溢水評価」に示す。

## 2.4 溢水防護に関する施設の設計方針

$「 2.2$ 溢水評価条件の設定」及び「2．3 溢水評価及び防護設計方針」を踏まえ，溢水防護区画の設定，溢水経路の設定及び溢水評価において期待する溢水防護に関す る施設の設計方針を以下に示す。設計に当たつては，溢水防護に関する施設が要求さ れる機能を踏まえ，溢水の伝播を防止する設備及び蒸気影響を緩和する設備に分類し設計方針を定める。

また，溢水防護に期待する施設は，要求される機能を維持するため，計画的に保守管理を実施するとともに，必要に応じ補修を実施することとし，保安規定に定めて管理する。

溢水防護に関する施設の設計方針を添付書類「VI－1－1－8－5 溢水防護施設の詳細設

計」に示す。

## 2．4．1 溢水伝播を防止する設備

（1）水密扉（浸水防止設備と一部兼用）
原子炉建屋，制御建屋，海水ポンプ室，復水貯蔵タンクエリア，軽油タンクエ リア，タービン建屋，補助ボイラー建屋及び屋外で発生を想定する溢水が，溢水防護区画内へ伝播しない設計とするために，原子炉建屋，制御建屋，海水ポンプ室，軽油タンクエリアに止水性を有する水密扉を設置する。

また，原子炉建屋浸水防止水密扉（No．1），原子炉建屋浸水防止水密扉（No．2），制御建屋浸水防止水密扉（No．1），制御建屋浸水防止水密扉（No．2），制御建屋浸水防止水密扉（No．3），制御建屋浸水防止水密扉（No．4），制御建屋浸水防止水密扉（No．5），計測制御電源室（B）浸水防止水密扉（No．3），制御建屋空調機械（A）室浸水防止水密扉，制御建屋空調機械（B）室浸水防止水密扉，第 2 号機 MCR 浸水防止水密扉を，浸水防止設備として兼用する。

原子炬建屋，制御建屋，海水ポンプ室，軽油タンクエリアに設置する水密扉は，発生を想定する溢水水位による静水圧に対し，溢水伝播を防止する機能を維持す る設計とする。また，地震時及び地震後において期待する水密扉については，基準地震動 S s による地震力に対して，溢水伝播を防止する機能を維持する設計と する。それ以外の水密扉については，主要設備リストにおける耐震重要度分類に て要求される地震力に対して，溢水伝播を防止する機能を維持する設計とする。
（2）浸水防止蓋（浸水防止設備と兼用）
屋外で発生を想定する溢水が，溢水防護区画内へ伝播しない設計とするために，軽油タンクエリアに止水性を有する浸水防止蓋を設置する。また，軽油タンクエ リアに設置する浸水防止蓋を，浸水防止設備として兼用する。
浸水防止蓋は，発生を想定する溢水水位による静水圧に対し，溢水伝播を防止 する機能を維持する設計とする。また，地震時及び地震後において，基準地震動 S s による地震力に対して，溢水伝播を防止する機能を維持する設計とする。
（3）浸水防止堰
原子炉建屋及び制御建屋で発生を想定する溢水が，溢水防護区画内へ伝播しな い設計とするために，原子炉建屋及び制御建屋に止水性を有する浸水防止堰を設置する。

原子炉建屋及び制御建屋に設置する浸水防止堰は，発生を想定する溢水水位に よる静水圧に対し，溢水伝播を防止する機能を維持する設計とする。
また，地震時及び地震後において，期待する浸水防止堰については，基準地震動 S s による地震力に対して，溢水伝播を防止する機能を維持する設計とする。 それ以外の浸水防止堰については，主要設備リストにおける耐震重要度分類にて

要求される地震力に対して，溢水伝播を防止する機能を維持する設計とする。
（4）管理区域外伝播防止水密扉（原子炉建屋と一部兼用）及び管理区域外伝播防止堰

管理区域内で発生を想定する放射性物質を含む液体が，管理区域外へ伝播しな い設計とするために，原子炉建屋，制御建屋及びタービン建屋に管理区域外伝播防止水密扉及び管理区域外伝播防止堰を設置する。

また，原子炉建屋の原子炉建屋大物搬入口を，管理区域外伝播防止水密扉とし て兼用する。

原子炉建屋，制御建屋及びタービン建屋に設置する管理区域外伝播防止水密扉及び管理区域外伝播防止堰は，発生を想定する溢水水位による静水圧に対し，溢水伝播を防止する機能を維持する設計とする。

また，地震時及び地震後において期待する管理区域外伝播防止水密扉及び管理区域外伝播防止堰については，主要設備リストにおける耐震重要度分類にて要求 される地震力に対して，溢水伝播を防止する機能を維持する設計とする。
（5）逆流防止装置
原子炉建屋及び制御建屋で発生を想定する溢水が，床ドレンラインを介して溢水防護区画内へ伝播しない設計とするために，床ドレンラインに止水性を有する逆流防止装置を設置する。

逆流防止装置は，発生を想定する溢水水位による静水圧に対し，溢水伝播を防止する機能を維持する設計とする。

また，地震時及び地震後において期待する逆流防止装置については，基準地震動 S s による地震力に対して，溢水伝播を防止する機能を維持する設計とする。 それ以外の逆流防止装置については，主要設備リストにおける耐震重要度分類に て要求される地震力に対して，溢水伝播を防止する機能を維持する設計とする。
（6）貫通部止水処置（浸水防止設備と一部兼用）
原子炉建屋，制御建屋，海水ポンプ室，復水貯蔵タンクエリア，軽油タンクエ リア，タービン建屋，補助ボイラー建屋及び屋外にて発生を想定する溢水が，溢水防護区画内へ伝播しない設計とするため，貫通部止水処置を実施する。
原子炉建屋，制御建屋，海水ポンプ室，復水貯蔵タンクエリア，軽油タンクエ リア及びタービン建屋に設置する貫通部止水処置は，発生を想定する溢水水位に よる静水圧及び溢水の要因となる事象に伴い生じる荷重や環境に対し，溢水伝播 を防止する機能を維持する設計とする。

また，地震時及び地震後において期待する貫通部止水処置については，基準地震動 S s による地震力に対して，溢水伝播を防止する機能を維持する設計とする。 それ以外の貫通部止水処置については，主要設備リストにおける耐震重要度分類 にて要求される地震力に対して，溢水伝播を防止する機能を維持する設計とする。
（7）循環水系隔離システム
タービン建屋復水器エリアで発生を想定する循環水系配管破断箇所からの溢水量を低減するために，循環水系配管破断箇所からの溢水を早期に自動検知し，隔離を行うために，循環水系隔離システム（漏えい検出器，復水器水室出入口弁，漏えい検出制御盤等）を設置する。

また，地震時及び地震後において，基準地震動 S s による地震力に対して，溢水量を低減する機能を維持する設計とする。
（8）タービン補機冷却海水系隔離システム
タービン建屋内のタービン補機冷却水系熱交換器を設置するエリアで発生を想定するタービン補機冷却海水系配管破断箇所からの溢水量を低減するために，タ ービン補機冷却海水系配管破断箇所からの溢水を早期に自動検知し，隔離を行う タービン補機冷却海水系隔離システム（漏えい検出器，タービン補機冷却海水ポ ンプ吐出弁，漏えい検出制御盤等）を設置する。

また，地震時及び地震後において，基準地震動 S s による地震力に対して，溢水量を低減する機能を維持する設計とする。

## 2．4．2 蒸気影響を緩和する設備

（1）蒸気防護カバー
タービン建屋内で想定する漏えい蒸気が防護すべき設備へ与える影響を緩和す るために防護すべき設備を囲ら蒸気防護カバーを設置する。

蒸気防護カバーは，蒸気の噴出による荷重に対して蒸気影響を緩和する機能を損ならおそれがない設計とする。

## 2．4．3 排水を期待する設備

（1）床ドレンライン
原子炉建屋内に配置される床ドレンラインは，原子炉建屋内で溢水の影響を評価するために発電所内で生じる異常状態（火災を含む。）の拡大防止のために設置 される系統からの放水による溢水を定められた区画へ排水させる設計とする。

床ドレンラインは，上記の発生を想定する溢水が，排水される静水圧に対して閉塞せず，排水機能を損なうおそれがない設計とする。

3．適用規格
適用する規格としては，既往工認で適用実績がある規格のほか，最新の規格基準につ いても技術的妥当性及び適用性を示したうえで適用可能とする。適用する規格，基準，指針等を以下に示す。
－発電用原子力設備規格 設計•建設規格（J S M E S N C 1－2005／2007）

- 原子力発電所耐震設計技術指針（ J E A G 4 6 O 1－1987）
- 原子力発電所耐震設計技術指針 重要度分類•許容応力編（JEAG46011 補— 1984）
- 原子力発電所の火災防護指針（ J E A G 4 6 0 7－2010）
- 原子力発電所耐震設計技術指針（J E A G 4 6 O 1－1991 追補版）
- 日本産業規格（ J I S ）
- 建築基準法（昭和 25 年 5 月 24 日法律第201号）
- 建築基準法施行令（昭和 25 年 11 月 16 日政令第 338 号）
- 消防法（昭和 23 年 7 月 24 日法律第 186 号）
- 消防法施行令（昭和 36 年 3 月 25 日政令第 37 号）
- 実用発電用原子炉及びその附属施設の技術基準に関する規則の解釈（平成 25 年 6 月 19 日原規技発第1306194号）
- 鉄筋コンクリート構造計算規準－許容応力度設計法－日本建築学会1999年
- 鉄筋コンクリート構造計算規準 日本建築学会 2010 年
- 鋼構造設計規準－許容応力度設計法－日本建築学会 2005 年
- 各種合成構造設計指針•同解説 日本建築学会2010年
- 発電用軽水型原子炉施設の安全評価に関する審査指針（平成 2 年 8 月 30 日 原子力安全委員会）
- 原子力施設における建築物の維持管理指針•同解説 日本建築学会 2015 年
- 水道施設耐震工法指針•解説 日本水道協会1997年
- 水道施設耐震工法指針•解説 日本水道協会2009年
- コンクリート標準示方書［構造性能照査編］土木学会 2002年
- 鋼構造接合部設計指針 日本建築学会 2012 年
- 機械工学便覧 基礎編 $\alpha 3$ 材料力学 日本機械学会 2005 年

VI－1－1－8－2 防護すべき設備の設定
1．概要 ..... 1
2．防護すべき設備の設定 ..... 1
2.1 防護すべき設備の設定方針 ..... 1
2.2 防護すべき設備の抽出 ..... 1
2.3 防護すべき設備のらち評価対象の選定について・ ..... 23

## 1．概要

本資料は，技術基準規則第 12 条，第 54 条及びその解釈並びに評価ガイドを踏まえて，発電用原子炉施設内で発生を想定する溢水の影響から防護すべき設備の設定の考え方を説明するものである。

2．防護すべき設備の設定
2.1 防護すべき設備の設定方針

溢水から防護すべき設備として，「発電用軽水型原子炉施設の安全機能の重要度分類に関する審査指針」（以下「重要度分類審査指針」という。）における分類のクラ ス 1 ，クラス 2 に属する構築物，系統及び機器に加え，安全評価上その機能を期待する クラス 3 に属する構築物，系統及び機器のうち，重要度の特に高い安全機能を有する系統がその安全機能を維持するために必要な設備並びに使用済燃料プールの冷却機能及び使用済燃料プールへの給水機能を維持するために必要な設備である溢水防護対象設備を設定する。

また，重大事故等対処設備についても溢水から防護すべき設備として設定する。
2.2 防護すべき設備の抽出

防護すべき設備のらち，溢水防護対象設備の具体的な抽出の考え方を以下に示す。
溢水によってその安全機能が損なわれないことを確認する必要がある施設を，重要度分類審査指針における分類のクラス 1 ，クラス 2 及びクラス 3 に属する構築物，系統及び機器とする。

この中から，溢水防護上必要な機能を有する構築物，系統及び機器を選定する。
具体的には，運転状態にある場合には発電用原子炉を高温停止及び引き続き低温停止することができ並びに放射性物質の閉じ込め機能を維持するため，停止状態にある場合は引き続きその状態を維持するため及び使用済燃料プールの泠却機能及び給水機能を維持するために必要となる，重要度分類審査指針における分類のクラス1，クラ ス 2 に属する構築物，系統及び機器に加え，安全評価上その機能を期待するクラス 3 に属する構築物，系統及び機器を抽出する。

以上を踏まえ，防護すべき設備のらち溢水防護対象設備として，重要度の特に高い安全機能を有する構築物，系統及び機器並びに使用済燃料プールの泠却機能及び給水機能を維持するために必要な構築物，系統及び機器を抽出する。
（1）重要度の特に高い安全機能を有する系統がその安全機能を適切に維持するために必要な設備

重要度の特に高い安全機能を有する系統がその安全機能を適切に維持するために必要な設備として，運転状態にある場合は発電用原子炉を高温停止及び引き続き低

温停止することができ並びに放射性物質の閉じ込め機能を維持するために必要な設備，また，停止状態にある場合は引き続きその状態を維持するために必要な設備を溢水防護対象設備として抽出する。重要度の特に高い安全機能を有する系統•機器 を表2－1に示す。

表2－1 重要度の特に高い安全機能と系統•機器（1／3）

| 機 能 | 対象系統•機器 | 重要度 <br> 分類 |
| :---: | :---: | :---: |
| 原子炉の緊急停止機能 | 制御棒及び制御棒駆動系 | MS－1 |
| 未臨界維持機能 | ほら酸水注入系 | PS－1 |
|  | 制御棒及び制御棒駆動系 | MS－1 |
| 原子炉冷却材圧力バウンダリの過圧防止機能 | 主蒸気逃がし安全弁 （安全弁機能） | MS－1 |
| 原子炉停止後における除熱のための崩壞熱除去機能 | 残留熱除去系 <br> （原子炉停止時冷却モード） | MS－1 |
|  | 高圧炬心スプレイ系 |  |
|  | 主蒸気逃がし安全弁 <br> （逃がし弁機能，自動減圧系） |  |
|  | 残留熱除去系 <br> （サプレッションプール水泠却モード） |  |
|  | 原子炉隔離時冷却系 |  |
|  | 主蒸気逃がし安全弁 <br> （逃がし弁機能，自動減圧系） |  |
|  | 残留熱除去系 <br> （サプレッションプール水泠却モード） |  |
| 原子炉停止後における除熱のための原子炉が隔離された場合の注水機能 | 原子炉隔離時冷却系 | MS－1 |
|  | 高圧炉心スプレイ系 |  |
| 原子炬停止後における除熱のための原子炉が隔離された場合の圧力逃が し機能 | 主蒸気逃がし安全弁 <br> （逃がし弁機能，自動減圧系） | MS－1 |
| 事故時の原子炉の状態に応じた炉心冷却のための原子炉内高圧時におけ る注水機能 | 高圧灲心スプレイ系 | MS－1 |
|  | 主蒸気逃がし安全弁 （自動減圧系） |  |
|  | 低圧炉心スプレイ系 |  |
|  | 主蒸気逃がし安全弁 （自動減圧系） |  |
|  | 残留熱除去系 <br> （低圧注水モード） |  |
| 事故時の原子炉の状態に応じた炉心泠却のための原子炉内低圧時におけ る注水機能 | 低圧灲心スプレイ系 | MS－1 |
|  | 高圧炉心スプレイ系 |  |
|  | 残留熱除去系 <br> （低圧注水モード） |  |
| 事故時の原子炉の状態に応じた炉心泠却のための原子炉内高圧時におけ る減圧系を作動させる機能 | 自動減圧系 | MS－1 |

表2－1 重要度の特に高い安全機能と系統•機器（2／3）

| 機 能 | 対象系統•機器 | 重要度 <br> 分類 |
| :---: | :---: | :---: |
| 格納容器内又は放射性物質が格納容器内から漏れ出た場所の雰囲気中の放射性物質の濃度低減機能 | 非常用ガス処理系 | MS－1 |
| 格納容器の冷却機能 | 残留熱除去系 <br> （格納容器スプレイ冷却モード） | MS－1 |
| 格納容器内の可燃性ガス制御機能 | 可燃性ガス濃度制御系 | MS－1 |
| 非常用交流電源から非常用の負荷に対し電力を供給する機能 | 非常用交流電源設備 | MS－1 |
| 非常用直流電源から非常用の負荷に対し電力を供給する機能 | 非常用直流電源設備 | MS－1 |
| 非常用の交流電源機能 | 非常用ディーゼル発電機（高圧炉心スプレ イ系ディーゼル発電機を含む。） | MS－1 |
| 非常用の直流電源機能 | 蓄電池（非常用） | MS－1 |
| 非常用の計測制御用直流電源機能 | 計測制御用電源設備 | MS－1 |
| 補機冷却機能 | 原子炉補機冷却水系 <br> 高圧炉心スプレイ補機冷却水系 | MS－1 |
| 冷却用海水供給機能 | 原子炉補機冷却海水系 <br> 高圧炉心スプレイ補機冷却海水系 | MS－1 |
| 原子炉制御室非常用換気空調機能 | 中央制御室換気空調系 | MS－1 |
| 圧縮空気供給機能 | 主蒸気逃がし安全弁の駆動用圧縮空気源 | MS－1 |
|  | 主蒸気隔離弁の駆動用圧縮空気源 |  |
| 原子炉冷却材圧力バウンダリを構成 する配管の隔離機能 | 原子炉冷却材圧力バウンダリ隔離弁 | PS－1 |
| 原子灲格納容器バウンダリを構成す る配管の隔離機能 | 原子炉格納容器隔離弁 | MS－1 |
| 原子炉停止系に対する作動信号（常用系として作動させるものを除く） の発生機能 | 原子炉保護系の安全保護回路 | MS－1 |
| 工学的安全施設に分類される機器若 しくは系統に対する作動信号の発生機能 | 非常用炉心泠却系作動の安全保護回路主蒸気隔離の安全保護回路原子炉格納容器隔離の安全保護回路非常用ガス処理系作動の安全保護回路 | MS－1 |
| 事故時の原子炉の停止状態の把握機能 | 起動領域モニタ＊ | MS－2 |
|  | 原子炉スクラム用電磁接触器の状態及び制御棒位置 |  |

表2－1 重要度の特に高い安全機能と系統•機器（3／3）

| 機 能 | 対象系統•機器 | 重要度 <br> 分類 |
| :---: | :---: | :---: |
| 事故時の炉心冷却状態の把握機能 | $\begin{aligned} & \text { 原子炉水位 (広帯域) * } \\ & \text { 原子炉水位 (燃料域) * } \end{aligned}$ | MS－2 |
|  | 原子炉圧力＊ |  |
| 事故時の放射能閉じ込め状態の把握機能 | ドライウェル圧力＊ | MS－2 |
|  | 圧力抑制室圧力＊ |  |
|  | サプレッションプール水温度＊ |  |
|  | 格納容器内雰囲気放射線モニタ＊ |  |
| 事故時のプラント操作のための情報 の把握機能 | 原子炉水位（広帯域） <br> 原子炉水位（燃料域） | MS－2 |
|  | 原子炉圧力＊ |  |
|  | ドライウェル圧力＊ |  |
|  | 圧力抑制室圧力＊ |  |
|  | サプレッションプール水温度＊ |  |
|  | 格納容器内雰囲気水素濃度＊格納容器内雾囲気酸素濃度＊ |  |
|  | 気体廃棄物処理設備エリア排気放射線モニ夕＊ | MS－3 |
| 直接関連系 | 計測制御電源室換気空調系原子炉補機室換気空調系換気空調補機非常用冷却水系 | MS－1 |

注記＊：計装設備については計装ループ全体を示すため要素名を記載
（2）使用済燃料プールの冷却及び給水機能維持に必要な設備
使用済燃料プールを保安規定で定められた水温（ $65{ }^{\circ} \mathrm{C}$ 以下）に維持するため，使用済燃料プールの冷却系統の機能維持に必要な設備を抽出する。

また，使用済燃料プールの放射線を遮蔽するための水量を確保するため，使用済燃料プールへの給水機能を有する系統の機能維持に必要な設備を抽出する。

具体的には，表 2－2に示すとおり燃料プール冷却浄化系，残留熱除去系及び燃料プ ール補給水系を抽出する。

また，使用済燃料プールの水位及び温度の監視計器については，重要度分類審査指針における分類のクラス 3 に属する機器であるが，使用済燃料プールの状態を直接的 に把握することができ，異常事態発生時の円滑な対応に資する設備であるため抽出す る。

表2－2 「使用済燃料プール冷却」及び「使用済燃料プールへの給水」機能を有する系統

| 機能 | 対象系統•機器 | 重要度 <br> 分類 |
| :---: | :---: | :---: |
| プール冷却機能 | 燃料プール冷却浄化系 <br> 残留熱除去系 <br> 使用済燃料プール水温度＊ | PS－3 |
| プールへの給水機能 | 燃料プール補給水系 <br> 残留熱除去系 <br> 使用済燃料プール水位＊ | $\begin{aligned} & \text { MS-2 } \\ & \text { MS-3 } \end{aligned}$ |

注記＊：計装設備については計装ループ全体を示すため要素名を記載
（3）重大事故等対処設備
設置許可基準規則第 43 条～62 条の各条文に該当する設備を防護すべき設備として抽出する。具体的には，表 2－3に関連する設備を抽出する。

表 2－3 重大事故等対処設備の要求される機能とその対象設備

| 条 | 機能 | 対象設備 |
| :---: | :---: | :---: |
| 43条 | アクセスルート確保 | ブルドーザ |
|  |  | バックホウ |
| 44条 | 代替制御棒挿入機能による制御棒緊急挿入 | ATWS 緩和設備（代替制御棒挿入機能）（手動•自動両方を含む） |
|  |  | 制御棒 |
|  |  | 制御棒駆動機構 |
|  |  | 制御棒駆動水圧系水圧制御ユニット |
|  | 原子炉再循環ポンプ停止による原子炉出力抑制 | ATWS 緩和設備（代替原子炉再循環ポンプトリ ップ機能）（手動•自動両方を含む） |
|  | ほう酸水注入 | ほう酸水注入系ポンプ |
|  |  | ほう酸水注入系貯蔵タンク |
|  |  | 原子炉圧力容器［注入先］ |
|  | 出力急上昇の防止 | ATWS 緩和設備（自動減圧系作動阻止機能） <br> （手動•自動両方を含む） |
| 45 条 | 高圧代替注水系による原子炉の冷却 | 高圧代替注水系ポンプ |
|  |  | 原子炉圧力容器［注水先］ |
|  |  | 復水貯蔵タンク［水源］ |
|  | 原子炉隔離時冷却系による原子炉の冷却 | 原子炉隔離時冷却系ポンプ |
|  |  | 原子炉圧力容器［注水先］ |
|  |  | 復水貯蔵タンク［水源］ |
|  | 高圧炉心スプレイ系による原子炉の冷却 | 高圧炉心スプレイ系ポンプ |
|  |  | 原子炉圧力容器［注水先］ |
|  |  | 復水貯蔵タンク［水源］ |
|  |  | サプレッションチェンバ［水源］ |
|  | ほう酸水注入系による進展抑制 | ほう酸水注入系 |
| 46条 | 主蒸気逃がし安全弁 | 主蒸気逃がし安全弃 |
|  |  | 主蒸気逃がし安全弁逃がし弁機能用アキュムレ一夕 |
|  |  | 主蒸気逃がし安全弁自動減圧機能用アキュムレ一夕 |
|  | 原子炉減圧の自動化 | 代替自動減圧回路（代替自動減圧機能） |

表 2－3 重大事故等対処設備の要求される機能とその対象設備

| 条 | 機能 | 対象設備 |
| :---: | :---: | :---: |
| 46 条 | 原子炉減圧の自動化 | ATWS 緩和設備（自動減圧系作動阻止機能） <br> （手動•自動両方を含む） |
|  | 可搬型代替直流電源設備による主蒸気逃がし安全弁機能回復 | 可搬型代替直流電源設備 |
|  | 主蒸気逃がし安全弁用可搬型蓄電池 による主蒸気逃がし安全弁機能回復 | 主蒸気逃がし安全弁用可搬型蓄電池 |
|  | 高圧窒素ガス供給系（非常用）による窒素確保 | 高圧窒素ガスボンベ |
|  | 代替高圧窒素ガス供給系による原子炬減圧 | 高圧窒素がスボンべ |
|  | インターフェイスシステム L O C A <br> 隔離弁 | HPCS 注入隔離弁 |
|  | ブローアウトパネル | 原子炉建屋ブローアウトパネル |
| 47 条 | 低圧代替注水系（常設）（復水移送ポ ンプ）による原子炉の泠却 | 復水移送ポンプ |
|  |  | 原子炉圧力容器［注水先］ |
|  |  | 復水貯蔵タンク［水源］ |
|  | 低圧代替注水系（常設）（直流駆動低圧注水系ポンプ）による原子炉の泠却 | 直流駆動低圧注水系ポンプ |
|  |  | 原子炉圧力容器［注水先］ |
|  |  | 復水貯蔵タンク［水源］ |
|  | 低圧代替注水系（可搬型）による原子炉の泠却 | 大容量送水ポンプ（タイプ I） |
|  |  | ホース延長回収車 |
|  |  | 原子炉圧力容器［注水先］ |
|  |  | 淡水貯水槽（No．1）［水源］ |
|  |  | 淡水貯水槽（No．2）［水源］ |
|  | 残留熱除去系（低圧注水モード）によ る低圧注水 | 残留熱除去系ポンプ |
|  |  | 原子炉圧力容器［注水先］ |
|  |  | サプレッションチェンバ［水源］ |
|  | 残留熱除去系（原子炬停止時冷却モ ード）による原子炉停止時冷却 | 残留熱除去系ポンプ |
|  |  | 残留熱除去系熱交換器 |
|  |  | 原子炉圧力容器［注水先］ |
|  | 低圧炉心スプレイ系による低圧注水 | 低圧炬心スプレイ系ポンプ |
|  |  | 原子炉圧力容器［注水先］ |
|  |  | サプレッションチェンバ［水源］ |
|  | 原子炬補機代替冷却水系による除熱 | 熱交換器ユニット |
|  |  | 大容量送水ポンプ（タイプ I） |

表 2－3 重大事故等対処設備の要求される機能とその対象設備

| 条 | 機能 | 対象設備 |
| :---: | :---: | :---: |
| 47 条 | 原子炉補機代替冷却水系による除熱 | ホース延長回収車 |
|  |  | 貯留堰 |
|  |  | 取水口 |
|  |  | 取水路 |
|  |  | 海水ポンプ室 |
|  | 原子炉補機冷却水系（原子炉補機冷却海水系を含む。） | 原子炉補機冷却水ポンプ |
|  |  | 原子炉補機冷却海水ポンプ |
|  |  | 原子炉補機冷却水系熱交換器 |
|  | 非常用取水設備 | 貯留堰 |
|  |  | 取水口 |
|  |  | 取水路 |
|  |  | 海水ポンプ室 |
|  | 低圧代替注水系（常設）（復水移送ポ ンプ）による残存溶融炉心の泠却 | 低圧代替注水系（常設）（復水移送ポンプ） |
|  | 低圧代替注水系（可搬型）による残存溶融炉心の泠却 | 低圧代替注水系（可搬型） |
|  | 代替循環冷却系による残存溶融炉心 の泠却 | 代替循環冷却系 |
| 48条 | 原子炉補機代替冷却水系による除熱 | 熱交換器ユニット |
|  |  | 大容量送水ポンプ（タイプ I ） |
|  |  | ホース延長回収車 |
|  |  | 貯留堰 |
|  |  | 取水口 |
|  |  | 取水路 |
|  |  | 海水ポンプ室 |
|  | 耐圧強化ベント系による原子炉格納容器内の減圧及び除熱 | 遠隔手動弁操作設備 |
|  |  | 原子炉格納容器（真空破壊装置を含む。）［排出元］ |
|  | 原子炉格納容器フィルタベント系に よる原子炉格納容器内の減圧及び除熱 | フィルタ装置 |
|  |  | フィルタ装置出口側圧力開放板 |
|  |  | 可搬型窒素ガス供給装置 |
|  |  | 大容量送水ポンプ（タイプI） |
|  |  | ホース延長回収車 |
|  |  | 遠隔手動弁操作設備 |

表 2－3 重大事故等対処設備の要求される機能とその対象設備

| 条 | 機能 | 対象設備 |
| :---: | :---: | :---: |
| 48 条 | 原子炉格納容器フィルタベント系に よる原子炉格納容器内の減圧及び除熱 | 原子炉格納容器（真空破壞装置を含む。）［排出元］ |
|  |  | 淡水貯水槽（No．1）［水源］ |
|  |  | 淡水貯水槽（No．2）［水源］ |
|  | 残留熱除去系（原子炉停止時冷却モ ード）による原子炉停止時冷却 | 残留熱除去系（原子炉停止時冷却モード） |
|  | 残留熱除去系（格納容器スプレイ冷却モード）による原子炉格納容器内 の椧却 | 残留熱除去系（格納容器スプレイ冷却モード） |
|  | 残留熱除去系（サプレッションプー ル水冷却モード）によるサプレッシ ョンチェンバプール水の泠却 | 残留熱除去系（サプレッションプール水泠却モ ード） |
|  | 原子炬補機冷却水系（原子炉補機冷却海水系を含む。） | 原子炉補機冷却水ポンプ |
|  |  | 原子炬補機冷却海水ポンプ |
|  |  | 原子炉補機冷却水系熱交換器 |
|  | 高圧炉心スプレイ補機冷却水系（高圧炉心スプレイ補機椧却海水系を含 む。） | 高圧炬心スプレイ補機冷却水ポンプ |
|  |  | 高圧炉心スプレイ補機冷却海水ポンプ |
|  |  | 高圧炉心スプレイ補機冷却水系熱交換器 |
|  | 非常用取水設備 | 貯留堰 |
|  |  | 取水口 |
|  |  | 取水路 |
|  |  | 海水ポンプ室 |
| 49 条 | 原子炉格納容器代替スプレイ椧却系 <br> （常設）による原子炉格納容器内の冷却 | 復水移送ポンプ |
|  |  | 原子炉格納容器［注水先］ |
|  |  | 復水貯蔵タンク［水源］ |
|  | 原子炉格納容器代替スプレイ冷却系 <br> （可搬型）による原子炉格納容器内 の冷却 | 大容量送水ポンプ（タイプI） |
|  |  | ホース延長回収車 |
|  |  | 原子炉格納容器［注水先］ |
|  |  | 淡水貯水槽（No．1）［水源］ |
|  |  | 淡水貯水槽（No．2）［水源］ |
|  | 残留熱除去系（格納容器スプレイ冷却モード）による原子炉格納容器内 の冷却 | 残留熱除去系ポンプ |
|  |  | 残留熱除去系熱交換器 |
|  |  | 原子炬格納容器［注水先］ |
|  |  | サプレッションチェンバ［水源］ |

表 2－3 重大事故等対処設備の要求される機能とその対象設備

| 条 | 機能 | 対象設備 |
| :---: | :---: | :---: |
| 49 条 | 残留熱除去系（サプレッションプー ル水泠却モード）によるサプレッシ ョンチェンバプール水の泠却 | 残留熱除去系ポンプ |
|  |  | 残留熱除去系熱交換器 |
|  |  | 原子炬格納容器［注水先］ |
|  |  | サプレッションチェンバ［水源］ |
|  | 原子炉補機代替冷却水系による除熱 | 熱交換器ユニット |
|  |  | 大容量送水ポンプ（タイプI） |
|  |  | ホース延長回収車 |
|  |  | 貯留堰 |
|  |  | 取水口 |
|  |  | 取水路 |
|  |  | 海水ポンプ室 |
|  | 原子炉補機冷却水系（原子炬補機冷却海水系を含む。） | 原子炉補機冷却水ポンプ |
|  |  | 原子炬補機冷却海水ポンプ |
|  |  | 原子炉補機冷却水系熱交換器 |
|  | 非常用取水設備 | 貯留医 |
|  |  | 取水口 |
|  |  | 取水路 |
|  |  | 海水ポンプ室 |
| 50 条 | 代替循環冷却系による原子炉格納容器内の減圧及び除熱 | 代替循環冷却ポンプ |
|  |  | 残留熱除去系熱交換器 |
|  |  | 原子炉圧力容器［注水先］ |
|  |  | 原子炉格納容器［注水先］ |
|  |  | サプレッションチェンバ［水源］ |
|  |  | 熱交換器ユニット |
|  |  | 大容量送水ポンプ（タイプI） |
|  |  | ホース延長回収車 |
|  |  | 原子炉補機浍却水ポンプ |
|  |  | 原子炉補機冷却海水ポンプ |
|  |  | 原子炉補機冷却水系熱交換器 |
|  |  | 貯留堰 |
|  |  | 取水口 |
|  |  | 取水路 |
|  |  | 海水ポンプ室 |

表 2－3 重大事故等対処設備の要求される機能とその対象設備

| 条 | 機能 | 対象設備 |
| :---: | :---: | :---: |
| 50 条 | 原子炉格納容器フィルタベント系に よる原子炉格納容器内の減圧及び除熱 | フィルタ装置 |
|  |  | フィルタ装置出口側圧力開放板 |
|  |  | 可搬型窒素ガス供給装置 |
|  |  | 大容量送水ポンプ（タイプ I ） |
|  |  | ホース延長回収車 |
|  |  | 遠隔手動弁操作設備 |
|  |  | 原子炉格納容器（真空破壊装置を含む。）［排出元］ |
|  |  | 淡水貯水槽（No．1）［永源］ |
|  |  | 淡水貯水槽（No．2）［水源］ |
| 51 条 | 原子炉格納容器下部注水系（常設） <br> （復水移送ポンプ）による原子炉格納容器下部への注水 | 復水移送ポンプ |
|  |  | 原子炉格納容器［注水先］ |
|  |  | 復水貯蔵タンク［水源］ |
|  | 原子炉格納容器下部注水系（常設） <br> （代替循環冷却ポンプ）による原子炉格納容器下部への注水 | 代替循環冷却ポンプ |
|  |  | 原子炉格納容器［注水先］ |
|  |  | サプレッション |
|  | 原子炉格納容器下部注水系（可搬型） による原子炉格納容器下部への注水 | 大容量送水ポンプ（タイプI ） |
|  |  | ホース延長回収車 |
|  |  | 原子炉格納容器［注水先］ |
|  |  | 淡水貯水槽（No．1）［水源］ |
|  |  | 淡水貯水槽（No．2）［水源］ |
|  | 原子炉格納容器代替スプレイ冷却系 （常設）による原子炉格納容器下部 への注水 | 復水移送ポンプ |
|  |  | 原子炉格納容器［注水先］ |
|  |  | 復水貯蔵タンク［水源］ |
|  | 原子炉格納容器代替スプレイ冷却系 <br> （可搬型）による原子炉格納容器下部への注水 | 大容量送水ポンプ（タイプ I ） |
|  |  | ホース延長回収車 |
|  |  | 原子炉格納容器［注水先］ |
|  |  | 淡水貯水槽（No．1）［永源］ |
|  |  | 淡水貯水槽（No．2）［永源］ |
|  | 代替循環冷却系による原子炉格納容器下部への注水 | 代替循環冷却ポンプ |
|  |  | 残留熱除去系熱交換器 |
|  |  | 原子炉格納容器［注水先］ |
|  |  | サプレッションチェンバ［水源］ |
|  |  | 熱交換器ユニット |
|  |  | 大容量送水ポンプ（タイプ I ） |

表 2－3 重大事故等対処設備の要求される機能とその対象設備

| 条 | 機能 | 対象設備 |
| :---: | :---: | :---: |
| 51 条 | 代替循環冷却系による原子炉格納容器下部への注水 | ホース延長回収車 |
|  |  | 原子炉補機冷却水ポンプ |
|  |  | 原子炉補機冷却海水ポンプ |
|  |  | 原子炉補機冷却水系熱交換器 |
|  |  | 貯留堰 |
|  |  | 取水口 |
|  |  | 取水路 |
|  |  | 海水ポンプ室 |
|  | 溶融炉心の落下遅延•防止 | 高圧代替注水系 |
|  |  | ほう酸水注入系 |
|  |  | 低圧代替注水系（常設）（復水移送ポンプ） |
|  |  | 低圧代替注水系（可搬型） |
|  |  | 代替循環冷却系 |
| 52 条 | 原子炉格納容器内不活性化による原子炉格納容器水素爆発防止 | （原子炉格納容器調気系） |
|  | 可搬型窒素ガス供給装置による原子 | 可搬型窒素ガス供給装置 |
|  | 炉格納容器内の不活性化 | 原子炉格納容器［注入先］ |
|  | 原子炉格納容器フィルタベント系に よる原子炉格納容器内の水素及び酸素の排出 | フィルタ装置 |
|  |  | フィルタ装置出口側圧力開放板 |
|  |  | 可搬型窒素ガス供給装置 |
|  |  | 大容量送水ポンプ（タイプ I ） |
|  |  | ホース延長回収車 |
|  |  | 遠隔手動弁操作設備 |
|  |  | フィルタ装置出口放射線モニタ＊ |
|  |  | フィルタ装置出口水素濃度＊ |
|  |  | 原子炉格納容器（真空破壊装置を含む。）［排出元］ |
|  |  | 淡水貯水槽（No．1）［水源］ |
|  |  | 淡水貯水槽（No．2）［水源］ |
|  | 原子炉格納容器内の水素濃度及び酸素濃度の監視 | 格納容器内水素濃度（D／W）＊ |
|  |  | 格納容器内水素濃度（S／C）＊ |
|  |  | 格納容器内雰囲気水素濃度＊ |
|  |  | 格納容器内雰囲気酸素濃度＊ |
| 53 条 | 静的触媒式水素再結合装置による水素濃度抑制 | 静的触媒式水素再結合装置 |
|  |  | 静的触媒式水素再結合装置動作監視装置 |

表 2－3 重大事故等対処設備の要求される機能とその対象設備

| 条 | 機能 | 対象設備 |
| :---: | :---: | :---: |
| 53 条 | 原子炉建屋内の水素浱度監視 | 原子炉建屋内水素濃度＊ |
| 54 条 | 燃料プール代替注水系（常設配管）に よる使用済燃料プールへの注水 | 大容量送水ポンプ（タイプI） |
|  |  | ホース延長回収車 |
|  |  | 使用済燃料プール（サイフォン防止機能含 む。）［注水先］ |
|  |  | 淡水貯水槽（No．1）［水源］ |
|  |  | 淡水貯水槽（No．2）［水源］ |
|  | 燃料プール代替注水系（可搬型）によ る使用済燃料プールへの注水 | 大容量送水ポンプ（タイプI） |
|  |  | ホース延長回収車 |
|  |  | 使用済燃料プール（サイフォン防止機能含 む。）［注水先］ |
|  |  | 淡水貯水槽（No．1）［水源］ |
|  |  | 淡水貯水槽（No．2）［水源］ |
|  | 燃料プールスプレイ系（常設配管）に よる使用済燃料プールへのスプレイ | 大容量送水ポンプ（タイプI） |
|  |  | ホース延長回収車 |
|  |  | スプレイノズル |
|  |  | 使用済燃料プール［注水先］ |
|  |  | 淡水貯水槽（No．1）［水源］ |
|  |  | 淡水貯水槽（No．2）［水源］ |
|  | 燃料プールスプレイ系（可搬型）によ る使用済燃料プールへのスプレイ | 大容量送水ポンプ（タイプI） |
|  |  | ホース延長回収車 |
|  |  | スプレイノズル |
|  |  | 使用済燃料プール［注水先］ |
|  |  | 淡水貯水槽（No．1）［水源］ |
|  |  | 淡水貯水槽（No．2）［水源］ |
|  | 大気への放射性物質の拡散抑制 | 大容量送水ポンプ（タイプII） |
|  |  | ホース延長回収車 |
|  |  | 放水砲 |
|  | 使用済燃料プールの監視 | 使用済燃料プール水位／温度（ヒートサーモ式）＊ |
|  |  | 使用済燃料プール水位／温度（ガイドパルス式）＊ |
|  |  | 使用済燃料プール上部空間放射線モニタ（高線量，低線量）＊ |
|  |  | 使用済燃料プール監視カメラ |

表 2－3 重大事故等対処設備の要求される機能とその対象設備

| 条 | 機能 | 対象設備 |
| :---: | :---: | :---: |
| 54 条 | 重大事故等時における使用済燃料プールの除熱 | 燃料プール泠却浄化系ポンプ |
|  |  | 燃料プール泠却浄化系熱交換器 |
|  |  | 使用済燃料プール［水源］［注水先］ |
|  |  | 熱交換器ユニット |
|  |  | 大容量送水ポンプ（タイプI） |
|  |  | ホース延長回収車 |
|  |  | 貯留堰 |
|  |  | 取水口 |
|  |  | 取水路 |
|  |  | 海水ポンプ室 |
| 55 条 | 大気への放射性物質の拡散抑制 | 大容量送水ポンプ（タイプII） |
|  |  | ホース延長回収車 |
|  |  | 放水砲 |
|  |  | 貯留堰 |
|  |  | 取水口 |
|  |  | 取水路 |
|  |  | 海水ポンプ室 |
|  | 航空機燃料火災への泡消火 | 大容量送水ポンプ（タイプII） |
|  |  | ホース延長回収車 |
|  |  | 泡消火薬剤混合装置 |
|  |  | 放水砲 |
|  |  | 貯留堰 |
|  |  | 取水口 |
|  |  | 取水路 |
|  |  | 海水ポンプ室 |
|  | 海洋への放射性物質の拡散抑制 | シルトフェンス |
| 56 条 | 重大事故等収束のための水源 | 復水貯蔵タンク |
|  |  | サプレッションチェンバ |
|  |  | 淡水貯水槽（No．1） |
|  |  | 淡水貯水槽（No．2） |
|  |  | ほう酸水注入系貯蔵タンク |
|  | 水の供給 | 大容量送水ポンプ（タイプI） |
|  |  | 大容量送水ポンプ（タイプII） |
|  |  | ホース延長回収車 |
|  |  | 貯留堰 |

表2－3 重大事故等対処設備の要求される機能とその対象設備

| 条 | 機能 | 対象設備 |
| :---: | :---: | :---: |
| 56 条 | 水の供給 | 取水口 |
|  |  | 取水路 |
|  |  | 海水ポンプ室 |
| 57 条 | 常設代替交流電源設備による給電 | ガスタービン発電機 |
|  |  | ガスタービン発電設備軽油タンク |
|  |  | ガスタービン発電設備燃料移送ポンプ |
|  |  | 軽油タンク |
|  |  | タンクローリ |
|  | 可搬型代替交流電源設備による給電 | 電源車 |
|  |  | 軽油タンク |
|  |  | ガスタービン発電設備軽油タンク |
|  |  | タンクローリ |
|  | 所内常設蓄電式直流電源設備による給電 | 125 V 蓄電池 2 A |
|  |  | 125 V 蓄電池 2 B |
|  |  | 125 V 充電器 2 A |
|  |  | 125 V 充電器2B |
|  | 常設代替直流電源設備による給電 | 125 V 代替蓄電池 |
|  |  | 250 V 蓄電池 |
|  | 可搬型代替直流電源設備による給電 | 125 V 代替蓄電池 |
|  |  | 250 V 蓄電池 |
|  |  | 電源車 |
|  |  | 125V 代替充電器 |
|  |  | 250V充電器 |
|  |  | 軽油タンク |
|  |  | ガスタービン発電設備軽油タンク |
|  |  | タンクローリ |
|  | 代替所内電気設備による給電 | ガスタービン発電機接続盤 |
|  |  | 緊急用高圧母線 2F 系 |
|  |  | 緊急用高圧母線2G系 |
|  |  | 緊急用動力変圧器 2 G 系 |
|  |  | 緊急用低厓母線 2G 系 |
|  |  | 緊急用交流電源切替盤2G系 |
|  |  | 緊急用交流電源切替盤2C 系 |
|  |  | 緊急用交流電源切替盤2D 系 |
|  |  | 非常用高圧母線2C 系 |

表 2－3 重大事故等対処設備の要求される機能とその対象設備

| 条 | 機能 | 対象設備 |
| :---: | :---: | :---: |
| 57 条 | 代替所内電気設備による給電 | 非常用高圧母線2D 系 |
|  | 非常用交流電源設備 | 非常用ディーゼル発電機 |
|  |  | 高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電機 |
|  |  | 非常用ディーゼル発電設備燃料デイタンク |
|  |  | 高圧炬心スプレイ系ディーゼル発電設備燃料デ イタンク |
|  |  | 軽油タンク |
|  |  | 非常用ディーゼル発電設備燃料移送ポンプ |
|  |  | 高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電設備燃料移送ポンプ |
|  | 非常用直流電源設備 | 125 V 蓄電池 2 A |
|  |  | $125 V$ 蓄電池 2 B |
|  |  | 125 V 蓄電池 2 H |
|  |  | 125 V 充電器 2 A |
|  |  | 125 V 充電器2B |
|  |  | 125 V 充電器 2 H |
|  | 燃料補給設備 | 軽油タンク |
|  |  | ガスタービン発電設備軽油タンク |
|  |  | タンクローリ |
| 58 条 | 原子炉圧力容器内の温度 | 原子炉圧力容器温度＊ |
|  | 原子炉圧力容器内の圧力 | 原子炬圧力＊ |
|  |  | 原子炉圧力（SA）＊ |
|  | 原子炉圧力容器内の水位 | 原子炉水位（広帯域）＊ <br> 原子炉水位（燃料域）＊ |
|  |  | 原子炉水位（SA 広帯域）＊ <br> 原子炉水位（SA 燃料域）＊ |
|  | 原子炬圧力容器への注水量 | 高圧代替注水系ポンプ出口流量＊ |
|  |  | 残留熱除去系洗浄ライン流量（残留熱除去系へ ッドスプレイライン洗浄流量）＊ <br> 残留熱除去系洗浄ライン流量（残留熱除去系 B系格納容器冷却ライン洗浄流量）＊ |
|  |  | 直流駆動低圧注水系ポンプ出口流量＊ |
|  |  | 代替循環冷却ポンプ出口流量＊ |
|  |  | 原子炉隔離時冷却系ポンプ出口流量＊ |
|  |  | 高圧炉心スプレイ系ポンプ出口流量＊ |

表 2－3 重大事故等対処設備の要求される機能とその対象設備

| 条 | 機能 | 対象設備 |
| :---: | :---: | :---: |
| 58 条 | 原子炉圧力容器への注水量 | 残留熱除去系ポンプ出口流量＊ |
|  |  | 低圧炉心スプレイ系ポンプ出口流量＊ |
|  | 原子炉格納容器への注水量 | 残留熱除去系洗浄ライン流量（残留熱除去系へ ッドスプレイライン洗浄流量）＊ <br> 残留熱除去系洗浄ライン流量（残留熱除去系 B系格納容器冷却ライン洗浄流量）＊ |
|  |  | 原子炉格納容器代替スプレイ流量＊ |
|  |  | 代替循環冷却ポンプ出口流量＊ |
|  |  | 原子炉格納容器下部注水流量＊ |
|  | 原子炉格納容器内の温度 | ドライウェル温度＊ |
|  |  | 圧力抑制室内空気温度＊ |
|  |  | サプレッションプール水温度＊ |
|  |  | 原子炉格納容器下部温度＊ |
|  | 原子炉格納容器内の圧力 | ドライウェル圧力＊ |
|  |  | 圧力抑制室圧力＊ |
|  | 原子炉格納容器内の水位 | 圧力抑制室水位＊ |
|  |  | 原子炉格納容器下部水位＊ |
|  |  | ドライウェル水位＊ |
|  | 原子炉格納容器内の水素濃度 | 格納容器内水素濃度（D／W）＊ |
|  |  | 格納容器内水素濃度（S／C）＊ |
|  |  | 格納容器内雰囲気水素濃度＊ |
|  | 原子炉格納容器内の放射線量率 | 格納容器内雰囲気放射線モニタ（D／W）＊ |
|  |  | 格納容器内雰囲気放射線モニタ（S／C）＊ |
|  | 未臨界の維持又は監視 | 起動領域モニタ＊ |
|  |  | 平均出力領域モニタ＊ |
|  | 最終ヒートシンクの確保（代替循環冷却系） | サプレッションプール水温度＊ |
|  |  | 残留熱除去系熱交換器入口温度＊ |
|  |  | 代替循環冷却ポンプ出口流量＊ |
|  | 最終ヒートシンクの確保（原子炉格納容器フィルタベント系） | フィルタ装置水位（広帯域）＊ |
|  |  | フィルタ装置入口圧力（広帯域）＊ |
|  |  | フィルタ装置出口圧力（広帯域）＊ |
|  |  | フィルタ装置水温度＊ |
|  |  | フィルタ装置出口放射線モニタ＊ |
|  |  | フィルタ装置出口水素濃度＊ |

表 2－3 重大事故等対処設備の要求される機能とその対象設備

| 条 | 機能 | 対象設備 |
| :---: | :---: | :---: |
| 58 条 | 最終ヒートシンクの確保（耐圧強化 ベント系） | 耐圧強化ベント系放射線モニタ＊ |
|  | 最終ヒートシンクの確保（残留熱除去系） | 残留熱除去系熱交換器入口温度＊ |
|  |  | 残留熱除去系熱交換器出口温度＊ |
|  |  | 残留熱除去系ポンプ出口流量＊ |
|  | 格納容器バイパスの監視（原子炉圧力容器内の状態） | 原子炉水位（広帯域） <br> 原子炉水位（燃料域） |
|  |  | $\begin{aligned} & \text { 原子炉水位 (SA 広帯域) * } \\ & \text { 原子炉水位 (SA 燃料域) * } \end{aligned}$ |
|  |  | 原子炉圧力＊ |
|  |  | 原子炉圧力（SA）＊ |
|  | 格納容器バイパスの監視（原子炉格納容器内の状態） | ドライウェル温度＊ |
|  |  | ドライウェル圧力＊ |
|  | 格納容器バイパスの監視（原子炉建屋内の状態） | 高圧炉心スプレイ系ポンプ出口圧力＊ |
|  |  | 残留熱除去系ポンプ出口圧力＊ |
|  |  | 低圧炉心スプレイ系ポンプ出口圧力＊ |
|  | 水源の確保 | 復水貯蔵タンク水位＊ |
|  |  | 圧力抑制室水位＊ |
|  | 原子炉建屋内の水素濃度 | 原子炉建屋内水素濃度＊ |
|  | 原子炉格納容器内の酸素濃度 | 格納容器内雰囲気酸素濃度＊ |
|  | 使用済燃料プールの監視 | 使用済燃料プール水位／温度（ヒートサーモ式）＊ |
|  |  | 使用済燃料プール水位／温度（ガイドパルス式）＊ |
|  |  | 使用済燃料プール上部空間放射線モニタ（高線量，低線量）＊ |
|  |  | 使用済燃料プール監視カメラ＊ |
|  | 発電所内の通信連絡 | 安全パラメータ表示システム（SPDS）＊ |
|  | 温度，圧力，水位，注水量の計測•監視 | 可搬型計測器＊ |
|  | その他 | 6－2F－1 母線電圧＊ <br> 6－2F－2 母線電圧＊ |
|  |  | 6－2C 母線電圧＊ |
|  |  | 6－2D 母線電圧＊ |
|  |  | 6－2H 母線電圧＊ |

表 2－3 重大事故等対処設備の要求される機能とその対象設備


表 2－3 重大事故等対処設備の要求される機能とその対象設備

| 条 | 機能 | 対象設備 |
| :---: | :---: | :---: |
| 60 条 | 放射能観測車の代替測定 | $\gamma$ 線サーベイメータ（計測器本体を示すため計器名を記載） |
|  |  | $\beta$ 線サーベイメータ（計測器本体を示すため計器名を記載） |
|  | 気象観測設備の代替測定 | 代替気象観測設備 |
|  | 放射線量の測定 | 可搬型モニタリングポスト |
|  |  | 電離箱サーベイメータ（計測器本体を示すため計器名を記載） |
|  |  | 小型船舶 |
|  | 放射性物質濃度（空気中•水中•土壌中）及び海上モニタリング | 可搬型ダスト・よう素サンプラ（計測器本体を示すため計器名を記載） |
|  |  | $\gamma$ 線サーベイメータ（計測器本体を示すため計器名を記載） |
|  |  | $\beta$ 線サーベイメータ（計測器本体を示すため計器名を記載） |
|  |  | $\alpha$ 線サーベイメータ（計測器本体を示すため計器名を記載） |
|  |  | 小型船舶 |
|  | モニタリングポストの代替交流電源 からの給電 | 常設代替交流電源設備 |
| 61 条 | 居住性の確保（緊急時対策所） | 緊急時対策所 |
|  |  | 緊急時対策所遮蔽 |
|  |  | 緊急時対策所非常用送風機 |
|  |  | 緊急時対策所非常用フィルタ装置 |
|  |  | 緊急時対策所加圧設備（空気ボンベ） |
|  |  | 差圧計（計測器本体を示すため計器名を記載） |
|  |  | 酸素濃度計（計測器本体を示すため計器名を記載） |
|  |  | 二酸化炭素濃度計（計測器本体を示すため計器名を記載） |
|  |  | 緊急時対策所可搬型エリアモニタ |
|  |  | 可搬型モニタリングポスト |
|  | 電源の確保（緊急時対策所） | ガスタービン発電機 |
|  |  | ガスタービン発電設備軽油タンク |
|  |  | タンクローリ |

表 2－3 重大事故等対処設備の要求される機能とその対象設備

| 条 | 機能 | 対象設備 |
| :---: | :---: | :---: |
| 61 条 | 電源の確保（緊急時対策所） | 軽油タンク |
|  |  | ガスタービン発電設備燃料移送ポンプ |
|  |  | ガスタービン発電機接続盤 |
|  |  | 緊急用高圧母線 2 F 系 |
|  |  | 電源車 |
|  |  | 緊急時対策所軽油タンク |
|  |  | 緊急時対策所用高圧母線 J 系 |
|  | 必要な情報の把握 | 安全パラメータ表示システム（SPDS） |
|  | 通信連絡（緊急時対策所） | 無線連絡設備（固定型） |
|  |  | 無線連絡設備（携帯型） |
|  |  | 衛星電話設備（固定型） |
|  |  | 衛星電話設備（携帯型） |
|  |  | 統合原子力防災ネットワークを用いた通信連絡設備 |
| 62 条 | 発電所内の通信連絡 | 携行型通話装置 |
|  |  | 無線連絡設備（固定型） |
|  |  | 無線連絡設備（携帯型） |
|  |  | 衛星電話設備（固定型） |
|  |  | 衛星電話設備（携帯型） |
|  |  | 安全パラメータ表示システム（SPDS） |
|  | 発電所外の通信連絡 | 衛星電話設備（固定型） |
|  |  | 衛星電話設備（携帯型） |
|  |  | 統合原子力防災ネットワークを用いた通信連絡設備 |
|  |  | データ伝送設備 |
| そ <br> の <br> 他 | 重大事故等時に対処するための流路，注水先，注入先，排出元等 | 原子炉圧力容器 |
|  |  | 原子炉格納容器 |
|  |  | 使用済燃料プール |
|  |  | 原子炉建屋原子炉棟 |
|  | 非常用取水設備 | 貯留堰 |
|  |  | 取水口 |
|  |  | 取水路 |
|  |  | 海水ポンプ室 |

注記＊：計装設備については，計装ループ全体を示すため要素名を記載

## 2.3 防護すべき設備のうち評価対象の選定について

抽出された防護すべき設備について，溢水影響を受けても必要とされる安全機能を損なうお それがない設備の考え方を表2－4に示す。

表 2－3 の整理に基づき，具体的に溢水評価が必要となる溢水防護対象設備及び重大事故等対処設備を選定した。その結果を表 2－5 及び表 2－6 に示すとともに溢水防護区画を図 2－1 に示 す。

表2－4 溢水影響評価の対象外とする理由

| 各ステップの項目 | 理由 |
| :---: | :---: |
| （1）溢水により機能を喪失しない | 容器，熱交換器，安全弁，逆止弁，手動弁，配管等の静的機器は，外部からの電源供給等が不要であることから，溢水の影響により外部からの電源供給や電気信号を喪失 しても機能喪失はしないため，溢水影響がないと評価し た。 |
| （2）PCV 内耐環境仕様の設備 | PCV 内設備のうち，重要度の特に高い安全機能を有する系統設備は，原子炉冷却材喪失（LOCA）時の原子炉格納容器内の状態（温度•圧力条件及び溢水影響）を考慮した耐環境仕様としているため，溢水影響はないと評価した。 なお，対象設備が耐環境仕様であることの確認は，メー力試験等で行った事故時の環境条件を模擬した試験結果 を確認することにより行った。 |
| （3）動作機能の喪失により安全機能に影響しない | 状態監視のみの現場指示計，フェイル・アズ・イズでも安全機能に影響しない電動弁，あるいはフェイル・ポジシ ヨンでも安全機能に影響しない空気作動弁など，動作機能喪失によっても安全機能へ影響しない設備は，溢水影響がないと評価した。 |
| （4）他の設備で代替できる | 他の設備により機能が代替できる設備は，機能喪失して も安全機能に影響しない。 |

表2－5 溢水評価対象の防護対象設備リスト（1／56）

| 系統 | 設備 | 溢水防護区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 残留熱除去系（A） | 残留熱除去系ポンプ（A） (E11-C001A) | R－B3F－3 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-8.1 m |
| 残留熱除去系（A） | RHR A 系 LPCI 注入隔離弁差圧 （E11－dPT008A） | R－B2F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-0.8 m |
| 残留熱除去系（A） | RHR A 系エルボ差圧（A） （E11－dPT016A） | R－B1F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．6．0m |
| 残留熱除去系（A） | RHR A 系エルボ差圧（B） （E11－dPT016B） | R－B1F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．6． 0 m |
| 残留熱除去系（A） | RHR ポンプ（A）S／C 吸込弁 （E11－F001A） | R－B3F－3 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-8.1 m |
| 残留熱除去 <br> 系（A） | RHR 熱交換器（A）バイパス弁 （E11－F003A） | $\mathrm{R}-1 \mathrm{~F}-1$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．15．0m |
| 残留熱除去系（A） | RHR A 系 LPCI 注入隔離弁 （E11－F004A） | R－MB1F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P． 11.5 m |
| 残留熱除去 系 (A) | RHR 熱交換器（A）出口弁 （E11－F008A） | $\mathrm{R}-1 \mathrm{~F}-1$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．15．0m |
| 残留熱除去 系 (A) | RHR A 系格納容器スプレイ流量調整异 （E11－F009A） | R－1F－9 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．15．0m |
| 残留熱除去系（A） | RHR A 系格納容器スプレイ隔離弁 （E11－F010A） | R－1F－9 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．15．0m |
| 残留熱除去 <br> 系（A） | RHR A 系 S／C スプレイ隔離弁 （E11－F011A） | R－B3F－10 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-8.1 m |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表2－5 溢水評価対象の防護対象設備リスト（2／56）

| 系統 | 設備 | 溢水防護区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 残留熱除去系（A） | RHR A 系停止時冷却吸込第二隔離弁 （E11－F016A） | R－B3F－10 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．－8．1m |
| 残留熱除去系（A） | RHR ポンプ（A）停止時冷却吸込弁 （E11－F017A） | R－B3F－3 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-8.1 m |
| 残留熱除去 系 (A) | RHR A 系停止時冷却注入隔離弁 (E11-F018A) | R－B3F－10 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-8.1 m |
| 残留熱除去 <br> 系（A） | RHR ポンプ（A）ミニマムフロー弁 （E11－F024A） | R－B3F－10 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-8.1 m |
| 残留熱除去系（A） | RHR ポンプ（A）出口流量 （E11－FT006A） | R－B2F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-0.8 m |
| 残留熱除去 系 (A) | RHR ポンプ（A）出口圧力 （E11－PT004A－1） | R－B2F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-0.8 m |
| 残留熱除去系（A） | RHR ポンプ（A）出口圧力 （E11－PT004A－2） | R－B2F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-0.8 m |
| 低圧炉心ス <br> プレイ系 | 低圧炉心スプレイ系ポンプ （E21－C001） | R－B3F－4 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-8.1 m |
| 低圧炉心ス <br> プレイ系 | LPCS ポンプ注入隔離弁差圧 （E21－dPT007） | R－B2F－2 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-0.8 m |
| 低圧炉心ス <br> プレイ系 | LPCS ポンプ S／C 吸込弁 （E21－F001） | R－B3F－4 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-8.1 m |
| 低圧炉心ス <br> プレイ系 | LPCS 注入隔離弁 （E21－F003） | R－MB1F－4 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．10． 7 m |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表2－5 溢水評価対象の防護対象設備リスト（3／56）

| 系統 | 設備 | 溢水防護区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 低圧炉心ス プレイ系 | LPCS ポンプミニマムフロー弁 （E21－F009） | R－B3F－10 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．－8．1m |
| 低圧炉心ス <br> プレイ系 | LPCS ポンプ出口流量 （E21－FT006） | R－B2F－2 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-0.8 m |
| 低圧灲心ス <br> プレイ系 | LPCS ポンプ出口圧力 （E21－PT004A） | R－B2F－2 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-0.8 m |
| 低圧炉心ス <br> プレイ系 | LPCS ポンプ出口圧力 （E21－PT004B） | R－B2F－2 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-0.8 m |
| 原子炉隔離時冷却系 | RCIC タービン蒸気加減弁電油変換器 （（20－CV）） | R－B3F－2 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-8.1 m |
| 原子炉隔離時冷却系 | 原子炉隔離時冷却系ポンプ （E51－C001） | R－B3F－2 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-8.1 m |
| 原子炉隔離時冷却系 | 原子炉隔離時冷却系ポンプ駆動用ター ビン <br> （E51－C002） | R－B3F－2 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-8.1 m |
| 原子炉隔離時冷却系 | RCIC エルボ差圧 （E51－dPT019A） | R－B1F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．6． 0 m |
| 原子灲隔離時冷却系 | RCIC エルボ差圧 （E51－dPT019B） | R－B1F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．6．0m |
| 原子炉隔離時冷却系 | RCIC ポンプ CST 吸込弁 （E51－F001） | R－B3F－2 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-8.1 m |
| 原子炉隔離時冷却系 | RCIC 注入弁 （E51－F003） | R－B3F－10 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-8.1 m |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表2－5 溢水評価対象の防護対象設備リスト（4／56）

| 系統 | 設備 | 溢水防護区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 原子炉隔離時冷却系 | RCIC ポンプS／C 吸込弁 （E51－F005） | R－B3F－2 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．－8．1m |
| 原子炉隔離時冷却系 | RCIC タービン入口蒸気ライン第二隔離弁 (E51-F008) | R－1F－9 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．15．0m |
| 原子炉隔離時冷却系 | RCIC タービン止め弁 （E51－F009） | R－B3F－2 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．－8．1m |
| 原子炉隔離時冷却系 | RCIC タービン排気ライン隔離弁 （E51－F011） | R－B3F－10 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-8.1 m |
| 原子炉隔離時冷却系 | RCIC ポンプミニマムフロー弁 （E51－F015） | R－B3F－10 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-8.1 m |
| 原子炉隔離時冷却系 | RCIC 冷却水ライン止め弁 （E51－F017） | R－B3F－2 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-8.1 m |
| 原子炉隔離時冷却系 | RCIC 真空ポンプ吐出ライン隔離弁 （E51－F029） | R－B3F－10 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-8.1 m |
| 原子炉隔離時冷却系 | RCIC タービン主蒸気止め弁 （E51－F071） | R－B3F－2 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-8.1 m |
| 原子灲隔離時冷却系 | RCIC ポンプ出口流量 （E51－FT004） | R－B3F－2 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-8.1 m |
| 原子炉隔離時冷却系 | RCIC タービン蒸気加減弁 （E51－H0－F072） | R－B3F－2 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-8.1 m |
| 原子炉隔離時冷却系 | RCIC タービン主蒸気止め弁全閉表示用リミットスイッチ （E51－PoS031） | R－B3F－2 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-8.1 m |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表2－5 溢水評価対象の防護対象設備リスト（5／56）

| 系統 | 設備 | 溢水防護区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 原子炉隔離時冷却系 | RCIC タービン非常トリップ装置\＆非常調速機作動表示用リミットスイッチ （E51－PoS041） | R－B3F－2 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-8.1 m |
| 原子炉隔離時冷却系 | RCIC タービン蒸気加減弁開度発信器 （E51－PoT050） | R－B3F－2 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-8.1 m |
| 原子炉隔離時冷却系 | RCIC ポンプ入口圧力 （E51－PT001B） | R－B3F－2 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-8.1 m |
| 原子炉隔離時冷却系 | RCICポンプ出口圧力 （E51－PT003） | R－B3F－2 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-8.1 m |
| 原子炉隔離時冷却系 | ```RCIC ポンプ駆動用タービン入口蒸気 圧力 (E51-PT007)``` | R－B3F－2 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-8.1 m |
| 原子炉隔離時冷却系 | RCICタービン排気圧力 （E51－PT009A） | R－B2F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-0.8 m |
| 原子炉隔離時冷却系 | RCICタービン排気圧力 （E51－PT009B） | R－B2F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-0.8 m |
| 原子炉隔離時冷却系 | RCIC タービン排気ダイアフラム圧力 （E51－PT011A） | R－B2F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-0.8 m |
| 原子炉隔離時冷却系 | RCIC タービン排気ダイアフラム圧力 （E51－PT011B） | R－B2F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-0.8 m |
| 原子炉隔離時冷却系 | RCIC タービン排気ダイアフラム圧力 （E51－PT011C） | R－B2F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-0.8 m |
| 原子炉隔離時冷却系 | RCIC タービン排気ダイアフラム圧力 （E51－PT011D） | R－B2F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-0.8 m |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表2－5 溢水評価対象の防護対象設備リスト（6／56）

| 系統 | 設備 | 溢水防護区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 原子炉隔離時冷却系 | RCIC 蒸気管圧力 （E51－PT020A） | R－B1F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．6．0m |
| 原子灲隔離時冷却系 | RCIC 蒸気管圧力 （E51－PT020B） | R－B1F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．6．0m |
| 原子炉隔離時冷却系 | RCIC 蒸気管圧力 （E51－PT020C） | R－B1F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．6．0m |
| 原子炉隔離時冷却系 | RCIC 蒸気管圧力 （E51－PT020D） | R－B1F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．6．0m |
| 原子炉隔離時冷却系 | RCIC タービン回転数検出器－1 （E51－SE042） | R－B3F－2 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．－8． 1 m |
| 原子炉隔離時冷却系 | RCIC タービン回転数検出器－2 （E51－SE043） | R－B3F－2 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．－8． 1 m |
| 原子炉隔離時冷却系 | $\begin{aligned} & \text { RCIC タービンメカニカルトリップ用 } \\ & \text { ソレノイド } \\ & \text { (E51-S0052) } \end{aligned}$ | R－B3F－2 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．－8．1m |
| 原子炉隔離時冷却系 | RCIC タービン制御盤 (H21-P042) | C－B1F－3 | 制御建屋 | 0．P．8．0m |
| 原子炉隔離時冷却系 | ```125 V 直流 RCIC モータコントロールセ ンタ (R42-P101)``` | R－B1F－4 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．6．0m |
| 残留熱除去系（B） | 残留熱除去系ポンプ（B） （E11－C001B） | R－B3F－6 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-8.1 m |
| 残留熱除去 <br> 系（B） | RHR B 系 LPCI 注入隔離弁差圧 （E11－dPT008B） | R－B2F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-0.8 m |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表2－5 溢水評価対象の防護対象設備リスト（ $7 / 56$ ）

| 系統 | 設備 | 溢水防護区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 残留熱除去系（B） | RHR B 系エルボ差圧（C） （E11－dPT016C） | R－B1F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．6．0m |
| 残留熱除去 <br> 系（B） | RHR B 系エルボ差圧（D） （E11－dPT016D） | R－B1F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．6．0m |
| 残留熱除去系（B） | RHR ポンプ（B）S／C 吸込弁 （E11－F001B） | R－B3F－6 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．－8． 1 m |
| 残留熱除去 <br> 系（B） | RHR 熱交換器（B）バイパス弁 （E11－F003B） | $\mathrm{R}-1 \mathrm{~F}-11$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．15．0m |
| 残留熱除去系（B） | RHR B 系 LPCI 注入隔離弁 （E11－F004B） | R－MB1F－3 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．11．5m |
| 残留熱除去系（B） | RHR 熱交換器（B）出口弁 （E11－F008B） | $\mathrm{R}-1 \mathrm{~F}-11$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．15．0m |
| 残留熱除去系（B） | RHR B 系格納容器スプレイ流量調整异 （E11－F009B） | R－1F－8 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．15．0m |
| 残留熱除去 <br> 系（B） | RHR B 系格納容器スプレイ隔離弁 （E11－F010B） | R－1F－8 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．15．0m |
| 残留熱除去 <br> 系（B） | RHR B 系 S／C スプレイ隔離弁 （E11－F011B） | R－B3F－10 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．－8．1m |
| 残留熱除去 <br> 系（B） | RHR B 系停止時冷却吸込第二隔離弁 （E11－F016B） | R－B3F－10 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．－8．1m |
| 残留熱除去系（B） | RHR ポンプ（B）停止時冷却吸込弁 （E11－F017B） | R－B3F－6 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．－8．1m |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表2－5 溢水評価対象の防護対象設備リスト（8／56）

| 系統 | 設備 | 溢水防護区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 残留熱除去 系 (B) | RHR B 系停止時冷却注入隔離弁 （E11－F018B） | R－B3F－10 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．－8．1m |
| 残留熱除去系（B） | $\begin{aligned} & \text { RHR ポンプ (B)ミニマムフロー弁 } \\ & \text { (E11-F024B) } \end{aligned}$ | R－B3F－10 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．－8． 1 m |
| 残留熱除去系（B） | RHR ポンプ（B）出口流量 （E11－FT006B） | R－B2F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．－0．8m |
| 残留熱除去系（B） | RHR ポンプ（B）出口圧力 （E11－PT004B－1） | R－B2F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．－0．8m |
| 残留熱除去系（B） | $\begin{aligned} & \text { RHR ポンプ (B) 出口圧力 } \\ & \text { (E11-PT004B-2) } \end{aligned}$ | R－B2F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．－0．8m |
| 残留熱除去 <br> 系（C） | 残留熱除去系ポンプ（C） (E11-C001C) | R－B3F－7 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．－8．1m |
| 残留熱除去系（C） | RHR C 系 LPCI 注入隔離弁差圧 （E11－dPT008C） | R－B3F－7 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．－8．1m |
| 残留熱除去系（C） | RHR ポンプ（C）S／C 吸込弁 （E11－F001C） | R－B3F－7 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．－8． 1 m |
| 残留熱除去系（C） | RHR C 系 LPCI 注入隔離弁 （E11－F004C） | R－MB1F－3 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．11．5m |
| 残留熱除去系（C） | RHR ポンプ（C）ミニマムフロー弁 （E11－F024C） | R－B3F－10 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．－8．1m |
| 残留熱除去系（C） | RHR ポンプ（C）出口流量 （E11－FT006C） | R－B3F－7 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．－8．1m |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表2－5 溢水評価対象の防護対象設備リスト（9／56）

| 系統 | 設備 | 溢水防護区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 残留熱除去系（C） | RHR ポンプ（C）出口圧力 （E11－PT004C－1） | R－B3F－7 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-8.1 m |
| 残留熱除去 <br> 系（C） | RHR ポンプ（C）出口圧力 （E11－PT004C－2） | R－B3F－7 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．－8．1m |
| 高圧炉心ス <br> プレイ系 | 高圧炬心スプレイ系ポンプ (E22-C001) | R－B3F－5 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-8.1 m |
| 高圧炉心ス <br> プレイ系 | HPCS ポンプ CST 吸込弁 （E22－F001） | R－B3F－5 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-8.1 m |
| 高圧炉心ス プレイ系 | HPCS 注入隔離弁 （E22－F003） | R－MB1F－2 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．10． 7 m |
| 高圧炉心ス プレイ系 | HPCS ポンプ S／C 吸込弁 （E22－F006） | R－B3F－5 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-8.1 m |
| $\begin{gathered} \text { 高圧炉心ス } \\ \text { プレイ系 } \end{gathered}$ | HPCS ポンプ CST 側ミニマムフロー第一弁 (E22-F011) | R－B3F－10 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-8.1 m |
| $\begin{aligned} & \text { 高圧炉心ス } \\ & \text { プレイ系 } \end{aligned}$ | HPCS ポンプ CST 側ミニマムフロー第二弁 (E22-F012) | R－B3F－10 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-8.1 m |
| 高圧炉心ス <br> プレイ系 | HPCS ポンプ S／C 側ミニマムフロー弁 （E22－F013） | R－B3F－10 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-8.1 m |
| 高圧炉心ス <br> プレイ系 | HPCS ポンプ出口流量 （E22－FT005A） | R－B2F－3 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-0.8 m |
| 高圧炉心ス <br> プレイ系 | 復水貯蔵タンク水位レベルスイッチ （E22－LS011A） | CST－1 | 復水貯蔵タンク <br> エリア | 0．P．9．5m |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表2－5 溢水評価対象の防護対象設備リスト（ $10 / 56$ ）

| 系統 | 設備 | 溢水防護区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 高圧炉心ス プレイ系 | 復水貯蔵タンク水位レベルスイッチ （E22－LS011B） | CST－1 | 復水貯蔵多ンク エリア | 0．P． 9.5 m |
| 高圧炉心ス <br> プレイ系 | サプレッションプール水位 （E22－LT010A） | R－B3F－5 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-8.1 m |
| 高圧炉心ス プレイ系 | サプレッションプール水位 （E22－LT010B） | R－B3F－5 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-8.1 m |
| 高圧炉心ス プレイ系 | HPCS ポンプ入口圧力 （E22－PT001B） | R－B2F－3 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-0.8 m |
| 高圧炉心ス <br> プレイ系 | HPCS ポンプ出口圧力 （E22－PT004） | R－B2F－3 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-0.8 m |
| ほう酸水注入系 | ほう酸水注入系ポンプ（A） （C41－C001A） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-3-1$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22． 5 m |
| ほう酸水注入系 | ほう酸水注入系ポンプ（B） （C41－C001B） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-3-1$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| ほう酸水注入系 | ほう酸水注入系ポンプ潤滑油ポンプ （A） (C41-C002A) | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-3-1$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22． 5 m |
| ほう酸水注入系 | ほう酸水注入系ポンプ潤滑油ポンプ （B） <br> （C41－C002B） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-3-1$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| ほう酸水注入系 | SLC タンク出口弁（A） （C41－F001A） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-3-1$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| ほう酸水注入系 | SLC タンク出口弁（B） （C41－F001B） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-3-1$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表2－5 溢水評価対象の防護対象設備リスト（11／56）

| 系統 | 設備 | 溢水防護区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| ほう酸水注入系 | SLC 注入電動弁（A） （C41－F006A） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-3-1$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| ほう酸水注入系 | SLC 注入電動弁（B） （C41－F006B） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-3-1$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| ほう酸水注入系 | SLC ポンプ（A）潤滑油圧カスイッチ （C41－PS011A） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-3-1$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| ほう酸水注入系 | SLC ポンプ（B）潤滑油圧カスイッチ （C41－PS011B） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-3-1$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| ほう酸水注入系 | ほう酸水注入系（A）現場操作箱 （H25－P005） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-3-1$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| ほう酸水注入系 | ほう酸水注入系（B）現場操作箱 （H25－P006） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-3-1$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 原子炉格納容器隔離弁 | 主蒸気ドレンライン第二隔離弁 （B21－F005） | R－B1F－3－2 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．6．0m |
| 原子炉格納容器隔離弁 | CUW 入口ライン第二隔離弁 （G31－F003） | R－B3F－10 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．－8．1m |
| 原子炉格納容器隔離弁 | D／W LCW サンプ第二隔離弁 （K11－F004） | R－B3F－10 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．－8．1m |
| 原子炉格納容器隔離弁 | D／W HCW サンプ第二隔離弁 （K11－F104） | R－B3F－10 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．－8．1m |
| 原子炉格納容器隔離弁 | HNCW 戻りライン第二隔離弁 （P24－F108） | R－MB1F－4 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．10．7m |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表2－5 溢水評価対象の防護対象設備リスト（12／56）

| 系統 | 設備 | 溢水防護区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 原子炉格納容器隔離弁 | RCW 戻り側第二隔離弁（A） (P42-F116A) | R－B3F－10 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-8.1 m |
| 原子炉格納容器隔離弁 | RCW 戻り側第二隔離弁（B） （P42－F116B） | R－B3F－10 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-8.1 m |
| 非常用ガス処理系 | 非常用ガス処理系排風機（A） （T46－C001A） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-1-2$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 非常用ガス処理系 | 非常用ガス処理系排風機（B） （T46－C001B） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-1-3$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 非常用ガス処理系 | 非常用ガス処理系空気乾燥装置（A） （T46－D001A） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-1-2$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 非常用ガス処理系 | 非常用ガス処理系空気乾燥装置（B） （T46－D001B） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-1-3$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 非常用ガス処理系 | 非常用ガス処理系フィルタ装置 （T46－D002） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-1-1$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 非常用ガス処理系 | 原子炉建屋外気間差圧（北側） （T46－dPT014A） | R－3F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．33． 2 m |
| 非常用ガス処理系 | 原子炉建屋外気間差圧（西側） （T46－dPT014B） | R－3F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．33． 2 m |
| 非常用ガス処理系 | 原子炉建屋外気間差圧（南側） （T46－dPT014C） | $\mathrm{R}-3 \mathrm{~F}-3-2$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．33． 2 m |
| 非常用ガス処理系 | 原子炉建屋外気間差圧（東側） （T46－dPT014D） | R－3F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．33． 2 m |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表2－5 溢水評価対象の防護対象設備リスト（13／56）

| 系統 | 設備 | 溢水防護区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 非常用ガス処理系 | 非常用ガス処理系空気乾燥装置（A）入口弁 <br> （T46－F002A） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-1-2$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 非常用ガス処理系 | 非常用ガス処理系空気乾燥装置（B）入 <br> 口弁 <br> （T46－F002B） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-1-3$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 非常用ガス処理系 | 非常用ガス処理系フィルタ装置出口弁 <br> （A） <br> （T46－F003A） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-1-1$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 非常用ガス処理系 | 非常用ガス処理系フィルタ装置出口弁 <br> （B） <br> （T46－F003B） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-1-1$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 非常用ガス処理系 | SGTS トレイン出口流量 （T46－FT001A） | R－3F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．33． 2 m |
| 非常用ガス処理系 | SGTS トレイン出口流量 （T46－FT001B） | R－3F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．33． 2 m |
| 非常用ガス処理系 | 空気乾燥装置（A）電気ヒータ入口温度 （T46－TE003A） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-1-2$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 非常用ガス処理系 | 空気乾燥装置（B）電気ヒータ入口温度 （T46－TE003B） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-1-3$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 非常用ガス処理系 | フィルタ装置チャコールエアフィルタ入口温度（A） <br> （T46－TE006A） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-1-1$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 非常用ガス処理系 | フィルタ装置チャコールエアフィルタ入口温度（B） <br> （T46－TE006B） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-1-1$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 非常用ガス処理系 | フィルタ装置チャコールエアフィルタ入口温度（A） <br> （T46－TE008A） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-1-1$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表2－5 溢水評価対象の防護対象設備リスト（14／56）

| 系統 | 設備 | 溢水防護区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 非常用ガス処理系 | フィルタ装置チャコールエアフィルタ入口温度（B） <br> （T46－TE008B） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-1-1$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 非常用ガス処理系 | フィルタ装置チャコールエアフィルタ温度（A） <br> （T46－TE009A） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-1-1$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 非常用ガス処理系 | フィルタ装置チャコールエアフィルタ温度（B） <br> （T46－TE009B） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-1-1$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 非常用ガス処理系 | フィルタ装置チャコールエアフィルタ出口温度（A） <br> （T46－TE011A） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-1-1$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 非常用ガス処理系 | フィルタ装置チャコールエアフィルタ出口温度（B） <br> （T46－TE011B） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-1-1$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 非常用ガス処理系 | フィルタ装置チャコールエアフィルタ出口温度（A） <br> （T46－TE012A） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-1-1$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 非常用ガス処理系 | フィルタ装置チャコールエアフィルタ出口温度（B） <br> （T46－TE012B） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-1-1$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 可燃性ガス濃度制御系 （A） | FCS SCR 盤 ESS－I （H21－P095A） | R－B1F－6 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．6．0m |
| 可燃性ガス濃度制御系 <br> （A） | FCS 除湿ヒータ（A）用変圧器 （R47－TR008） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-2-2$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 可燃性ガス濃度制御系 <br> （A） | 可燃性ガス濃度制御系再結合装置加熱器（A）（電気ヒータ） (T49-B002A) | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-2-2$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 可燃性ガス濃度制御系 <br> （A） | 可燃性ガス濃度制御系再結合装置ブロ ワ（A） <br> （T49－C001A） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-2-2$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表2－5 溢水評価対象の防護対象設備リスト（15／56）

| 系統 | 設備 | 溢水防護区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 可燃性ガス濃度制御系 <br> （A） | FCS A系入口隔離弁 (T49-F001A) | R－1F－5 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．15．0m |
| 可燃性ガス濃度制御系 <br> （A） | FCS A 系出口隔離弁 （T49－F003A） | R－B3F－10 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．－8．1m |
| 可燃性ガス濃度制御系 <br> （A） | FCS A 系泠却水止め弁 （T49－F005A） | R－1F－9 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．15．0m |
| 可燃性ガス濃度制御系 <br> （A） | FCS A 系冷却水入口弁 （T49－F006A） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-2-2$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 可燃性ガス濃度制御系 （A） | FCS A 系入口流量調節弁 (T49-FCV-F002A) | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-2-2$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 可燃性ガス濃度制御系 <br> （A） | FCS A 系再循環流量調節弁 (T49-FCV-F004A) | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-2-2$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 可燃性ガス濃度制御系 <br> （A） | FCS（A）入口ガス流量 （T49－FT002A） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-2-2$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 可燃性ガス濃度制御系 （A） | FCS ブロワ $(\mathrm{A})$ 入口流量 （T49－FT004A） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-2-2$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 可燃性ガス濃度制御系 <br> （A） | FCS ブロワ（A）入口圧力 （T49－PT003A） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-2-2$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 可燃性ガス濃度制御系 <br> （A） | FCS ブロワ（A）入口温度 （T49－TE005A） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-2-2$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 可燃性ガス濃度制御系 <br> （A） | FCS 加熱管（A）内ガス温度 （T49－TE006A－1） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-2-2$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表2－5 溢水評価対象の防護対象設備リスト（16／56）

| 系統 | 設備 | 溢水防護区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 可燃性ガス濃度制御系 <br> （A） | FCS 加熱管（A）内ガス温度 （T49－TE006A－2） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-2-2$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 可燃性ガス濃度制御系 <br> （A） | FCS 加熱管（A）出口ガス温度 （T49－TE007A－1） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-2-2$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 可燃性ガス濃度制御系 <br> （A） | FCS 加熱管（A）出口ガス温度 （T49－TE007A－2） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-2-2$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 可燃性ガス濃度制御系 <br> （A） | FCS 加熱管（A）表面温度 （T49－TE008A－1） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-2-2$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 可燃性ガス濃度制御系 （A） | FCS 加熱管（A）表面温度 （T49－TE008A－2） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-2-2$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 可燃性ガス濃度制御系 <br> （A） | FCS 再結合器（A）表面温度 （T49－TE010A－1） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-2-2$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 可燃性ガス濃度制御系 <br> （A） | FCS 再結合器（A）表面温度 （T49－TE010A－2） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-2-2$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 可燃性ガス濃度制御系 （A） | FCS 泠却器（A）出口ガス温度 （T49－TE011A） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-2-2$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 可燃性ガス濃度制御系 <br> （A） | FCS 再結合器（A）内ガス温度 （T49－TE009A－1） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-2-2$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 可燃性ガス濃度制御系 <br> （A） | FCS 再結合器（A）内ガス温度 （T49－TE009A－2） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-2-2$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 可燃性ガス濃度制御系 <br> （B） | FCS SCR 盤 ESS－II （H21－P095B） | R－B1F－10 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．6． 0 m |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表2－5 溢水評価対象の防護対象設備リスト（ $17 / 56$ ）

| 系統 | 設備 | 溢水防護区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 可燃性ガス濃度制御系 （B） | FCS除湿ヒータ（B）用変圧器 （R47－TR009） | R－2F－2－3 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P． 22.5 m |
| 可燃性ガス濃度制御系 <br> （B） | 可燃性ガス濃度制御系再結合装置加熱器（B）（電気ヒータ） <br> （T49－B002B） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-2-3$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P． 22.5 m |
| 可燃性ガス濃度制御系 <br> （B） | 可燃性ガス濃度制御系再結合装置ブロ <br> ワ（B） <br> （T49－C001B） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-2-3$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P． 22.5 m |
| 可燃性ガス濃度制御系 <br> （B） | FCS B 系入口隔離弁 （T49－F001B） | $\mathrm{R}-1 \mathrm{~F}-7-1$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．15．0m |
| 可燃性ガス濃度制御系 （B） | FCS B 系出口隔離弁 （T49－F003B） | R－B3F－10 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-8.1 m |
| 可燃性ガス濃度制御系 <br> （B） | FCS B 系泠却水止め弁 （T49－F005B） | R－1F－8 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．15．0m |
| 可燃性ガス濃度制御系 （B） | FCS B 系冷却水入口弁 （T49－F006B） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-2-3$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P． 22.5 m |
| 可燃性ガス濃度制御系 （B） | FCS B 系入口流量調節弁 （T49－FCV－F002B） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-2-3$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P． 22.5 m |
| 可燃性ガス濃度制御系 （B） | FCS B 系再循環流量調節弁 （T49－FCV－F004B） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-2-3$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P． 22.5 m |
| 可燃性ガス濃度制御系 （B） | FCS（B）入口ガス流量 （T49－FT002B） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-2-3$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P． 22.5 m |
| 可燃性ガス濃度制御系 <br> （B） | FCS ブロワ（B）入口流量 （T49－FT004B） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-2-3$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P． 22.5 m |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表2－5 溢水評価対象の防護対象設備リスト（ $18 / 56$ ）

| 系統 | 設備 | 溢水防護区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 可燃性ガス濃度制御系 （B） | FCS ブロワ（B）入口圧力 (T49-PT003B) | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-2-3$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 可燃性ガス濃度制御系 （B） | FCS ブロワ（B）入口温度 （T49－TE005B） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-2-3$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 可燃性ガス濃度制御系 （B） | FCS 加熱管（B）内ガス温度 （T49－TE006B－1） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-2-3$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 可燃性ガス濃度制御系 <br> （B） | FCS 加熱管（B）内ガス温度 （T49－TE006B－2） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-2-3$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 可燃性ガス濃度制御系 （B） | FCS 加熱管（B）出口ガス温度 （T49－TE007B－1） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-2-3$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 可燃性ガス濃度制御系 （B） | FCS 加熱管（B）出口ガス温度 （T49－TE007B－2） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-2-3$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 可燃性ガス濃度制御系 （B） | FCS 加熱管（B）表面温度 （T49－TE008B－1） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-2-3$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 可燃性ガス濃度制御系 <br> （B） | FCS 加熱管（B）表面温度 (T49-TE008B-2) | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-2-3$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 可燃性ガス濃度制御系 （B） | FCS 再結合器（B）表面温度 （T49－TE010B－1） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-2-3$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 可燃性ガス濃度制御系 （B） | FCS 再結合器（B）表面温度 （T49－TE010B－2） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-2-3$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 可燃性ガス濃度制御系 <br> （B） | FCS 泠却器（B）出口ガス温度 （T49－TE011B） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-2-3$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表2－5 溢水評価対象の防護対象設備リスト（19／56）

| 系統 | 設備 | 溢水防護区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 可燃性ガス濃度制御系 <br> （B） | FCS再結合器（B）内ガス温度 (T49-TE009B-1) | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-2-3$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 可燃性ガス濃度制御系 （B） | FCS 再結合器（B）内ガス温度 （T49－TE009B－2） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-2-3$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 事故時監視計器（圧力） | $\begin{aligned} & \text { 原子炉圧力 (A) } \\ & \text { (B21-PT051A) } \end{aligned}$ | R－1F－5 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．15．0m |
| 事故時監視計器（圧力） | $\begin{aligned} & \text { 原子炉圧力 (B) } \\ & \text { (B21-PT051B) } \end{aligned}$ | $\mathrm{R}-1 \mathrm{~F}-5$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．15．0m |
| 事故時監視計器（圧力） | $\begin{aligned} & \text { ドライウェル圧力 } \\ & \text { (T48-PT014) } \end{aligned}$ | R－2F－3 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 事故時監視計器（圧力） | $\begin{aligned} & \text { ドライウェル圧力 } \\ & \text { (T48-PT017) } \end{aligned}$ | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-2-4$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 事故時監視計器（圧力） | 圧力抑制室内圧力 （T48－PT018A） | R－B1F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．6． 0 m |
| 事故時監視計器（圧力） | 圧力抑制室内圧力 （T48－PT018B） | R－B1F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．6． 0 m |
| 事故時監視計器（水位） | 原子炬水位（広帯域）（A） （B21－LT052A） | R－B1F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．6． 0 m |
| 事故時監視計器（水位） | 原子炉水位（広帯域）（B） （B21－LT052B） | R－B1F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．6．0m |
| 事故時監視計器（CAMS） | CAMS 電磁弁（サンプル切替弁） （D23－F001A） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-2-5$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表2－5 溢水評価対象の防護対象設備リスト（ $20 / 56$ ）

| 系統 | 設備 | 溢水防護区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 事故時監視計器（CAMS） | CAMS電磁弁（サンプル切替弁） (D23-F001B) | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-2-6$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 事故時監視計器（CAMS） | CAMS 電磁弁（サンプル切替弁） (D23-F002A) | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-2-5$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 事故時監視計器（CAMS） | CAMS 電磁弁（サンプル切替弁） (D23-F002B) | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-2-6$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 事故時監視計器（CAMS） | CAMS 電磁弁（サンプル切替弁） (D23-F003A) | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-2-5$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 事故時監視計器（CAMS） | CAMS 電磁弁（サンプル切替弁） （D23－F003B） | R－2F－2－6 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 事故時監視計器（CAMS） | CAMS 電磁弁（サンプル切替弁） (D23-F004A) | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-2-5$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 事故時監視計器（CAMS） | CAMS 電磁弁（サンプル切替弁） (D23-F004B) | R－2F－2－6 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 事故時監視計器（CAMS） | CAMS 電磁弁（PASS 取合（バイパス弁）） (D23-F011) | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-2-5$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 事故時監視計器（CAMS） | CAMS 電磁弁（PASS 取合（入口止め弁）） (D23-F012) | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-2-5$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 事故時監視計器（CAMS） | CAMS 電磁弁（PASS 取合（入口止め弁）） (D23-F013) | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-2-5$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 事故時監視計器（CAMS） | CAMS 電磁弁（PASS 取合（戻り止め弁）） (D23-F014) | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-2-5$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表2－5 溢水評価対象の防護対象設備リスト（21／56）

| 系統 | 設備 | 溢水防護区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 事故時監視計器（CAMS） | CAMS電磁弁（PASS取合（戻り止め弁）） （D23－F015） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-2-5$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 事故時監視計器（CAMS） | CAMS 配管ヒータ（A） （D23－HA1，HA2） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-2-5$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 事故時監視計器（CAMS） | CAMS 配管ヒータ（A） （D23－HA1，HA2） | R－1F－9 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．15．0m |
| 事故時監視計器（CAMS） | CAMS 配管ヒータ（A） （D23－HA1，HA2） | R－MB1F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．11．5m |
| 事故時監視計器（CAMS） | CAMS 配管ヒータ（A） （D23－HA1，HA2） | R－B1F－3－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．6．0m |
| 事故時監視計器（CAMS） | CAMS 配管ヒータ（A） （D23－HA1，HA2） | R－B1F－3－3 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．6．0m |
| 事故時監視計器（CAMS） | CAMS 配管ヒータ（A） （D23－HA1，HA2） | R－B3F－10 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．－8．1m |
| 事故時監視計器（CAMS） | CAMS 配管ヒータ（B） （D23－HB1，HB2） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-2-6$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 事故時監視計器（CAMS） | CAMS 配管ヒータ（B） （D23－HB1，HB2） | R－1F－2 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．15．0m |
| 事故時監視計器（CAMS） | CAMS 配管ヒータ（B） （D23－HB1，HB2） | $\mathrm{R}-1 \mathrm{~F}-5$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．15．0m |
| 事故時監視計器（CAMS） | CAMS 配管ヒータ（B） （D23－HB1，HB2） | R－1F－8 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．15．0m |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表2－5 溢水評価対象の防護対象設備リスト（22／56）

| 系統 | 設備 | 溢水防護区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 事故時監視計器（CAMS） | CAMS配管ヒータ（B） （D23－HB1，HB2） | R－B1F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．6．0m |
| 事故時監視計器（CAMS） | CAMS 配管ヒータ（B） （D23－HB1，HB2） | R－B3F－10 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-8.1 m |
| 事故時監視計器（CAMS） | CAMS $\gamma$ 線検出器（A）D／W (D23-RE005A) | R－B1F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．6．0m |
| 事故時監視計器（CAMS） | CAMS $\gamma$ 線検出器（B）D／W （D23－RE005B） | R－B1F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．6．0m |
| 事故時監視計器（CAMS） | CAMS $\gamma$ 線検出器（A）S／C (D23-RE006A) | R－B3F－10 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-8.1 m |
| 事故時監視計器（CAMS） | CAMS $\gamma$ 線検出器（B）S／C （D23－RE006B） | R－B3F－10 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-8.1 m |
| 事故時監視計器（CAMS） | CAMS D／W サンプルガス温度（A） （D23－TE013A） | $\mathrm{R}-1 \mathrm{~F}-9$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．15．0m |
| 事故時監視計器（CAMS） | CAMS D／W サンプルガス温度（B） （D23－TE013B） | R－1F－8 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．15．0m |
| 事故時監視計器（CAMS） | CAMS S／C サンプルガス温度（A） （D23－TE019A） | R－MB1F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P． 11.5 m |
| 事故時監視計器（CAMS） | CAMS S／C サンプルガス温度（B） （D23－TE019B） | R－1F－2 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．15．0m |
| 事故時監視計器（CAMS） | CAMS ヒータ制御盤（A） (H21-P384A) | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-5$ | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．24．8m |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表2－5 溢水評価対象の防護対象設備リスト（23／56）

| 系統 | 設備 | 溢水防護区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 事故時監視計器（CAMS） | CAMSヒータ制御盤（B） (H21-P384B) | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-8$ | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．24． 8 m |
| 事故時監視計器（CAMS） | $\begin{aligned} & \text { CAMS サンプリングラック (A) } \\ & \text { (H22-P382A) } \end{aligned}$ | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-2-5$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 事故時監視計器（CAMS） | $\begin{aligned} & \text { CAMS サンプリングラック (B) } \\ & \text { (H22-P382B) } \end{aligned}$ | R－2F－2－6 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 事故時監視計器（CAMS） | CAMS 校正ラック（A） （H22－P383A） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-2-5$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 事故時監視計器（CAMS） | CAMS 校正ラック（B） <br> （H22－P383B） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-2-6$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 事故時監視計器（CAMS） | ドレンポットサポート （D23－D002A） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-2-5$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 事故時監視計器（CAMS） | 冷却器 （D23－B001A） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-2-5$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 事故時監視計器（CAMS） | 除湿器 (D23-B002A-1) | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-2-5$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 事故時監視計器（CAMS） | ドレンポットサポート （D23－D002B） | R－2F－2－6 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 事故時監視計器（CAMS） | 冷却器 （D23－B001B） | R－2F－2－6 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 事故時監視計器（CAMS） | 除湿器 (D23-B002B-1) | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-2-6$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表2－5 溢水評価対象の防護対象設備リスト（ $24 / 56$ ）

| 系統 | 設備 | 溢水防護区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 事故時監視計器（CAMS） | CAMSモニタプリアンプ収納箱（A） （H25－P386A） | C－2F－1 | 制御建屋 | 0．P．19．5m |
| 事故時監視計器（CAMS） | CAMS モニタプリアンプ収納箱（B） （H25－P386B） | C－2F－2 | 制御建屋 | 0．P．19．5m |
| 燃料プール冷却浄化系 | 燃料プール冷却浄化系ポンプ（A） （G41－C001A） | R－1F－3 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．15．0m |
| 燃料プール <br> 冷却浄化系 | 燃料プール泠却浄化系ポンプ（B） （G41－C001B） | $\mathrm{R}-1 \mathrm{~F}-3$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．15．0m |
| 燃料プール冷却浄化系 | FPC 万過脱塩装置入口第一弁 （G41－F005A） | R－M2F－3 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．18．3m |
| 燃料プール冷却浄化系 | FPC ろ過脱塩装置バイパス弁（A） （G41－F020A） | R－M2F－3 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．18．3m |
| 燃料プール冷却浄化系 | FPC 万過脱塩装置バイパス弁（B） （G41－F020B） | R－M2F－3 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．18．3m |
| 燃料プール冷却浄化系 | FPC ポンプ（A）出口流量 （G41－FT005A） | R－B1F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．6．0m |
| 燃料プール冷却浄化系 | FPC ポンプ（B）出口流量 （G41－FT005B） | R－B1F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．6．0m |
| 燃料プール冷却浄化系 | スキマサージタンク水位 （G41－LT019） | R－2F－3 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 燃料プール冷却浄化系 | FPC ポンプ（A）入口圧力 （G41－PT002A） | R－B1F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．6． 0 m |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表2－5 溢水評価対象の防護対象設備リスト（25／56）

| 系統 | 設備 | 溢水防護区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 燃料プール冷却浄化系 | FPC ポンプ（B）入口圧力 （G41－PT002B） | R－B1F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．6． 0 m |
| 燃料プール冷却浄化系 | 燃料プール状態表示盤 （H21－P577） | R－3F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．33． 2 m |
| 燃料プール補給水系 | 燃料プール補給水ポンプ (P15-C001) | R－B3F－8 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．－8．1m |
| 燃料プール補給水系 | FPMUW 燃料プール注入弁 （P15－F004） | R－M2F－3 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．18．3m |
| 燃料プール補給水系 | FPMUW ポンプ出口流量 （P15－FT005） | R－B3F－7 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．－8．1m |
| 燃料プール補給水系 | FPMUW ポンプ入口圧力 （P15－PT001） | R－B3F－7 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．－8．1m |
| 換気空調系 | D／G（A）室非常用給気ケーシング | R－3F－2 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P． 31.51 m |
| 換気空調系 | D／G（HPCS）室非常用給気ケーシング | R－3F－4 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P． 31.51 m |
| 換気空調系 | D／G（B）室非常用給気ケーシング | R－3F－5 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P． 31.51 m |
| 換気空調系 | 原子炉補機（A）室給気ケーシング | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-6-1$ | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．24．8m |
| 換気空調系 | 原子炬補機（HPCS）室給気ケーシング | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-7-1$ | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．24．8m |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表2－5 溢水評価対象の防護対象設備リスト（ $26 / 56$ ）

| 系統 | 設備 | 溢水防護区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 換気空調系 | 原子炉補機（B）室給気ケーシング | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-8-1$ | 原子炉建屋付属棟 | 0．P． 24.8 m |
| 換気空調系 | 中央制御室給気ケーシング（A） | C－B2F－1 | 制御建屋 | 0．P．1．5m |
| 換気空調系 | 計測制御電源（A）室給気ケーシング | C－B2F－1 | 制御建屋 | 0．P．1．5m |
| 換気空調系 | 中央制御室給気ケーシング（B） | C－B2F－2 | 制御建屋 | 0．P．1．5m |
| 換気空調系 | 計測制御電源（B）室給気ケーシング | C－B2F－2 | 制御建屋 | 0．P．1．5m |
| 換気空調系 | LPCS ポンプ室空調機 (V10-D101) | R－B2F－2 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-0.8 m |
| 換気空調系 | RHR ポンプ（A）室空調機 （V10－D102） | R－B3F－3 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-8.1 m |
| 換気空調系 | RHR ポンプ（B）室空調機 （V10－D103） | R－B3F－6 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-8.1 m |
| 換気空調系 | RHR ポンプ（C）室空調機 （V10－D105） | R－B3F－7 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-8.1 m |
| 換気空調系 | HPCS ポンプ室空調機 (V10-D106) | R－B2F－3 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-0.8 m |
| 換気空調系 | FPMUW ポンプ室空調機 （V10－D107） | R－B3F－8 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-8.1 m |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表2－5 溢水評価対象の防護対象設備リスト（27／56）

| 系統 | 設備 | 溢水防護区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 換気空調系 | FPCポンプ（A）室空調機 （V10－D108） | R－1F－3 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．15．0m |
| 換気空調系 | FPCポンプ（B）室空調機 （V10－D109） | R－1F－3 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．15．0m |
| 換気空調系 | FCS（A）室空調機 (V10-D110) | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-2-2$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 換気空調系 | FCS（B）室空調機 （V10－D111） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-2-3$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 換気空調系 | CAMS（A）室空調機 （V10－D112） | R－2F－3 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 換気空調系 | CAMS（B）室空調機 （V10－D113） | R－2F－3 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22． 5 m |
| 換気空調系 | SGTS 室空調機（A） (V10-D114A) | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-1-2$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 換気空調系 | SGTS 室空調機（B） (V10-D114B) | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-1-3$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 換気空調系 | 原子炉補機（A）室送風機（A） （V11－C001A） | R－2F－6 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．24．8m |
| 換気空調系 | 原子炉補機（A）室送風機（B） （V11－C001B） | R－2F－6 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．24．8m |
| 換気空調系 | 原子炉補機（A）室排風機（A） （V11－C002A） | R－M2F－7 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．19．5m |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表2－5 溢水評価対象の防護対象設備リスト（ $28 / 56$ ）

| 系統 | 設備 | 溢水防護区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 換気空調系 | 原子炉補機（A）室排風機（B） （V11－C002B） | R－M2F－7 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．19．5m |
| 換気空調系 | D／G（A）室非常用送風機（A） （V11－C003A） | R－2F－13－1 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．24．8m |
| 換気空調系 | D／G（A）室非常用送風機（B） （V11－C003B） | R－2F－13－1 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P． 24.8 m |
| 換気空調系 | D／G（A）室非常用送風機（C） （V11－C003C） | R－2F－13－1 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P． 24.8 m |
| 換気空調系 | RCW ポンプ（A）室空調機（A） (V11-D101A) | R－B3F－11 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．-8.1 m |
| 換気空調系 | RCW ポンプ（A）室空調機（B） （V11－D101B） | R－B3F－11 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．-8.1 m |
| 換気空調系 | 原子炉補機（A）室給気温度 （V11－TE002） | R－2F－6 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．24．8m |
| 換気空調系 | D／G（A）室温度 （V11－TIS004） | $\mathrm{R}-1 \mathrm{~F}-13$ | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．15．0m |
| 換気空調系 | D／G（A）室温度 （V11－TIS005） | $\mathrm{R}-1 \mathrm{~F}-13$ | 原子炉建屋付属棟 | 0．P． 15.0 m |
| 換気空調系 | 原子炉補機（B）室送風機（A） （V12－C001A） | R－2F－8 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P． 24.8 m |
| 換気空調系 | 原子炉補機（B）室送風機（B） （V12－C001B） | R－2F－8 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P． 24.8 m |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表2－5 溢水評価対象の防護対象設備リスト（ $29 / 56$ ）

| 系統 | 設備 | 溢水防護区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 換気空調系 | 原子炉補機（B）室排風機（A） （V12－C002A） | R－M2F－9 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．19．5m |
| 換気空調系 | 原子炉補機（B）室排風機（B） （V12－C002B） | R－M2F－9 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．19．5m |
| 換気空調系 | D／G（B）室非常用送風機（A） （V12－C003A） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-15-1$ | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．24． 8 m |
| 換気空調系 | D／G（B）室非常用送風機（B） （V12－C003B） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-15-1$ | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．24． 8 m |
| 換気空調系 | D／G（B）室非常用送風機（C） （V12－C003C） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-15-1$ | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．24．8m |
| 換気空調系 | RCW ポンプ（B）室空調機（A） （V12－D101A） | R－B3F－14 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．-8.1 m |
| 換気空調系 | RCW ポンプ（B）室空調機（B） （V12－D101B） | R－B3F－14 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．-8.1 m |
| 換気空調系 | 原子炉補機（B）室給気温度 （V12－TE002） | R－2F－8 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．24． 8 m |
| 換気空調系 | D／G（B）室温度 <br> （V12－TIS004） | R－1F－16 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．15．0m |
| 換気空調系 | D／G（B）室温度 （V12－TIS005） | $\mathrm{R}-1 \mathrm{~F}-16$ | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．15．0m |
| 換気空調系 | 原子炉補機（HPCS）室送風機（A） （V13－C001A） | R－2F－7 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．24． 8 m |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表2－5 溢水評価対象の防護対象設備リスト（ $30 / 56$ ）

| 系統 | 設備 | 溢水防護区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 換気空調系 | 原子炉補機（HPCS）室送風機（B） （V13－C001B） | R－2F－7 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P． 24.8 m |
| 換気空調系 | 原子炉補機（HPCS）室排風機（A） （V13－C002A） | R－2F－7 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．24．8m |
| 換気空調系 | 原子炉補機（HPCS）室排風機（B） （V13－C002B） | R－2F－7 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P． 24.8 m |
| 換気空調系 | D／G（HPCS）室非常用送風機（A） （V13－C003A） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-14-1$ | 原子炉建屋付属棟 | 0．P． 24.8 m |
| 換気空調系 | D／G（HPCS）室非常用送風機（B） （V13－C003B） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-14-1$ | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P． 24.8 m |
| 換気空調系 | 原子炬補機（HPCS）室給気温度 （V13－TE002） | R－2F－7 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P． 24.8 m |
| 換気空調系 | D／G（HPCS）室温度 （V13－TIS004） | $\mathrm{R}-1 \mathrm{~F}-15$ | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．15．0m |
| 換気空調系 | 中央制御室送風機（A） (V30-C001A) | C－B2F－1 | 制御建屋 | 0．P．1．5m |
| 換気空調系 | 中央制御室送風機（B） （V30－C001B） | C－B2F－2 | 制御建屋 | 0．P．1．5m |
| 換気空調系 | 中央制御室排風機（A） (V30-C002A) | C－B2F－1 | 制御建屋 | 0．P．1．5m |
| 換気空調系 | 中央制御室排風機（B） （V30－C002B） | C－B2F－2 | 制御建屋 | 0．P．1．5m |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表2－5 溢水評価対象の防護対象設備リスト（31／56）

| 系統 | 設備 | 溢水防護区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 換気空調系 | 中央制御室再循環送風機（A） （V30－C003A） | C－B2F－1 | 制御建屋 | 0．P．1．5m |
| 換気空調系 | 中央制御室再循環送風機（B） （V30－C003B） | C－B2F－2 | 制御建屋 | 0．P．1．5m |
| 換気空調系 | 中央制御室再循環フィルタ装置 （V30－D201） | C－B2F－1 | 制御建屋 | 0．P．1．5m |
| 換気空調系 | 中央制御室少量外気取入ダンパ（A） （V30－D301A） | C－B2F－1 | 制御建屋 | 0．P．1．5m |
| 換気空調系 | 中央制御室少量外気取入ダンパ（B） （V30－D301B） | C－B2F－1 | 制御建屋 | 0．P．1．5m |
| 換気空調系 | 中央制御室再循環フィルタ装置入口ダ $\begin{aligned} & \text { ンパ(A) } \\ & \text { (V30-D302A) } \end{aligned}$ | C－B2F－1 | 制御建屋 | 0．P．1．5m |
| 換気空調系 | 中央制御室再循環フィルタ装置入口タ ンパ（B） （V30－D302B） | C－B2F－1 | 制御建屋 | 0．P．1．5m |
| 換気空調系 | 中央制御室外気取入ダンパ（前） （V30－D303） | C－B2F－1 | 制御建屋 | 0．P．1．5m |
| 換気空調系 | 中央制御室外気取入ダンパ（後） （V30－D304） | C－B2F－1 | 制御建屋 | 0．P．1．5m |
| 換気空調系 | 中央制御室排風機（A）出ロダンパ （V30－D305A） | C－B2F－1 | 制御建屋 | 0．P．1．5m |
| 換気空調系 | 中央制御室排風機（B）出ロダンパ （V30－D305B） | C－B2F－2 | 制御建屋 | 0．P．1．5m |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表2－5 溢水評価対象の防護対象設備リスト（ $32 / 56$ ）

| 系統 | 設備 | 溢水防護区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 換気空調系 | 中央制御室還気温度（A） （V30－TE002A） | C－B2F－1 | 制御建屋 | 0．P．1．5m |
| 換気空調系 | 中央制御室還気温度（B） （V30－TE002B） | C－B2F－1 | 制御建屋 | 0．P．1．5m |
| 換気空調系 | 計測制御電源（A）室送風機（A） （V31－C001A） | C－B2F－1 | 制御建屋 | 0．P．1．5m |
| 換気空調系 | 計測制御電源（A）室送風機（B） （V31－C001B） | C－B2F－1 | 制御建屋 | 0．P．1．5m |
| 換気空調系 | 計測制御電源（A）室排風機（A） (V31-C002A) | C－B2F－1 | 制御建屋 | 0．P．1．5m |
| 換気空調系 | 計測制御電源 $(A)$ 室排風機（B） (V31-C002B) | C－B2F－1 | 制御建屋 | 0．P．1．5m |
| 換気空調系 | 計測制御電源（A）室給気温度 （V31－TE002） | C－B1F－1 | 制御建屋 | 0．P．8． 0 m |
| 換気空調系 | 計測制御電源（B）室送風機（A） （V32－C001A） | C－B2F－2 | 制御建屋 | 0．P．1．5m |
| 換気空調系 | 計測制御電源（B）室送風機（B） （V32－C001B） | C－B2F－2 | 制御建屋 | 0．P．1．5m |
| 換気空調系 | 計測制御電源（B）室排風機（A） （V32－C002A） | C－B2F－2 | 制御建屋 | 0．P．1．5m |
| 換気空調系 | 計測制御電源（B）室排風機（B） （V32－C002B） | C－B2F－2 | 制御建屋 | 0．P．1．5m |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表2－5 溢水評価対象の防護対象設備リスト（33／56）

| 系統 | 設備 | 溢水防護区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 換気空調系 | 計測制御電源（B）室給気温度 （V32－TE002） | C－B1F－8 | 制御建屋 | 0．P．8．0m |
| 原子炉補機冷却水系（A） | 原子炉補機冷却水ポンプ（A） （P42－C001A） | R－B3F－11 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．－8．1m |
| 原子炉補機冷却水系（A） | 原子炬補機冷却水ポンプ（C） （P42－C001C） | R－B3F－11 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．－8． 1 m |
| 原子炉補機冷却水系（A） | D／G RCW 差圧スイッチ（A－1） （P42－dPS083A－1） | R－B1F－7 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．6．0m |
| 原子炉補機冷却水系（A） | D／G RCW 差圧スイッチ（A－2） （P42－dPS083A－2） | R－B1F－7 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．6．0m |
| 原子炉補機冷却水系（A） | RCW 熱交換器（A）冷却水出口弁 （P42－F004A） | R－B3F－11 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．－8．1m |
| 原子炉補機冷却水系（A） | RCW 熱交換器（C）冷却水出口弁 （P42－F004C） | R－B3F－11 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．－8．1m |
| 原子炉補機冷却水系（A） | RHR 熱交換器（A）冷却水出口弁 （P42－F013A） | R－1F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．15．0m |
| 原子炉補機冷却水系（A） | 非常用 $D / G(A)$ 冷却水出口弁 $(A)$ （P42－F031A） | R－B1F－7 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．6．0m |
| 原子炉補機冷却水系（A） | 非常用 $D / G(A)$ 冷却水出口弁 $(C)$ （P42－F031C） | R－B1F－7 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．6．0m |
| 原子炉補機冷却水系（A） | HECW 冷涷機（A）冷却水圧力調節弁 （P42－F036A） | R－2F－5 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．24．8m |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表2－5 溢水評価対象の防護対象設備リスト（34／56）

| 系統 | 設備 | 溢水防護区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 原子炉補機泠却水系（A） | HECW冷凍機（C）冷却水圧力調節弁 （P42－F036C） | R－2F－5 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．24．8m |
| 原子炉補機冷却水系（A） | RCW常用冷却水供給側分離弁（A） （P42－F091A） | R－B3F－11 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．－8．1m |
| 原子炉補機冷却水系（A） | RCW サージタンク（A）降水管水位レベ ルスイッチ <br> （P42－LS012A） | R－2F－3 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 原子炉補機冷却水系（A） | RCW サージタンク（A）水位 （P42－LT011A） | R－3F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．33． 2 m |
| 原子炉補機冷却水系（A） | RCW サージタンク（A）水位 （P42－LT011C） | R－3F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．33． 2 m |
| 原子炉補機冷却水系（A） | RCW サージタンク（A）水位 （P42－LT011E） | R－3F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．33． 2 m |
| 原子炉補機冷却水系（A） | RCW A 系 冷却水供給圧力 （P42－PT004A） | R－B3F－11 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．－8．1m |
| 原子炉補機冷却海水系 <br> （A） | 原子炉補機冷却海水ポンプ（A） （P45－C001A） | SW－1F－2 | 海水ポンプ室 | 0．P．3．0m |
| 原子炉補機冷却海水系 （A） | 原子炉補機冷却海水ポンプ（C） （P45－C001C） | SW－1F－2 | 海水ポンプ室 | 0．P．3．0m |
| 原子炉補機冷却海水系 （A） | RSW ストレーナ（A）差圧 （P45－dPT002A） | R－B3F－11 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．－8． 1 m |
| 原子炉補機冷却海水系 <br> （A） | RSW ストレーナ（C）差圧 （P45－dPT002C） | R－B3F－11 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．－8． 1 m |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表2－5 溢水評価対象の防護対象設備リスト（35／56）

| 系統 | 設備 | 溢水防護区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 原子炉補機冷却海水系 <br> （A） | RSWポンプ（A）吐出弁 (P45-F002A) | SW－1F－2 | 海水ポンプ室 | 0．P．3．0m |
| 原子炉補機冷却海水系 <br> （A） | RSWポンプ（C）吐出弁 （P45－F002C） | SW－1F－2 | 海水ポンプ室 | 0．P．3．0m |
| 原子炉補機冷却海水系 <br> （A） | RSW ストレーナ（A）旋回弁 （P45－F004A） | R－B3F－11 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．－8．1m |
| 原子炉補機冷却海水系 <br> （A） | RSW ストレーナ（C）旋回弁 （P45－F004C） | R－B3F－11 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．－8．1m |
| 原子炉補機冷却海水系 <br> （A） | RSW ポンプ吐出連絡管（A）止め弁 （P45－F006A） | SW－1F－2 | 海水ポンプ室 | 0．P．3．0m |
| 原子炉補機冷却海水系 <br> （A） | RSW ストレーナ（A）ブロー弁 （P45－F012A） | R－B3F－11 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．－8． 1 m |
| 原子炉補機冷却海水系 <br> （A） | RSW ストレーナ（C）ブロー弁 （P45－F012C） | R－B3F－11 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．－8．1m |
| 原子炉補機冷却水系（B） | 原子炉補機冷却水ポンプ（B） （P42－C001B） | R－B3F－14 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．－8．1m |
| 原子炉補機冷却水系（B） | 原子炉補機冷却水ポンプ（D） （P42－C001D） | R－B3F－14 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．－8． 1 m |
| 原子炉補機冷却水系（B） | D／G RCW 差圧スイッチ（B－1） （P42－dPS083B－1） | R－B1F－11 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．6．0m |
| 原子炉補機冷却水系（B） | D／G RCW 差圧スイッチ（B－2） （P42－dPS083B－2） | R－B1F－11 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．6．0m |

注記＊：溢水評価上基淮となる床面高さを示す。

表2－5 溢水評価対象の防護対象設備リスト（36／56）

| 系統 | 設備 | 溢水防護区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 原子炉補機冷却水系（B） | RCW熱交換器（B）冷却水出口弁 （P42－F004B） | R－B3F－14 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．-8.1 m |
| 原子炉補機冷却水系（B） | RCW熱交換器（D）冷却水出口弁 （P42－F004D） | R－B3F－14 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．-8.1 m |
| 原子炉補機冷却水系（B） | RHR 熱交換器（B）冷却水出口弁 （P42－F013B） | $\mathrm{R}-1 \mathrm{~F}-11$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．15．0m |
| 原子炉補機冷却水系（B） | 非常用 $D / G(B)$ 冷却水出口弁 $(B)$ （P42－F031B） | R－B1F－11 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．6． 0 m |
| 原子炉補機冷却水系（B） | 非常用 $D / G(B)$ 冷却水出口弁（D） （P42－F031D） | R－B1F－11 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．6． 0 m |
| 原子炉補機冷却水系（B） | HECW 冷凍機（B）冷却水圧力調節弁 （P42－F036B） | R－2F－4 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．24．8m |
| 原子炉補機冷却水系（B） | HECW 冷凍機（D）冷却水圧力調節弁 （P42－F036D） | R－2F－4 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．24．8m |
| 原子炉補機冷却水系（B） | RCW 常用冷却水供給側分離弁（B） (P42-F091B) | R－B3F－14 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．-8.1 m |
| 原子炉補機冷却水系（B） | RCW サージタンク（B）降水管水位レベ ルスイッチ <br> （P42－LS012B） | R－2F－3 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P． 22.5 m |
| 原子炉補機冷却水系（B） | RCW サージタンク（B）水位 （P42－LT011B） | R－3F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．33． 2 m |
| 原子炉補機冷却水系（B） | RCW サージタンク（B）水位 （P42－LT011D） | R－3F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．33． 2 m |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表2－5 溢水評価対象の防護対象設備リスト（37／56）

| 系統 | 設備 | 溢水防護区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 原子炉補機冷却水系（B） | $\begin{aligned} & \text { RCWサージタンク (B) 水位 } \\ & \text { (P42-LT011F) } \end{aligned}$ | R－3F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．33． 2 m |
| 原子炉補機冷却水系（B） | RCW B系冷却水供給圧力 （P42－PT004B） | R－B3F－14 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．-8.1 m |
| 原子炉補機冷却海水系 <br> （B） | 原子炬補機冷却海水ポンプ（B） （P45－C001B） | SW－1F－5 | 海水ポンプ室 | 0．P．3． 0 m |
| 原子炉補機冷却海水系 <br> （B） | 原子炬補機冷却海水ポンプ（D） （P45－C001D） | SW－1F－5 | 海水ポンプ室 | 0．P．3．0m |
| 原子炉補機冷却海水系 <br> （B） | RSW ストレーナ（B）差圧 （P45－dPT002B） | R－B3F－14 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．-8.1 m |
| 原子炉補機冷却海水系 <br> （B） | RSW ストレーナ（D）差圧 （P45－dPT002D） | R－B3F－14 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．-8.1 m |
| 原子炉補機冷却海水系 <br> （B） | RSW ポンプ（B）吐出弁 （P45－F002B） | SW－1F－5 | 海水ポンプ室 | 0．P．3．0m |
| 原子炉補機冷却海水系 <br> （B） | RSW ポンプ（D）吐出弁 （P45－F002D） | SW－1F－5 | 海水ポンプ室 | 0．P．3． 0 m |
| 原子炉補機冷却海水系 <br> （B） | RSW ストレーナ（B）旋回弁 （P45－F004B） | R－B3F－14 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．-8.1 m |
| 原子炉補機冷却海水系 <br> （B） | RSW ストレーナ（D）旋回弁 （P45－F004D） | R－B3F－14 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．-8.1 m |
| 原子炉補機冷却海水系 <br> （B） | RSW ポンプ吐出連絡管（B）止め弁 （P45－F006B） | SW－1F－5 | 海水ポンプ室 | 0．P．3． 0 m |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表2－5 溢水評価対象の防護対象設備リスト（38／56）

| 系統 | 設備 | 溢水防護区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 原子灲補機冷却海水系 <br> （B） | RSWストレーナ（B）ブロー弁 （P45－F012B） | R－B3F－14 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．-8.1 m |
| 原子炉補機冷却海水系 <br> （B） | RSWストレーナ（D）ブロー弁 （P45－F012D） | R－B3F－14 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．-8.1 m |
| 高圧炉心ス プレイ補機冷却水系 | 高圧炉心スプレイ補機冷却水ポンプ （P47－C001） | R－B3F－13 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．-8.1 m |
| 高圧炉心ス プレイ補機冷却水系 | HPCW 差圧スイッチ（1） （P47－dPS023－1） | $\mathrm{R}-1 \mathrm{~F}-15$ | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．15．0m |
| 高圧炉心ス プレイ補機冷却水系 | HPCW 差圧スイッチ（2） （P47－dPS023－2） | $\mathrm{R}-1 \mathrm{~F}-15$ | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．15．0m |
| 高圧炉心ス プレイ補機冷却水系 | HPCW サージタンク降水管水位レベル スイッチ <br> （P47－LS009） | $\mathrm{R}-1 \mathrm{~F}-5$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．15．0m |
| 高圧炉心ス プレイ補機冷却水系 | HPCW サージタンク水位 （P47－LT008） | R－2F－3 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m |
| 高圧炉心ス プレイ補機冷却海水系 | 高圧炬心スプレイ補機冷却海水ポンプ （P48－C001） | SW－1F－4 | 海水ポンプ室 | 0．P．3．0m |
| 高圧炉心ス プレイ補機冷却海水系 | HPSW ポンプ吐出弁 (P48-F002) | SW－1F－4 | 海水ポンプ室 | 0．P．3．0m |
| 換気空調補機非常用冷却水系（A） | 換気空調補機非常用冷却水系冷凍機 （A）制御盤 ESS－I (H21-P301A) | R－2F－5 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．24． 8 m |
| 換気空調補機非常用冷却水系（A） | 換気空調補機非常用冷却水系泠涷機 （C）制御盤 ESS－I (H21-P301C) | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-5$ | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．24． 8 m |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表2－5 溢水評価対象の防護対象設備リスト（39／56）

| 系統 | 設備 | 溢水防護区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 換気空調補機非常用冷却水系（A） | 換気空調補機非常用泠却水系泠水ポン $\begin{aligned} & \text { プ(A) } \\ & (\mathrm{P} 25-\mathrm{C} 001 \mathrm{~A}) \end{aligned}$ | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-5$ | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．24．8m |
| 換気空調補機非常用冷却水系（A） | 換気空調補機非常用泠却水系泠水ポン $\begin{aligned} & \text { プ (C) } \\ & \text { (P25-C001C) } \end{aligned}$ | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-5$ | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．24．8m |
| 換気空調補機非常用冷却水系（A） | 換気空調補機非常用冷却水系泠凍機 <br> （A） <br> （P25－D001A） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-5$ | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．24．8m |
| 換気空調補機非常用冷却水系（A） | 換気空調補機非常用泠却水系冷涷機 （C） <br> （P25－D001C） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-5$ | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．24．8m |
| 換気空調補機非常用冷却水系（A） | HECW 冷水往還差圧（A） （P25－dPT008A） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-5$ | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．24．8m |
| 換気空調補機非常用冷却水系（A） | HECW（A）往還差圧調節弁 （P25－F014A） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-5$ | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．24．8m |
| 換気空調補機非常用冷却水系（A） | HECW 泠凍機（A）冷水出口流量 （P25－FIS002A） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-5$ | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．24．8m |
| 換気空調補機非常用冷却水系（A） | HECW 泠凍機（C）冷水出口流量 （P25－FIS002C） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-5$ | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．24．8m |
| 換気空調補機非常用冷却水系（A） | HECW 冷水還温度（A） （P25－TE005A） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-5$ | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．24．8m |
| 換気空調補機非常用冷却水系（B） | 換気空調補機非常用泠却水系冷涷機 （B）制御盤 ESS－II (H21-P301B) | R－2F－4 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．24．8m |
| 換気空調補機非常用冷却水系（B） | 換気空調補機非常用泠却水系冷凍機 （D）制御盤 ESS－II (H21-P301D) | R－2F－4 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．24．8m |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表2－5 溢水評価対象の防護対象設備リスト（ $40 / 56$ ）

| 系統 | 設備 | 溢水防護区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 換気空調補機非常用冷却水系（B） | 換気空調補機非常用泠却水系冷水ポン ```プ(B) (P25-C001B)``` | R－2F－4 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．24．8m |
| 換気空調補機非常用冷却水系（B） | 換気空調補機非常用泠却水系冷水ポン $\begin{aligned} & \text { プ(D) } \\ & \text { (P25-C001D) } \end{aligned}$ | R－2F－4 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．24．8m |
| 換気空調補機非常用冷却水系（B） | 換気空調補機非常用冷却水系冷凍機 <br> （B） <br> （P25－D001B） | R－2F－4 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．24．8m |
| 換気空調補機非常用冷却水系（B） | 換気空調補機非常用泠却水系冷凍機 <br> （D） <br> （P25－D001D） | R－2F－4 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．24．8m |
| 換気空調補機非常用冷却水系（B） | HECW 冷水往還差圧（B） （P25－dPT008B） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-4$ | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．24．8m |
| 換気空調補機非常用冷却水系（B） | HECW（B）往還差圧調節弁 （P25－F014B） | R－2F－4 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．24．8m |
| 換気空調補機非常用冷却水系（B） | HECW 冷凍機（B）冷水出口流量 （P25－FIS002B） | R－2F－4 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．24．8m |
| 換気空調補機非常用冷却水系（B） | HECW 泠凍機（D）泠水出口流量 （P25－FIS002D） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-4$ | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．24．8m |
| 換気空調補機非常用冷却水系（B） | HECW 冷水還温度（B） （P25－TE005B） | R－2F－4 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．24．8m |
| 中央制御室制御盤 | 中央制御室制御盤 （H11） | C－3F－1 | 制御建屋 | 0．P．23．5m |
| 中央制御室端子盤 | 中央制御室端子盤 （H21） | C－2F－1 | 制御建屋 | 0．P．19．5m |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表2－5 溢水評価対象の防護対象設備リスト（ $41 / 56$ ）

| 系統 | 設備 | 溢水防護区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ |
| :---: | :--- | :---: | :---: | :---: |
| $\begin{array}{c}\text { 中央制御室 } \\ \text { 端子盤 }\end{array}$ | $\begin{array}{l}\text { 中央制御室端子盤 } \\ \text {（H21）}\end{array}$ | C－2F－2 | 制御建屋 |  |$]$ 0．P．19．5m

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表2－5 溢水評価対象の防護対象設備リスト（42／56）

| 系統 | 設備 | 溢水防護区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 非常用AC（A） | 460V 制御建屋 モータコントロールセ <br> ンタ 2C－2 <br> （R24－P302） | C－B1F－3 | 制御建屋 | 0．P．8． 0 m |
| 非常用AC（A） | RSS盤（A）用変圧器 （R47－TR003） | C－B1F－3 | 制御建屋 | 0．P．8．0m |
| 非常用AC（A） | 460 V 原子炉建屋 交流電源切替盤2C (R24-P703) | RW－1F－2－2 | 廃棄物処理工 师 <br> （非管理区域） | 0．P． 15.0 m |
| 非常用AC（B） | $\begin{aligned} & \text { 6. 9kV メタルクラッドスイッチギア } \\ & \text { 6-2D } \\ & \text { (R22-P102) } \end{aligned}$ | R－B1F－10 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．6． 0 m |
| 非常用AC（B） | $\begin{aligned} & \text { 460V パワーセンタ 4-2D } \\ & \text { (R23-P102) } \end{aligned}$ | R－B1F－10 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．6． 0 m |
| 非常用 <br> AC（B） | 460V 原子炉建屋 モータコントロール センタ 2D－1 <br> （R24－P108） | R－B1F－12 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．6． 0 m |
| 非常用 AC（B） | 460V 原子炉建屋 モータコントロール センタ 2D－2 <br> （R24－P109） | R－B1F－12 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．6． 0 m |
| 非常用 <br> AC（B） | 460V 原子炉建屋 モータコントロール センタ 2D－3 <br> （R24－P110） | R－B1F－12 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．6．0m |
| 非常用 AC（B） | 460V 原子炉建屋 モータコントロール <br> センタ 2D－4 <br> （R24－P111） | R－B1F－12 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．6． 0 m |
| 非常用 <br> AC（B） | 460V 原子炉建屋 モータコントロール センタ 2D－5 <br> （R24－P112） | R－1F－16－1 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P． 15.0 m |
| 非常用 AC（B） | 460V 制御建屋 モータコントロールセ <br> ンタ 2D－1 <br> （R24－P303） | C－B1F－5 | 制御建屋 | 0．P．8． 0 m |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表2－5 溢水評価対象の防護対象設備リスト（43／56）

| 系統 | 設備 | 溢水防護区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 非常用AC（B） | $\begin{aligned} & \text { 460V 制御建屋 モータコントロールセ } \\ & \text { ンタ } 2 \mathrm{D}-2 \\ & \text { (R24-P304) } \end{aligned}$ | C－B1F－5 | 制御建屋 | 0．P．8．0m |
| 非常用AC（B） | RSS盤（B）用変圧器 (R47-TR004) | C－B1F－5 | 制御建屋 | 0．P．8．0m |
| 非常用AC（B） | 460 V 原子炉建屋 交流電源切替盤2D (R24-P704) | RW－1F－2－3 | 廃棄物処理工师 （非管理区域） | 0．P．15．0m |
| 非常用 AC（HPCS） | $\begin{aligned} & \text { 6. 9kV メタルクラッドスイッチギア } \\ & \text { 6-2H } \\ & \text { (R22-P103) } \end{aligned}$ | R－B1F－9 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．6．0m |
| $\begin{gathered} \text { 非常用 } \\ \text { AC (HPCS) } \end{gathered}$ | MCC動力変圧器 $6-2 \mathrm{PH}$ (R23-P103) | R－B1F－9 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．6．0m |
| 非常用 AC（HPCS） | 460V 原子炉建屋 モータコントロール センタ 2 H （R24－P115） | $\mathrm{R}-1 \mathrm{~F}-15-1$ | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．15．0m |
| 非常用 AC（HPCS） | 高圧炉心スプレイ系 120 V 交流分電盤 2 H <br> （R47－P053） | R－B1F－9 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．6．0m |
| $\begin{gathered} \text { 非常用 } \\ \text { AC (HPCS) } \end{gathered}$ | HPCS 交流分電盤 2 H 用変圧器 （R47－TR001） | R－B1F－9 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．6．0m |
| 安全保護系 （電源） | 無停電交流電源用静止型無停電電源装置2A (R46-P001A) | C－B1F－3 | 制御建屋 | 0．P．8．0m |
| 安全保護系 （電源） | 無停電交流電源用静止型無停電電源装置2B <br> （R46－P001B） | C－B1F－5 | 制御建屋 | 0．P．8．0m |
| 安全保護系 （電源） | 交流 120 V 無停電交流分電盤 2A－1 （R46－P051） | C－B1F－3 | 制御建屋 | 0．P．8．0m |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表2－5 溢水評価対象の防護対象設備リスト（44／56）

| 系統 | 設備 | 溢水防護区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 安全保護系 （電源） | 交流120V 無停電交流分電盤2B－1 （R46－P053） | C－B1F－5 | 制御建屋 | 0．P．8．0m |
| 安全保護系 （電源） | 中央制御室用電源切替盤 2 A （R47－P003A） | C－B1F－3 | 制御建屋 | 0．P．8．0m |
| 安全保護系 （電源） | 中央制御室用電源切替盤2B （R47－P003B） | C－B1F－5 | 制御建屋 | 0．P．8．0m |
| 安全保護系 （電源） | 中央制御室 120 V 交流分電盤 2 A （R47－P051） | C－B1F－3 | 制御建屋 | 0．P．8．0m |
| 安全保護系 （電源） | 中央制御室 $120 V$ 交流分電盤 $2 B$ （R47－P052） | C－B1F－5 | 制御建屋 | 0．P．8．0m |
| 非常用DC（A） | 125 V 蓄電池 2 A | C－MB1F－1 | 制御建屋 | 0．P．11．4m |
| 非常用 DC（A） | 125 V 蓄電池 2 A | C－B1F－2 | 制御建屋 | 0．P．8．0m |
| 非常用 DC（A） | 125 V 蓄電池 2 A | C－B2F－5 | 制御建屋 | 0．P．1．5m |
| 非常用 DC（A） | 125 V 直流主母線盤 2 A （受電パワーセ ンタ） （R42－P001A） | C－B1F－3 | 制御建屋 | 0．P．8．0m |
| 非常用 DC（A） | 125 V 充電器盤 2 A （R42－P002A） | C－B1F－3 | 制御建屋 | 0．P．8．0m |
| 非常用 DC（A） | 125 V 直流主母線盤 2A（パワーセンタ） （R42－P003A） | C－B1F－3 | 制御建屋 | 0．P．8．0m |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表2－5 溢水評価対象の防護対象設備リスト（ $45 / 56$ ）

| 系統 | 設備 | 溢水防護区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 非常用DC（A） | 125 V 直流主母線盤2A（モータコントロ $\begin{aligned} & \text { ールセンタ) } \\ & \text { (R42-P004A) } \end{aligned}$ | C－B1F－3 | 制御建屋 | 0．P．8．0m |
| 非常用DC（A） | 125 V 直流分電盤2A－1 (R42-P051) | C－B1F－3 | 制御建屋 | 0．P．8．0m |
| 非常用DC（A） | 125 V 直流電源切替盤2A (R42-P715A) | RW－1F－2－2 | 廃棄物処理工师 <br> （非管理区域） | 0．P．15．0m |
| 非常用DC（B） | 125 V 蓄電池 2 B | C－B1F－4 | 制御建屋 | 0．P．8． 0 m |
| 非常用DC（B） | 125 V 直流主母線盤 2B（受電パワーセン夕） (R42-P001B) | C－B1F－5 | 制御建屋 | 0．P．8．0m |
| 非常用DC（B） | 125 V 充電器盤2B （R42－P002B） | C－B1F－5 | 制御建屋 | 0．P．8．0m |
| 非常用 DC（B） | 125 V 直流主母線盤 2B（パワーセンタ） （R42－P003B） | C－B1F－5 | 制御建屋 | 0．P．8．0m |
| 非常用 DC（B） | 125 V 直流主母線盤 2B（モータコントロ $\begin{aligned} & \text { ールセンタ) } \\ & \text { (R42-P004B) } \end{aligned}$ | C－B1F－5 | 制御建屋 | 0．P．8．0m |
| 非常用 DC（B） | 125 V 直流分電盤 $2 \mathrm{~B}-1$ (R42-P054) | C－B1F－5 | 制御建屋 | 0．P．8．0m |
| 非常用 DC（B） | 125V 直流電源切替盤 2B (R42-P715B) | RW－1F－2－3 | 廃棄物処理工师 <br> （非管理区域） | 0．P．15．0m |
| $\begin{gathered} \text { 非常用 } \\ \text { DC (HPCS) } \end{gathered}$ | 125 V 蓄電池 2 H | R－M2F－8 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．20．9m |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表2－5 溢水評価対象の防護対象設備リスト（46／56）

| 系統 | 設備 | 溢水防護区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| $\begin{gathered} \text { 非常用 } \\ \text { DC (HPCS) } \end{gathered}$ | 125 V 充電器盤 2 H （R42－P032） | R－B1F－9 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．6．0m |
| $\begin{gathered} \text { 非常用 } \\ \text { DC (HPCS) } \end{gathered}$ | 125 V 直流主母線盤2H（パワーセンタ） (R42-P033) | R－B1F－9 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．6．0m |
| 非常用 DC（HPCS） | 125V 直流主母線盤2H（モータコントロ ールセンタ） <br> （R42－P034） | R－B1F－9 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．6．0m |
| 非常用 DC（HPCS） | 125 V 直流分電盤2H (R42-P060) | R－B1F－9 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．6．0m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（A） | 非常用ディーゼル発電機2Aシリコン整流器盤 (H21-P270A) | R－1F－13－1 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．15．0m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（A） | 非常用ディーゼル発電機2A界磁調整器盤 <br> （H21－P271A） | R－1F－13－1 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．15．0m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（A） | 非常用ディーゼル発電機 2 A 自動電圧調整器盤 (H21-P272A) | R－1F－13－1 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．15．0m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（A） | 非常用ディーゼル発電機 2 A 補機制御盤 <br> （H21－P273A） | R－1F－13－1 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．15．0m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（A） | 非常用ディーゼル発電機 2 A 制御盤 （H21－P274A） | R－1F－13－1 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．15．0m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（A） | 非常用ディーゼル発電機 2A NGR 盤 （H21－P275A） | R－B1F－6 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．6．0m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（A） | 非常用ディーゼル発電機2ASCT 盤 （H21－P276A） | R－B1F－6 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．6．0m |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表2－5 溢水評価対象の防護対象設備リスト（ $47 / 56$ ）

| 系統 | 設備 | 溢水防護区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（A） | 非常用ディーゼル発電機2A PPT盤 （H21－P277A） | R－B1F－6 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．6．0m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（A） | 非常用ディーゼル発電機2APT－CT盤 （H21－P278A） | R－B1F－6 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．6．0m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（A） | 清水加熱器（A） <br> （R43－B002A） | R－B1F－7 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．6． 0 m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（A） | 潤滑油加熱器（A） (R43-B101A) | R－B1F－7 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．6． 0 m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（A） | 非常用ディーゼル発電機（A） (R43-C001A) | $\mathrm{R}-1 \mathrm{~F}-13$ | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．15．0m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（A） | 非常用ディーゼル機関（A） （R43－C002A） | $\mathrm{R}-1 \mathrm{~F}-13$ | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．15．0m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（A） | 清水加熱器ポンプ（A） (R43-C003A) | R－B1F－7 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．6． 0 m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（A） | 潤滑油プライミングポンプ（A） (R43-C100A) | R－B1F－7 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．6．0m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（A） | 機関付動弃注油電動ポンプ（A） (R43-C101A) | $\mathrm{R}-1 \mathrm{~F}-13$ | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．15．0m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（A） | 燃料移送ポンプ（A） （R43－C200A） | LOT－1 | 軽油タンクエリア | 0．P．9．5m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（A） | 燃料デイタンク油面 （R43－LIS205A） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-17$ | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．24． 8 m |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表2－5 溢水評価対象の防護対象設備リスト（48／56）

| 系統 | 設備 | 溢水防護区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（A） | 機関付動弁注油ポンプ（A）出口圧力ス ```イッチ (R43-PIS117A)``` | R－1F－13 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．15．0m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（A） | 機関過速度（A）ポジションスイッチ （R43－PoS259A） | R－1F－13 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．15．0m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（A） | 燃料ハンドル停止位置（A）ポジション スイッチ <br> （R43－PoS261A） | R－1F－13 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．15．0m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（A） | 機関付清水ポンプ（A）出口圧カスイッ于 <br> （R43－PS053A－1） | R－1F－13 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．15．0m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（A） | 機関付清水ポンプ（A）出口圧カスイッ于 （R43－PS053A－2） | R－1F－13 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．15．0m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（A） | 機関 $(A)$ 入口潤滑油圧カスイッチ （R43－PS107A－1） | R－1F－13 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．15．0m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（A） | 機関（A）入口潤滑油圧カスイッチ （R43－PS107A－2） | $\mathrm{R}-1 \mathrm{~F}-13$ | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．15．0m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（A） | 非常用 $D / G(A)$ 速度検出器 （R43－SE345A） | $\mathrm{R}-1 \mathrm{~F}-13$ | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．15．0m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（A） | D／G（A）第一始動弁 (R43-S0-F308A) | $\mathrm{R}-1 \mathrm{~F}-13$ | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．15．0m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（A） | D／G（A）第二始動弁 (R43-S0-F311A) | $\mathrm{R}-1 \mathrm{~F}-13$ | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．15．0m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（A） | D／G（A）第一停止弁 (R43-S0-F317AX) | R－1F－13 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．15．0m |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表2－5 溢水評価対象の防護対象設備リスト（49／56）

| 系統 | 設備 | 溢水防護区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（A） | D／G（A）第二停止弁 （R43－S0－F317AY） | $\mathrm{R}-1 \mathrm{~F}-13$ | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．15．0m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（A） | 機関（A）出ロディーゼル椧却水温度ス $\begin{aligned} & \text { イッチ } \\ & \text { (R43-TS055A) } \end{aligned}$ | $\mathrm{R}-1 \mathrm{~F}-13$ | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．15．0m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（A） | 潤滑油プライミングポンプ（A）入口温度スイッチ (R43-TS111A) | $\mathrm{R}-1 \mathrm{~F}-13$ | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．15．0m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（B） | 非常用ディーゼル発電機 $2 B$ シリコン整流器盤 (H21-Р270B) | R－1F－16－1 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．15．0m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（B） | 非常用ディーゼル発電機2B界磁調整器盤 <br> （H21－P271B） | R－1F－16－1 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．15．0m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（B） | 非常用ディーゼル発電機 $2 B$ 自動電圧調整器盤 (H21-P272B) | R－1F－16－1 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．15．0m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（B） | 非常用ディーゼル発電機 $2 B$ 補機制御盤 （H21－P273B） | R－1F－16－1 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．15．0m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（B） | 非常用ディーゼル発電機 $2 B$ 制御盤 （H21－P274B） | R－1F－16－1 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．15．0m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（B） | 非常用ディーゼル発電機 $2 B$ NGR 盤 （H21－P275B） | R－B1F－10 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．6． 0 m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（B） | 非常用ディーゼル発電機 2 B SCT 盤 （H21－P276B） | R－B1F－10 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．6． 0 m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（B） | 非常用ディーゼル発電機2B PPT 盤 （H21－P277B） | R－B1F－10 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．6． 0 m |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表2－5 溢水評価対象の防護対象設備リスト（50／56）

| 系統 | 設備 | 溢水防護区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（B） | 非常用ディーゼル発電機2B PT－CT盤 （H21－P278B） | R－B1F－10 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．6．0m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（B） | 清水加熱器（B） （R43－B002B） | R－B1F－11 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．6．0m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（B） | 潤滑油加熱器（B） （R43－B101B） | R－B1F－11 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．6． 0 m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（B） | 非常用ディーゼル発電機（B） （R43－C001B） | R－1F－16 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．15．0m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（B） | 非常用ディーゼル機関（B） （R43－C002B） | $\mathrm{R}-1 \mathrm{~F}-16$ | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．15．0m |
| 非常用ディ <br> ーゼル発電設備（B） | 清水加熱器ポンプ（B） （R43－C003B） | R－B1F－11 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．6． 0 m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（B） | 潤滑油プライミングポンプ（B） （R43－C100B） | R－B1F－11 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．6． 0 m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（B） | 機関付動弃注油電動ポンプ（B） (R43-C101B) | $\mathrm{R}-1 \mathrm{~F}-16$ | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．15．0m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（B） | 燃料移送ポンプ（B） <br> （R43－C200B） | LOT－2 | 軽油タンクエリア | 0．P．9．5m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（B） | 燃料デイタンク油面 （R43－LIS205B） | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-18$ | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．24． 8 m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（B） | 機関付動弁注油ポンプ（B）出口圧力ス イッチ （R43－PIS117B） | R－1F－16 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．15．0m |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表2－5 溢水評価対象の防護対象設備リスト（51／56）

| 系統 | 設備 | 溢水防護区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（B） | 機関過速度（B）ポジションスイッチ （R43－PoS259B） | $\mathrm{R}-1 \mathrm{~F}-16$ | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．15．0m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（B） | 燃料ハンドル停止位置（B）ポジション スイッチ <br> （R43－PoS261B） | R－1F－16 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．15．0m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（B） | 機関付清水ポンプ（B）出口圧力スイッ チ （R43－PS053B－1） | $\mathrm{R}-1 \mathrm{~F}-16$ | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．15．0m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（B） | 機関付清水ポンプ（B）出口圧力スイッ チ （R43－PS053B－2） | $\mathrm{R}-1 \mathrm{~F}-16$ | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．15．0m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（B） | 機関（B）入口潤滑油圧カスイッチ （R43－PS107B－1） | $\mathrm{R}-1 \mathrm{~F}-16$ | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．15．0m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（B） | 機関（B）入口潤滑油圧カスイッチ （R43－PS107B－2） | $\mathrm{R}-1 \mathrm{~F}-16$ | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．15．0m |
| 非常用ディ <br> ーゼル発電設備（B） | 非常用 $D / G(B)$ 速度検出器 （R43－SE345B） | $\mathrm{R}-1 \mathrm{~F}-16$ | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．15．0m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（B） | D／G（B）第一始動弁 <br> （R43－S0－F308B） | $\mathrm{R}-1 \mathrm{~F}-16$ | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．15．0m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（B） | D／G（B）第二始動弁 (R43-S0-F311B) | R－1F－16 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．15．0m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（B） | D／G（B）第一停止弁 (R43-S0-F317BX) | R－1F－16 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．15．0m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（B） | D／G（B）第二停止弁 （R43－S0－F317BY） | $\mathrm{R}-1 \mathrm{~F}-16$ | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．15．0m |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表2－5 溢水評価対象の防護対象設備リスト（52／56）

| 系統 | 設備 | 溢水防護区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（B） | 機関（B）出ロディーゼル泠却水温度ス $\begin{aligned} & \text { イッチ } \\ & \text { (R43-TS055B) } \end{aligned}$ | $\mathrm{R}-1 \mathrm{~F}-16$ | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．15．0m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（B） | 潤滑油プライミングポンプ（B）入口温度スイッチ （R43－TS111B） | R－1F－16 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．15．0m |
| 非常用ディ <br> ーゼル発電 <br> 設備（HPCS） | HPCS系非常用ディーゼル発電機シリコ ン整流器盤 <br> （H21－P280） | R－1F－15－1 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．15．0m |
| 非常用ディ <br> ーゼル発電 <br> 設備（HPCS） | HPCS系非常用ディーゼル発電機界磁調整器盤 (H21-P281) | R－1F－15－1 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．15．0m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（HPCS） | HPCS系非常用ディーゼル発電機自動電圧調整器盤 (H21-P282) | R－1F－15－1 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．15．0m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（HPCS） | HPCS系非常用ディーゼル発電機補機制御盤 <br> （H21－P283） | R－1F－15－1 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．15．0m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（HPCS） | HPCS 系非常用ディーゼル発電機 制御盤 <br> （H21－P284） | $\mathrm{R}-1 \mathrm{~F}-15-1$ | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．15．0m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（HPCS） | HPCS 系非常用ディーゼル発電機 NGR盤 （H21－P285） | R－B1F－9 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．6． 0 m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（HPCS） | HPCS 系非常用ディーゼル発電機 SCT盤 （H21－P286） | R－B1F－9 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．6． 0 m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（HPCS） | HPCS 系非常用ディーゼル発電機 PPT盤 <br> （H21－P287） | R－B1F－9 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．6． 0 m |
| 非常用ディ <br> ーゼル発電 <br> 設備（HPCS） | HPCS 系非常用ディーゼル発電機 PT－ CT 盤 (H21-P288) | R－B1F－9 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．6． 0 m |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表2－5 溢水評価対象の防護対象設備リスト（53／56）

| 系統 | 設備 | 溢水防護区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（HPCS） | 清水加熱器 （R44－B002） | $\mathrm{R}-1 \mathrm{~F}-15$ | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．15．0m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（HPCS） | 潤滑油加熱器 （R44－B101） | $\mathrm{R}-1 \mathrm{~F}-15$ | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．15．0m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（HPCS） | 高圧炬心スプレイ系ディーゼル発電機 （R44－C001） | $\mathrm{R}-1 \mathrm{~F}-15$ | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．15．0m |
| 非常用ディ <br> ーゼル発電 <br> 設備（HPCS） | 高圧炉心スプレイ系ディーゼル機関 （R44－C002） | $\mathrm{R}-1 \mathrm{~F}-15$ | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．15．0m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（HPCS） | 清水加熱器ポンプ (R44-C003) | $\mathrm{R}-1 \mathrm{~F}-15$ | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．15．0m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（HPCS） | 潤滑油プライミングポンプ （R44－C100） | $\mathrm{R}-1 \mathrm{~F}-15$ | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．15．0m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（HPCS） | 潤滑油補給ポンプ (R44-C104) | $\mathrm{R}-1 \mathrm{~F}-15$ | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．15．0m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（HPCS） | 燃料移送ポンプ （R44－C200） | LOT－3 | 軽油タンクエリア | 0．P．9．5m |
| 非常用ディ <br> ーゼル発電 <br> 設備（HPCS） | オイルパン油面スイッチ （R44－LIS101） | $\mathrm{R}-1 \mathrm{~F}-15$ | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．15．0m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（HPCS） | 潤滑油補給タンク油面スイッチ （R44－LIS120） | $\mathrm{R}-1 \mathrm{~F}-15$ | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．15．0m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（HPCS） | 燃料デイタンク油面 （R44－LIS205） | R－2F－19 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．24．8m |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表 2－5 溢水評価対象の防護対象設備リスト（54／56）

| 系統 | 設備 | 溢水防護区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（HPCS） | 機関過速度ポジションスイッチ （R44－PoS259） | $\mathrm{R}-1 \mathrm{~F}-15$ | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．15．0m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（HPCS） | 燃料ハンドル停止位置ポジションスイ ッチ <br> （R44－PoS261） | R－1F－15 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．15．0m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（HPCS） | 機関付清水ポンプ出口圧カスイッチ （R44－PS053－1） | $\mathrm{R}-1 \mathrm{~F}-15$ | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．15． 0 m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（HPCS） | 機関付清水ポンプ出口圧カスイッチ （R44－PS053－2） | $\mathrm{R}-1 \mathrm{~F}-15$ | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．15．0m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（HPCS） | 機関入口潤滑油圧カスイッチ （R44－PS114－1） | $\mathrm{R}-1 \mathrm{~F}-15$ | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．15．0m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（HPCS） | 機関入口潤滑油圧カスイッチ （R44－PS114－2） | $\mathrm{R}-1 \mathrm{~F}-15$ | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．15．0m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（HPCS） | 非常用 $D / G(H P C S)$ 速度検出器 （R44－SE345） | $\mathrm{R}-1 \mathrm{~F}-15$ | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．15．0m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（HPCS） | HPCSD／G 第一始動弁 （R44－S0－F308） | $\mathrm{R}-1 \mathrm{~F}-15$ | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．15．0m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（HPCS） | HPCSD／G 第二始動弁 （R44－S0－F311） | $\mathrm{R}-1 \mathrm{~F}-15$ | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．15．0m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（HPCS） | HPCSD／G 第一停止弁 （R44－S0－F317X） | $\mathrm{R}-1 \mathrm{~F}-15$ | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．15．0m |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（HPCS） | HPCSD／G 第二停止弁 （R44－S0－F317Y） | $\mathrm{R}-1 \mathrm{~F}-15$ | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．15．0m |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表2－5 溢水評価対象の防護対象設備リスト（55／56）

| 系統 | 設備 | 溢水防護区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 非常用ディ ーゼル発電設備（HPCS） | 機関出ロディーゼル泠却水温度スイッ チ （R44－TS055） | $\mathrm{R}-1 \mathrm{~F}-15$ | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．15．0m |
| 非常用ディ <br> ーゼル発電 <br> 設備（HPCS） | 潤滑油プライミングポンプ入口温度ス イッチ （R44－TS106） | $\mathrm{R}-1 \mathrm{~F}-15$ | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．15．0m |
| 原子炉格納容器調気系 <br> （A） | 格納容器内雾囲気モニタ系（A）D／Wサン プル入口隔離弁 <br> （T48－S0－F733） | R－1F－9 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．15．0m |
| 原子炉格納容器調気系 <br> （A） | 格納容器内雾囲気モニタ系（A）D／Wサン プル戻り隔離弁 （T48－S0－F734） | R－1F－9 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．15．0m |
| 原子炉格納容器調気系 <br> （B） | 格納容器内雾囲気モニタ系（B）D／Wサン プル入口隔離弁 （T48－S0－F737） | R－1F－8 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．15．0m |
| 原子炉格納容器調気系 <br> （B） | 格納容器内雰囲気モニタ系（B）D／Wサン プル戻り隔離弁 （T48－S0－F738） | $\mathrm{R}-1 \mathrm{~F}-8$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．15．0m |
| 原子炉格納容器調気系 <br> （A） | 格納容器内雰囲気モニタ系（A）S／C サ ンプル入口隔離弁 （T48－S0－F741） | R－B3F－10 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-8.1 m |
| 原子炉格納容器調気系 <br> （A） | 格納容器内雾囲気モニタ系（A）S／C サ ンプル戻り隔離弁 （T48－S0－F742） | R－B3F－10 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-8.1 m |
| 原子炉格納容器調気系 <br> （A） | 格納容器内雰囲気モニタ系（A）ドレン隔離弁 (T48-S0-F744) | R－B3F－10 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-8.1 m |
| 原子炉格納容器調気系 <br> （B） | 格納容器内雰囲気モニタ系（B）S／C サ ンプル入口隔離弁 （T48－S0－F747） | R－B3F－10 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-8.1 m |
| 原子炉格納容器調気系 <br> （B） | 格納容器内雰囲気モニタ系（B）S／C サ ンプル戻り隔離弁 （T48－S0－F748） | R－B3F－10 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-8.1 m |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表2－5 溢水評価対象の防護対象設備リスト（56／56）

| 系統 | 設備 | 溢水防護区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 原子炉格納容器調気系 <br> （B） | 格納容器内雰囲気モニタ系（B）ドレン隔離弁 (T48-S0-F750) | R－B3F－10 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．－8．1m |
| プロセス放射線モニタ系 | 気体廃重物処理設備エリア排気放射線 モニタ（A） <br> （D11－RE012A） | T－B1F－1 | タービン建屋 | 0．P．7．6m |
| プロセス放射線モニタ系 | 気体廃棄物処理設備エリア排気放射線 モニタ（B） <br> （D11－RE012B） | T－B1F－1 | タービン建屋 | 0．P．7．6m |
| プロセス放射線モニタ系 | 気体廃棄物処理設備エリア排気放射線 モニタ（C） <br> （D11－RE012C） | T－1F－1 | タービン建屋 | 0．P．15．0m |
| プロセス放射線モニタ系 | 気体廃棄物処理設備エリア排気放射線 モニタ（D） <br> （D11－RE012D） | T－1F－1 | タービン建屋 | 0．P．15．0m |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表2－6 溢水評価対象の重大事故等対処設備リスト（ $1 / 30$ ）

| 施設区分 | 設備 | 常設可搬 | 溢水 <br> 防護 <br> 区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ | 表 2－4記載設備 <br> との重複有無 <br> ○：重複有 <br> $\times$ ：重複無 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 核燃料物質の取扱施設及び貯蔵施設 | 燃料プール泠却浄化系ポンプ（A） （G41－C001A） | 常設 | R－1F－3 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．15． 0 m | $\bigcirc$ |
| 核燃料物質の取扱施設及び貯蔵施設 | 燃料プール泠却浄化系ポンプ（B） （G41－C001B） | 常設 | R－1F－3 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．15． 0 m | $\bigcirc$ |
| 核燃料物質の取扱施設及び貯蔵施設 | 使用済燃料プール監視カメラ （G41－ITV001） | 常設 | $\mathrm{R}-3 \mathrm{~F}-1$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．33． 2 m | $\times$ |
| 核燃料物質の取扱施設及び貯蔵施設 | 大容量送水ポンプ（タイプI） | 可搬 | － | 屋外 | $\begin{aligned} & \text { 0. P. } 62.0 \mathrm{~m} \\ & \text { 0.P. } 14.8 \mathrm{~m} \end{aligned}$ | $\times$ |
| 核燃料物質の取扱施設及び貯蔵施設 | ホース延長回収車 | 可搬 | － | 屋外 | $\begin{aligned} & \text { 0. P. } 62.0 \mathrm{~m} \\ & \text { 0. P. } 14.8 \mathrm{~m} \end{aligned}$ | $\times$ |
| 原子炉冷却系統施設 | 残留熱除去系ポンプ（A） （E11－C001A） | 常設 | R－B3F－3 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．－8． 1 m | $\bigcirc$ |
| 原子炉冷却系統施設 | 残留熱除去系ポンプ（B） （E11－C001B） | 常設 | R－B3F－6 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．－8． 1 m | $\bigcirc$ |
| 原子炉冷却系統施設 | 残留熱除去系ポンプ（C） （E11－C001C） | 常設 | R－B3F－7 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．－8． 1 m | $\bigcirc$ |
| 原子炉冷却系統施設 | 低圧炬心スプレイ系ポンプ (E21-C001) | 常設 | R－B3F－4 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．－8． 1 m | $\bigcirc$ |
| 原子炉冷却系統施設 | 高圧炬心スプレイ系ポンプ (E22-C001) | 常設 | R－B3F－5 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．－8． 1 m | $\bigcirc$ |
| 原子炉冷却系統施設 | 高圧炬心スプレイ系注入隔離弁 （E22－F003） | 常設 | R－MB1F－2 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P． 10.7 m | $\bigcirc$ |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表 2－6 溢水評価対象の重大事故等対処設備リスト（2／30）

| 施設区分 | 設備 | 常設可搬 | $\begin{aligned} & \text { 溢水 } \\ & \text { 防護 } \\ & \text { 区画 } \end{aligned}$ | 設置建屋 | 設置高さ＊ | 表2－4記載設備 <br> との重複有無 <br> ○：重複有 <br> $\times$ ：重複無 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 原子炬泠却系統施設 | 原子炉隔離時冷却系ポンプ （E51－C001） | 常設 | R－B3F－2 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．－8．1m | $\bigcirc$ |
| 原子炬冷却系統施設 | RCIC 注入弁 <br> （E51－F003） | 常設 | R－B3F－10 | 原子炬建屋原子炉棟 | 0．P．－8． 1 m | $\bigcirc$ |
| 原子炉冷却系統施設 | RCIC タービン入口蒸気ライン第二隔離弁 <br> （E51－F008） | 常設 | R－1F－9 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．15． 0 m | $\bigcirc$ |
| 原子炉冷却系統施設 | RCIC タービン止め弁 <br> （E51－F009） | 常設 | R－B3F－2 | 原子炬建屋原子炉棟 | 0．P．－8． 1 m | $\bigcirc$ |
| 原子炉冷却系統施設 | RCIC 泠却水ライン止め弁 （E51－F017） | 常設 | R－B3F－2 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．－8． 1 m | $\bigcirc$ |
| 原子炉冷却系統施設 | RCIC 蒸気供給ライン分離弁 （E51－F082） | 常設 | R－B1F－13 | 原子炬建屋原子炉棟 | 0．P．6．0m | $\times$ |
| 原子炉冷却系統施設 | 高圧代替注水系タービンポンプ <br> （E61－C001） | 常設 | R－B2F－6 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．－0． 8 m | $\times$ |
| 原子炉冷却系統施設 | 高圧代替注水系注入弁 （E61－F003） | 常設 | R－B2F－6 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．－0． 8 m | $\times$ |
| 原子炉冷却系統施設 | 高圧代替注水系タービン止め弁 （E61－F050） | 常設 | R－B2F－6 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．－0． 8 m | $\times$ |
| 原子炉冷却系統施設 | 高圧代替注水系蒸気供給ライン分離弁 <br> （E61－F064） | 常設 | R－B1F－13 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．6．0m | $\times$ |
| 原子炉冷却系統施設 | 直流駆動低圧注水系ポンプ （E71－C001） | 常設 | R－B3F－13 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．－8． 1 m | $\times$ |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表 2－6 溢水評価対象の重大事故等対処設備リスト（3／30）

| 施設区分 | 設備 | 常設可搬 | 溢水 <br> 防護 <br> 区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ | 表2－4記載設備 <br> との重複有無 <br> $\bigcirc$ ：重複有 <br> $\times$ ：重複無 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 原子炉冷却系統施設 | 復水移送ポンプ（A） <br> （P13－C001A） | 常設 | R－B2F－5 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-0.8 m | $\times$ |
| 原子炉冷却系統施設 | 復水移送ポンプ（B） <br> （P13－C001B） | 常設 | R－B2F－5 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．－0． 8 m | $\times$ |
| 原子炉冷却系統施設 | 復水移送ポンプ（C） <br> （P13－C001C） | 常設 | R－B2F－5 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-0.8 m | $\times$ |
| 原子炉冷却系統施設 | 燃料プール補給水系ポンプ吸込弁 （P15－F001） | 常設 | R－B3F－8 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．－8． 1 m | $\times$ |
| 原子炉冷却系統施設 | 原子炉補機冷却水ポンプ（A） （P42－C001A） | 常設 | R－B3F－11 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．－8． 1 m | $\bigcirc$ |
| 原子炉冷却系統施設 | 原子炉補機冷却水ポンプ（C） （P42－C001C） | 常設 | R－B3F－11 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．-8.1 m | $\bigcirc$ |
| 原子炉冷却系統施設 | 原子炉補機冷却水ポンプ（B） （P42－C001B） | 常設 | R－B3F－14 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．－8． 1 m | $\bigcirc$ |
| 原子炉冷却系統施設 | 原子炉補機冷却水ポンプ（D） （P42－C001D） | 常設 | R－B3F－14 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．－8． 1 m | $\bigcirc$ |
| 原子炉冷却系統施設 | 原子灲補機冷却海水ポンプ（A） （P45－C001A） | 常設 | SW－1F－2 | 海水ポンプ室 | 0．P．3．0m | $\bigcirc$ |
| 原子炉冷却系統施設 | 原子炬補機冷却海水ポンプ（C） （P45－C001C） | 常設 | SW－1F－2 | 海水ポンプ室 | 0．P．3．0m | $\bigcirc$ |
| 原子炉泠却系統施設 | 原子炉補機冷却海水ポンプ（B） （P45－C001B） | 常設 | SW－1F－5 | 海水ポンプ室 | 0．P．3． 0 m | $\bigcirc$ |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表 2－6 溢水評価対象の重大事故等対処設備リスト（4／30）

| 施設区分 | 設備 | 常設可搬 | 溢水 <br> 防護 <br> 区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ | 表2－4記載設備 <br> との重複有無 <br> ○：重複有 <br> $\times$ ：重複無 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 原子炉泠却系統施設 | 原子炉補機冷却海水ポンプ（D） （P45－C001D） | 常設 | SW－1F－5 | 海水ポンプ室 | 0．P．3．0m | $\bigcirc$ |
| 原子炉冷却系統施設 | 原子炉補機代替冷却水系熱交換器ユニット | 可搬 | － | 屋外 | $\begin{aligned} & \text { 0. P. } 62.0 \mathrm{~m} \\ & \text { 0. P. } 14.8 \mathrm{~m} \end{aligned}$ | $\times$ |
| 原子炉冷却系統施設 | 高圧灲心スプレイ補機冷却水ポ ンプ <br> （P47－C001） | 常設 | R－B3F－13 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．－8． 1 m | $\bigcirc$ |
| 原子炉冷却系統施設 | 高圧灯心スプレイ補機泠却海水 ポンプ <br> （P48－C001） | 常設 | SW－1F－4 | 海水ポンプ室 | 0．P．3． 0 m | $\bigcirc$ |
| 計測制御系統施設 | 原子炉水位（広帯域）（PLR） （B21－LT036A） | 常設 | R－B1F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．6．0m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | 原子炉水位（広帯域）（PLR） （B21－LT036B） | 常設 | R－B1F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．6．0m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | 原子炉水位（広帯域）（PLR） （B21－LT036C） | 常設 | R－B1F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．6．0m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | 原子炉水位（広帯域）（PLR） （B21－LT036D） | 常設 | R－B1F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．6．0m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | 原子炉水位（広帯域） （RCIC／RHR（A）／LPCS／ADS（A）） （B21－LT037A） | 常設 | R－B1F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．6．0m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | 原子炉水位（広帯域） （RCIC／RHR（B）（C）／ADS（B）） （B21－LT037B） | 常設 | R－B1F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．6． 0 m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | 原子炉水位（広帯域） （RCIC／RHR（A）／LPCS／ADS（A）） （B21－LT037C） | 常設 | R－B1F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．6．0m | $\times$ |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表 2－6 溢水評価対象の重大事故等対処設備リスト（5／30）

| 施設区分 | 設備 | 常設可搬 | 溢水 <br> 防護 <br> 区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ | 表 2－4記載設備 との重複有無 ○：重複有 $\times$ ：重複無 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 計測制御系統施設 | 原子炉水位（広帯域） （RCIC／RHR（B）（C）／ADS（B）） （B21－LT037D） | 常設 | R－B1F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．6． 0 m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | 原子炉水位（燃料域） （B21－LT044A） | 常設 | R－B1F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．6．0m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | 原子炉水位（燃料域） （B21－LT044B） | 常設 | R－B1F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．6．0m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | 原子炉水位（広帯域）（A） （B21－LT052A） | 常設 | R－B1F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．6．0m | $\bigcirc$ |
| 計測制御系統施設 | 原子炉水位（広帯域）（B） （B21－LT052B） | 常設 | R－B1F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．6．0m | $\bigcirc$ |
| 計測制御系統施設 | 原子炉水位（SA 広帯域） （B21－LT058） | 常設 | R－B1F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．6．0m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | 原子炉水位（SA 燃料域） （B21－LT059） | 常設 | R－B1F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．6．0m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | 原子炉圧力（ATWS） <br> （B21－PT045A） | 常設 | R－1F－5 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．15． 0 m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | 原子炉圧力（ATWS） <br> （B21－PT045B） | 常設 | R－1F－5 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．15．0m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | 原子炉圧力（ATWS） <br> （B21－PT045C） | 常設 | R－1F－5 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．15．0m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | 原子炉圧力（ATWS） <br> （B21－PT045D） | 常設 | R－1F－5 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．15．0m | $\times$ |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表 2－6 溢水評価対象の重大事故等対処設備リスト（6／30）

| 施設区分 | 設備 | 常設可搬 | 溢水 <br> 防護 <br> 区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ | 表 2－4記載設備 <br> との重複有無 <br> ○：重複有 <br> $\times$ ：重複無 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 計測制御系統施設 | 原子炉圧力（A） <br> （B21－PT051A） | 常設 | R－1F－5 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．15． 0 m | $\bigcirc$ |
| 計測制御系統施設 | 原子炉圧力（B） <br> （B21－PT051B） | 常設 | R－1F－5 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．15． 0 m | $\bigcirc$ |
| 計測制御系統施設 | 原子炉圧力（SA） <br> （B21－PT060A） | 常設 | R－1F－5 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．15． 0 m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | 原子炉圧力（SA） <br> （B21－PT060B） | 常設 | R－1F－5 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．15． 0 m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | ほう酸水注入系ポンプ $(\mathrm{A})$ （C41－C001A） | 常設 | R－2F－3－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P． 22.5 m | $\bigcirc$ |
| 計測制御系統施設 | ほう酸水注入系ポンプ（B） （C41－C001B） | 常設 | R－2F－3－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P． 22.5 m | $\bigcirc$ |
| 計測制御系統施設 | RHR ポンプ（A）出口圧力 （E11－PT005A） | 常設 | R－B2F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．－0． 8 m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | RHR ポンプ（B）出口圧力 （E11－PT005B） | 常設 | R－B2F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．－0． 8 m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | RHR ポンプ（C）出口圧力 （E11－PT005C） | 常設 | R－B3F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．－8． 1 m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | 代替循環冷却ポンプ出口圧力 （E11－PT021） | 常設 | RW－B3F－1 | 廃棄物処理 <br> エリア <br> （管理区域） | 0．P．－8． 1 m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | RHR ポンプ（A）出口流量 （E11－FT006A） | 常設 | R－B2F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．－0． 8 m | $\bigcirc$ |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表 2－6 溢水評価対象の重大事故等対処設備リスト（7／30）

| 施設区分 | 設備 | 常設 <br> 可搬 | 溢水 <br> 防護 <br> 区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ | 表 2－4記載設備 <br> との重複有無 <br> ○：重複有 <br> $\times$ ：重複無 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 計測制御系統施設 | RHR ポンプ（B）出口流量 （E11－FT006B） | 常設 | R－B2F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．－0．8m | $\bigcirc$ |
| 計測制御系統施設 | RHR ポンプ（C）出口流量 （E11－FT006C） | 常設 | R－B3F－7 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．－8．1m | $\bigcirc$ |
| 計測制御系統施設 | RHRヘッドスプレイライン洗浄流量 （E11－FT017A） | 常設 | R－B1F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．6．0m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | RHR B 系格納容器冷却ライン洗浄流量 (E11-FT017B) | 常設 | $\mathrm{R}-1 \mathrm{~F}-5$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．15．0m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | 原子炉格納容器代替スプレイ流量 （E11－FT018A） | 常設 | R－1F－5 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．15．0m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | 原子炉格納容器代替スプレイ流量 （E11－FT018B） | 常設 | R－1F－5 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．15．0m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | 代替循環冷却ポンプ出口流量 （E11－FT022） | 常設 | RW－B3F－1 | 廃棄物処理 エリア <br> （管理区域） | 0．P．－8．1m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | RHR 熱交換器（A）出口温度 （E11－TE007A） | 常設 | R－1F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．15． 0 m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | RHR 熱交換器（B）出口温度 （E11－TE007B） | 常設 | R－1F－11 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．15． 0 m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | RHR 熱交換器（A）入口温度 （E11－TE010A） | 常設 | R－1F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．15．0m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | RHR 熱交換器（B）入口温度 （E11－TE010B） | 常設 | R－1F－11 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．15．0m | $\times$ |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表2－6 溢水評価対象の重大事故等対処設備リスト（8／30）

| 施設区分 | 設備 | 常設可搬 | 溢水 <br> 防護 <br> 区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ | 表2－4記載設備 との重複有無 ○：重複有 <br> $\times$ ：重複無 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 計測制御系統施設 | LPCS ポンプ出口圧力 （E21－PT005） | 常設 | R－B2F－2 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．－0．8m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | LPCS ポンプ出口流量 （E21－FT006） | 常設 | R－B2F－2 | 原子炉建屋原子炬棟 | 0．P．$-0.8 m$ | $\bigcirc$ |
| 計測制御系統施設 | HPCS ポンプ出口圧力 （E22－PT004） | 常設 | R－B2F－3 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．－0．8m | $\bigcirc$ |
| 計測制御系統施設 | HPCS ポンプ出口流量 （E22－FT005B） | 常設 | R－B2F－3 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．－0．8m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | RCIC ポンプ出口圧力 （E51－PT003） | 常設 | R－B3F－2 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．－8．1m | $\bigcirc$ |
| 計測制御系統施設 | RCIC ポンプ出口流量 （E51－FT004） | 常設 | R－B3F－2 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．－8．1m | $\bigcirc$ |
| 計測制御系統施設 | 高圧代替注水系ポンプ出口圧力 （E61－PT003） | 常設 | R－B2F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．－0．8m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | 高圧代替注水系ポンプ出口流量 （E61－FT004） | 常設 | R－B2F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．$-0.8 m$ | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | 直流駆動低圧注水系ポンプ出口 <br> 圧力 <br> （E71－PT004） | 常設 | R－B3F－13 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．－8．1m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | 直流駆動低圧注水系ポンプ出口流量 <br> （E71－FT005） | 常設 | R－B3F－13 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．－8．1m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | 格納容器内雰囲気モニタサンプ $\begin{aligned} & \text { リングラック (A) } \\ & \text { (H22-P382A) } \end{aligned}$ | 常設 | R－2F－2－5 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m | $\bigcirc$ |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表 2－6 溢水評価対象の重大事故等対処設備リスト（9／30）

| 施設区分 | 設備 | 常設可搬 | 溢水 <br> 防護 <br> 区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ | 表2－4記載設備 との重複有無 ○：重複有 <br> $\times$ ：重複無 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 計測制御系統施設 | 格納容器内雾囲気モニタサンプ リングラック（B） <br> （H22－P382B） | 常設 | R－2F－2－6 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m | $\bigcirc$ |
| 計測制御系統施設 | フィルタ装置出口水素濃度計サ ンプリングラック （H22－P384） | 常設 | R－2F－2 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | 復水貯蔵タンク水位 （P13－LT005） | 常設 | CST－2 | 復水貯蔵多りク <br> エリア | 0．P．6．95m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | 復水移送ポンプ出口圧力 （P13－PT011） | 常設 | R－B2F－5 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-0.8 m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | 原子炉格納容器下部注水流量 （P13－FT035） | 常設 | R－B1F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．6．0m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | RCW A系 系統流量 （P42－FT006A） | 常設 | R－B3F－11 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．-8.1 m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | RCW B 系 系統流量 （P42－FT006B） | 常設 | R－B3F－14 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．-8.1 m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | RHR 熱交換器（A）泠却水入口流量 （P42－FT016A） | 常設 | R－B1F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．6． 0 m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | RHR 熱交換器（B）泠却水入口流量 （P42－FT016B） | 常設 | R－B1F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．6．0m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | HPIN ADS（A）入口圧力 （P54－PT007A） | 常設 | R－1F－5 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．15．0m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | HPIN ADS（B）入口圧力 （P54－PT007B） | 常設 | R－1F－5 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．15． 0 m | $\times$ |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表 2－6 溢水評価対象の重大事故等対処設備リスト（ $10 / 30$ ）

| 施設区分 | 設備 | 常設可搬 | 溢水 <br> 防護 <br> 区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ | 表 2－4記載設備 <br> との重複有無 <br> ○：重複有 <br> $\times$ ：重複無 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 計測制御系統施設 | 代替 HPIN 窒素ガス供給止め弁 <br> （A）入口圧力 <br> （P54－PT101A） | 常設 | R－1F－14 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．15． 0 m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | 代替 HPIN 窒素ガス供給止め弁 <br> （B）入口圧力 <br> （P54－PT101B） | 常設 | R－1F－16－1 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．15． 0 m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | 圧力抑制室水位 （T48－LT027） | 常設 | R－B3F－4 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．－8． 1 m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | 圧力抑制室水位 （T48－LT027B） | 常設 | R－B3F－5 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．－8． 1 m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | 圧力抑制室圧力 （T48－PT019） | 常設 | R－B1F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．6．0m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | $\begin{aligned} & \text { ドライウェル圧力 } \\ & \text { (T48-PT034) } \end{aligned}$ | 常設 | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-3$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P． 22.5 m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | フィルタ装置（A）水位（広帯域） （T63－LT010A） | 常設 | R－B1F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．6．0m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | フィルタ装置（B）水位（広帯域） （T63－LT010B） | 常設 | R－B1F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．6．0m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | フィルタ装置（C）水位（広帯域） （T63－LT010C） | 常設 | R－B1F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．6．0m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | フィルタ装置入口圧力（広帯域） （T63－PT003） | 常設 | R－1F－13 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．15．0m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | フィルタ装置出口圧力（広帯域） （T63－PT006） | 常設 | R－1F－5 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．15．0m | $\times$ |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表 2－6 溢水評価対象の重大事故等対処設備リスト（ $11 / 30$ ）

| 施設区分 | 設備 | 常設可搬 | 溢水 <br> 防護 <br> 区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ | 表 2－4記載設備 <br> との重複有無 <br> ○：重複有 <br> $\times$ ：重複無 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 計測制御系統施設 | フィルタ装置（A）水温度 （T63－TE011A） | 常設 | R－1F－5 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．15．0m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | フィルタ装置（B）水温度 （T63－TE011B） | 常設 | R－1F－5 | 原子炉建屋原 <br> 子炉棟 | 0．P．15． 0 m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | フィルタ装置（C）水温度 （T63－TE011C） | 常設 | R－1F－5 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．15． 0 m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | 原子炉建屋内水素モニタ（A）水素濃度検出器 <br> （ $\mathrm{T} 71-\mathrm{H}_{2} \mathrm{E} 101 \mathrm{~A}$ ） | 常設 | $\mathrm{R}-3 \mathrm{~F}-1$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P． 33.2 m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | 原子炉建屋内水素モニタ（B）水素濃度検出器 <br> （T71－ $\mathrm{H}_{2} \mathrm{E} 101 \mathrm{~B}$ ） | 常設 | $\mathrm{R}-3 \mathrm{~F}-1$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．33． 2 m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | 原子炉建屋内水素モニタ中小区画水素濃度検出器（バルブラッピン グ室） <br> （ $\mathrm{T} 71-\mathrm{H}_{2} \mathrm{E} 201$ ） | 常設 | R－1F－2 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．15． 0 m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | 原子炉建屋内水素モニタ中小区画水素濃度検出器（パーソナルエ アロック前室） （T71－H2E202） | 常設 | R－1F－7 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．15． 0 m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | 原子炉建屋内水素モニタ中小区画水素濃度検出器（CRD補修室） （ $\mathrm{T} 71-\mathrm{H}_{2} \mathrm{E} 203$ ） | 常設 | R－B1F－2 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．6． 0 m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | 原子炉建屋内水素モニタ中小区画水素濃度検出器（計装ペネトレ ーション室） <br> （ $\mathrm{T} 71-\mathrm{H}_{2} \mathrm{E} 204$ ） | 常設 | R－M2F－5 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．15．0m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | 原子炉建屋内水素モニタ中小区画水素濃度検出器（トーラス室） （T71－H2E205） | 常設 | R－B3F－10 | 原子炬建屋原子炉棟 | 0．P．-8.1 m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | 静的触媒式水素再結合装置 （T71－D001）用入口温度 （T71－TE001） | 常設 | $\mathrm{R}-3 \mathrm{~F}-1$ | 原子炉建屋原 <br> 子炉棟 | 0．P．33． 2 m | $\times$ |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表 2－6 溢水評価対象の重大事故等対処設備リスト（ $12 / 30$ ）

| 施設区分 | 設備 | 常設可搬 | $\begin{aligned} & \text { 溢水 } \\ & \text { 防護 } \\ & \text { 区画 } \end{aligned}$ | 設置建屋 | 設置高さ＊ | 表 2－4記載設備 との重複有無 ○：重複有 $\times$ ：重複無 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 計測制御系統施設 | 静的触媒式水素再結合装置 （T71－D001）用出口温度 （T71－TE002） | 常設 | $\mathrm{R}-3 \mathrm{~F}-1$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．33． 2 m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | 静的触媒式水素再結合装置 （T71－D008）用入口温度 （T71－TE003） | 常設 | $\mathrm{R}-3 \mathrm{~F}-1$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．33． 2 m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | 静的触媒式水素再結合装置 （T71－D008）用出口温度 （T71－TE004） | 常設 | $\mathrm{R}-3 \mathrm{~F}-1$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．33． 2 m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | 静的触媒式水素再結合装置 （T71－D012）用入口温度 （T71－TE005） | 常設 | $\mathrm{R}-3 \mathrm{~F}-1$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．33． 2 m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | 静的触媒式水素再結合装置 （T71－D012）用出口温度 （T71－TE006） | 常設 | $\mathrm{R}-3 \mathrm{~F}-1$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．33． 2 m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | 静的触媒式水素再結合装置 （T71－D019）用入口温度 （T71－TE007） | 常設 | $\mathrm{R}-3 \mathrm{~F}-1$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．33． 2 m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | 静的触媒式水素再結合装置 （T71－D019）用出口温度 （T71－TE008） | 常設 | $\mathrm{R}-3 \mathrm{~F}-1$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．33． 2 m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | 代替原子炉再循環ポンプトリッ プ遮断器（A） | 常設 | R－B2F－8 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．－0． 8 m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | 代替原子炉再循環ポンプトリッ プ遮断器（B） | 常設 | R－B2F－8 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．$-0.8 m$ | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | データ表示装置（待避所） | 常設 | C－3F－1 | 制御建屋 | 0．P． 23.5 m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | 無線連絡設備（固定型） | 常設 | C－3F－1 | 制御建屋 | 0．P． 23.5 m | $\times$ |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表 2－6 溢水評価対象の重大事故等対処設備リスト（ $13 / 30$ ）

| 施設区分 | 設備 | 常設 <br> 可搬 | 溢水 <br> 防護 <br> 区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ | 表 2－4記載設備 との重複有無 $\bigcirc$ ：重複有 $x$ ：重複無 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 計測制御系統施設 | 無線連絡設備（固定型） | 常設 | K－B2F－10 | 緊急時対策建屋 | 0．P． 51.5 m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | 無線連絡設備（携帯型） | 可搬 | C－3F－1 | 制御建屋 | 0．P． 23.5 m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | 無線連絡設備（携帯型） | 可搬 | K－B2F－11 | 緊急時対策建屋 | 0．P． 51.5 m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | 衛星電話設備（固定型） | 常設 | C－3F－1 | 制御建屋 | 0．P． 23.5 m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | 衛星電話設備（固定型） | 常設 | K－B2F－10 | 緊急時対策建屋 | 0．P． 51.5 m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | 衛星電話設備（携帯型） | 可搬 | C－3F－1 | 制御建屋 | 0．P． 23.5 m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | 衛星電話設備（携帯型） | 可搬 | K－B2F－11 | 緊急時対策建屋 | 0．P． 51.5 m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | 統合原子力防災ネットワークを用いた通信連絡設備 （IP 電話） | 常設 | $\mathrm{K}-\mathrm{B} 2 \mathrm{~F}-10$ | 緊急時対策建屋 | 0．P． 51.5 m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | 統合原子力防災ネットワークを用いた通信連絡設備 （IP－FAX） | 常設 | K－B2F－10 | 緊急時対策建屋 | 0．P． 51.5 m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | 統合原子力防災ネットワークを用いた通信連絡設備 <br> （テレビ会議システム） | 常設 | K－B2F－10 | 緊急時対策建屋 | 0．P． 51.5 m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | 統合原子力防災ネットワークを用いた通信連絡設備 | 常設 | K－B2F－11 | 緊急時対策建屋 | 0．P． 51.5 m | $\times$ |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表 2－6 溢水評価対象の重大事故等対処設備リスト（ $14 / 30$ ）

| 施設区分 | 設備 | 常設可搬 | 溢水 <br> 防護 <br> 区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ | 表 2－4記載設備 <br> との重複有無 <br> ○：重複有 <br> $\times$ ：重複無 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 計測制御系統施設 | 携行型通話装置 | 可搬 | C－3F－1 | 制御建屋 | 0．P． 23.5 m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | データ伝送設備 | 常設 | K－B2F－11 | 緊急時対策建屋 | 0．P． 51.5 m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | 酸素濃度計（中央制御室用） | 可搬 | C－3F－1 | 制御建屋 | 0．P． 23.5 m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | 二酸化炭素濃度計（中央制御室用） | 可搬 | C－3F－1 | 制御建屋 | 0．P． 23.5 m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | 可搬型照明（SA） | 可搬 | C－3F－1 | 制御建屋 | 0．P． 23.5 m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | 安全パラメータ表示システム （SPDS）（データ収集装置） | 常設 | C－3F－1 | 制御建屋 | 0．P． 23.5 m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | 安全パラメータ表示システム （SPDS）（SPDS 伝送装置） | 常設 | K－B2F－11 | 緊急時 <br> 対策建屋 | 0．P． 51.5 m | $\times$ |
| 計測制御系統施設 | 安全パラメータ表示システム （SPDS）（SPDS 表示装置） | 常設 | K－B2F－10 | 緊急時対策建屋 | 0．P． 51.5 m | $\times$ |
| 放射線管理施設 | 耐圧強化ベント系放射線モニタ （D11－RE019A） | 常設 | RW－M3F－3 | $\begin{gathered} \text { 廃棄物処理 } \\ \text { Iリア } \\ \text { (管理区域) } \end{gathered}$ | 0．P．27． 2 m | $\times$ |
| 放射線管理施設 | 耐圧強化ベント系放射線モニタ <br> （D11－RE019B） | 常設 | RW－M3F－3 | 廃棄物処理 <br> エリア <br> （管理区域） | 0．P．27． 2 m | $\times$ |
| 放射線管理施設 | 使用済燃料プール上部空間放射線モニタ（低線量） <br> （D21－RE043） | 常設 | $\mathrm{R}-3 \mathrm{~F}-1$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．33． 2 m | $\times$ |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表 2－6 溢水評価対象の重大事故等対処設備リスト（ $15 / 30$ ）

| 施設区分 | 設備 | 常設可搬 | 溢水 <br> 防護 <br> 区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ | 表2－4記載設備 <br> との重複有無 <br> ○：重複有 <br> $\times$ ：重複無 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 放射線管理施設 | 使用済燃料プール上部空間放射線モニタ（高線量） <br> （D21－RE044） | 常設 | R－3F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．33． 2 m | $\times$ |
| 放射線管理施設 | CAMS $\gamma$ 線検出器（A）D／W （D23－RE005A） | 常設 | R－B1F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．6．0m | $\bigcirc$ |
| 放射線管理施設 | CAMS $\gamma$ 線検出器（B）D／W （D23－RE005B） | 常設 | R－B1F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．6．0m | $\bigcirc$ |
| 放射線管理施設 | CAMS $\gamma$ 線検出器（A）S／C （D23－RE006A） | 常設 | R－B3F－10 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．－8． 1 m | $\bigcirc$ |
| 放射線管理施設 | CAMS $\gamma$ 線検出器（B）S／C （D23－RE006B） | 常設 | R－B3F－10 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．－8． 1 m | $\bigcirc$ |
| 放射線管理施設 | フィルタ装置出口放射線モニタ <br> （A） <br> （T63－RE009A） | 常設 | R－2F－6 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．24．8m | $\times$ |
| 放射線管理施設 | フィルタ装置出口放射線モニタ <br> （B） <br> （T63－RE009B） | 常設 | R－2F－6 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．24．8m | $\times$ |
| 放射線管理施設 | 中央制御室送風機（A） （V30－C001A） | 常設 | C－B2F－1 | 制御建屋 | 0．P．1．5m | $\bigcirc$ |
| 放射線管理施設 | 中央制御室排風機（A） (V30-C002A) | 常設 | C－B2F－1 | 制御建屋 | 0．P．1．5m | $\bigcirc$ |
| 放射線管理施設 | 中央制御室再循環送風機（A） (V30-C003A) | 常設 | C－B2F－1 | 制御建屋 | 0．P．1．5m | $\bigcirc$ |
| 放射線管理施設 | 中央制御室送風機（B） （V30－C001B） | 常設 | C－B2F－2 | 制御建屋 | 0．P．1．5m | $\bigcirc$ |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表 2－6 溢水評価対象の重大事故等対処設備リスト（ $16 / 30$ ）

| 施設区分 | 設備 | 常設可搬 | 溢水 <br> 防護 <br> 区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ | 表 2－4記載設備 との重複有無 ○：重複有 $\times$ ：重複無 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 放射線管理施設 | 中央制御室排風機（B） （V30－C002B） | 常設 | C－B2F－2 | 制御建屋 | 0．P．1．5m | $\bigcirc$ |
| 放射線管理施設 | 中央制御室再循環送風機（B） （V30－C003B） | 常設 | C－B2F－2 | 制御建屋 | 0．P．1．5m | $\bigcirc$ |
| 放射線管理施設 | 中央制御室再循環フィルタ装置 （V30－D201） | 常設 | C－B2F－1 | 制御建屋 | 0．P．1．5m | $\bigcirc$ |
| 放射線管理施設 | 緊急時対策所非常用送風機（A） （V83－C003A） | 常設 | K－1F－3 | 緊急時対策建屋 | 0．P．62． 2 m | $\times$ |
| 放射線管理施設 | 緊急時対策所非常用送風機（B） （V83－C003B） | 常設 | K－1F－3 | 緊急時 <br> 対策建屋 | 0．P．62． 2 m | $\times$ |
| 放射線管理施設 | 緊急時対策所非常用フィルタ装置（A） <br> （V83－D002A） | 常設 | K－1F－3 | 緊急時対策建屋 | 0．P．62． 2 m | $\times$ |
| 放射線管理施設 | 緊急時対策所非常用フィルタ装置（B） <br> （V83－D002B） | 常設 | K－1F－3 | 緊急時 <br> 対策建屋 | 0．P．62． 2 m | $\times$ |
| 放射線管理施設 | 可搬型ダスト・よう素サンプラ | 可搬 | K－B1F－8 | 緊急時対策建屋 | 0．P． 57.3 m | $\times$ |
| 放射線管理施設 | $\alpha$ 線サーベイメータ | 可搬 | K－B1F－8 | 緊急時 <br> 対策建屋 | 0．P． 57.3 m | $\times$ |
| 放射線管理施設 | $\beta$ 線サーベイメータ | 可搬 | K－B1F－8 | 緊急時 <br> 対策建屋 | 0．P． 57.3 m | $\times$ |
| 放射線管理施設 | $\gamma$ 線サーベイメータ | 可搬 | K－B1F－8 | 緊急時 <br> 対策建屋 | 0．P．57．3m | $\times$ |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表 2－6 溢水評価対象の重大事故等対処設備リスト（ $17 / 30$ ）

| 施設区分 | 設備 | 常設 <br> 可搬 | 溢水 <br> 防護 <br> 区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ | 表 2－4記載設備 との重複有無 ○：重複有 $\times$ ：重複無 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 放射線管理施設 | 電離箱サーベイメータ | 可搬 | K－B1F－8 | 緊急時対策建屋 | 0．P．57．3m | $\times$ |
| 放射線管理施設 | 緊急時対策所可搬型エリアモニタ | 可搬 | $\begin{aligned} & \mathrm{K}-\mathrm{B} 2 \mathrm{~F}-10 \\ & \mathrm{~K}-\mathrm{B} 2 \mathrm{~F}-11 \end{aligned}$ | 緊急時 <br> 対策建屋 | 0．P． 51.5 m | $\times$ |
| 放射線管理施設 | 可搬型モニタリングポスト | 可搬 | － | 屋外 | 0．P． 62.0 m | $\times$ |
| 放射線管理施設 | 可搬型モニタリングポスト | 可搬 | K－2F－2 | 緊急時対策建屋 | 0．P． 69.4 m | $\times$ |
| 放射線管理施設 | 可搬型モニタリングポスト データ処理装置 | 常設 | K－B2F－11 | 緊急時対策建屋 | 0．P．51．5m | $\times$ |
| 放射線管理施設 | 代替気象観測設備 | 可搬 | － | 屋外 | 0．P．62．0m | $\times$ |
| 放射線管理施設 | 代替気象観測設備データ処理装置 | 常設 | K－B2F－11 | 緊急時対策建屋 | 0．P．51．5m | $\times$ |
| 放射線管理施設 | 小型船舶 | 可搬 | － | 屋外 | 0．P． 62.0 m | $\times$ |
| 放射線管理施設 | 差圧計（中央制御室待避所用） (V84-dPI001) | 常設 | C－3F－1 | 制御建屋 | 0．P．23．5m | $\times$ |
| 放射線管理施設 | 差圧計（緊急時対策所用） （V85－dPT006） | 常設 | K－B2F－10 | 緊急時 <br> 対策建屋 | 0．P．51．5m | $\times$ |
| 原子炉格納施設 | 代替循環冷却ポンプ (E11-C002) | 常設 | RW－B3F－1 | 廃棄物処理 <br> エリア <br> （管理区域） | 0．P．－8． 1 m | $\times$ |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表 2－6 溢水評価対象の重大事故等対処設備リスト（ $18 / 30$ ）

| 施設区分 | 設備 | $\begin{gathered} \text { 常設 } \\ \text { 可搬 } \end{gathered}$ | 溢水 <br> 防護 <br> 区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ | 表 2－4記載設備 との重複有無 ○：重複有 $\times$ ：重複無 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 原子炉格納施設 | 非常用ガス処理系排風機（A） （T46－C001A） | 常設 | R－2F－1－2 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P． 22.5 m | $\bigcirc$ |
| 原子炉格納施設 | 非常用ガス処理系空気乾燥装置 <br> （A） <br> （T46－D001A） | 常設 | R－2F－1－2 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P． 22.5 m | $\bigcirc$ |
| 原子炉格納施設 | 非常用ガス処理系排風機（B） （T46－C001B） | 常設 | R－2F－1－3 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P． 22.5 m | $\bigcirc$ |
| 原子炉格納施設 | 非常用ガス処理系空気乾燥装置 <br> （B） <br> （T46－D001B） | 常設 | R－2F－1－3 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m | $\bigcirc$ |
| 原子炉格納施設 | 非常用ガス処理系フィルタ装置 （T46－D002） | 常設 | R－2F－1－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P． 22.5 m | $\bigcirc$ |
| 原子炉格納施設 | ドライウェルベント用出口隔離弁 （T48－F019） | 常設 | R－1F－8 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．15． 0 m | $\times$ |
| 原子炉格納施設 | サプレッションチェンバベント用出口隔離弁 <br> （T48－F022） | 常設 | R－B3F－10 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．-8.1 m | $\times$ |
| 原子炉格納施設 | 原子炉格納容器耐圧強化ベント用連絡配管隔離弁 (T48-F043) | 常設 | R－2F－1－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m | $\times$ |
| 原子炉格納施設 | 原子炉格納容器耐圧強化ベント用連絡配管止め弁 （T48－F044） | 常設 | R－2F－1－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m | $\times$ |
| 原子炉格納施設 | 原子炉格納容器フィルタベント系ベントライン隔離弁（A） （T63－F001） | 常設 | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-3$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P． 22.5 m | $\times$ |
| 原子炉格納施設 | 原子炉格納容器フィルタベント系ベントライン隔離弁（B） （T63－F002） | 常設 | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-3$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．22．5m | $\times$ |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表 2－6 溢水評価対象の重大事故等対処設備リスト（ $19 / 30$ ）

| 施設区分 | 設備 | 常設 <br> 可搬 | $\begin{aligned} & \text { 溢水 } \\ & \text { 防護 } \\ & \text { 区画 } \end{aligned}$ | 設置建屋 | 設置高さ＊ | 表 2－4記載設備 との重複有無 $\bigcirc$ ：重複有 $\times$ ：重複無 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 原子炉格納施設 | 静的触媒式水素再結合装置 （T71－D001～T71－D019） | 常設 | R－3F－1 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．33． 2 m | $\times$ |
| 原子炉格納施設 | 可搬型窒素ガス供給装置 | 可搬 | － | 屋外 | 0．P．62．0m | $\times$ |
| 原子炉格納施設 | 原子炉建屋ブローアウトパネル閉止装置 | 常設 | R－B1F－3－2 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．6．0m | $\times$ |
| 原子炉格納施設 | 大容量送水ポンプ（タイプII） | 可搬 | － | 屋外 | 0．P．62．0m | $\times$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | ```6.9kVメタルクラッドスイッチ ギア 6-2C (R22-P101)``` | 常設 | R－B1F－6 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．6．0m | $\bigcirc$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | $\begin{aligned} & \text { 6.9kVメタルクラッドスイッチ } \\ & \text { ギア 6-2D } \\ & \text { (R22-P102) } \end{aligned}$ | 常設 | R－B1F－10 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．6．0m | $\bigcirc$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | 6． 9 kV メタルクラッドスイッチ <br> ギア 6－2H <br> （R22－P103） | 常設 | R－B1F－9 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．6．0m | $\bigcirc$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | ```6.9kV メタルクラッドスイッチギ  ア 6-2F-1 (R22-P701-1)``` | 常設 | E－B1F－3 | 緊急用電気品建屋 | 0．P．56．4m | $\times$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | $\begin{aligned} & \text { 6. 9kVメタルクラッドスイッチギ } \\ & \text { ア } 6-2 \mathrm{~F}-2 \\ & \text { (R22-P701-2) } \end{aligned}$ | 常設 | E－B1F－3 | 緊急用電気品建屋 | 0．P．56．4m | $\times$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | ```6.9kV メタルクラッドスイッチギ  ア 6-2G (R22-P702)``` | 常設 | R－2F－8 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．24．8m | $\times$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | $\begin{aligned} & \text { 460V パワーセンタ 4-2C } \\ & \text { (R23-P101) } \end{aligned}$ | 常設 | R－B1F－6 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．6．0m | $\bigcirc$ |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表 2－6 溢水評価対象の重大事故等対処設備リスト（ $20 / 30$ ）

| 施設区分 | 設備 | 常設可搬 | 溢水 <br> 防護 <br> 区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ | 表2－4記載設備 との重複有無 $\bigcirc$ ：重複有 <br> $\times$ ：重複無 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| その他発電用原子炉の附属施設 | $\begin{aligned} & \text { パワーセンタ動力変圧器 } \\ & \text { 6-2PC } \\ & \text { (R23-P101) } \end{aligned}$ | 常設 | R－B1F－6 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．6．0m | $\times$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | $\begin{aligned} & \text { 460V パワーセンタ 4-2D } \\ & \text { (R23-P102) } \end{aligned}$ | 常設 | R－B1F－10 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．6．0m | $\bigcirc$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | パワーセンタ動力変圧器 <br> 6－2PD <br> （R23－P102） | 常設 | R－B1F－10 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．6．0m | $\times$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | MCC 動力変圧器 6－2PH （R23－P103） | 常設 | R－B1F－9 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．6．0m | $\bigcirc$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | MCC 動力変圧器 $6-2$ PF－1 (R23-P701-1) | 常設 | E－B1F－3 | 緊急用電気品建屋 | 0．P．56．4m | $\times$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | MCC 動力変圧器 6－2PF－2 (R23-P701-2) | 常設 | E－B1F－3 | 緊急用電気品建屋 | 0．P．56．4m | $\times$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | $\begin{aligned} & \text { 460V パワーセンタ 4-2G } \\ & \text { (R23-P702) } \end{aligned}$ | 常設 | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-8$ | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．24．8m | $\times$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | パワーセンタ動力変圧器 $\begin{aligned} & \text { 6-2PG } \\ & \text { (R23-P702) } \end{aligned}$ | 常設 | R －2F－8 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．24．8m | $\times$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | ```460V 原子炉建屋 モータコントロ ールセンタ 2C-1 (R24-P103)``` | 常設 | R－B1F－6 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．6．0m | $\bigcirc$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | ```460 V 原子炉建屋 モータコントロ ールセンタ 2C-2 (R24-P104)``` | 常設 | R－B1F－6 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．6．0m | $\bigcirc$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | 460V 原子炉建屋 モータコントロ <br> ールセンタ 2C－3 <br> （R24－P105） | 常設 | R－B1F－6 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．6．0m | $\bigcirc$ |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表 2－6 溢水評価対象の重大事故等対処設備リスト（ $21 / 30$ ）

| 施設区分 | 設備 | 常設可搬 | 溢水 <br> 防護 <br> 区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ | 表 2－4記載設備 <br> との重複有無 <br> ○：重複有 <br> $\times$ ：重複無 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| その他発電用原子炉の附属施設 | ```460V 原子炉建屋 モータコントロ ールセンタ 2C-4 (R24-P106)``` | 常設 | R－B1F－6 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．6．0m | $\bigcirc$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | ```460V 原子炉建屋 モータコントロ ールセンタ 2C-5 (R24-P107)``` | 常設 | R－B1F－6 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．6．0m | $\bigcirc$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | ```460V 原子炉建屋 モータコントロ ールセンタ 2D-1 (R24-P108)``` | 常設 | R－B1F－12 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．6．0m | $\bigcirc$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | $\begin{aligned} & \text { 460V 原子炉建屋 モータコントロ } \\ & \text { ールセンタ 2D-2 } \\ & \text { (R24-P109) } \end{aligned}$ | 常設 | R－B1F－12 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．6．0m | $\bigcirc$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | $\begin{aligned} & 460 \mathrm{~V} \text { 原子炉建屋 モータコントロ } \\ & \text { ールセンタ 2D-3 } \\ & \text { (R24-P110) } \end{aligned}$ | 常設 | R－B1F－12 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．6．0m | $\bigcirc$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | ```460V 原子炉建屋 モータコントロ ールセンタ 2D-4 (R24-P111)``` | 常設 | R－B1F－12 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．6．0m | $\bigcirc$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | $\begin{aligned} & \text { 460V 原子炉建屋 モータコントロ } \\ & \text { ールセンタ 2D-5 } \\ & \text { (R24-P112) } \end{aligned}$ | 常設 | R－1F－16－1 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．15． 0 m | $\bigcirc$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | ```460V 原子炉建屋 モータコントロ ールセンタ 2H (R24-P115)``` | 常設 | R－1F－15－1 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．15． 0 m | $\bigcirc$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | 460 V 制御建屋 モータコントロー ルセンタ 2C－1 <br> （R24－P301） | 常設 | C－B1F－3 | 制御建屋 | 0．P．8．0m | $\bigcirc$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | 460 V 制御建屋 モータコントロー ルセンタ 2C－2 <br> （R24－P302） | 常設 | C－B1F－3 | 制御建屋 | 0．P．8．0m | $\bigcirc$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | 460 V 制御建屋 モータコントロー ルセンタ 2D－1 <br> （R24－P303） | 常設 | C－B1F－5 | 制御建屋 | 0．P．8．0m | $\bigcirc$ |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表 2－6 溢水評価対象の重大事故等対処設備リスト $(22 / 30)$

| 施設区分 | 設備 | 常設可搬 | 溢水 <br> 防護 <br> 区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ | 表 2－4記載設備 との重複有無 ○：重複有 $\times$ ：重複無 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| その他発電用原子炉の附属施設 | 460V 制御建屋 モータコントロー ルセンタ 2D－2 <br> （R24－P304） | 常設 | C－B1F－5 | 制御建屋 | 0．P．8． 0 m | $\bigcirc$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | 460V 緊急用電気品建屋 モータコ ントロールセンタ $2 F-1$ （R24－P701－1） | 常設 | E－B1F－3 | 緊急用電気品建屋 | 0．P．56．4m | $\times$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | 460V 緊急用電気品建屋 モータコ <br> ントロールセンタ $2 \mathrm{~F}-2$ <br> （R24－P701－2） | 常設 | E－B1F－3 | 緊急用電気品建屋 | 0．P．56．4m | $\times$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | 460V 原子炉建屋 モータコントロ <br> ールセンタ 2G－1 <br> （R24－P702－1） | 常設 | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-8$ | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．24．8m | $\times$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | 460V 原子炉建屋 モータコントロ <br> ールセンタ 2G－2 <br> （R24－P702－2） | 常設 | R －2F－8 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．24．8m | $\times$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | 460 V 原子炉建屋 交流電源切替盤 2 C <br> （R24－P703） | 常設 | RW－1F－2－2 | $\begin{gathered} \text { 廃棄物処理 } \\ \text { IIノ } \\ \text { (非管理区域) } \end{gathered}$ | 0．P．15． 0 m | $\bigcirc$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | 460 V 原子炉建屋 交流電源切替盤 2D <br> （R24－P704） | 常設 | RW－1F－2－3 | $\begin{gathered} \text { 廃妻物処理 } \\ \text { 工归厂 } \\ \text { (非管理区域) } \end{gathered}$ | 0．P．15． 0 m | $\bigcirc$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | 460 V 原子炉建屋 交流電源切替盤 2G <br> （R24－P705） | 常設 | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-8$ | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．24．8m | $\times$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | 125 V 蓄電池 2 A | 常設 | C－MB1F－1 | 制御建屋 | 0．P．11．4m | $\bigcirc$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | 125 V 蓄電池 2 A | 常設 | C－B1F－2 | 制御建屋 | 0．P．8． 0 m | $\bigcirc$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | 125 V 蓄電池 2 A | 常設 | C－B2F－5 | 制御建屋 | 0．P．1．5m | $\bigcirc$ |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表 2－6 溢水評価対象の重大事故等対処設備リスト（ $23 / 30$ ）

| 施設区分 | 設備 | $\begin{aligned} & \text { 常設 } \\ & \text { 可搬 } \end{aligned}$ | 溢水 <br> 防護 <br> 区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ | 表 2－4記載設備 との重複有無 ○：重複有 $\times$ ：重複無 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| その他発電用原子炉の附属施設 | 125 V 蓄電池 2 B | 常設 | C－B1F－4 | 制御建屋 | 0．P．8．0m | $\bigcirc$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | 125 V 蓄電池 2 H | 常設 | R－M2F－8 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．20．9m | $\bigcirc$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | 250 V 蓄電池 | 常設 | C－B2F－3 | 制御建屋 | 0．P．1．5m | $\times$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | 125 V 直流主母線盤 2 A （受電パワ <br> ーセンタ） <br> （R42－P001A） | 常設 | C－B1F－3 | 制御建屋 | 0．P．8． 0 m | $\bigcirc$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | 125 V 直流主母線盤 2 B （受電パワ ーセンタ） <br> （R42－P001B） | 常設 | C－B1F－5 | 制御建屋 | 0．P．8．0m | $\bigcirc$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | 125 V 充電器盤 2 A (R42-P002A) | 常設 | C－B1F－3 | 制御建屋 | 0．P．8．0m | $\bigcirc$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | 125V 充電器盤 $2 B$ (R42-P002B) | 常設 | C－B1F－5 | 制御建屋 | 0．P．8． 0 m | $\bigcirc$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | $\begin{aligned} & 125 \mathrm{~V} \text { 直流主母線盤 2A(パワーセ } \\ & \text { ンタ) } \\ & \text { (R42-P003A) } \end{aligned}$ | 常設 | C－B1F－3 | 制御建屋 | 0．P．8．0m | $\bigcirc$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | 125 V 直流主母線盤 2B（パワーセ ンタ） <br> （R42－P003B） | 常設 | C－B1F－5 | 制御建屋 | 0．P．8．0m | $\bigcirc$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | 125 V 直流主母線盤2A（モータコ <br> ントロールセンタ） <br> （R42－P004A） | 常設 | C－B1F－3 | 制御建屋 | 0．P．8． 0 m | $\bigcirc$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | 125 V 直流主母線盤2B（モータコ ントロールセンタ） <br> （R42－P004B） | 常設 | C－B1F－5 | 制御建屋 | 0．P．8．0m | $\bigcirc$ |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表 2－6 溢水評価対象の重大事故等対処設備リスト（ $24 / 30$ ）

| 施設区分 | 設備 | 常設可搬 | 溢水 <br> 防護 <br> 区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ | 表2－4記載設備 との重複有無 $\bigcirc$ ：重複有 <br> $\times$ ：重複無 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| その他発電用原子炉の附属施設 | 125 V 充電器盤 2 H (R42-P032) | 常設 | R－B1F－9 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．6．0m | $\bigcirc$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | ```125V 直流主母線盤 2H(パワーセ ン夕) (R42-P033)``` | 常設 | R－B1F－9 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．6．0m | $\bigcirc$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | $\begin{aligned} & \text { 125V 直流主母線盤 2H(モータコ } \\ & \text { ントロールセンタ) } \\ & \text { (R42-P034) } \end{aligned}$ | 常設 | R－B1F－9 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．6．0m | $\bigcirc$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | ```250V 直流主母線盤(パワーセン 夕) (R42-P042)``` | 常設 | C－B2F－4 | 制御建屋 | 0．P．1．5m | $\times$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | 250V 充電器盤 (R42-P043) | 常設 | C－B2F－4 | 制御建屋 | 0．P．1．5m | $\times$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | ```250 V 直流主母線盤(モータコント ロールセンタ) (R42-P044)``` | 常設 | C－B2F－4 | 制御建屋 | 0．P．1．5m | $\times$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | $\begin{aligned} & \text { 125V 直流分電盤 2A-1 } \\ & \text { (R42-P051) } \end{aligned}$ | 常設 | C－B1F－3 | 制御建屋 | 0．P．8． 0 m | $\bigcirc$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | $\begin{aligned} & \text { 125V 直流分電盤 2B-1 } \\ & \text { (R42-P054) } \end{aligned}$ | 常設 | C－B1F－5 | 制御建屋 | 0．P．8．0m | $\bigcirc$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | 125V 直流分電盤 2 H （R42－P060） | 常設 | R－B1F－9 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．6．0m | $\bigcirc$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | ```125 V 直流 RCIC モータコントロー ルセンタ (R42-P101)``` | 常設 | R－B1F－4 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P．6．0m | $\bigcirc$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | 125 V 直流主母線盤 $2 \mathrm{~A}-1$（パワー センタ） <br> （R42－P711A） | 常設 | RW－1F－2－2 | 廃棄物処理 <br> エリア <br> （非管理区域） | 0．P．15． 0 m | $\times$ |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表 2－6 溢水評価対象の重大事故等対処設備リスト（ $25 / 30$ ）

| 施設区分 | 設備 | 常設可搬 | 溢水 <br> 防護 <br> 区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ | 表2－4記載設備 との重複有無 $\bigcirc$ ：重複有 <br> $\times$ ：重複無 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| その他発電用原子炉の附属施設 | 125 V 直流主母線盤 2B－1（パワー センタ） <br> （R42－P711B） | 常設 | RW－1F－2－3 | 廃棄物処理 エリア <br> （非管理区域） | 0．P．15． 0 m | $\times$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | ```125 V 直流主母線盤 2A-1 (モータ コントロールセンタ) (R42-P712A)``` | 常設 | RW－1F－2－2 | 廃棄物処理 エリア <br> （非管理区域） | 0．P．15． 0 m | $\times$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | 125V 直流主母線盤 2B－1（モータ <br> コントロールセンタ） <br> （R42－P712B） | 常設 | RW－1F－2－3 | 廃棄物処理 エリア （非管理区域） | 0．P．15． 0 m | $\times$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | $\begin{aligned} & \text { 125V 直流電源切替盤 2A } \\ & \text { (R42-P715A) } \end{aligned}$ | 常設 | RW－1F－2－2 | 廃棄物処理 <br> エリア <br> （非管理区域） | 0．P．15． 0 m | $\bigcirc$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | 125 V 直流電源切替盤 2 B （R42－P715B） | 常設 | RW－1F－2－3 | 廃棄物処理 エリア <br> （非管理区域） | 0．P．15． 0 m | $\bigcirc$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | 非常用ディーゼル発電機（A） （R43－C001A） | 常設 | R－1F－13 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．15． 0 m | $\bigcirc$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | 非常用ディーゼル機関（A） （R43－C002A） | 常設 | R－1F－13 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．15． 0 m | $\bigcirc$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | 燃料移送ポンプ（A） <br> （R43－C200A） | 常設 | LOT－1 | 軽油タンクエリア | 0．P．9．5m | $\bigcirc$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | 非常用ディーゼル発電機（B） （R43－C001B） | 常設 | R－1F－16 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．15． 0 m | $\bigcirc$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | 非常用ディーゼル機関（B） （R43－C002B） | 常設 | R－1F－16 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．15． 0 m | $\bigcirc$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | 燃料移送ポンプ（B） <br> （R43－C200B） | 常設 | LOT－2 | 軽油タンクエリア | 0．P．9．5m | $\bigcirc$ |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表 2－6 溢水評価対象の重大事故等対処設備リスト（ $26 / 30$ ）

| 施設区分 | 設備 | 常設可搬 | 溢水 <br> 防護 <br> 区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ | 表2－4記載設備 との重複有無 ○：重複有 <br> $\times$ ：重複無 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| その他発電用原子炉の附属施設 | 高圧灲心スプレイ系ディーゼル発電機 <br> （R44－C001） | 常設 | R－1F－15 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．15． 0 m | $\bigcirc$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | 高圧灯心スプレイ系ディーゼル機関 <br> （R44－C002） | 常設 | R－1F－15 | 原子炉建屋付属棟 | 0．P．15． 0 m | $\bigcirc$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | 燃料移送ポンプ (R44-C200) | 常設 | LOT－3 | 軽油タタクエリア | 0．P．9．5m | $\bigcirc$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | ガスタービン発電設備燃料移送 ポンプ（A） <br> （R45－C001A） | 常設 | － | 屋外 | 0．P．62．3m | $\times$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | ガスタービン発電機 発電機車 A 号機 <br> （R45－C002A） | 常設 | E－1F－1 | 緊急用電気品建屋 | 0．P．62．9m | $\times$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | ガスタービン発電機 制御車 A 号機 <br> （R45－C003A） | 常設 | E－1F－1 | 緊急用電気品建屋 | 0．P．62．9m | $\times$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | ガスタービン発電機（A）接続盤 （R45－P101A） | 常設 | E－B1F－3 | 緊急用電気品建屋 | 0．P．56．4m | $\times$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | ガスタービン発電設備燃料移送 ポンプ（B） <br> （R45－C001B） | 常設 | － | 屋外 | 0．P． 62.3 m | $\times$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | ガスタービン発電機 発電機車 B 号機 <br> （R45－C002B） | 常設 | E－1F－1 | 緊急用電気品建屋 | 0．P．62．9m | $\times$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | ガスタービン発電機 制御車 B 号機 <br> （R45－C003B） | 常設 | E－1F－1 | 緊急用電気品建屋 | 0．P． 62.9 m | $\times$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | ガスタービン発電機（B）接続盤 （R45－P101B） | 常設 | E－B1F－3 | 緊急用電気品建屋 | 0．P．56．4m | $\times$ |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表 2－6 溢水評価対象の重大事故等対処設備リスト（ $27 / 30$ ）

| 施設区分 | 設備 | 常設可搬 | 溢水 <br> 防護 <br> 区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ | 表 2－4記載設備 <br> との重複有無 <br> ○：重複有 <br> $\times$ ：重複無 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| その他発電用原子炉の附属施設 | ガスタービン発電設備燃料移送 ポンプ接続盤 <br> （R45－P111） | 常設 | E－B1F－3 | 緊急用電気品建屋 | 0．P．56．4m | $\times$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | 中央制御室 120 V 交流分電盤 2 A （R47－P051） | 常設 | C－B1F－3 | 制御建屋 | 0．P．8．0m | $\bigcirc$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | 中央制御室 120 V 交流分電盤 2A－1 （R47－P051－1） | 常設 | C－B1F－3 | 制御建屋 | 0．P．8．0m | $\times$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | 中央制御室 120 V 交流分電盤 2 B （R47－P052） | 常設 | C－B1F－5 | 制御建屋 | 0．P．8．0m | $\bigcirc$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | 中央制御室 120 V 交流分電盤 $2 \mathrm{~B}-1$ （R47－P052－1） | 常設 | C－B1F－5 | 制御建屋 | 0．P．8．0m | $\times$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | 120 V 原子炉建屋交流電源切替盤 <br> 2G <br> （R47－P701） | 常設 | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-8$ | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．24．8m | $\times$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | 中央制御室 120 V 交流分電盤 2 G （R47－P752） | 常設 | R－2F－2 | 原子炉建屋原子炉棟 | 0．P． 22.5 m | $\times$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | 125 V 代替蓄電池 | 常設 | C－2F－7 | 制御建屋 | 0．P．19．5m | $\times$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | 125 V 代替充電器盤 (R71-P021) | 常設 | C－B1F－7 | 制御建屋 | 0．P．8．0m | $\times$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | 主蒸気逃がし安全弁用可搬型蓄電池 | 可搬 | $\begin{aligned} & \mathrm{C}-2 \mathrm{~F}-4 \\ & \mathrm{C}-2 \mathrm{~F}-6 \end{aligned}$ | 制御建屋 | 0．P．19．5m | $\times$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | 非常用ディーゼル発電機 2 A 制御盤 （H21－P274A） | 常設 | R－1F－13－1 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．15．0m | $\bigcirc$ |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表 2－6 溢水評価対象の重大事故等対処設備リスト（ $28 / 30$ ）

| 施設区分 | 設備 | 常設可搬 | 溢水 <br> 防護 <br> 区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ | 表2－4記載設備 との重複有無 $\bigcirc$ ：重複有 <br> $\times$ ：重複無 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| その他発電用原子炉の附属施設 | 非常用ディーゼル発電機 $2 B$ 制御盤 （H21－P274B） | 常設 | R－1F－16－1 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．15．0m | $\bigcirc$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | 高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電機制御盤 <br> （H21－P284） | 常設 | R－1F－15－1 | 原子炉建屋 <br> 付属棟 | 0．P．15．0m | $\bigcirc$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | 電源車 | 可搬 | － | 屋外 | $\begin{aligned} & \text { O. P. } 62.0 \mathrm{~m} \\ & \text { 0.P. } 14.8 \mathrm{~m} \end{aligned}$ | $\times$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | 電源車（緊急時対策所用） | 可搬 | － | 屋外 | 0．P．62．0m | $\times$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | タンクローリ | 可搬 | － | 屋外 | $\begin{aligned} & \text { 0. P. } 62.0 \mathrm{~m} \\ & \text { 0. P. } 14.8 \mathrm{~m} \end{aligned}$ | $\times$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | 酸素濃度計（緊急時対策所用） | 可搬 | K－B2F－10 | 緊急時対策建屋 | 0．P．51．5m | $\times$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | 二酸化炭素濃度計（緊急時対策所用） | 可搬 | K－B2F－10 | 緊急時対策建屋 | 0．P．51．5m | $\times$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | $\begin{aligned} & \text { 6. 9kV メタルクラッドスイッチギ } \\ & \text { ア } 6-\mathrm{J}-1 \\ & \text { (R22-P801) } \end{aligned}$ | 常設 | K－1F－9 | 緊急時対策建屋 | 0．P． 62.2 m | $\times$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | $\begin{aligned} & \text { 6. 9kV メタルクラッドスイッチギ } \\ & \text { ア 6-J-2 } \\ & \text { (R22-P802) } \end{aligned}$ | 常設 | K－1F－10 | 緊急時対策建屋 | 0．P． 62.2 m | $\times$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | 動力変圧器 6－PJ－1 <br> （R23－P801） | 常設 | K－1F－9 | 緊急時対策建屋 | 0．P．62． 2 m | $\times$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | 動力変圧器 6－PJ－2 <br> （R23－P802） | 常設 | K－1F－10 | 緊急時対策建屋 | 0．P．62． 2 m | $\times$ |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表 2－6 溢水評価対象の重大事故等対処設備リスト（ $29 / 30$ ）

| 施設区分 | 設備 | 常設可搬 | 溢水 <br> 防護 <br> 区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ | 表2－4記載設備 との重複有無 ○：重複有 $\times$ ：重複無 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| その他発電用原子炉の附属施設 | 460V 緊急時対策所モータコント <br> ロールセンタ J－1 <br> （R24－P801） | 常設 | K－1F－9 | 緊急時 <br> 対策建屋 | 0．P．62． 2 m | $\times$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | 460V 緊急時対策所モータコント <br> ロールセンタ J－2 <br> （R24－P802） | 常設 | K－1F－10 | 緊急時対策建屋 | 0．P． 62.2 m | $\times$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | 460V 緊急時対策所モータコント <br> ロールセンタ J－3 <br> （R24－P811） | 常設 | K－1F－10 | 緊急時 <br> 対策建屋 | 0．P． 62.2 m | $\times$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | 緊急時対策所 210 V 交流分電盤 J－ <br> 1 <br> （R52－P811） | 常設 | K－1F－9 | 緊急時対策建屋 | 0．P．62． 2 m | $\times$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | 緊急時対策所 210 V 交流分電盤 J－ <br> 2 <br> （R52－P812） | 常設 | K－1F－10 | 緊急時対策建屋 | 0．P．62． 2 m | $\times$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | ```緊急時対策所 120V 交流分電盤 J- 1 (R47-P801)``` | 常設 | K－1F－9 | 緊急時対策建屋 | 0．P． 62.2 m | $\times$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | 緊急時対策所 120 V 交流分電盤 J－ 2 <br> （R47－P802） | 常設 | K－1F－10 | 緊急時対策建屋 | 0．P． 62.2 m | $\times$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | 緊急時対策所 105 V 交流電源切替盤 <br> （R47－P811） | 常設 | K－1F－9 | 緊急時対策建屋 | 0．P．62． 2 m | $\times$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | ```緊急時対策所 105V 交流分電盤 J- 3 (R47-P812)``` | 常設 | K－1F－9 | 緊急時対策建屋 | 0．P．62． 2 m | $\times$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | $\begin{aligned} & \text { 125V 直流主母線盤 J-1 } \\ & \text { (R42-P03) } \end{aligned}$ | 常設 | K－1F－9 | 緊急時対策建屋 | 0．P．62． 2 m | $\times$ |
| その他発電用原子炉の附属施設 | 125 V 直流主母線盤 J－2 <br> （R42－P806） | 常設 | K－1F－10 | 緊急時対策建屋 | 0．P．62． 2 m | $\times$ |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。

表 2－6 溢水評価対象の重大事故等対処設備リスト（30／30）

| 施設区分 | 設備 | 常設可搬 | 溢水 <br> 防護 <br> 区画 | 設置建屋 | 設置高さ＊ | 表 2－4記載設備 との重複有無 <br> ○：重複有 <br> $\times$ ：重複無 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| － | ブルドーザ | 可搬 | － | 屋外 | 0．P．62． 0 m | $\times$ |
| － | バックホウ | 可搬 | － | 屋外 | 0．P．62．0m | $\times$ |

注記＊：溢水評価上基準となる床面高さを示す。


図2－1 溢水防護区画図（ $1 / 32$ ）



図2－1 溢水防護区画図（3／32）







図2－1 溢水防護区画図（7／32）

図2－1 溢水防護区画図 $(8 / 32)$



図2－1 溢水防護区画図 $(9 / 32)$


図2－1 溢水防護区画図（ $10 / 32$ ）


図2－1 溢水防護区画図（11／32）


| ［凡例1 |  |
| :---: | :---: |
| $\square$ |  |
| －2 | （e） |
| －－J | その他区画（非管理区域） |
| $\square$ | ：区画番号 |



$$
\begin{aligned}
& \stackrel{\rightharpoonup}{\circ}
\end{aligned}
$$




図2－1 溢水防護区画図（14／32）


図2－1 溢水防護区画図（ $15 / 32$ ）


図2－1 溢水防護区画図（ $16 / 32$ ）


枠囲みの内容は防護上の観点から公開できません。
図2－1 溢水防護区画図（ $17 / 32$ ）




枠囲みの内容は防護上の観点から公開できません。
図2－1 溢水防護区画図（20／32）


図2－1 溢水防護区画図（21／32）





図2－1 溢水防護区画図（25／32）





図2－1 溢水防護区画図（29／32）


図2－1 溢水防護区画図（30／32）



VI-1-1-8-3 溢水評価条件の設定

## 目次

1．概要 ..... 1
2．溢水源及び溢水量の設定 ..... 1
2.1 想定破損による溢水 ..... 1
2.2 消火水の放水による溢水 ..... 15
2.3 地震起因による溢水 ..... 15
2.4 その他の溢水 ..... 25
3．溢水防護区画及び溢水経路の設定 ..... 28
3.1 溢水防護区画の設定 ..... 29
3.2 溢水防護区画内漏えいでの溢水経路 ..... 29
3.3 溢水防護区画外漏えいでの溢水経路 ..... 30

## 1．概要

本資料は，溢水から防護すべき設備の溢水評価に用いる溢水源及び溢水量並びに溢水防護区画及び溢水経路の設定について説明するものである。

2．溢水源及び溢水量の設定
溢水影響を評価するために，評価ガイドを踏まえて発生要因別に分類した以下の溢水 を設定し，溢水源及び溢水量を設定する。
－溢水の影響を評価するために想定する機器の破損等により生じる溢水（以下「想定破損による溢水」という。）
－発電所内で生じる異常状態（火災を含む。）の拡大防止のために設置される系統か らの放水による溢水（以下「消火水の放水による溢水」という。）
－地震に起因する機器の破損等により生じる溢水（使用済燃料プール等のスロッシン グにより発生する溢水を含む。）（以下「地震起因による溢水」という。）
－その他の要因（地下水の流入，地震以外の自然現象，機器の誤作動等）により生じ る溢水（以下「その他の溢水」という。）
想定破損による溢水では，溢水源となり得る機器は流体を内包する配管とし，地震起因による溢水では溢水源となり得る機器は流体を内包する容器（タンク，熱交換器及び ろ過脱塩器等）及び配管として，それぞれにおいて対象となる機器を系統図より抽出し，抽出された機器が想定破損における応力評価又は耐震評価において破損すると評価され た場合，それぞれの評価での溢水源とする。

想定破損による溢水又は消火水の放水による溢水の想定に当たつては，一系統におけ る単一の機器の破損又は単一箇所での異常状態の発生とし，他の系統及び機器は健全な ものと仮定する。また，一系統にて多重性又は多様性を有する機器がある場合において も，そのうち単一の機器が破損すると仮定する。号炉間で共用する建屋及び一体構造の建屋に設置される機器にあっては，共用，非共用機器に係らず，その建屋内で単一の溢水源を想定し，建屋全体の溢水経路を考慮する。

## 2.1 想定破損による溢水

想定破損による溢水については，単一の配管の破損による溢水を想定して，配管の破損箇所を溢水源として設定する。

また，破損を想定する配管は，内包する流体のエネルギに応じて，以下で定義する高エネルギ配管又は低エネルギ配管に分類する。
－「高エネルギ配管」とは，呼び径25A（1B）を超える配管であって，プラントの通常運転時に運転温度が $95^{\circ} \mathrm{C}$ を超えるか又は運転圧力が 1.9 MPa ［gage］を超える配管。 ただし，被水及び蒸気の影響については配管径に関係なく評価する。
－「低エネルギ配管」とは，呼び径25A（1B）を超える配管であって，プラントの通

常運転時に運転温度が $95^{\circ} \mathrm{C}$ 以下で，かつ運転圧力が 1.9 MPa ［gage］以下の配管。た だし，被水の影響については配管径に関係なく評価する。なお，運転圧力が静水頭の配管は除く。
－高エネルギ配管として運転している割合が当該系統の運転している時間の $2 \%$ 又 はプラント運転期間の $1 \%$ より小さければ，低エネルギ配管として扱う。
配管の破損形状の想定に当たっては，高エネルギ配管は，「完全全周破断」，低エ ネルギ配管は，「配管内径の $1 / 2$ の長さと配管肉厚の $1 / 2$ の幅を有する貫通クラック
（以下「貫通クラック」という。）」を想定する。ただし，応力評価を実施する配管 については，発生応力 $\mathrm{S}_{\mathrm{n}}$ と許容応力 $\mathrm{S}_{\mathrm{a}}$ の比により，以下で示した応力評価の結果に基づく破損形状を想定する。

【高エネルギ配管（ターミナルエンド部を除く。）】
－原子炉冷却材圧力バウンダリ及び原子炉格納容器バウンダリの配管
（a）クラス 1 配管
$\mathrm{S}_{\mathrm{n}} \leqq 0.8 \times$ 許容応力 ${ }^{* 1}$ ，疲れ累積係数 $\leqq 0.1 \Rightarrow$ 破損想定不要
（b）クラス 2 配管
$\mathrm{S}_{\mathrm{n}} \leqq 0.8 \times$ 許容応力 ${ }^{* 1} \Rightarrow$ 破損想定不要
注記＊1：クラス1配管は 2.4 S m 以下，クラス 2 配管は 0.8 S a以下
－原子炉冷却材圧力バウンダリ及び原子炉格納容器バウンダリ以外の配管
（a）クラス1配管
$S_{n} \leqq 0.4 \times$ 許容応力 ${ }^{* 2}$ ，疲れ累積係数 $\leqq 0.1 \Rightarrow$ 破損想定不要
$0.4 \times$ 許容応力 ${ }^{2}<\mathrm{S}_{\mathrm{n}} \leqq 0.8 \times \mathrm{S}_{\mathrm{a}}{ }^{* 3}$ ，疲れ累積係数 $\leqq 0.1 \Rightarrow$ 貫通クラック
（b）クラス2，3又は非安全系配管
$\mathrm{S}_{\mathrm{n}} \leqq 0.4 \times$ 許容応力 ${ }^{* 2} \Rightarrow$ 破損想定不要
$0.4 \times$ 許容応力 ${ }^{2}<\mathrm{S}_{\mathrm{n}} \leqq 0.8 \times$ 許容応力 ${ }^{* 3} \Rightarrow$ 貫通クラック
注記＊2：クラス1配管は 1.2 S m 以下，クラス 2 ， 3 又は非安全系配管は 0.4 S a以下

注記＊3：クラス1配管は 2.4 Sm 以下，クラス 2 ，3又は非安全系配管は 0.8 S a以下

【低エネルギ配管】
－原子炉冷却材圧力バウンダリ及び原子炉格納容器バウンダリの配管
$\mathrm{S}_{\mathrm{n}} \leqq 0.4 \mathrm{~S}_{\mathrm{a}} \Rightarrow$ 破損想定不要
－原子炉泠却材圧力バウンダリ及び原子炉格納容器バウンダリ以外の配管
$\mathrm{S}_{\mathrm{n}} \leqq 0.4 \times$ 許容応力 ${ }^{44} \Rightarrow$ 破損想定不要

注記＊ $4: ク$ ラス1配管は 1.2 S m 以下，クラス $2, ~ 3$ 又は非安全系配管は 0.4 S a 以下

発生応力と許容応力の比較により破損形状の想定を行う以下の配管は，評価結果に影響するような減肉がないことを確認するために，継続的な肉厚管理を実施すること とし，保安規定に定めて管理する。

- 加熱蒸気及び復水戻り系
- 換気空調補機常用冷却水系
- 残留熱除去系
- 低圧炉心スプレイ系
- 高圧炉心スプレイ系
- 原子炉隔離時冷却系

また，高エネルギ配管として運転している割合が，当該系統の運転している時間の $2 \%$ 又はプラント運転期間の $1 \%$ より小さいことから低エネルギ配管とする系統（ほう酸水注入系，残留熱除去系，低圧炉心スプレイ系，高圧炉心スプレイ系，原子炉隔離時冷却系及び加熱蒸気及び復水戻り系（原子炉隔離時冷却系タービンテストライン及び高圧代替注水系タービンテストライン））については，運転時間実績管理を実施する こととし，保安規定に定めて管理する。

## （1）溢水源の設定

高エネルギ配管及び低エネルギ配管に対して，想定される破損形状に基づいた溢水源及び溢水量を設定する。

想定破損評価対象配管を応力評価する際には，3次元はりモデルによる評価を実施する。

評価で用いる解析コード SOLVER 及び ISAP は耐震評価と同じ使用方法で用いる。
a．配管破損を考慮する高エネルギ配管の抽出及び破損想定
液体又は蒸気を内包し，防護すべき設備へ影響を与える高エネルギ配管を有す るすべての系統を抽出する。被水及び蒸気の影響を評価する場合は25A（1B）以下 の配管も考慮する。

抽出した高エネルギ配管を有する系統について，想定する破損形状を表2－1に示す。また，破損を想定しない系統の応力評価結果を表2－2に示す。

表2－1 高エネルギ配管を有する系統の想定する破損形状

| 系統名 | 運転温度 $95^{\circ} \mathrm{C}$ 超 | 運転圧力 <br> 1．9MPa 超 | 想定する破損形状 |
| :---: | :---: | :---: | :---: |
| 給水系 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | 完全全周破断 |
| 制御棒駆動水圧系 | － | $\bigcirc$ | 完全全周破断 |
| 原子炉隔離時冷却系 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | 完全全周破断 |
| 原子炉冷却材浄化系 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | 完全全周破断 |
| 機器ドレン系 | － | $\bigcirc$ | 完全全周破断 |
| 床ドレン・化学廃液系 | $\bigcirc$ | － | 完全全周破断 |
| 復水系 | － | $\bigcirc$ | 完全全周破断 |
| 給水加熱器ドレン系 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | 完全全周破断 |
| 復水浄化系復水ろ過装置 | － | $\bigcirc$ | 完全全周破断 |
| 復水浄化系復水脱塩装置 | － | $\bigcirc$ | 完全全周破断 |
| 補助ボイラー給水系統 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | 完全全周破断 |
| 補助ボイラー循環系統 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | 完全全周破断 |
| 加熱蒸気及び復水戻り系＊1 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | 完全全周破断 |
| タービン潤滑油系 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | 完全全周破断 |
| 高圧油圧系 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | 完全全周破断 |

注記＊ 1 ：応力評価を実施し，発生応力が許容応力の 0.4 倍を下回ることを確認した配管においては，破損想定不要とする。

表2－2 破損想定不要とする高エネルギ配管の応力評価結果

|  | 系統名称 | $\begin{aligned} & \text { 解析 } \\ & \text { モデル } \end{aligned}$ | 建屋 | 区画名称 | $\begin{gathered} \text { 一次 }+ \text { 二次応力 } \\ (\mathrm{MPa}) \end{gathered}$ |  |  |  |  | 許容値 <br> 0．4Sa <br> （MPa） |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  |  |  | 内圧 <br> 応力 | $\begin{aligned} & \text { 自重 } \\ & \text { 応力 } \end{aligned}$ | 地震 <br> 応力 | $\begin{aligned} & \text { 二次 } \\ & \text { 応力 } \end{aligned}$ | 合計 |  |
|  | 加熱蒸気及び復水戻り系 | HS－002 | R／B | $\mathrm{R}-1 \mathrm{~F}-5$ | 7 | 1 | 10 | 49 | 67 | 100 |
|  |  | HS－001 | R／B | $\frac{\mathrm{R}-1 \mathrm{~F}-5}{\mathrm{R}-1 \mathrm{~F}-12}$ | 5 | 1 | 21 | 24 | 51 | 100 |
|  |  | HS－001－1 | R／B | $\frac{\mathrm{R}-\mathrm{B} 1 \mathrm{~F}-1}{\mathrm{R}-\mathrm{B} 2 \mathrm{~F}-1}$ | 5 | 3 | 15 | 68 | 91 | 100 |
|  |  | HS－004 | R／B | $\begin{aligned} & \mathrm{R}-\mathrm{B} 1 \mathrm{~F}-1 \\ & \hline \mathrm{R}-\mathrm{B} 2 \mathrm{~F}-1 \\ & \hline \mathrm{R}-\mathrm{B} 2 \mathrm{~F}-5 \end{aligned}$ | 3 | 1 | 6 | 85 | 95 | 100 |
| $\xrightarrow{\sim}$ |  | HSCR－003 | R／B | $\frac{\mathrm{R}-\mathrm{B} 1 \mathrm{~F}-1}{\mathrm{R}-\mathrm{B} 2 \mathrm{~F}-1}$ | 7 | 2 | 13 | 77 | 99 | 111 |
| $\begin{aligned} & \infty \\ & \infty \\ & 1 \end{aligned}$ |  | HS－003 | C／B | $\frac{C-1 F-1}{C-1 F-3}$ | 13 | 2 | 28 | 56 | 99 | 100 |
| $\stackrel{\rightharpoonup}{5}$ |  | HSCR－001 | C／B | $\frac{C-1 F-1}{C-1 F-3}$ | 5 | 2 | 1 | 72 | 80 | 111 |

b．配管破損を考慮する低エネルギ配管の抽出及び破損想定液体を内包し，防護すべき設備に影響を与える低エネルギ配管を有するすべて の系統を抽出する。評価ガイドを踏まえて，静水頭の配管は対象外とし，口径が 25A（1B）以下の配管は被水影響のみ考慮する。

低エネルギ配管は，任意の箇所での貫通クラックを想定するが，応力評価を実施し，発生応力が許容応力の 0.4 倍を下回ることを確認した配管においては，破損想定不要とする。

抽出した低エネルギ配管を有する系統について，想定する破損形状を表2－3に示す。また，破損を想定しない系統の応力評価結果を表 2－4に示す。

表2－3 低エネルギ配管を有する系統の想定する破損形状（1／2）

| 系統名 | 最高使用 <br> 温度 <br> $\left({ }^{\circ} \mathrm{C}\right)$ | 最高使用 <br> 圧力 <br> （MPa） | 想定する破損形状 |
| :---: | :---: | :---: | :---: |
| 制御棒駆動水圧系 | 66 | 1． 73 | 貫通クラック |
| ほう酸水注入系 | ＊1 |  | 貫通クラック |
| 残留熱除去系＊2 | ＊1 |  | 貫通クラック |
| 低圧炉心スプレイ系＊2 | ＊1 |  | 貫通クラック |
| 高圧炉心スプレイ系＊2 | ＊1 |  | 貫通クラック |
| 原子炉隔離時冷却系＊2 | $* 1$ |  | 貫通クラック |
| 原子炉冷却材浄化系 | 66 | 1． 37 | 貫通クラック |
| 燃料プール冷却浄化系 | 66 | 1． 37 | 貫通クラック |
| 放射性ドレン移送系 | 66 | 0.98 | 貫通クラック |
| 機器ドレン系 | 66 | 0.98 | 貫通クラック |
| 床ドレン・化学廃液系 | 66 | 0.98 | 貫通クラック |
| ストームドレン系 | 66 | 0.98 | 貫通クラック |
| 廃スラッジ系 | 66 | 1． 37 | 貫通クラック |
| 濃縮廃液系 | 66 | 1． 37 | 貫通クラック |
| 固化系 | 95 | 1． 37 | 貫通クラック |
| 復水系 | 66 | 0.35 | 貫通クラック |
| 復水浄化系 復水ろ過装置 | 66 | 0.98 | 貫通クラック |
| 復水浄化系 復水脱塩装置 | 66 | 0.59 | 貫通クラック |
| 固定子巻線冷却水系 | 74 | 0.98 | 貫通クラック |
| 循環水系 | 41 | 0． 48 | 貫通クラック |
| 純水補給水系 | 66 | 1． 18 | 貫通クラック |
| 復水補給水系 | 66 | 1． 37 | 貫通クラック |
| 万過水系 | 66 | 1． 18 | 貫通クラック |
| 燃料プール補給水系 | 66 | 1． 37 | 貫通クラック |
| 消火用水系 | 40 | 1． 15 | 貫通クラック |
| 換気空調補機常用冷却水系＊2 | 66 | 1． 27 | 貫通クラック |
| 換気空調補機非常用冷却水系 | 66 | 0.88 | 貫通クラック |
| 原子炉補機冷却水系 | 85 | 1． 18 | 貫通クラック |
| タービン補機冷却水系 | 66 | 0.96 | 貫通クラック |
| 原子炉補機冷却海水系 | 50 | 0.78 | 貫通クラック |

表2－3 低エネルギ配管を有する系統の想定する破損形状（2／2）

| 系統名 | 最高使用温度 <br> $\left({ }^{\circ} \mathrm{C}\right)$ | 最高使用 <br> 圧力 <br> （MPa） | 想定する破損形状 |
| :---: | :---: | :---: | :---: |
| タービン補機冷却海水系 | 41 | 0.69 | 貫通クラック |
| 高圧炉心スプレイ補機冷却水系 | 70 | 1． 18 | 貫通クラック |
| 高圧炉心スプレイ補機冷却海水系 | 50 | 0.78 | 貫通クラック |
| 補助ボイラー冷却系統 | 66 | 0.96 | 貫通クラック |
| 加熱蒸気及び復水戻り系＊2 | ＊1 |  | 貫通クラック |
| 所内温水系 | 85 | 1． 18 | 貫通クラック |
| 非常用ディーゼル発電設備冷却水系 | 85 | 0.64 | 貫通クラック |
| 高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電設備冷却水系 | $\begin{gathered} 95 \\ (\text { (通常運転温度 } \\ \text { は } 80 \sim 85^{\circ} \mathrm{C} \text { ) } \end{gathered}$ | 0.64 | 貫通クラック |
| 非常用ディーゼル発電設備潤滑油系 | 85 | 0． 98 | 貫通クラック |
| 高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電設備潤滑油系 | 85 | 0.98 | 貫通クラック |
| 非常用ディーゼル発電設備燃料油系 | 45 | 0.59 | 貫通クラック |
| 高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電設備燃料油系 | 45 | 0． 59 | 貫通クラック |
| 非常用ディーゼル発電設備燃料移送系 | 66 | 0． 98 | 貫通クラック |
| 高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電設備燃料移送系 | 66 | 0.98 | 貫通クラック |
| タービン潤滑油系 | 79 | 0.38 | 貫通クラック |
|  | 79 | 0.62 | 貫通クラック |
|  | 79 | 0.50 | 貫通クラック |
|  | 79 | 0.45 | 貫通クラック |
| 高圧油圧系 | 70 | 0． 34 | 貫通クラック |
| 非放射性ドレン移送系 | 66 | 0.98 | 貫通クラック |
| 所内用水系 | 70 | 0． 29 | 貫通クラック |

注記＊1：高エネルギ配管として運転している時間の割合が，プラント運転期間の $1 \%$ より小さいため，低エネルギ配管として扱う。
＊2：応力評価を実施し，発生応力が許容応力の 0.4 倍を下回ることを確認した配管においては，破損想定不要とする。

表2－4 破損想定不要とする低エネルギ配管の応力評価結果（1／2）

| 系統名称 | $\begin{gathered} \text { 解析 } \\ \text { モデル } \end{gathered}$ | 建屋 | 区画名称 | $\begin{gathered} \text { 一次 + 二次応力 } \\ (\mathrm{MPa}) \end{gathered}$ |  |  |  |  | 許容値 <br> 0．4Sa <br> （MPa） |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  |  | 内圧 <br> 応力 | 自重 <br> 応力 | 地震 <br> 応力 | $\begin{aligned} & \text { 二次 } \\ & \text { 応力 } \end{aligned}$ | 合計 |  |
| 換気空調補機常用冷却水系 | HNCW－41－2 | R／B | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-1-1$ | 4 | 10 | 36 | 0 | 50 | 100 |
| 原子炉隔 | RCIC－002 | R／B | R－B3F－2 | 23 | 13 | 8 | 71 | 115 | 129 |
| 系 | KRCIC－121 | R／B | R－B3F－2 | 16 | 47 | 16 | 29 | 108 | 111 |
| 残 留 熱 除去系 | RHR－007 | R／B | R－B3F－3 | 33 | 1 | 7 | 68 | 109 | 111 |
|  | KRHR－116 | R／B | R－B3F－3 | 20 | 4 | 34 | 34 | 92 | 111 |
|  | RHR－012 | R／B | R－B3F－6 | 33 | 11 | 16 | 27 | 87 | 111 |
|  | KRHR－146 | R／B | R－B3F－6 | 20 | 3 | 39 | 40 | 102 | 111 |
|  |  |  | R－B3F－7 |  |  |  |  |  |  |
|  | RHR－017 | R／B | R－B3F－7 | 20 | 7 | 5 | 37 | 69 | 111 |
|  | RHR－008 | R／B | $\mathrm{R}-1 \mathrm{~F}-1$ | 25 | 12 | 20 | 45 | 102 | 111 |
|  |  |  | $\mathrm{R}-1 \mathrm{~F}-2$ |  |  |  |  |  |  |
|  |  |  | R－B1F－3－2 |  |  |  |  |  |  |
|  |  |  | R－B1F－13 |  |  |  |  |  |  |
|  |  |  | R－MB1F－1 |  |  |  |  |  |  |
|  |  |  | R－B3F－10 |  |  |  |  |  |  |
|  | RHR－013 | R／B | R－1F－11 | 27 | 3 | 32 | 48 | 110 | 111 |
|  |  |  | R－B1F－3－2 |  |  |  |  |  |  |
|  |  |  | R－B1F－14 |  |  |  |  |  |  |
|  |  |  | R－MB1F－2 |  |  |  |  |  |  |
|  |  |  | R－B3F－10 |  |  |  |  |  |  |
| 低圧炉心 スプレイ <br> 系 | KLPCS－117 | R／B | R－B3F－4 | 17 | 1 | 29 | 16 | 63 | 111 |
|  | LPCS－003 | R／B | R－B3F－4 | 23 | 10 | 15 | 45 | 93 | 111 |
| 高圧炉心 スプレイ <br> 系 | KHPCS－101 | R／B | R－B3F－5 | 31 | 1 | 25 | 5 | 62 | 111 |
|  | HPCS－003 | R／B | $\mathrm{R}-\mathrm{B} 2 \mathrm{~F}-3$ | 35 | 15 | 17 | 30 | 97 | 111 |
|  |  |  | R－B3F－5 |  |  |  |  |  |  |

表2－4 破損想定不要とする低エネルギ配管の応力評価結果（2／2）

| 系統名称 | $\begin{gathered} \text { 解析 } \\ \text { モデル } \end{gathered}$ | 建屋 | 区画名称 | $\begin{gathered} \text { 一次 }+\underset{(\mathrm{MPa})}{\text { 二次応力 }} \end{gathered}$ |  |  |  |  | 許容値 <br> 0．4Sa <br> （MPa） |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  |  | 内圧 <br> 応力 | $\begin{aligned} & \text { 自重 } \\ & \text { 応力 } \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { 地震 } \\ & \text { 応力 } \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { 二次 } \\ & \text { 応力 } \end{aligned}$ | 合計 |  |
| 加熱蒸気 <br> 及び復水 <br> 戻り系 | HS－001－1 | R／B | R－B1F－1 | 5 | 3 | 15 | 68 | 91 | 100 |
|  |  |  | R－B2F－1 |  |  |  |  |  |  |
|  |  |  | R－B2F－6 |  |  |  |  |  |  |
|  |  |  | R－B3F－2 |  |  |  |  |  |  |
|  | HS－001－2 | R／B | R－B3F－2 | 5 | 1 | 1 | 0 | 7 | 100 |
|  | HS－001－3 | R／B | R－B2F－6 | 5 | 1 | 1 | 0 | 7 | 100 |

（2）溢水量の設定
溢水評価では，「（1）溢水源の設定」において設定した破損形状による溢水を想定し，異常の検知，事象の判断及び漏えい箇所の特定並びに漏えい箇所の隔離等に よる漏えい停止するまでの時間を考慮し，想定する破損箇所から流出した溢水量と隔離後の溢水量として隔離範囲内の系統の保有水量を合算して溢水量を算出する。想定する破損箇所は防護すべき設備への溢水影響が最も大きくなる位置とする。破損を想定する配管については，以下の手法を用いて溢水量の算定を行う。
－完全全周破断を想定する場合の溢水流量は，系統の定格流量を用いる。ただし系統上の破断位置，口径，流体圧力等を考慮することにより，より適切な溢水流量を算定できる場合はその値を用いる。
－貫通クラックを想定する場合の流出流量は，破断面積，損失係数及び水頭を用 いて以下の計算式より求める。

$$
\mathrm{Q}=\mathrm{A} \times \mathrm{C} \times \sqrt{ }(2 \times \mathrm{g} \times \mathrm{H}) \times 3600
$$

Q ：流出流量（ $\mathrm{m}^{3} / \mathrm{h}$ ）
A：破断面積（ $\mathrm{m}^{2}$ ）
C：損失係数（0．82）
g ：重力加速度 $\left(\mathrm{m} / \mathrm{s}^{2}\right)$
H ：水頭（m）

破断面積（A）及び水頭（H）は，原則として系統の最大値（最大口径，最大肉厚，配管の最高使用圧力）を使用する。
－溢水の発生後，溢水を検知し隔離するまでの隔離時間を，手動隔離及び自動隔離を想定し設定する。評価した隔離までの時間に流出流量を乗じて系統保有水量を加えた溢水量を算定する。
－系統保有水量は，系統内のすべての配管内及びポンプ等の機器内の保有水量の合算値を，保守的に $10 \mathrm{~m}^{3}$ 単位で切り上げ処理した値を用いる。なお，配管の保有水量の算出にあたっては，配管施工図を用いた場合には $10 \%$ を加味し，平面図を用いた場合には $50 \%$ を加味する。機器保有水量の算出に当たつては $10 \%$ 加味した値を評価上の保有水量と設定するが，屋外タンク等の公称容量が定めら れ，想定する保有水量が大きく変動することがない機器については， $10 \%$ を加味 する対象から除外する。

- 隔離までの流出量に関しては，補給水や他系統からの回り込みを考慮する。
- 溢水量を比較して最大となる溢水量を，当該系統の没水評価に用いる溢水量と

して設定する。設定した溢水量を表 $2-5$ に示す。
なお，配管の想定破損による溢水評価において，溢水量を制限するために漏えい停止操作に期待する場合は，的確に操作を行うために手順を整備することとし，保

安規定に定めて管理する。

表 2－5 想定破損による溢水量の選定（想定破損）（1／2）

| 建屋・エリア | 系統名称 | 分類＊1 | $\begin{aligned} & \text { 破断 } \\ & \text { 形状*2 } \end{aligned}$ | 溢水量 （m ${ }^{3}$ ） |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 原子炉建屋 <br> 原子炉棟及び付属棟 | 給水系＊3 | 高 | 全 | 476 |
|  | 制御棒駆動水圧系 | 高／低 | 全／貫 | 53 |
|  | ほう酸水注入系 | 低 | 貫 | 65 |
|  | 残留熱除去系 | 低 | 貫 | 237 |
|  | 低圧炉心スプレイ系 | 低 | 貫 | 266 |
|  | 高圧炉心スプレイ系 | 低 | 貫 | 395 |
|  | 原子炉隔離時冷却系 | 低 | 貫 | 190 |
|  | 原子炉冷却材浄化系＊3 | 高／低 | 全／貫 | 139 |
|  | 燃料プール冷却浄化系 | 低 | 貫 | 160 |
|  | 放射性ドレン移送系 | 低 | 貫 | 55 |
|  | 機器ドレン系 | 低 | 貫 | 33 |
|  | 床ドレン・化学廃液系 | 高／低 | 全／貫 | 33 |
|  | 純水補給水系 | 低 | 貫 | 41 |
|  | 復水補給水系 | 低 | 貫 | 148 |
|  | 万過水系 | 低 | 貫 | 65 |
|  | 燃料プール補給水系 | 低 | 貫 | 35 |
|  | 換気空調補機常用冷却水系 | 低 | 貫 | 63 |
|  | 換気空調補機非常用冷却水系 | 低 | 貫 | 41 |
|  | 原子炉補機冷却水系 | 低 | 貫 | 265 |
|  | 原子炉補機冷却海水系 | 低 | 貫 | 358 |
|  | 高圧炉心スプレイ補機冷却水系 | 低 | 貫 | 54 |
|  | 高圧炉心スプレイ補機冷却海水系 | 低 | 貫 | 86 |
|  | 所内温水系 | 低 | 貫 | 54 |
|  | 消火用水系 | 低 | 貫 | 207 |
|  | 非放射性ドレン移送系 | 低 | 貫 | 33 |
|  | 非常用ディーゼル発電設備冷却水系 | 低 | 貫 | 31 |
|  | 非常用ディーゼル発電設備潤滑油系 | 低 | 貫 | 22 |
|  | 非常用ディーゼル発電設備燃料移送系 | 低 | 貫 | 23 |
| 制御建屋 | 純水補給水系 | 低 | 貫 | 41 |
|  | 換気空調補機常用冷却水系 | 低 | 貫 | 30 |
|  | 換気空調補機非常用冷却水系 | 低 | 貫 | 41 |
|  | 加熱蒸気及び復水戻り系 | 高／低 | 全／貫 | 11 |
|  | 所内温水系 | 低 | 貫 | 54 |
|  | 消火用水系 | 低 | 貫 | 207 |
|  | 非放射性ドレン移送系 | 低 | 貫 | 22 |
|  | 所内用水 | 低 | 貫 | 68 |
| 海水ポンプ室及び復水貯蔵タンクエ リア | 循環水系 | 低 | 貫 | 2054 |
|  | 万過水系 | 低 | 貫 | 88 |
|  | タービン補機冷却水系 | 低 | 貫 | 30 |
|  | 原子炉補機冷却海水系 | 低 | 貫 | 201 |
|  | タービン補機冷却海水系 | 低 | 貫 | 255 |
|  | 高圧炉心スプレイ補機冷却海水系 | 低 | 貫 | 51 |
|  | 復水補給水系 | 低 | 貫 | 153 |
| 軽油タンクエリア | 非常用ディーゼル発電設備燃料移送系 | 低 | 貫 | 23 |

表 2－5 想定破損による溢水量の選定（想定破損）（2／2）

| 建屋・エリア | 系統名称 | 分類＊1 | 破断 <br> 形状＊2 | 溢水量 <br> $\left(\mathrm{m}^{3}\right)$ |
| :---: | :--- | :---: | :---: | :---: |
| 原子炉建屋付属棟 <br> 廃棄物処理エリア <br> （非管理区域） | 換気空調補機冷却水系 | 所内温水系 | 貫 | 41 |

注記＊1 ：「高」は高エネルギ配管，「低」は低エネルギ配管を示す。
＊2：「全」は完全全周破断，「貫」は貫通クラックを示す。
＊ 3 ：自動隔離を想定する。

## 2． 2 消火水の放水による溢水

溢水源として消火栓からの溢水と消火栓以外からの溢水について考慮する。
（1）消火栓からの放水による溢水
消火水の放水による溢水については，発電用原子炉施設内に設置される消火設備等からの放水を溢水源として設定し，消火設備等からの単位時間当たりの放水量と放水時間から溢水量を設定する。

火災発生時には，1箇所の火災源を消火することを想定するため溢水源となる区画は1箇所となる。また，放水量は評価ガイドに従い放水時間を設定して算定する。

なお，消火活動により区画の扉を開放する場合は，開放した扉からの消火水の伝播を考慮する。
a．放水時間の設定
消火检からの消火活動における放水時間は，3時間に設定する。
b．溢水量の設定
消火活動における消火栓からの放水量は，消防法施行令により消火栓に要求さ れる放水量（屋内消火栓：130l／分以上，屋外消火检：350l／分以上）であるこ とを考慮し，保守的に以下のとおり設定する。
－屋内消火检からの溢水量 $1500 /$ 分／個 $\times 2$ 箇所 $\times 3$ 時間 $=54 \mathrm{~m}^{3}$
－屋外消火检からの溢水量 $3900 /$ 分／個 $\times 2$ 箇所 $\times 3$ 時間 $=141 \mathrm{~m}^{3}$
（2）消火栓以外からの放水による溢水
消火栓以外の設備としては，スプリンクラや格納容器スプレイ泠却系があるが，防護すべき設備が設置されている建屋には，自動作動するスプリンクラは設置しな い設計とし，防護すべき設備が要求される機能を損ならおそれがない設計とするこ とから溢水源として想定しない。

また，格納容器スプレイ泠却系は，単一故障による誤作動が発生しないように設計上考慮されていることから誤作動による溢水は想定しない。

なお，原子炉格納容器内の防護すべき設備については，格納容器スプレイ泠却系 の作動により発生する溢水により安全機能を損なわない設計とする。

## 2.3 地震起因による溢水

（1）溢水源の設定
地震起因による溢水については，溢水源となり得る機器（流体を内包する機器） のうち，基準地震動 S s による地震力に対して耐震性を確認していない機器及び使用済燃料プール等のスロッシングによる漏えい水を溢水源として設定する。

耐震 S クラス機器については，基準地震動 S s による地震力によって破損は生じ ないことから溢水源として想定しない。また，耐震B，Cクラス機器のうち耐震対策工事の実施あるいは設計上の裕度の考慮により，基準地震動 S s による地震力に対して耐震性が確保されているものについては溢水源として想定しない。

なお，放射性物質を含む液体の管理区域外漏えいに関する評価を行う場合につい ては，溢水源となり得る機器（流体を内包する機器）のうち，要求される地震力に より破損が生じる機器による漏水を溢水源として設定する。

溢水源としない機器の具体的な耐震計算を添付書類「VI－2 耐震性に関する説明書」のうち添付書類「VI－2－別添2 溢水防護に係る施設の耐震性に関する説明書」 に示す。
（2）溢水量の設定
溢水量の算出に当たつては，溢水が生じるとした機器のうち防護すべき設備への溢水の影響が最も大きくなる位置で漏水が生じるものとして評価する。溢水源とな る配管については破損形状を完全全周破断とし，溢水源となる容器については全保有水量を考慮した上で，溢水量を算出する。

また，漏えい検知による漏えい停止に期待する場合は，漏えい停止までの時間を考慮し，配管の破損箇所から流出した漏水量と漏えい停止後の溢水量として隔離範囲内の系統の保有水量を合算して設定する。ここで，漏水量は，配管の破損箇所か らの流出流量に漏えい停止までの時間を乗じて設定する。なお，地震による機器の破損が複数箇所で同時に発生する可能性を考慮し，漏えい検知による自動隔離機能 を有する場合を除き，隔離による漏えい停止は期待しない。

タービン建屋（管理区域）においては，基準地震動 S s による地震力に対して，循環水系配管の伸縮継手部の全円周状破損を想定し，漏えい検知により循環水ポン プが停止するまでの間に生じる溢水量を設定する。この際，循環水系隔離システム による循環水ポンプの自動停止に期待する。

タービン建屋（非管理区域）においては，基準地震動 S s による地震力に対して， タービン補機冷却海水系配管の破損を想定し，漏えい検知によりタービン補機冷却海水ポンプ停止及びタービン補機冷却海水ポンプ吐出弁閉止するまでの間に生じる溢水量を設定する。この際，タービン補機冷却海水系隔離システムによるタービン補機冷却海水ポンプの自動停止及びタービン補機冷却海水ポンプ吐出弁の自動閉止 に期待する。

使用済燃料プール等のスロッシングによる溢水量の算出については，「（3）使用済燃料プール等のスロッシングによる溢水量について」に，タービン建屋における溢水量の算出については，「（4）タービン建屋における溢水量について」に，それ ぞれ示す。

また，以上の条件により設定した各建屋の溢水量を表2－6に示す。

表2－6 設定した溢水量（地震起因）

| 建屋名称 | 溢水量 （m） |
| :---: | :---: |
| 原子炬建屋原子炬棟 | $\begin{gathered} 79 * 1 \\ 212 * 2 \end{gathered}$ |
| 原子炉建屋付属棟（非管理区域） | 4 |
| 制御建屋 | 0 |
| タービン建屋（管理区域） | $\begin{aligned} & 2873^{* 3} \\ & 3970 * 4 \end{aligned}$ |
| タービン建屋（非管理区域） | $\begin{aligned} & 650 * 3 \\ & 174 * 5 \end{aligned}$ |
| 屋外タンク | 19700 |
| 原子炉建屋付属棟（廃棄物処理エリア） （管理区域） | 3557 |
| 原子炉建屋付属棟（廃葉物処理エリア） <br> （非管理区域） | 0 |
| 補助ボイラー建屋 | 319 |

注記＊1 ：使用済燃料プールスロッシングによる溢水量
＊2：使用済燃料プール，原子炉ウェル及び蒸気乾燥器／気水分離器ピットの スロッシングによる溢水量
＊ 3 ：耐震 B，Cクラス設備の破損による溢水量
＊ 4 ：循環水系配管の破損に伴う溢水量
＊5：タービン補機冷却海水系配管の破損に伴う溢水量
（3）使用済燃料プール等のスロッシングによる溢水量について
a．使用済燃料プールのスロッシングについて
使用済燃料プールのスロッシングによる溢水量の算出に当たっては，基準地震動 S s による地震力により生じるスロッシング現象を3次元流動解析により評価 し，使用済燃料プール外へ漏えいする水量を考慮する。また，使用済燃料プール の初期水位はオーバーフロー水位で設定する。

モデル化範囲は，原子炉建屋原子炉棟の使用済燃料プール及び上部空間とし，使用済燃料プールの初期水位は，通常時より一定に管理されていることから，ス キマサージタンクへのオーバーフロー水位として設定し， 3 次元流動解析により溢水量を算定する。

なお，原子炉建屋原子炉棟3階床面への溢水は無限遠へ流れるものとし，壁か らの反射等によりプールに戻る水は考慮しない。

また，プール内構造物は，スロッシング抑制効果があるため保守的にモデル化 せずに溢水量を算定する。

原子炉建屋原子炉棟の使用済燃料プール周辺の概要を図2－1に示す。
使用済燃料プールスロッシングの 3 次元流動解析条件を表2－7に，使用済燃料 プールスロッシングによる溢水量を表2－8に示す。評価に用いる 3 次元流動解析 コードFluent の検証，妥当性確認等の概要については，添付書類「VI－5 計算機 プログラム（解析コード）の概要」に示す。

（平面図）


図2－1 使用済燃料プール周辺の概略図

表2－7 使用済燃料プールスロッシングの3次元流動解析条件


表 2－8 使用済燃料プールスロッシングによる溢水量

| 評価ケース |  | 解析結果 <br> $\left[\mathrm{m}^{3}\right]$ | 評価に用いる溢水量 <br> $\left[\mathrm{m}^{3}\right]$ |
| :---: | :---: | :---: | :---: |
| S S－D1 | Case1：EW＋UD 方向 | 37 | 79 |
|  | Case2：NS＋UD 方向 | 34 | 79 |

[^0]b．原子炉ウェル及び蒸気乾燥器／気水分離器ピットのスロッシングを考慮した溢水量について
原子炉ウェル及び蒸気乾燥器／気水分離器ピットに水が張られた状態における溢水量の算出については，「a．使用済燃料プールのスロッシングについて」に記載した解析より算出された溢水量に，原子炉ウェル及び蒸気乾燥器／気水分離器 ピットのスロッシングによる溢水量を加えて算出する。
原子炉ウェル及び蒸気乾燥器／気水分離器ピットのスロッシングによる溢水量 の算出に当たっては，基準地震動 S s による地震力により生じるスロッシング現象を3次元流動解析により評価し，原子炉ウェル及び蒸気乾燥器／気水分離器ピ ット外へ漏えいする水量を考慮する。また，原子炉ウェル及び蒸気乾燥器／気水分離器ピットの初期水位は，使用済燃料プールのオーバーフロー水位で設定する。

モデル化範囲は，原子炉建屋原子炉棟の原子炉ウェル及び蒸気乾燥器／気水分離器ピット及び上部空間とし，原子炉ウェル及び蒸気乾燥器／気水分離器ピット の初期水位として，使用済燃料プールの水位は，通常時より一定に管理されてい ることから，スキマサージタンクへのオーバーフロー水位として設定し， 3 次元流動解析により溢水量を算定する。

なお，原子炉建屋原子炉棟 3 階床面への溢水は無限遠へ流れるものとし，壁か らの反射等により原子炉ウェル及び蒸気乾燥器／気水分離器ピットに戻る水は考慮しない。
原子炉ウェル及び蒸気乾燥器／気水分離器ピットスロッシングの3次元流動解析条件を表2－9に，原子炉ウェル及び蒸気乾燥器／気水分離器ピットのスロッシ ングを考慮した溢水量を表2－10に示す。

表 2－9 原子炉ウェル及び蒸気乾燥器／気水分離器ピットスロッシングの 3 次元流動解析条件

| モデル化範囲 | －原子炉ウェル及び蒸気乾燥器／気水分離器ピット |
| :---: | :---: |
| 境界条件 | －使用済燃料プール等の周辺に設置されているカーブ上端高さ（燃料取替床の床面高さ +0.1 m ）以上に上昇し，プール外側に溢れた水を溢水量として計算 |
| 初期水位 | －通常水位（オーバーフロー水位） |
| 評価用地震動 | －基準地震動 Ss（Ss－D1：応答スペクトルに基づく地震動）に対し，NS方向とUD方向，EW 方向とUD方向の時刻歴を用いる。 |
| 解析コード | - Fluent Ver．14．5．7（汎用熱流体解析コード） <br> - 自由表面（及び 2 流体界面）の大変形を伴う複雑な 3 次元流動現象を精度良く計算することができる。 <br> －一般産業施設の主要な解析実績としては，液体燃料や LNGタンクのス ロッシング解析，インクジェット解析，鋳造湯流れ凝固解析などが挙 げられる。 |
| その他 | －解析時間：250秒 <br> （溢水量に有意な増加が確認できなくなった時間） <br> － <br> －原子炉ウェル及び蒸気乾燥器／気水分離器ピットの内部の構造物は考慮しない。 <br> －周囲に設置されているフェンス等による溢水の抑制効果は期待しな い。 <br> －原子炬ウェル及び蒸気乾燥器／気水分離器ピット内部の水は通常水位で一定で管理されているものとする。 <br> －一度原子炉ウェル及び蒸気乾燥器／気水分離器ピット外へ溢水した水は，再度原子炬ウェル及び蒸気乾燥器／気水分離器ピット内に戻る ことも想定されるが，解析上は再び原子炉ウェル及び蒸気乾燥器／気水分離器ピット内に戻らないこととする。 <br> －水平 2 方向及び鉛直方向の 3 方向加振を保守的に考慮するよう，NS＋UD方向地震動による解析値及び EW＋UD 方向地震動による解析値を足し合わせて 1.1 倍した値を，スロッシングによる内部溢水影響評価に用 いる溢水量として設定する。 |

表 2－10 原子炉ウェル及び蒸気乾燥器／気水分離器ピットのスロッシングを考慮した溢水量

| 評価ケース |  | 使用済燃料プー ルスロッシング解析結果＊1［m］ | 原子炉ウェル及び蒸気乾燥器／気水分離器ピットスロ ッシング解析結果 $\left[\mathrm{m}^{3}\right]$ | 評価に用い <br> る溢水量＊2 <br> ［m ${ }^{3}$ ］ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| Ss－D1 | Case1：EW＋UD 方向 | 37 | 60 | 212 |
|  | Case2：NS＋UD 方向 | 34 | 61 |  |

注記＊1：表2－8より再掲
a．タービン建屋（管理区域）の溢水量について
タービン建屋における循環水系配管の伸縮継手部の全円周状破損箇所からの溢水量は，破損箇所からの溢水流量に溢水発生から検知までに要する時間及び検知後から漏えい停止に要する時間（以下「評価時間」という。）を乗じた溢水量に漏 えい停止後の系統保有水量を加え算出する。

循環水系隔離システムは，復水器周りで発生した溢水を検知し，循環水ポンプ を停止するとともに，復水器水室出入口弁を閉止するインターロックにより，漏 えいを停止し，隔離する機能を有する。

循環水系隔離システムの隔離条件及び評価時間を以下のとおり設定し，タービ ン建屋（管理区域）の溢水量を表2－11に示す。
－循環水系隔離システムは，水位高高警報（タービン建屋復水器エリアの床上 80 mm ）及び基準地震動 S s によるスクラム信号により，復水器水室出入口弁及び循環水ポンプを自動隔離し，溢水量の低減を図る。
－溢水量の算出に当たっての溢水発生から検知までに要する時間は，漏えい検出器の計測誤差（ $~$（ ）を踏まえ床上 $\square$ にて水位高高信号が発信さ れることを想定する。ただし，地震時には，タービン建屋の復水器エリア内の すべての循環水系配管の伸縮継手部の破損を想定しており，極めて大きな流量 が発生するため，溢水発生後すぐに検知されることが想定されるが，保守的に 20秒として設定する。
－また，漏えい検知から漏えい停止までに要する時間は，漏えい検知から循環水 ポンプ停止まで30秒として設定する。

表2－11 タービン建屋（管理区域）の溢水量

| 伸縮継手部の全円周状破損箇所からの溢水流量 |  |  | （a） | $199440 \mathrm{~m}^{3}$／h |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 評価 <br> 時間 | 溢水発生から漏えい検知までの時間 |  | （b） | 20 秒 |
|  | 漏えい検知から循環水ポンプ停止（吐き出し停 <br> 止）に要する時間 <br> （c） |  |  | 30秒 |
| 系統保有水量（d） |  |  |  | $1200 \mathrm{~m}^{3}$ |
| 耐震B，C クラス機器（e） |  |  |  | $2873 \mathrm{~m}^{3}$ |
| 合計 $(\mathrm{a} \times(\mathrm{b}+\mathrm{c})+\mathrm{d}+\mathrm{e})$ |  |  |  | $6843 \mathrm{~m}^{3}$ |

[^1]b．タービン建屋（非管理区域）溢水量について
タービン建屋のタービン補機冷却水系熱交換器を設置するエリアにおける溢水量については，タービン補機冷却海水配管の破損箇所からの溢水流量に溢水発生 から検知までに要する時間及び漏えい検知後から漏えい停止に要する時間を乗じ た溢水量に漏えい停止後の系統保有水量を加え算出する。

タービン補機泠却海水系隔離システムは，タービン補機泠却水系熱交換器を設置するエリアで発生した溢水を検知し，タービン補機冷却海水ポンプを停止する とともに，タービン補機冷却海水ポンプ吐出弁を閉止するインターロックにより，漏えいを停止し，隔離する機能を有する。

タービン補機冷却海水系隔離システムの隔離条件及び評価時間を以下のとおり設定し，タービン建屋（非管理区域）の溢水量を表2－12に示す。
－タービン補機冷却海水系隔離システムは，水位高高信号（タービン補機冷却水系熱交換器・ポンプ室の床上 80 mm ）及び基準地震動 S s によるスクラム信号に より，タービン補機冷却海水ポンプ吐出弁及びタービン補機冷却海水ポンプを自動隔離し，溢水量の低減を図る。
－溢水量の算出に当たっての溢水発生から検知までに要する時間は，漏えい検出器の計測誤差 $\qquad$ ）を踏まえ床上 $\square$ にて水位高高信号が発信さ れることを想定し 30 秒として設定する。
－また，漏えい検知から隔離に要する時間は，漏えい検知からタービン補機冷却海水ポンプ停止及びタービン補機冷却海水ポンプ吐出弁閉止まで 30 秒として設定する。

表2－12 タービン建屋（非管理区域）の溢水量

| タービン補機冷却海水ポンプ流量（a） |  |  | $4500 \mathrm{~m}^{3} / \mathrm{h}$ |
| :---: | :---: | :---: | :---: |
| 評価 <br> 時間 | 溢水発生から漏えい検知までの時間（b） |  | 30 秒 |
|  | 漏えい検知からタービン補機冷却海水ポン |  |  |
|  | プ停止及びタービン補機冷却海水ポンプ吐 |  | 30 秒 |
|  | 出弁閉止ま | （c） |  |
| 系統保有水量（d） |  |  | $99 \mathrm{~m}^{3}$ |
| 耐震B，Cクラス機器（e） |  |  | $650 \mathrm{~m}^{3}$ |
| 合 計 $(\mathrm{a} \times(\mathrm{b}+\mathrm{c})+\mathrm{d}+\mathrm{e})$ |  |  | $824 \mathrm{~m}^{3}$ |

[^2]2.4 その他の溢水

その他の溢水として，地下水の流入，地震以外の自然現象に伴う溢水，機器の誤作動，弁グランド部及び配管フランジ部からの漏えい事象を想定する。
（1）地下水による影響
溢水防護すべき設備を内包する原子炉建屋，制御建屋等の周辺地下部に地下水位低下設備を設置しており，同設備により各建屋周辺に流入する地下水の排出を行っ ている。地下水位低下設備は，集水管（ドレーン），揚水井戸及び揚水ポンプなどよ り構成され，「実用発電用原子炉及びその附属施設の位置，構造及び設備の基準に関 する規則」第 12 条で要求される多重性及び独立性を考慮した設計とすることから，一箇所の揚水ポンプが故障した場合でも，他の揚水井戸及び揚水ポンプにより排水 することができるため，地下水の影響はない。

ただし，地下水による影響を評価する際には，保守的に揚水ポンプが故障等によ り機能喪失し，建屋周囲の地下水位が地表面まで上昇することを想定する。この地下水位に対し，溢水防護区画を内包する建屋内への流入を防止する設計とする。
（2）地震以外の自然現象に伴う溢水
各自然現象による溢水影響としては，降水のようなプラント～の直接的な影響と，飛来物による屋外タンク等の破壊のような間接的な影響が考えられる。間接的な影響に関しては，設置位置や保有水量等を鑑み，屋外タンク等を自然現象による影響 を確認する対象とする。

想定される自然現象による直接的，間接的影響をそれぞれ整理し，表2－13に示す。結果として，いずれの影響に対しても現状の設計にて問題がないこと，又は現状の評価で包含されることを確認した。

表2－13 地震以外の自然現象による溢水影響の検討要否（1／2）

| 現象 | 検討要否 | 検討結果 |
| :---: | :---: | :---: |
| 津波 | 不要 | 基準津波は屋外タンクへは到達しないため，津波によ る溢水は考慮しない。 |
| 洪水 | 不要 | 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おり，敷地が洪水による被害を受けること はないことから，洪水による溢水は考慮しない。 |
| 風（台風） | 不要 | 最大瞬間風速は設計竜巻の最大風速未満であり竜巻評価に包含される。 |
| 竜巻 | 要 | 内部溢水影響評価においては，発電所内に設置される屋外タンクの破損に伴ら溢水影響を評価しており，基準地震動による地震力に対して耐震性が確保されない耐震B，Cクラスの屋外タンク全数が破損した場合の影響について評価を実施している（耐震補強工事を実施する屋外タンクはない）ことから，設計竜巻による飛来物により，屋外タンクが破損した場合に発生する溢水量は，地震時に発生を想定する溢水量と同様であ り，地震時評価に包含される。 |
| 凍結 | 不要 | 屋外機器で凍結のおそれがあるものに対しては凍結防止対策を施しているため，凍結により屋外機器が破損 することはない。なお，仮に屋外タンクが凍結により破損したとしても，地震時の評価に包含される。 |
| 降水 | 要 | 最大 1 時間降水量は，地震による屋外溢水水位以下で あり，地震時評価に包含される。 |
| 積雪 | 不要 | 積雪量の設計基準値は 43 cm であり，積雪による屋外夕 ンクの破損は考えられない。なお，仮に屋外タンクが積雪荷重により破損したとしても，地震時の評価に包含される。 |
| 落雷 | 不要 | 落雷防止対策として，建築基準法に基づき高さ 20 m を超 える原子炉建屋等へ日本産業規格（JIS）に準拠した避雷設備等を設置しており，落雷による溢水は発生しな い。なお，仮に屋外タンクが落雷により破損したとし ても，地震時の評価に包含される。 |

表2－13 地震以外の自然現象による溢水影響の検討要否（2／2）

| 現象 | 検討要否 | 検討結果 |
| :---: | :---: | :---: |
| 地滑り | 不要 | 女川原子力発電所には，地滑り，土石流及びがけ崩れ を起こすような地形は存在しないことから，安全施設 の安全機能を損なうような地滑りが生じることはな い。なお，仮に屋外タンクが地滑りにより破損したと しても，地震時の評価に包含される。 |
| 火山の影響 | 不要 | 降下火砕物の層厚は敷地内の地質調査等の結果から 15 cm 程度であり，屋外タンクの破損のおそれはない。 なお，仮に屋外タンクが降下火砕物により破損したと しても，地震時の評価に包含される。 |
| 生物学的事象 | 不要 | 想定される海生生物の襲来により溢水は発生しない。 また，小動物の侵入により屋外タンクの破損が考えら れるが，地震時の評価に包含される。 |
| 森林火災 | 不要 | 森林火災については，消火活動による溢水が想定され るが，土壌への浸透及び発電所に設置している排水管 により排水可能であることから降水評価に包含され る。 |
| 高潮 | 不要 | 安全施設（非常用取水設備を除く。）は，高潮の影響 を受けない敷地高さ（0．P．＋ 3.5 m ）以上に設置されてい るため，高潮による溢水は考慮しない。 |

（3）機器の誤作動や弁グランド部，配管フランジ部からの漏えい事象
機器の誤作動等からの漏えい事象については，区画ごとに漏えいを想定する系統 の配管口径と圧力，保有水量等によって設定した最大の漏えい量である想定破損の溢水流量や溢水量を上回ることはない。

また，基本的に床ドレンによる排水や漏えい検知が可能な設計となっており，防護すべき設備が要求される機能を損ならおそれがある溢水事象となることはない。

## 3．溢水防護区画及び溢水経路の設定

溢水防護区画の設定は，溢水防護に対する評価対象区画を溢水防護区画とし，溢水防護対象設備が設置されているすべての区画並びに中央制御室及び現場操作が必要な設備 へのアクセス通路について設定する。溢水防護区画は壁，扉，堰，床段差等，又はそれ らの組み合わせによって他の区画と分離される区画として設定し，溢水防護区画を構成 する壁，扉，堰，床段差等については，現場の設備等の設置状況を踏まえ，溢水の伝播 に対する評価条件を設定する。設定した溢水防護区画は，添付書類「VI－1－1－8－2 防護す べき設備の設定」に示す。

溢水影響評価において考慮する溢水経路は，溢水防護区画とその他の区画との間にお ける伝播経路となる扉，壁貫通部，天井貫通部，床面貫通部，床ドレン等の連接状況及 びこれらに対する溢水防護措置を踏まえ，溢水防護区画内の水位が最も高くなるよう保守的に設定する。

上層階から下層階への伝播に関しては，全量が伝播するものとし，溢水経路を構成す る壁，扉，堰，床段差等は，基準地震動 S s による地震力等の溢水の要因となる事象に伴い生じる荷重や環境に対し，必要な健全性を維持できるとともに，保守管理及び水密扉閉止等の運用を適切に実施することにより溢水の伝播を防止できるものとする。

また，貫通部に実施した流出及び流入防止対策も同様に，基準地震動 S s による地震力等の溢水の要因となる事象に伴い生じる荷重や環境に対し，必要な健全性を維持でき るとともに，保守管理を適切に実施することにより溢水の伝播を防止できるものとする。

なお，火災により貫通部の止水機能が損なわれる場合には，当該貫通部からの消火水 の流入を考慮する。消火活動により区画の扉を開放する場合は，開放した扉からの消火水の伝播を考慮する。

また，施設定期検查作業に伴ら溢水防護対象設備の待機除外や扉の開放等，プラント の保守管理上やむを得ぬ措置の実施により，影響評価上設定したプラント状態と一時的 に異なる状態となった場合も想定する。

## 3.1 溢水防護区画の設定

溢水防護に対する評価対象区画を溢水防護区画とし，溢水防護対象設備が設置され ているすべての区画並びに中央制御室及び現場操作が必要な設備へのアクセス通路に ついて設定する。

溢水防護区画は壁，扉，堰，床段差等，又はそれらの組み合わせによって他の区画 と分離される区画として設定し，溢水防護区画を構成する壁，扉，堰，床段差等につ いては，現場の設備等の設置状況を踏まえ，溢水の伝播に対する評価条件を設定する。

## 3.2 溢水防護区画内漏えいでの溢水経路

溢水防護区画内漏えいでの溢水経路の評価を行う場合，防護区画内の水位が最も高 くなるよう，当該溢水区画から他区画への流出がないように溢水経路を設定する。溢水評価を行う場合の各構成要素の溢水に対する考え方を以下に示す。
（1）床ドレン
溢水防護区画内に床ドレン配管が設置され，他の区画とつながっている場合でも，目皿が 1 つの場合は，他の区画への流出は想定しない。ただし，同一区画に目皿が複数ある場合は，必要に応じて流出量の最も大きい床ドレン配管1本を除き，それ以外からの流出を期待する。
（2）床面開口部及び床貫通部
溢水防護区画床面に開口部又は貫通部が設置されている場合であっても，床開口部又は貫通部から他の区画への流出は考慮しない。ただし，溢水防護区画の床面開口部であって，明らかに流出が期待できることを定量的に確認できる場合は，評価対象区画から他の区画への流出を期待する。
（3）壁貫通部
溢水防護区画の境界壁に貫通部が設置され，隣の区画との貫通部が溢水による水位より低い位置にある場合であっても，その貫通部からの流出は考慮しない。
（4）扉
溢水防護区画に扉が設置されている場合であっても，当該扉から他の区画等への流出は考慮しない。ただし，以下の場合には当該扉の下部枠高さを超える溢水につ いて他の区画への流出を期待する。

- 常時開の扉
- 区画内に消火栓がなく，区画外の消火栓を用いて当該区画の扉を開放して消火活動を行う場合
（5）堰，壁及び床
他の区画への流出は期待しない。
（6）排水設備
溢水防護区画に排水設備が設置されている場合であっても，当該区画の流出は期待しない。
3.3 溢水防護区画外漏えいでの溢水経路

溢水防護区画外漏えいでの溢水経路の設定を行ら場合，溢水防護区画の水位が最も高くなるように溢水経路を設定する。

溢水評価を行ら場合の各構成要素の溢水に対する考え方を以下に示す。
（1）床ドレン
溢水防護区画の床ドレン配管が他の区画とつながっている場合であって，他の区画の溢水水位が溢水防護区画より高い場合は，水位差による流入量を考慮する。

ただし，溢水防護区画内に設置されている床ドレン配管に逆流防止措置が施され ている場合は，その効果を考慮する。
（2）天井面開口部及び貫通部
評価対象区画の天井面に開口部又は貫通部がある場合は，上部の区画で発生した溢水量の全量が流入するものとする。
（3）壁貫通部
溢水防護区画の境界壁の貫通部が溢水による水位より低い位置にある場合は，そ の貫通部からの流入を考慮する。
（4）扉
扉については，区画外からの流入を考慮する。
（5）堰
溢水防護区画境界に堰が設置されている場合は，堰高さが溢水による水位より低 い位置にある場合は，その堰からの流入を考慮する。
（6）壁及び床
発生が想定される荷重に対し，健全性を確認できる場合は溢水の流入防止を期待 する。
（7）排水設備
評価対象区画に排水設備が設置されている場合であっても，当該区画の排水は考慮しない。
VI-1-1-8-4 溢水影響に関する評価

## 目次

1．概要 ..... $\cdot 1$
2．溢水評価 ..... $\cdot 1$
2.1 没水影響に対する評価 ..... － 1
2.2 被水影響に対する評価 ..... 29
2.3 蒸気影響に対する評価 ..... 60
2.4 使用済燃料プールの機能維持に関する溢水評価 ..... 69
3．溢水防護区画を内包する建屋外からの流入防止 ..... 71
3.1 タービン建屋からの流入防止 ..... 72
3.2 原子炉建屋付属棟（廃棄物処理エリア）（管理区域）からの流入防止 ..... 75
3.3 補助ボイラー建屋からの流入防止 ..... 76
3.4 海水ポンプ室循環水ポンプエリアからの流入防止 ..... 77
3.5 第 1 号機制御建屋からの流入防止 ..... 78
3.6 屋外タンク等からの流入防止 ..... 79
3.7 地下水からの影響評価 ..... 84
4．管理区域外への漏えい防止に関する溢水評価 ..... 84

## 1．概要

本資料は，防護すべき設備に対して，発電用原子炉施設内で発生を想定する溢水の影響により，防護すべき設備が要求される機能を損ならおそれがないことを評価する。

また，放射性物質を含む液体を内包する容器，配管その他の設備からあふれ出ること を想定する放射性物質を含む液体が，管理区域外へ漏えいしないことを評価する。

## 2．溢水評価

発電用原子炉施設内で発生を想定する溢水の影響により，防護すべき設備が要求され る機能を損ならおそれがないことを評価する。また，使用済燃料プールのスロッシング後による水位低下を考慮しても，使用済燃料プールの冷却機能及び給水機能が確保でき，適切な水温及び遮蔽水位を維持できることを評価する。溢水評価において，放射性物質 を含む液体を内包する容器，配管その他の設備からあふれ出ることを想定する放射性物質を含む液体が，管理区域外へ漏えいするおそれがないことを評価する。

評価で期待する溢水防護に関する施設は，添付書類「VI－1－1－8－1 溢水等による損傷防止の基本方針」によるものとする。また，溢水源及び溢水量の設定並びに溢水防護区画及び溢水経路の設定は，添付書類「VI－1－1－8－3 溢水評価条件の設定」によるものと する。

また，重大事故等対処設備のうち可搬設備については，保管場所における溢水影響を評価する。

溢水評価において現場操作が必要な設備に対しては，必要に応じて環境の温度及び放射線量並びに薬品，溢水水位及び漂流物による影響を考慮しても，運転員による操作場所までのアクセスが可能な設計とする。操作場所までのアクセス性については，溢水水位が 40 cm 以下であることを確認することで評価を行う。なお，地震時の溢水について は，溢水発生から現場操作を行うまでに十分な時間的余裕があり，溢水はすべて最地下階に流下するため，アクセス性に影響はない。

溢水評価を行らに当たり防護対策として期待する溢水防護に関する施設の設計方針に ついては，添付書類「VI－1－1－8－5 溢水防護施設の詳細設計」に示す。

## 2.1 没水影響に対する評価

（1）評価方法
溢水源，溢水量，溢水防護区画及び溢水経路から算出される溢水水位と防護す べき設備の要求される機能を損なうおそれがある高さ（以下「機能喪失高さ」と いう。）を比較し評価する。没水影響評価に用いる溢水水位の算出は，評価ガイ ドを踏まえ，漏えい発生区画とその経路上の溢水防護区画の全てに対して行う。

溢水水位（H）は，以下の式に基づいて算出する。水上高さ＊が溢水防護区画 にある場合には，保守的に水上高さ分の滞留量は考慮せず，設計値又は現場測定

値を比較し，低い方の値から水上高さ分を差し引いた高さを機能喪失高さとし，溢水水位と比較する。

注記＊：床勾配の下端から上端までの高さ。
$\mathrm{H}=\mathrm{Q} / \mathrm{A}$
H ：溢水水位（m）
Q ：流入量 $\left(\mathrm{m}^{3}\right)$
設定した溢水量及び溢水経路に基づき評価対象区画への流入量を算出 する。
A：滞留面積（m²）
評価対象区画内と溢水経路に存在する区画の総面積を滞留面積として評価する。滞留面積は，壁及び床の盛り上がり（コンクリート基礎等）範囲を除く有効面積を滞留面積とする。
（2）判定基準
没水影響に関する判定基準は，以下に示すいずれかを満足していることで要求 される機能を損なわない。
a．発生した溢水による水位が，防護すべき設備の機能喪失高さを上回らないこ と。このとき，溢水による水位の算出に当たっては，流入状態，溢水源からの距離，溢水の滞留した領域を人員が移動すること等による一時的な水位変動を考慮し，保有水量や伝播経路の設定において十分な保守性を確保するととも に，人員のアクセスルートにおいて発生した溢水による水位に対して 100 mm 以上の裕度を確保する。さらに，溢水防護区画への資機材の持ち込み等による床面積への影響を考慮する。

機能喪失高さについては，防護すべき設備の各付属品の設置状況も踏まえ，没水によって安全機能を損ならおそれのある最低の高さを設定する。
b．防護すべき設備のらち溢水防護対象設備については，多重性又は多様性を有 しており，各々が同時に溢水の影響を受けないような別区画に設置され，同時 に安全機能を損ならことのないこと。その際，溢水の影響により原子炉に外乱 が及び，かつ，安全保護系，原子炬停止系の作動を要求される場合には，その溢水の影響を考慮した上で，安全評価指針に基づき必要な機器の単一故障を考慮し，発生が想定される運転時の異常な過渡変化又は設計基準事故について安全解析を行らこと。
c．防護すべき設備のうち重大事故防止設備については，没水影響により設計基準対象施設の安全機能と同時にその機能が損なわれるおそれのないこと，重大事故等対処設備であって重大事故防止設備ではない設備は，修復性等も考慮の

上，できる限り内部溢水に対する頑健性を確保すること及び設計基準対象施設 の機能に期待せずに，重大事故等対処設備によりプラントの安全性に関する主要な機能（未臨界移行，燃料泠却，格納容器除熱及び使用済燃料プール注水） が喪失することがないこと。
（3）評価結果
防護すべき設備が，没水影響に関する判定基準のいずれかを満足することから，要求される機能を損ならおそれはない。具体的な評価結果を表 2－1 に示す。

表 $2-1$ 没水評価結果 $(1 / 25)$

| 防護すべき設備 | 設置建屋 | 設置高さ 0 ．P． <br> （m） | 没水影響＊${ }^{\text {1 }}$ |  |  | 没水影響評価判定基準＊2 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  | 想定 <br> 破損 | $\begin{gathered} \text { 消火 } \\ \text { 水 } \\ \hline \end{gathered}$ | 地震 <br> 起因 |  |
| 残留熱除去系ポンプ（A） （E11－C001A） | 原子炉建屋原子炉棟 | －8． 1 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b．／c． |
| RHR ポンプ（A）S／C 吸込弁 （E11－F001A） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| RHR 熱交換器（A）バイパス弁 （E11－F003A） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RHR 熱交換器（A）出口弁 （E11－F008A） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RHR ポンプ（A）停止時冷却吸込弁 （E11－F017A） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| 低圧炉心スプレイ系ポンプ （E21－C001） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b．／c． |
| LPCS ポンプ S／C 吸込弁 （E21－F001） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| RCIC タービン蒸気加減弁電油変換器 （（20－CV）） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 原子炉隔離時冷却系ポンプ （E51－C001） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b．／c． |
| 原子炉隔離時冷却系ポンプ駆動用ター ビン <br> （E51－C002） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RCIC ポンプ CST吸込弁 （E51－F001） |  | －8．1 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| RCIC 注入弁 （E51－F003） |  | －8． 1 | － | $\bigcirc$ | － | b．／c． |
| RCIC ポンプS／C 吸込弁 （E51－F005） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| RCIC タービン止め弁 （E51－F009） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b．／c． |
| RCIC 冷却水ライン止め弁 （E51－F017） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b．／c． |
| RCIC タービン主蒸気止め弁 （E51－F071） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RCIC ポンプ出口流量 （E51－FT004） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b．／c． |
| RCIC タービン蒸気加減弁 （E51－H0－F072） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RCIC タービン主蒸気止め弁全閉表示用リミットスイッチ (E51-PoS031) |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RCIC タービン非常トリップ装置\＆非常調速機作動表示用リミットスイッチ （E51－PoS041） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |

表 $2-1$ 没水評価結果 $(2 / 25)$

| 防護すべき設備 | 設置 <br> 建屋 | 設置高さ 0 ．P． （m） | 没水影響＊${ }^{\text {c }}$ |  |  | 没水影響評価判定基準＊2 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  | 想定 <br> 破損 | $\begin{gathered} \hline \text { 消火 } \\ \text { 水 } \\ \hline \end{gathered}$ | 地震 <br> 起因 |  |
| RCIC タービン蒸気加減弁開度発信器 （E51－PoT050） | 原子炉建屋原子炉棟 | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RCIC ポンプ入口圧力 （E51－PT001B） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RCIC ポンプ出口圧力 （E51－PT003） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b．／c． |
| RCIC ポンプ駆動用タービン入口蒸気圧力 <br> （E51－PT007） |  | －8．1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RCIC タービン回転数検出器 -1 （E51－SE042） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RCIC タービン回転数検出器 -2 （E51－SE043） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| ```RCIC タービンメカニカルトリップ用 ソレノイド (E51-S0052)``` |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RCIC タービン制御盤 （H21－P042） | 制御建屋 | 8.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 残留熱除去系ポンプ（B） （E11－C001B） | 原子炉建屋原子炉棟 | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b．／c． |
| RHR ポンプ（B）S／C 吸込弁 （E11－F001B） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RHR 熱交換器（B）バイパス弁 （E11－F003B） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RHR 熱交換器（B）出口弁 （E11－F008B） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RHR ポンプ（B）停止時冷却吸込弁 （E11－F017B） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 残留熱除去系ポンプ（C） (E11-C001C) |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b．／c． |
| RHR C 系 LPCI 注入隔離弁差圧 （E11－dPT008C） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RHR ポンプ（C）S／C 吸込弁 （E11－F001C） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RHR ポンプ（C）出口流量 （E11－FT006C） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b．／c． |
| RHR ポンプ（C）出口圧力 （E11－PT004C－1） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RHR ポンプ（C）出口圧力 （E11－PT004C－2） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |

表 2－1 没水評価結果（3／25）

| 防護すべき設備 | 設置 <br> 建屋 | 設置高さ 0 ． P ． （m） | 没水影響＊${ }^{\text {1 }}$ |  |  | 没水影響評価判定基準＊2 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  | 想定 <br> 破損 | $\begin{gathered} \text { 消火 } \\ \text { 水 } \\ \hline \end{gathered}$ | $\begin{aligned} & \text { 地震 } \\ & \text { 起因 } \\ & \hline \end{aligned}$ |  |
| 高圧炉心スプレイ系ポンプ （E22－C001） | 原子炉 <br> 建屋原 <br> 子炉棟 | －8． 1 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b．／c． |
| HPCS ポンプ CST 吸込弁 （E22－F001） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| HPCS ポンプ S／C 吸込弁 （E22－F006） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| $\begin{aligned} & \text { サプレッションプール水位 } \\ & \text { (E22-LT010A) } \end{aligned}$ |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| サプレッションプール水位 （E22－LT010B） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| ほう酸水注入系ポンプ（A） （C41－C001A） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | b．／c． |
| ほう酸水注入系ポンプ（B） （C41－C001B） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | b．／c． |
| ほら酸水注入系ポンプ潤滑油ポンプ <br> （A） $(\mathrm{C} 41-\mathrm{C} 002 \mathrm{~A})$ |  | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| ほら酸水注入系ポンプ潤滑油ポンプ <br> （B） $(\mathrm{C} 41-\mathrm{C} 002 \mathrm{~B})$ |  | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| SLC タンク出口弁（A） （C41－F001A） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| SLC タンク出口弁（B） （C41－F001B） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| SLC 注入電動弁（A） （C41－F006A） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| SLC 注入電動弁（B） （C41－F006B） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| SLC ポンプ（A）潤滑油圧力スイッチ （C41－PS011A） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| SLC ポンプ（B）潤滑油圧カスイッチ （C41－PS011B） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 主蒸気ドレンライン第二隔離弁 （B21－F005） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 非常用ガス処理系排風機（B） （T46－C001B） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | b．／c． |
| 非常用ガス処理系空気乾燥装置（B） （T46－D001B） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | b．／c． |
| 非常用ガス処理系空気乾燥装置（B）入口弁 （T46－F002B） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |

表 $2-1$ 没水評価結果 $(4 / 25)$

| 防護すべき設備 | 設置 <br> 建屋 | 設置高さ 0 ．P． （m） | 没水影響＊${ }^{\text {c }}$ |  |  | 没水影響評価判定基準＊2 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  | 想定 <br> 破損 | $\begin{gathered} \text { 消火 } \\ \text { 水 } \\ \hline \end{gathered}$ | 地震 <br> 起因 |  |
| 空気乾燥装置（B）電気ヒータ入口温度 （T46－TE003B） | 原子炉 <br> 建屋原 <br> 子炉棟 | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| FCS SCR 盤 ESS－I （H21－P095A） | 原子炉 <br> 建屋付 <br> 属棟 | 6． 0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS 除湿ヒータ（A）用変圧器 （R47－TR008） | 原子炉建屋原子炉棟 | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| 可燃性ガス濃度制御系再結合装置加熱器（A）（電気ヒータ） <br> （T49－B002A） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| 可燃性ガス濃度制御系再結合装置ブロ $\begin{aligned} & \text { ワ (A) } \\ & \text { (T49-C001A) } \end{aligned}$ |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS A 系冷却水入口弁 （T49－F006A） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS A 系入口流量調節弁 （T49－FCV－F002A） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS A 系再循環流量調節弁 （T49－FCV－F004A） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS（A）入口ガス流量 （T49－FT002A） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS ブロワ（A）入口流量 （T49－FT004A） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS ブロワ（A）入口圧力 （T49－PT003A） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS ブロワ（A）入口温度 （T49－TE005A） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS 加熱管（A）内ガス温度 （T49－TE006A－1） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS 加熱管（A）内ガス温度 （T49－TE006A－2） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS 加熱管（A）出口ガス温度 （T49－TE007A－1） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS 加熱管（A）出口ガス温度 （T49－TE007A－2） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS 加熱管（A）表面温度 （T49－TE008A－1） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS 加熱管（A）表面温度 （T49－TE008A－2） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |

表 2－1 没水評価結果（5／25）

| 防護すべき設備 | 設置 <br> 建屋 | 設置高さ 0 ．P． <br> （m） | 没水影響＊${ }^{\text {1 }}$ |  |  | 没水影響評価判定基準＊2 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  | 想定 <br> 破損 | $\begin{gathered} \text { 消火 } \\ \text { 水 } \\ \hline \end{gathered}$ | 地震 <br> 起因 |  |
| FCS 再結合器（A）表面温度 （T49－TE010A－1） | 原子炉建屋原子炉棟 | 22.5 | － | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS 再結合器（A）表面温度 （T49－TE010A－2） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS 冷却器（A）出口ガス温度 （T49－TE011A） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS 再結合器（A）内ガス温度 （T49－TE009A－1） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS 再結合器（A）内ガス温度 （T49－TE009A－2） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS SCR 盤 ESS－II （H21－P095B） | 原子炉建屋付属棟 | 6． 0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS 除湿ヒータ（B）用変圧器 （R47－TR009） | 原子炉 <br> 建屋原 <br> 子炉棟 | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| 可燃性ガス濃度制御系再結合装置加熱器（B）（電気ヒータ） (T49-B002B) |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| 可燃性ガス濃度制御系再結合装置ブロ $\begin{aligned} & \text { ワ (B) } \\ & \text { (T49-C001B) } \end{aligned}$ |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS B 系冷却水入口弁 （T49－F006B） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS B 系入口流量調節弁 （T49－FCV－F002B） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS B 系再循環流量調節弁 （T49－FCV－F004B） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS（B）入口ガス流量 （T49－FT002B） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS ブロワ（B）入口流量 （T49－FT004B） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS ブロワ（B）入口圧力 （T49－PT003B） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS ブロワ（B）入口温度 （T49－TE005B） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS 加熱管（B）内ガス温度 （T49－TE006B－1） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS 加熱管（B）内ガス温度 （T49－TE006B－2） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS 加熱管（B）出口ガス温度 （T49－TE007B－1） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |

表 $2-1$ 没水評価結果 $(6 / 25)$

| 防護すべき設備 | 設置建屋 | 設置高さ $0 . \mathrm{P}$ ． <br> （m） | 没水影響＊${ }^{\text {c }}$ |  |  | 没水影響評価判定基準＊2 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  | 想定 <br> 破損 | $\begin{gathered} \text { 消火 } \\ \text { 水 } \\ \hline \end{gathered}$ | 地震 <br> 起因 |  |
| FCS 加熱管（B）出口ガス温度 （T49－TE007B－2） | 原子炉 <br> 建屋原 <br> 子炉棟 | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS 加熱管（B）表面温度 （T49－TE008B－1） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS 加熱管（B）表面温度 （T49－TE008B－2） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS 再結合器（B）表面温度 （T49－TE010B－1） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS 再結合器（B）表面温度 （T49－TE010B－2） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS 泠却器（B）出口ガス温度 （T49－TE011B） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS 再結合器（B）内ガス温度 （T49－TE009B－1） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS 再結合器（B）内ガス温度 （T49－TE009B－2） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| CAMS 配管ヒータ（A） （D23－HA1，HA2） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| CAMS 配管ヒータ（A） （D23－HA1，HA2） |  | 11.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| CAMS 配管ヒータ（B） （D23－HB1，HB2） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| CAMS $\gamma$ 線検出器（A）S／C （D23－RE006A） |  | －8． 1 | － | $\bigcirc$ | － | b．／c． |
| CAMS $\gamma$ 線検出器（B）S／C （D23－RE006B） |  | －8． 1 | － | $\bigcirc$ | － | b．／c． |
| CAMS S／C サンプルガス温度（B） （D23－TE019B） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| CAMS ヒータ制御盤（A） （H21－P384A） | 原子炉 | 24.8 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| CAMS ヒータ制御盤（B） （H21－P384B） | 属棟 | 24.8 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| 燃料プール泠却浄化系ポンプ（A） （G41－C001A） | 原子炉 <br> 建屋原 <br> 子炉棟 | 15.5 | $\bigcirc$ | － | － | b．／c． |
| 燃料プール泠却浄化系ポンプ（B） （G41－C001B） |  | 15.5 | $\bigcirc$ | － | － | b．／c． |
| 燃料プール補給水ポンプ （P15－C001） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FPMUW ポンプ出口流量 （P15－FT005） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| FPMUW ポンプ入口圧力 （P15－PT001） |  | －8．1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |

表 $2-1$ 没水評価結果 $(7 / 25)$

| 防護すべき設備 | 設置 <br> 建屋 | 設置高さ $0 . \mathrm{P}$ ． <br> （m） | 没水影響＊1 |  |  | 没水影響評価判定基準＊2 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  | 想定破損 | 消火 <br> 水 | $\begin{aligned} & \text { 地震 } \\ & \text { 起因 } \\ & \hline \end{aligned}$ |  |
| 原子炉補機（A）室給気ケーシング | 原子炉建屋付属棟 | 24.8 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| 原子炉補機（HPCS）室給気ケーシング |  | 24.8 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| 原子炉補機（B）室給気ケーシング |  | 24.8 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| 中央制御室給気ケーシング（A） | 制御建屋 | 1.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| 計測制御電源（A）室給気ケーシング |  | 1.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| 中央制御室給気ケーシング（B） |  | 1.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| 計測制御電源（B）室給気ケーシング |  | 1.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| LPCS ポンプ室空調機 （V10－D101） | 原子炉 <br> 建屋原 <br> 子炉棟 | －0．8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RHR ポンプ（A）室空調機 （V10－D102） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| RHR ポンプ（B）室空調機 （V10－D103） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RHR ポンプ（C）室空調機 （V10－D105） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| HPCS ポンプ室空調機 （V10－D106） |  | －0． 8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| FPMUW ポンプ室空調機 （V10－D107） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FPC ポンプ（A）室空調機 （V10－D108） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| FPC ポンプ（B）室空調機 （V10－D109） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| FCS（A）室空調機 （V10－D110） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS（B）室空調機 （V10－D111） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| SGTS 室空調機（B） (V10-D114B) |  | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |

表 $2-1$ 没水評価結果 $(8 / 25)$

| 防護すべき設備 | 設置建屋 | 設置高さ 0 ．P． （m） | 没水影響＊${ }^{\text {1 }}$ |  |  | 没水影響評価判定基準＊2 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  | 想定 <br> 破損 | 消火 <br> 水 | 地震 <br> 起因 |  |
| 原子炉補機（A）室送風機（A） （V11－C001A） | 原子炉建屋付属棟 | 24.8 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| 原子炉補機（A）室送風機（B） （V11－C001B） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| 原子炉補機（A）室排風機（A） （V11－C002A） |  | 19.5 | － | $\bigcirc$ | － | b． |
| 原子炉補機（A）室排風機（B） （V11－C002B） |  | 19.5 | － | $\bigcirc$ | － | b． |
| D／G（A）室非常用送風機（A） （V11－C003A） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| $D / G(A)$ 室非常用送風機（B） （V11－C003B） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| D／G（A）室非常用送風機（C） （V11－C003C） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| RCW ポンプ（A）室空調機（A） （V11－D101A） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RCW ポンプ（A）室空調機（B） （V11－D101B） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| D／G（A）室温度 （V11－TIS004） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| D／G（A）室温度 （V11－TIS005） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 原子炉補機（B）室送風機（A） （V12－C001A） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| 原子炉補機（B）室送風機（B） （V12－C001B） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| 原子炉補機（B）室排風機（A） （V12－C002A） |  | 19.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 原子炉補機（B）室排風機（B） （V12－C002B） |  | 19.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| D／G（B）室非常用送風機（A） （V12－C003A） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| D／G（B）室非常用送風機（B） （V12－C003B） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| D／G（B）室非常用送風機（C） （V12－C003C） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| RCW ポンプ（B）室空調機（A） （V12－D101A） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| RCW ポンプ（B）室空調機（B） （V12－D101B） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |

表 $2-1$ 没水評価結果 $(9 / 25)$

| 防護すべき設備 | 設置 <br> 建屋 | 設置高さ 0 ．P． <br> （m） | 没水影響＊${ }^{\text {c }}$ |  |  | 没水影響評価判定基準＊2 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  | 想定 <br> 破損 | 消火 <br> 水 | 地震 <br> 起因 |  |
| D／G（B）室温度 （V12－TIS004） | 原子炉建屋付属棟 | 15.0 | － | － | － | b． |
| D／G（B）室温度 （V12－TIS005） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 原子炉補機（HPCS）室送風機（A） （V13－C001A） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| 原子炬補機（HPCS）室送風機（B） （V13－C001B） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| 原子炉補機（HPCS）室排風機（A） （V13－C002A） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| 原子炉補機（HPCS）室排風機（B） （V13－C002B） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| D／G（HPCS）室非常用送風機（A） （V13－C003A） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| D／G（HPCS）室非常用送風機（B） （V13－C003B） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| D／G（HPCS）室温度 （V13－TIS004） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 中央制御室送風機（A） （V30－C001A） | 制御建屋 | 1.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b．／c． |
| 中央制御室送風機（B） （V30－C001B） |  | 1.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b．／c． |
| 中央制御室排風機（A） （V30－C002A） |  | 1.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b．／c． |
| 中央制御室排風機（B） （V30－C002B） |  | 1.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b．／c． |
| 中央制御室再循環送風機（A） （V30－C003A） |  | 1.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b．／c． |
| 中央制御室再循環送風機（B） （V30－C003B） |  | 1.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b．／c． |
| 計測制御電源（A）室送風機（A） （V31－C001A） |  | 1.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| 計測制御電源（A）室送風機（B） （V31－C001B） |  | 1.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| 計測制御電源（A）室排風機（A） （V31－C002A） |  | 1． 5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| 計測制御電源（A）室排風機（B） （V31－C002B） |  | 1.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| 計測制御電源（B）室送風機（A） (V32-C001A) |  | 1.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |

表 2－1 没水評価結果（ $10 / 25$ ）

| 防護すべき設備 | 設置 <br> 建屋 | 設置高さ 0 ．P． （m） | 没水影響＊ 1 |  |  | 没水影響評価判定基準＊2 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  | 想定 <br> 破損 | 消火 <br> 水 | $\begin{aligned} & \text { 地震 } \\ & \text { 起因 } \\ & \hline \end{aligned}$ |  |
| 計測制御電源（B）室送風機（B） （V32－C001B） | 制御建屋 | 1.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| 計測制御電源（B）室排風機（A） （V32－C002A） |  | 1.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| 計測制御電源（B）室排風機（B） （V32－C002B） |  | 1.5 | － | $\bigcirc$ | － | b． |
| 原子炉補機泠却水ポンプ（A） （P42－C001A） | 原子炉建屋付属棟 | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b．／c． |
| 原子炉補機泠却水ポンプ（C） （P42－C001C） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b．／c． |
| $\begin{aligned} & \text { D/G RCW 差圧スイッチ (A-1) } \\ & \text { (P42-dPS083A-1) } \end{aligned}$ |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| D／G RCW 差圧スイッチ（A－2） <br> （P42－dPS083A－2） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RCW 熱交換器（A）冷却水出口弁 （P42－F004A） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RCW 熱交換器（C）冷却水出口弁 （P42－F004C） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RHR 熱交換器（A）冷却水出口弁 （P42－F013A） | 原子炉 <br> 建屋原 <br> 子炉棟 | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RCW 常用冷却水供給側分離弁（A） (P42-F091A) | 原子炉建屋付属棟 | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RCW A 系 冷却水供給圧力 （P42－PT004A） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 原子炉補機冷却海水ポンプ（A） （P45－C001A） | 海水棁 <br> ンプ室 | 3.0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b．／c． |
| 原子炉補機泠却海水ポンプ（C） （P45－C001C） |  | 3.0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b．／c． |
| RSW ストレーナ（A）差圧 （P45－dPT002A） | 原子炉建屋付属棟 | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RSW ストレーナ（C）差圧 （P45－dPT002C） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RSW ポンプ（A）吐出弁 （P45－F002A） | 海水术 <br> ンプ室 | 3.0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| RSW ポンプ（C）吐出弁 （P45－F002C） |  | 3.0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| RSW ストレーナ（A）旋回弁 （P45－F004A） | 原子炉 <br> 建屋付 <br> 属棟 | －8． 1 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| RSW ストレーナ（C）旋回弁 （P45－F004C） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |

表 2－1 没水評価結果（ $11 / 25$ ）

| 防護すべき設備 | 設置 <br> 建屋 | 設置高さ 0．P． <br> （m） | 没水影響＊${ }^{\text {c }}$ |  |  | 没水影響評価判定基準＊2 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  | 想定 <br> 破損 | $\begin{gathered} \hline \text { 消火 } \\ \text { 水 } \\ \hline \end{gathered}$ | $\begin{aligned} & \text { 地震 } \\ & \text { 起因 } \\ & \hline \end{aligned}$ |  |
| RSW ポンプ吐出連絡管（A）止め弁 （P45－F006A） | 海水术 <br> ンプ室 | 3.0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| $\begin{aligned} & \text { RSW ストレーナ (A)ブロー弁 } \\ & \text { (P45-F012A) } \end{aligned}$ | 原子炉建屋付属棟 | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| $\begin{aligned} & \text { RSW ストレーナ (C)ブロー弁 } \\ & \text { (P45-F012C) } \end{aligned}$ |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 原子炉補機泠却水ポンプ（B） （P42－C001B） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b．／c． |
| 原子炉補機冷却水ポンプ（D） （P42－C001D） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b．／c． |
| RCW 熱交換器（B）冷却水出口弁 （P42－F004B） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RCW 熱交換器（D）冷却水出口弁 （P42－F004D） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RHR 熱交換器（B）冷却水出口弁 （P42－F013B） | 原子炉 <br> 建屋原 <br> 子炉棟 | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 非常用 $D / G(B)$ 冷却水出口弁（B） （P42－F031B） | 原子炉建屋付属棟 | 6.0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| 非常用 $D / G$（B）冷却水出口弁（D） （P42－F031D） |  | 6.0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| HECW 冷凍機（B）冷却水圧力調節弁 （P42－F036B） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| HECW 冷凍機（D）冷却水圧力調節弁 （P42－F036D） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RCW 常用泠却水供給側分離弁（B） （P42－F091B） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RCW B 系 冷却水供給圧力 （P42－PT004B） |  | －8．1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 原子炉補機冷却海水ポンプ（B） （P45－C001B） | 海水术 <br> ンプ室 | 3.0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b．／c． |
| 原子炬補機冷却海水ポンプ（D） （P45－C001D） |  | 3． 0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b．／c． |
| RSW ストレーナ（B）差圧 （P45－dPT002B） | 原子炉建屋付属棟 | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RSW ストレーナ（D）差圧 （P45－dPT002D） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |

表 2－1 没水評価結果（ $12 / 25$ ）

| 防護すべき設備 | 設置 <br> 建屋 | 設置高さ 0 ．P． <br> （m） | 没水影響＊1 |  |  | 没水影響評価判定基準＊2 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  | 想定 <br> 破損 | $\begin{gathered} \hline \text { 消火 } \\ \text { 水 } \\ \hline \end{gathered}$ | 地震 <br> 起因 |  |
| RSW ポンプ（B）吐出弁 （P45－F002B） | 海水梠 <br> ンプ室 | 3.0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| RSW ポンプ（D）吐出弁 （P45－F002D） |  | 3.0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| RSW ストレーナ（B）旋回弁 （P45－F004B） | 原子炉 <br> 建屋付 <br> 属棟 | －8． 1 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| RSW ストレーナ（D）旋回弁 （P45－F004D） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| RSW ポンプ吐出連絡管（B）止め弁 （P45－F006B） | 海水术 <br> ンプ室 | 3.0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| RSW ストレーナ（B）ブロー弁 （P45－F012B） | 原子炉建屋付属棟 | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RSW ストレーナ（D）ブロー弁 （P45－F012D） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 高圧炉心スプレイ補機冷却水ポンプ （P47－C001） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b．／c． |
| 高圧炉心スプレイ補機冷却海水ポンプ （P48－C001） | 海水木 <br> ンプ室 | 3.0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b．／c． |
| HPSW ポンプ吐出弁 （P48－F002） |  | 3.0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| 換気空調補機非常用冷却水系冷凍機 （A）制御盤 ESS－I (H21-P301A) | 原子炉建屋付属棟 | 24.8 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| 換気空調補機非常用冷却水系泠凍機 （C）制御盤 ESS－I (H21-P301C) |  | 24.8 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| 換気空調補機非常用泠却水系冷水ポン $\begin{aligned} & \text { プ (A) } \\ & (\mathrm{P} 25-\mathrm{C} 001 \mathrm{~A}) \end{aligned}$ |  | 24.8 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| 換気空調補機非常用泠却水系冷水ポン $\begin{aligned} & \text { プ (C) } \\ & \text { (P25-C001C) } \end{aligned}$ |  | 24.8 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| 換気空調補機非常用冷却水系冷凍機 <br> （A） <br> （P25－D001A） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| 換気空調補機非常用冷却水系冷凍機 <br> （C） <br> （P25－D001C） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| HECW 冷水往還差圧（A） （P25－dPT008A） |  | 24.8 | － | $\bigcirc$ | － | b． |
| 換気空調補機非常用冷却水系泠凍機 （B）制御盤 ESS－II (H21-P301B) |  | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |

表 2－1 没水評価結果（13／25）

| 防護すべき設備 | 設置建屋 | 設置高さ 0 ．P． （m） | 没水影響＊${ }^{\text {c }}$ |  |  | 没水影響評価判定基準＊2 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  | 想定 <br> 破損 | $\begin{gathered} \hline \text { 消火 } \\ \text { 水 } \\ \hline \end{gathered}$ | 地震 <br> 起因 |  |
| 換気空調補機非常用泠却水系泠涷機 （D）制御盤 ESS－II (H21-P301D) | 原子炉建屋付属棟 | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 換気空調補機非常用泠却水系泠水ポン プ（B） <br> （P25－C001B） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 換気空調補機非常用泠却水系泠水ポン プ（D） <br> （P25－C001D） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 換気空調補機非常用冷却水系冷凍機 <br> （B） <br> （P25－D001B） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 換気空調補機非常用冷却水系冷凍機 <br> （D） <br> （P25－D001D） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| HECW 冷水往還差圧（B） （P25－dPT008B） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| HECW（B）往還差圧調節弁 （P25－F014B） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| HECW 冷凍機（B）冷水出口流量 （P25－FIS002B） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| HECW 冷凍機（D）冷水出口流量 （P25－FIS002D） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| $\begin{aligned} & 6.9 \mathrm{kV} \text { メタルクラッドスイッチギア } \\ & 6-2 \mathrm{C} \\ & \text { (R22-P101) } \\ & \hline \end{aligned}$ |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b．／c． |
| $\begin{aligned} & \text { 460V パワーセンタ 4-2C } \\ & \text { (R23-P101) } \end{aligned}$ |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b．／c． |
| 460V 原子炉建屋 モータコントロール センタ 2C－1 <br> （R24－P103） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b．／c． |
| 460V 原子炉建屋 モータコントロール センタ 2C－2 <br> （R24－P104） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b．／c． |
| 460 V 原子炉建屋 モータコントロール センタ 2C－3 <br> （R24－P105） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b．／c． |
| ```460 V 原子炉建屋 モータコントロール センタ 2C-4 (R24-P106)``` |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b．／c． |
| 460V 原子炉建屋 モータコントロール センタ 2C－5 <br> （R24－P107） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b．／c． |

表 2－1 没水評価結果（ $14 / 25$ ）

| 防護すべき設備 | 設置建屋 | 設置高さ 0 ．P． <br> （m） | 没水影響＊1 |  |  | 没水影響評価判定基準＊2 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  | 想定 <br> 破損 | 消火水 | 地震 <br> 起因 |  |
| ```460V 制御建屋 モータコントロールセ ンタ 2C-1 (R24-P301)``` | 制御建屋 | 8.0 | $\bigcirc$ | － | － | b．／c． |
| 460 V 制御建屋 モータコントロールセ ンタ 2C－2 <br> （R24－P302） |  | 8.0 | $\bigcirc$ | － | － | b．／c． |
| RSS 盤（A）用変圧器 （R47－TR003） |  | 8.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| $\begin{aligned} & \hline 6.9 \mathrm{kV} \text { メタルクラッドスイッチギア } \\ & 6-2 \mathrm{D} \\ & \text { (R22-P102) } \\ & \hline \end{aligned}$ | 原子炉建屋付属棟 | 6． 0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b．／c． |
| $\begin{aligned} & \text { 460V パワーセンタ 4-2D } \\ & \text { (R23-P102) } \end{aligned}$ |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b．／c． |
| $\begin{aligned} & \hline 460 \mathrm{~V} \text { 原子炉建屋 モータコントロール } \\ & \text { センタ 2D-1 } \\ & \text { (R24-P108) } \\ & \hline \end{aligned}$ |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b．／c． |
| 460 V 原子炉建屋 モータコントロール センタ 2D－2 <br> （R24－P109） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b．／c． |
| $\begin{aligned} & \hline 460 \mathrm{~V} \text { 原子炉建屋 モータコントロール } \\ & \text { センタ 2D-3 } \\ & \text { (R24-P110) } \\ & \hline \end{aligned}$ |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b．／c． |
| $\begin{aligned} & \text { 460V 原子炉建屋 モータコントロール } \\ & \text { センタ 2D-4 } \\ & \text { (R24-P111) } \\ & \hline \end{aligned}$ |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b．／c． |
| 460V 原子炉建屋 モータコントロール センタ 2D－5 <br> （R24－P112） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b．／c． |
| $\begin{aligned} & \text { 6.9kV メタルクラッドスイッチギア } \\ & 6-2 \mathrm{H} \\ & \text { (R22-P103) } \\ & \hline \end{aligned}$ |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b．／c． |
| MCC 動力変圧器6－2PH （R23－P103） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b．／c． |
| 460V 原子炉建屋 モータコントロール <br> センタ 2H <br> （R24－P115） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b．／c． |
| 高圧炉心スプレイ系 120 V 交流分電盤 2H <br> （R47－P053） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| HPCS 交流分電盤 2 H 用変圧器 （R47－TR001） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| 無停電交流電源用静止型無停電電源装置 2 A $(\mathrm{R} 46-\mathrm{P} 001 \mathrm{~A})$ | 制御 <br> 建屋 | 8． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 交流 120 V 無停電交流分電盤2A－1 （R46－P051） |  | 8． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |

表 2－1 没水評価結果（ $15 / 25$ ）

| 防護すべき設備 | 設置建屋 | 設置高さ 0 ．P． （m） | 没水影響＊${ }^{\text {1 }}$ |  |  | 没水影響評価判定基準＊2 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  | 想定 <br> 破損 | $\begin{gathered} \hline \text { 消火 } \\ \text { 水 } \\ \hline \end{gathered}$ | 地震 <br> 起因 |  |
| 中央制御室用電源切替盤 2 A （R47－P003A） | 制御建屋 | 8.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 中央制御室 120 V 交流分電盤 2 A （R47－P051） |  | 8.0 | $\bigcirc$ | － | － | b．／c． |
| 125 V 蓄電池 2 A |  | 8． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b．／c． |
| 125 V 直流主母線盤 2A（受電パワーセ ンタ） <br> （R42－P001A） |  | 8.0 | $\bigcirc$ | － | － | b．／c． |
| 125 V 充電器盤 2 A (R42-P002A) |  | 8.0 | $\bigcirc$ | － | － | b．／c． |
| 125V 直流主母線盤 2A（パワーセンタ） （R42－P003A） |  | 8． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b．／c． |
| 125 V 直流主母線盤 2A（モータコント <br> ロールセンタ） <br> （R42－P004A） |  | 8.0 | $\bigcirc$ | － | － | b．／c． |
| 125 V 直流分電盤 $2 \mathrm{~A}-1$ （R42－P051） |  | 8.0 | $\bigcirc$ | － | － | b．／c． |
| 125 V 充電器盤 2 H （R42－P032） | 原子炉建屋付属棟 | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b．／c． |
| 125V 直流主母線盤 2H（パワーセンタ） （R42－P033） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b．／c． |
| 125 V 直流主母線盤 2 H （モータコント ロールセンタ） (R42-P034) |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b．／c． |
| 125 V 直流分電盤 2 H （R42－P060） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b．／c． |
| 非常用ディーゼル発電機 2A シリコン整流器盤 (H21-P270A) |  | 15.0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| 非常用ディーゼル発電機 2 A 界磁調整器盤 <br> （H21－P271A） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| 非常用ディーゼル発電機 2A 自動電圧調整器盤 (H21-P272A) |  | 15.0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| 非常用ディーゼル発電機 2 A 補機制御盤 （H21－P273A） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| 非常用ディーゼル発電機 2 A 制御盤 （H21－P274A） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b．／c． |
| 非常用ディーゼル発電機 2A NGR 盤 （H21－P275A） |  | 6.0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |

表 2－1 没水評価結果（ $16 / 25$ ）

| 防護すべき設備 | 設置 <br> 建屋 | 設置高さ <br> 0 ．P． <br> （m） | 没水影響＊${ }^{\text {c }}$ |  |  | 没水影響評価判定基準＊2 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  | 想定 <br> 破損 | $\begin{gathered} \text { 消火 } \\ \text { 水 } \end{gathered}$ | 地震 <br> 起因 |  |
| 非常用ディーゼル発電機 2A SCT 盤 （H21－P276A） | 原子炉建屋付属棟 | 6． 0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| 非常用ディーゼル発電機 2A PPT 盤 （H21－P277A） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| 非常用ディーゼル発電機 2A PT－CT 盤 （H21－P278A） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| 清水加熱器（A） （R43－B002A） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| 潤滑油加熱器（A） （R43－B101A） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| 非常用ディーゼル発電機（A） （R43－C001A） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b．／c． |
| 非常用ディーゼル機関（A） （R43－C002A） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b．／c． |
| 清水加熱器ポンプ（A） （R43－C003A） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 潤滑油プライミングポンプ（A） （R43－C100A） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 機関付動弁注油電動ポンプ（A） （R43－C101A） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 燃料移送ポンプ（A） (R43-C200A) | 軽油タン クエリア | 9． 5 | $\bigcirc$ | － | － | b．／c． |
| 燃料デイタンク油面 （R43－LIS205A） | 原子炉建屋付属棟 | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 機関付動弁注油ポンプ（A）出口圧力ス ```イッチ (R43-PIS117A)``` |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 機関過速度（A）ポジションスイッチ （R43－PoS259A） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| $\begin{aligned} & \text { 燃料ハンドル停止位置 (A) ポジション } \\ & \text { スイッチ } \\ & \text { (R43-PoS261A) } \\ & \hline \end{aligned}$ |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 機関付清水ポンプ（A）出口圧カスイッ于 (R43-PS053A-1) |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 機関付清水ポンプ（A）出口圧カスイッ于 (R43-PS053A-2) |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 機関（A）入口潤滑油圧カスイッチ （R43－PS 107A－1） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 機関（A）入口潤滑油圧カスイッチ （R43－PS107A－2） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |

表 2－1 没水評価結果（ $17 / 25$ ）

| 防護すべき設備 | 設置 <br> 建屋 | 設置高さ $0 . \mathrm{P}$ ． （m） | 没水影響＊ 1 |  |  | 没水影響評価判定基準＊2 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  | 想定 <br> 破損 | $\begin{gathered} \text { 消火 } \\ \text { 水 } \\ \hline \end{gathered}$ | 地震 <br> 起因 |  |
| 非常用 D／G（A）速度検出器 （R43－SE345A） | 原子炉建屋付属棟 | 15.0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| D／G（A）第一始動弁 （R43－S0－F308A） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| D／G（A）第二始動弁 （R43－S0－F311A） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| D／G（A）第一停止弁 （R43－S0－F317AX） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| D／G（A）第二停止弁 （R43－S0－F317AY） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| 機関（A）出ロディーゼル冷却水温度ス $\begin{aligned} & \text { イッチ } \\ & \text { (R43-TS055A) } \\ & \hline \end{aligned}$ |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 潤滑油プライミングポンプ（A）入口温度スイッチ <br> （R43－TS111A） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 非常用ディーゼル発電機 2 B シリコン整流器盤 (H21-P270B) |  | 15.0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| 非常用ディーゼル発電機 2B 界磁調整器盤 (H21-P271B) |  | 15.0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| 非常用ディーゼル発電機 $2 B$ 自動電圧調整器盤 <br> （H21－P272B） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| 非常用ディーゼル発電機 $2 B$ 補機制御盤 <br> （H21－P273B） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| 非常用ディーゼル発電機 2 B 制御盤 （H21－P274B） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b．／c． |
| 非常用ディーゼル発電機 2B NGR 盤 （H21－P275B） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| 非常用ディーゼル発電機 2B SCT 盤 （H21－P276B） |  | 6.0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| 非常用ディーゼル発電機 2B PPT 盤 （H21－P277B） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| 非常用ディーゼル発電機 2B PT－CT 盤 （H21－P278B） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| 清水加熱器（B） （R43－B002B） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 潤滑油加熱器（B） （R43－B101B） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |

表 2－1 没水評価結果（ $18 / 25$ ）

| 防護すべき設備 | 設置 <br> 建屋 | 設置高さ 0 ．P． （m） | 没水影響＊${ }^{\text {1 }}$ |  |  | 没水影響評価判定基準＊2 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  | 想定 <br> 破損 | 消火水 | 地震 <br> 起因 |  |
| 非常用ディーゼル発電機（B） （R43－C001B） | 原子炉建屋付属棟 | 15.0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b．／c． |
| 非常用ディーゼル機関（B） （R43－C002B） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b．／c． |
| 清水加熱器ポンプ（B） （R43－C003B） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 潤滑油プライミングポンプ（B） （R43－C100B） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 機関付動弁注油電動ポンプ（B） （R43－C101B） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 燃料移送ポンプ（B） (R43-C200B) | 軽油タン クェリア | 9． 5 | $\bigcirc$ | － | － | b．／c． |
| 燃料デイタンク油面 （R43－LIS205B） | 原子炉建屋付属棟 | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 機関付動弁注油ポンプ（B）出口圧力ス イッチ （R43－PIS117B） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 機関過速度（B）ポジションスイッチ （R43－PoS259B） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 燃料ハンドル停止位置（B）ポジション スイッチ <br> （R43－PoS261B） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 機関付清水ポンプ（B）出口圧力スイッ チ <br> （R43－PS053B－1） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 機関付清水ポンプ（B）出口圧力スイッ チ <br> （R43－PS053B－2） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 機関（B）入口潤滑油圧力スイッチ （R43－PS107B－1） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 機関（B）入口潤滑油圧力スイッチ （R43－PS107B－2） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 非常用 $D / G(B)$ 速度検出器 （R43－SE345B） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| D／G（B）第一始動弁 <br> （R43－S0－F308B） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| D／G（B）第二始動弁 （R43－S0－F311B） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| D／G（B）第一停止弁 <br> （R43－S0－F317BX） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| D／G（B）第二停止弁 （R43－S0－F317BY） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |

表 2－1 没水評価結果（19／25）

| 防護すべき設備 | 設置 <br> 建屋 | 設置高さ 0 ．P． （m） | 没水影響＊${ }^{\text {c }}$ |  |  | 没水影響評価判定基準＊2 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  | 想定 <br> 破損 | $\begin{gathered} \hline \text { 消火 } \\ \text { 水 } \\ \hline \end{gathered}$ | $\begin{aligned} & \text { 地震 } \\ & \text { 起因 } \\ & \hline \end{aligned}$ |  |
| 機関（B）出ロディーゼル泠却水温度ス $\begin{aligned} & \text { イッチ } \\ & \text { (R43-TS055B) } \end{aligned}$ | 原子炉建屋付属棟 | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 潤滑油プライミングポンプ（B）入口温度スイッチ (R43-TS111B) |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| HPCS 系非常用ディーゼル発電機シリ コン整流器盤 （H21－P280） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| HPCS 系非常用ディーゼル発電機界磁調整器盤 (H21-P281) |  | 15.0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| HPCS 系非常用ディーゼル発電機自動電圧調整器盤 (H21-P282) |  | 15.0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| HPCS 系非常用ディーゼル発電機補機制御盤 (H21-P283) |  | 15.0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| HPCS 系非常用ディーゼル発電機 制御盤 <br> （H21－P284） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b．／c． |
| HPCS 系非常用ディーゼル発電機 NGR盤 <br> （H21－P285） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| HPCS 系非常用ディーゼル発電機 SCT盤 <br> （H21－P286） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| HPCS 系非常用ディーゼル発電機 PPT盤 <br> （H21－P287） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| HPCS 系非常用ディーゼル発電機 PT－ CT 盤 <br> （H21－P288） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| 清水加熱器 （R44－B002） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 潤滑油加熱器 （R44－B101） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電機 （R44－C001） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b．／c． |
| 高圧炉心スプレイ系ディーゼル機関 （R44－C002） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b．／c． |
| 清水加熱器ポンプ （R44－C003） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |

表 2－1 没水評価結果（ $20 / 25$ ）

| 防護すべき設備 | 設置 <br> 建屋 | 設置高さ 0 ．P． <br> （m） | 没水影響＊${ }^{\text {1 }}$ |  |  | 没水影響評価判定基準＊2 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  | 想定破損 | 消火 <br> 水 | $\begin{aligned} & \text { 地震 } \\ & \text { 起因 } \\ & \hline \end{aligned}$ |  |
| 潤滑油プライミングポンプ （R44－C100） | 原子炉 | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 潤滑油補給ポンプ （R44－C104） | 属棟 | 15.0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| 燃料移送ポンプ （R44－C200） | 軽油多 クエリア | 9.5 | $\bigcirc$ | － | － | b．／c． |
| オイルパン油面スイッチ （R44－LIS101） | 原子炉建屋付属棟 | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 潤滑油補給タンク油面スイッチ （R44－LIS120） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| 燃料デイタンク油面 （R44－LIS205） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 機関過速度ポジションスイッチ （R44－PoS259） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 燃料ハンドル停止位置ポジションスイ ッチ <br> （R44－PoS261） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 機関入口潤滑油圧カスイッチ （R44－PS114－1） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 機関入口潤滑油圧カスイッチ （R44－PS114－2） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 非常用 D／G（HPCS）速度検出器 （R44－SE345） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| HPCSD／G 第一始動弁 （R44－S0－F308） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| HPCSD／G 第二始動弁 （R44－S0－F311） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| HPCSD／G 第一停止弁 （R44－S0－F317X） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| HPCSD／G 第二停止弁 （R44－S0－F317Y） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| 閵滑油プライミングポンプ入口温度ス イッチ （R44－TS106） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RCIC 蒸気供給ライン分離弁 （E51－F082） | 原子炉建屋原子炉棟 | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | c． |
| 高圧代替注水系タービンポンプ （E61－C001） |  | －0． 8 | $\bigcirc$ | － | － | c． |
| 高圧代替注水系注入弁 （E61－F003） |  | －0． 8 | $\bigcirc$ | － | － | c． |

表 2－1 没水評価結果（ $21 / 25$ ）

| 防護すべき設備 | 設置 <br> 建屋 | 設置高さ 0 ．P． <br> （m） | 没水影響＊ 1 |  |  | 没水影響評価判定基準＊2 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  | 想定 <br> 破損 | $\begin{gathered} \text { 消火 } \\ \text { 水 } \\ \hline \end{gathered}$ | 地震起因 |  |
| 高圧代替注水系タービン止め弁 （E61－F050） | 原子炉建屋原子炉棟 | －0． 8 | $\bigcirc$ | － | － | c． |
| 高圧代替注水系蒸気供給ライン分離弁 （E61－F064） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | c． |
| 直流駆動低圧注水系ポンプ （E71－C001） | 原子炉 <br> 建屋付 <br> 属棟 | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | c． |
| 復水移送ポンプ（A） （P13－C001A） | 原子炉建屋原子炉棟 | －0． 8 | $\bigcirc$ | － | － | c． |
| 復水移送ポンプ（B） （P13－C001B） |  | －0． 8 | $\bigcirc$ | － | － | c． |
| 復水移送ポンプ（C） （P13－C001C） |  | －0． 8 | $\bigcirc$ | － | － | c． |
| 燃料プール補給水系ポンプ吸込弁 （P15－F001） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | c． |
| RHR ポンプ（C）出口圧力 （E11－PT005C） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | c． |
| RHR B 系格納容器冷却ライン洗浄流量 （E11－FT017B） |  | 15 | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | c． |
| 代替循環冷却ポンプ出口圧力 （E11－PT021） | 廃棄物処理工リ <br> ア（管 <br> 理区 <br> 域） | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | c． |
| 代替循環冷却ポンプ出口流量 （E11－FT022） |  | －8．1 | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | c． |
| RHR 熱交換器（A）出口温度 （E11－TE007A） | 原子炉建屋原子炉棟 | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | c． |
| RHR 熱交換器（B）出口温度 （E11－TE007B） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | c． |
| RHR 熱交換器（A）入口温度 （E11－TE010A） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | c． |
| RHR 熱交換器（B）入口温度 （E11－TE010B） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | c． |
| 直流駆動低圧注水系ポンプ出口圧力 （E71－PT004） | 原子炉 <br> 建屋付 <br> 属棟 | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | c． |
| 直流駆動低圧注水系ポンプ出口流量 （E71－FT005） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | c． |
| フィルタ装置出口水素濃度計サンプリ $\begin{aligned} & \text { ングラック } \\ & \text { (H22-P384) } \end{aligned}$ | 原子炉 <br> 建屋原 <br> 子炉棟 | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | c． |

表 2－1 没水評価結果（22／25）

| 防護すべき設備 | 設置 <br> 建屋 | 設置高さ 0 ．P． <br> （m） | 没水影響＊${ }^{\text {c }}$ |  |  | 没水影響評価判定基準＊2 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  | 想定 <br> 破損 | $\begin{gathered} \hline \text { 消火 } \\ \text { 水 } \\ \hline \end{gathered}$ | 地震 <br> 起因 |  |
| RCW A 系 系統流量 （P42－FT006A） | 原子炉 <br> 建屋付 <br> 属棟 | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | c． |
| RCW B 系 系統流量 （P42－FT006B） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | c． |
| 代替 HPIN 窒素ガス供給止め弁（B）入口圧力 <br> （P54－PT101B） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | c． |
| 圧力抑制室水位 （T48－LT027） | 原子炉 <br> 建屋原 <br> 子炉棟 | －8． 1 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | c． |
| 圧力抑制室水位 （T48－LT027B） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | c． |
| 原子炉建屋内水素モニタ（A）水素濃度検出器 <br> （T71－H2E101A） |  | 33.2 | － | $\bigcirc$ | － | c． |
| 原子炉建屋内水素モニタ（B）水素濃度検出器 <br> （T71－H2E101B） |  | 33.2 | － | $\bigcirc$ | － | c． |
| 原子炉建屋内水素モニタ中小区画水素濃度検出器（バルブラッピング室） (T71-H2E201) |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | c． |
| 原子炉建屋内水素モニタ中小区画水素濃度検出器（パーソナルエアロック前室） <br> （T71－H2E202） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | c． |
| 原子炉建屋内水素モニタ中小区画水素濃度検出器（CRD補修室） (T71-H2E203) |  | 6． 0 | － | $\bigcirc$ | － | c． |
| 原子炉建屋内水素モニタ中小区画水素濃度検出器（トーラス室） <br> （T71－H2E205） |  | －8． 1 | － | $\bigcirc$ | － | c． |
| 代替原子炉再循環ポンプトリップ遮断器（A） | 原子炉 <br> 建屋付 <br> 属棟 | －0．8 | $\bigcirc$ | － | － | c． |
| 代替原子炉再循環ポンプトリップ遮断器（B） |  | －0．8 | $\bigcirc$ | － | － | c． |
| 無線連絡設備（固定型） | 緊急時対策建屋 | 51.5 | $\bigcirc$ | － | － | c． |
| 無線連絡設備（携帯型） |  | 51.5 | $\bigcirc$ | － | － | c． |
| 衛星電話設備（固定型） |  | 51.5 | $\bigcirc$ | － | － | c． |
| 衛星電話設備（携帯型） |  | 51.5 | － | － | － | c． |

表 $2-1$ 没水評価結果（23／25）

| 防護すべき設備 | 設置 <br> 建屋 | 設置高さ 0 ．P． <br> （m） | 没水影響＊${ }^{\text {1 }}$ |  |  | 没水影響評価判定基準＊2 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  | 想定破損 | 消火 <br> 水 | $\begin{aligned} & \text { 地震 } \\ & \text { 起因 } \\ & \hline \end{aligned}$ |  |
| 統合原子力防災ネットワークを用いた通信連絡設備（IP 電話） | 緊急時対策建屋 | 51.5 | $\bigcirc$ | － | － | c． |
| 統合原子力防災ネットワークを用いた通信連絡設備（IP－FAX） |  | 51.5 | $\bigcirc$ | － | － | c． |
| 統合原子力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） |  | 51.5 | $\bigcirc$ | － | － | c． |
| 統合原子力防災ネットワークを用いた通信連絡設備 |  | 51.5 | $\bigcirc$ | － | － | c． |
| データ伝送設備 |  | 51.5 | $\bigcirc$ | － | － | c． |
| 安全パラメータ表示システム（SPDS） （SPDS 伝送装置） |  | 51.5 | $\bigcirc$ | － | － | c． |
| $\begin{aligned} & \text { 使用済燃料プール上部空間放射線モニ } \\ & \text { タ(低線量) } \\ & \text { (D21-RE043) } \\ & \hline \end{aligned}$ | 原子炉 <br> 建屋原 <br> 子炉棟 | 33． 2 | － | $\bigcirc$ | － | c． |
| 使用済燃料プール上部空間放射線モニ夕（高線量） (D21-RE044) |  | 33.2 | － | $\bigcirc$ | － | c． |
| 緊急時対策所非常用送風機（A） （V83－C003A） | 緊急時 <br> 対策建 <br> 屋 | 62.2 | $\bigcirc$ | － | － | c． |
| 緊急時対策所非常用送風機（B） （V83－C003B） |  | 62.2 | $\bigcirc$ | － | － | c． |
| 緊急時対策所非常用フィルタ装置（A） （V83－D002A） |  | 62.2 | $\bigcirc$ | － | － | c． |
| 緊急時対策所非常用フィルタ装置（B） （V83－D002B） |  | 62.2 | $\bigcirc$ | － | － | c． |
| 可搬型ダスト・よう素サンプラ |  | 57.3 | $\bigcirc$ | － | － | c． |
| $\alpha$ 線サーベイメータ |  | 57.3 | $\bigcirc$ | － | － | c． |
| $\beta$ 線サーベイメータ |  | 57.3 | $\bigcirc$ | － | － | c． |
| $\gamma$ 線サーベイメータ |  | 57.3 | $\bigcirc$ | － | － | c． |
| 電離箱サーベイメータ |  | 57.3 | $\bigcirc$ | － | － | c． |
| 緊急時対策所可搬型エリアモニタ |  | 51.5 | $\bigcirc$ | － | － | c． |

表 2－1 没水評価結果（ $24 / 25$ ）

| 防護すべき設備 | 設置 <br> 建屋 | 設置高さ 0 ．P． <br> （m） | 没水影響＊${ }^{\text {1 }}$ |  |  | 没水影響評価判定基準＊2 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  | 想定 <br> 破損 | $\begin{gathered} \text { 消火 } \\ \text { 水 } \\ \hline \end{gathered}$ | 地震 <br> 起因 |  |
| 可搬型モニタリングポストデータ処理装置 | 緊急時 <br> 対策建 <br> 屋 | 51.5 | $\bigcirc$ | － | － | c． |
| 代替気象観測設備データ処理装置 |  | 51.5 | $\bigcirc$ | － | － | c． |
| 代替循環冷却ポンプ （E11－C002） | 廃棄物 <br> 処理工リ <br> ア（管 <br> 理区 <br> 域） | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | c． |
| サプレッションチェンバベント用出口隔離弁 (T48-F022) | 原子炉 <br> 建屋原 <br> 子炉棟 | －8． 1 | － | $\bigcirc$ | － | c． |
| $\begin{array}{\|l\|} \hline 6.9 \mathrm{kV} \text { メタルクラッドスイッチギア } \\ 6-2 \mathrm{G} \\ \text { (R22-P702) } \\ \hline \end{array}$ | 原子炉建屋付属棟 | 24.8 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | c． |
| パワーセンタ動力変圧器 6－2PC （R23－P101） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | c． |
| パワーセンタ動力変圧器 6－2PD （R23－P102） |  | 6.0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | c． |
| $\begin{aligned} & 460 \mathrm{~V} \text { パワーセンタ } 4-2 \mathrm{G} \\ & \text { (R23-P702) } \end{aligned}$ | 原子炉建屋付属棟 | 24.8 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | c． |
| パワーセンタ動力変圧器 6－2PG （R23－P702） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | c． |
| 460V 原子炉建屋 モータコントロール センタ 2G－1 <br> （R24－P702－1） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | c． |
| 460 V 原子炉建屋 モータコントロール センタ 2G－2 <br> （R24－P702－2） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | c． |
| 460V 原子炉建屋 交流電源切替盤 2G （R24－P705） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | c． |
| 250V 蓄電池 | 制御建屋 | 1.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | c． |
| 250V直流主母線盤（パワーセンタ） （R42－P042） |  | 1.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | c． |
| 250V 充電器盤 (R42-P043) |  | 1.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | c． |
| $\begin{array}{\|l\|} \hline 250 \mathrm{~V} \text { 直流主母線盤 (モータコントロー } \\ \text { ルセンタ) } \\ (\mathrm{R} 42-\mathrm{P} 044) \\ \hline \end{array}$ |  | 1.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | c． |

表 2－1 没水評価結果（25／25）

| 防護すべき設備 | 設置 <br> 建屋 | 設置高さ 0．P． <br> （m） | 没水影響＊${ }^{\text {1 }}$ |  |  | 没水影響評価判定基準＊2 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  | 想定 <br> 破損 | $\begin{gathered} \text { 消火 } \\ \text { 水 } \\ \hline \end{gathered}$ | 地震 <br> 起因 |  |
| 中央制御室 120 V 交流分電盤 2A－1 （R47－P051－1） | 制御建屋 | 8． 0 | $\bigcirc$ | － | － | c． |
| 120V 原子炬建屋交流電源切替盤 2 G (R47-P701) | 原子炉 <br> 建屋付 <br> 属棟 | 24.8 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | c． |
| 中央制御室 120 V 交流分電盤 2 G （R47－P752） | 原子炉 <br> 建屋原 <br> 子炉棟 | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | c． |
| 125V 代替蓄電池 |  | 19.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | c． |
| 125 V 代替充電器盤 （R71－P021） | 制御建屋 | 8 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | c． |
| 主蒸気逃がし安全弁用可搬型蓄電池 |  | 19.5 | $\bigcirc$ | － | － | c． |
| 酸素濃度計（緊急時対策所用） | 緊急時 | 51.5 | $\bigcirc$ | － | － | c． |
| 二酸化炭素濃度計（緊急時対策所用） | 屋 | 51.5 | $\bigcirc$ | － | － | c． |
| 上記以外の防護すべき設備 | － | － | － | － | － | a． |

注記＊1：：溢水による没水水位が，機能喪失高さを上回る設備。
—：溢水による没水水位より機能喪失高さを下回る設備。
＊2：欄内の記載は，「2．1 没水影響に対する評価」のうち「（2）判定基準」によ る。

## 2.2 被水影響に対する評価

（1）評価方法
被水影響については，溢水源からの直線軌道及び放物線軌道の飛散による被水，並びに天井面の開口部又は貫通部からの被水の影響を受ける範囲内にある防護す べき設備が被水により要求される機能を損ならおそれがないことを評価する。

なお，飛散距離については，評価ガイドでは管内圧力及び重力を考慮した弾道計算モデルが示されているが，本評価では防護対象機器から直視できる範囲に溢水源となりうる機器が存在する場合は，この機器からの飛散距離内にあるものと する。被水影響範囲の考え方を図 2－1 に，被水による機能喪失の考え方を表2－2 に示す。


図2－1 被水影響範囲の考え方

表2－2 被水による機能喪失の考え方

| 防護対象設備 | 溢水源1 | 溢水源2 |
| :---: | :---: | :---: |
| A | 機能喪失 | 機能喪失せず |
| B | 機能喪失せず | 機能喪失せず |
| C | 機能喪失せず | 機能喪失 |
| D | 機能喪失 | 機能喪失 |

（2）判定基準
被水影響に関する判定基準を以下に示す。
a．「J I S C O 9 2 0 電気機械器具の外郭による保護等級（I P コード）」に おける第二特性数字 4 以上相当の保護等級を有すること。
b．防護すべき設備のうち設計基準事故対処設備等については，多重性又は多様性を有しており，各々が別区画に設置され，同時に要求される機能を損ならこと のないこと。その際，溢水の影響により原子炉に外乱が及び，かつ，安全保護系，原子炉停止系の作動を要求される場合には，その溢水の影響を考慮した上で，安全評価指針に基づき必要な機器の単一故障を考慮し，発生が想定される運転時 の異常な過渡変化又は設計基準事故について安全解析を行うこと。
c．実機での被水条件を考慮しても，要求される機能を損なわないことを被水試験等により確認した保護カバーやパッキン等による被水防護措置がなされてい ること。
d．防護すべき設備のうち重大事故防止設備については，被水影響により設計基準対象施設の安全機能と同時にその機能が損なわれるおそれのないこと，重大事故等対処設備であって重大事故防止設備ではない設備は，修復性等も考慮の上，できる限り内部溢水に対する頑健性を確保すること及び設計基準対処施設 の機能に期待せずに，重大事故等対処設備によりプラントの安全性に関する主要な機能（未臨界移行，燃料冷却，格納容器除熱及び使用済燃料プール注水）が喪失することがないこと。
（3）評価結果
防護すべき設備が判定基準のいずれかを満足することから，被水影響を受け て要求される機能を損ならおそれはない。

具体的な評価結果を表2－3に示す。

表 2－3 被水評価結果（1／29）

| 防護すべき設備 | 設置 <br> 建屋 | 設置高さ 0 ．P． （m） | 被水影響＊${ }^{1}$ |  |  | 被水影響評価判定基準＊2 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  | 想定 <br> 破損 | $\begin{gathered} \text { 消火 } \\ \text { 水 } \\ \hline \end{gathered}$ | 地震 <br> 起因 |  |
| 残留熱除去系ポンプ（A） （E11－C001A） | 原子炉建屋原子炉棟 | －8． 1 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b．／d． |
| RHR 熱交換器（A）バイパス弁 （E11－F003A） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RHR A 系 LPCI 注入隔離弁 （E11－F004A） |  | 11.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RHR 熱交換器（A）出口弁 （E11－F008A） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RHR A 系格納容器スプレイ流量調整弁 （E11－F009A） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RHR A 系格納容器スプレイ隔離弁 （E11－F010A） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RHR ポンプ（A）停止時冷却吸込弁 （E11－F017A） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 低圧炉心スプレイ系ポンプ （E21－C001） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b．／d． |
| LPCS ポンプ注入隔離弁差圧 （E21－dPT007） |  | －0． 8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| LPCS 注入隔離弁 （E21－F003） |  | 10．7 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| LPCS ポンプミニマムフロー弁 （E21－F009） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| LPCS ポンプ出口圧力 （E21－PT004A） |  | －0． 8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| LPCS ポンプ出口圧力 （E21－PT004B） |  | －0． 8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RCIC タービン蒸気加減弁電油変換器 （（20－CV）） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 原子炬隔離時冷却系ポンプ （E51－C001） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b．／d． |
| 原子炉隔離時冷却系ポンプ駆動用ター ビン <br> （E51－C002） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RCIC ポンプCST吸込弁 （E51－F001） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RCIC 注入弁 （E51－F003） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b．／d． |
| RCICポンプS／C 吸込弁 （E51－F005） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RCIC タービン入口蒸気ライン第二隔離弁 (E51-F008) |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b．／d． |
| RCIC タービン止め弁 （E51－F009） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b．／d． |

表 2－3 被水評価結果（2／29）

| 防護すべき設備 | 設置 <br> 建屋 | 設置高さ 0 ．P． <br> （m） | 被水影響＊${ }^{\text {1 }}$ |  |  | 被水影響評価判定基準＊2 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  | 想定 <br> 破損 | $\begin{gathered} \text { 消火 } \\ \text { 水 } \\ \hline \end{gathered}$ | 地震 <br> 起因 |  |
| RCIC 冷却水ライン止め弁 （E51－F017） | 原子炉建屋原子炉棟 | －8． 1 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b．／d． |
| RCIC 真空ポンプ吐出ライン隔離弁 （E51－F029） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| RCIC タービン主蒸気止め弁 （E51－F071） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RCICタービン蒸気加減弁 （E51－H0－F072） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RCIC タービン主蒸気止め弁全閉表示用リミットスイッチ <br> （E51－PoS031） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RCIC タービン非常トリップ装置\＆非常調速機作動表示用リミットスイッチ （E51－PoS041） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RCIC タービン蒸気加減弁開度発信器 （E51－PoT050） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RCIC ポンプ入口圧力 （E51－PT001B） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RCIC ポンプ駆動用タービン入口蒸気圧力 (E51-PT007) |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RCIC タービン排気圧力 （E51－PT009A） |  | －0．8 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| RCIC タービン排気圧力 （E51－PT009B） |  | －0． 8 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| RCIC タービン回転数検出器－1 （E51－SE042） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RCIC タービン回転数検出器 -2 （E51－SE043） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| ```RCIC タービンメカニカルトリップ用 ソレノイド (E51-S0052)``` |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RCIC タービン制御盤 （H21－P042） | 制御建屋 | 8.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 残留熱除去系ポンプ（B） （E11－C001B） | 原子炉建屋原子炉棟 | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b．／d． |
| RHR 熱交換器（B）バイパス弁 （E11－F003B） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RHR B 系 LPCI 注入隔離弁 （E11－F004B） |  | 11.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RHR 熱交換器（B）出口弁 （E11－F008B） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |

表 2－3 被水評価結果（3／29）

| 防護すべき設備 | 設置 <br> 建屋 | 設置高さ 0 ．P． <br> （m） | 被水影響＊${ }^{1}$ |  |  | 被水影響評価判定基準＊2 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  | 想定 <br> 破損 | $\begin{gathered} \hline \text { 消火 } \\ \text { 水 } \\ \hline \end{gathered}$ | 地震 <br> 起因 |  |
| RHR B 系格納容器スプレイ流量調整弁 （E11－F009B） | 原子炉建屋原子炉棟 | 15.0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| RHR B 系格納容器スプレイ隔離弁 （E11－F010B） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| RHR ポンプ（B）停止時冷却吸込弁 （E11－F017B） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 残留熱除去系ポンプ（C） （E11－C001C） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b．／d． |
| RHR C 系 LPCI 注入隔離弁差圧 （E11－dPT008C） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RHR C 系 LPCI 注入隔離弁 （E11－F004C） |  | 11.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RHR ポンプ（C）ミニマムフロー弁 （E11－F024C） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| RHR ポンプ（C）出口圧力 （E11－PT004C－1） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RHR ポンプ（C）出口圧力 （E11－PT004C－2） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 高圧炉心スプレイ系ポンプ （E22－C001） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b．／d． |
| HPCS ポンプ CST 吸込弁 （E22－F001） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| HPCS ポンプS／C 吸込弁 （E22－F006） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| HPCS ポンプ出口流量 （E22－FT005A） |  | －0．8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 復水貯蔵タンク水位レベルスイッチ （E22－LS011A） | 復水貯 | 9． 5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 復水貯蔵タンク水位レベルスイッチ （E22－LS011B） | 师 | 9． 5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| サプレッションプール水位 （E22－LT010A） | 原子炉 <br> 建屋原 <br> 子炉棟 | －8． 1 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| サプレッションプール水位 （E22－LT010B） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| HPCS ポンプ入口圧力 （E22－PT001B） |  | －0． 8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| ほう酸水注入系ポンプ（A） （C41－C001A） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | b．／d． |
| ほう酸水注入系ポンプ（B） （C41－C001B） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | b．／d． |

表 2－3 被水評価結果（4／29）

| 防護すべき設備 | 設置建屋 | 設置高さ 0 ． P ． <br> （m） | 被水影響＊${ }^{1}$ |  |  | 被水影響評価判定基準＊2 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  | 想定 <br> 破損 | $\begin{gathered} \hline \text { 消火 } \\ \text { 水 } \\ \hline \end{gathered}$ | 地震 <br> 起因 |  |
| ほう酸水注入系ポンプ潤滑油ポンプ <br> （A） <br> （C41－C002A） | 原子炉 <br> 建屋原 <br> 子炉棟 | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| ほう酸水注入系ポンプ潤滑油ポンプ <br> （B） <br> （C41－C002B） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| SLC タンク出口弁（A） （C41－F001A） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| SLC タンク出口弁（B） （C41－F001B） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| SLC 注入電動弁（A） （C41－F006A） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| SLC 注入電動弁（B） （C41－F006B） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| SLC ポンプ（A）潤滑油圧力スイッチ （C41－PS011A） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| SLC ポンプ（B）潤滑油圧力スイッチ （C41－PS011B） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| ほう酸水注入系（A）現場操作箱 （H25－P005） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| ほう酸水注入系（B）現場操作箱 （H25－P006） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 主蒸気ドレンライン第二隔離弁 （B21－F005） |  | 6.0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| CUW 入口ライン第二隔離弁 （G31－F003） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| D／W LCW サンプ第二隔離弁 （K11－F004） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| D／W HCW サンプ第二隔離弁 （K11－F104） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| HNCW 戻りライン第二隔離弁 （P24－F108） |  | 10.7 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RCW 戻り側第二隔離弁（A） （P42－F116A） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| RCW 戻り側第二隔離弁（B） （P42－F116B） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| 非常用ガス処理系排風機（A） （T46－C001A） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | b．／d． |
| 非常用ガス処理系排風機（B） （T46－C001B） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | b．／d． |

表 2－3 被水評価結果（5／29）

| 防護すべき設備 | 設置建屋 | 設置高さ 0 ．P． <br> （m） | 被水影響＊${ }^{\text {1 }}$ |  |  | 被水影響評価判定基準＊2 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  | 想定 <br> 破損 | $\begin{gathered} \hline \text { 消火 } \\ \text { 水 } \\ \hline \end{gathered}$ | 地震 <br> 起因 |  |
| 非常用ガス処理系空気乾燥装置（A） （T46－D001A） | 原子炉建屋原子炉棟 | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | b．／d． |
| 非常用ガス処理系空気乾燥装置（B） （T46－D001B） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | b．／d． |
| 非常用ガス処理系空気乾燥装置（A）入口弁 （T46－F002A） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 非常用ガス処理系空気乾燥装置（B）入 <br> 口弁 <br> （T46－F002B） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 非常用ガス処理系フィルタ装置出口弁 <br> （A） <br> （T46－F003A） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 空気乾燥装置（A）電気ヒータ入口温度 （T46－TE003A） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 空気乾燥装置（B）電気ヒータ入口温度 （T46－TE003B） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| フィルタ装置チャコールエアフィルタ入口温度（A） <br> （T46－TE006A） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| ```フィルタ装置チャコールエアフィルタ 入口温度 (A) (T46-TE008A)``` |  | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| フィルタ装置チャコールエアフィルタ温度（A） (T46-TE009A) |  | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| ```フィルタ装置チャコールエアフィルタ 出口温度 (A) (T46-TE011A)``` |  | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| ```フィルタ装置チャコールエアフィルタ 出口温度 (A) (T46-TE012A)``` |  | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| FCS SCR 盤 ESS－I （H21－P095A） | 原子炉建屋付属棟 | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| FCS 除湿ヒータ（A）用変圧器 （R47－TR008） | 原子炉 <br> 建屋原 <br> 子炉棟 | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| 可燃性ガス濃度制御系再結合装置加熱器（A）（電気ヒータ） <br> （T49－B002A） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| 可燃性ガス濃度制御系再結合装置ブロ $\begin{aligned} & \text { ワ (A) } \\ & (T 49-C 001 A) \\ & \hline \end{aligned}$ |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS A 系入口隔離弁 （T49－F001A） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |

表 2－3 被水評価結果（6／29）

| 防護すべき設備 | 設置建屋 | 設置高さ 0 ．P． <br> （m） | 被水影響＊1 |  |  | 被水影響評価判定基準＊2 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  | 想定 <br> 破損 | $\begin{gathered} \text { 消火 } \\ \text { 水 } \\ \hline \end{gathered}$ | 地震 <br> 起因 |  |
| FCS A 系冷却水止め弁 （T49－F005A） | 原子炉建屋原子炉棟 | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| FCS A 系冷却水入口弁 （T49－F006A） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS A 系入口流量調節弁 （T49－FCV－F002A） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS A 系再循環流量調節弁 （T49－FCV－F004A） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS（A）入口ガス流量 （T49－FT002A） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS ブロワ（A）入口流量 （T49－FT004A） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS ブロワ $(\mathrm{A})$ 入口圧力 （T49－PT003A） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS ブロワ（A）入口温度 （T49－TE005A） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS 加熱管（A）内ガス温度 （T49－TE006A－1） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS 加熱管（A）内ガス温度 （T49－TE006A－2） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS 加熱管（A）出口ガス温度 （T49－TE007A－1） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS 加熱管（A）出口ガス温度 （T49－TE007A－2） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS 加熱管（A）表面温度 （T49－TE008A－1） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS 加熱管（A）表面温度 （T49－TE008A－2） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS 再結合器（A）表面温度 （T49－TE010A－1） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS 再結合器（A）表面温度 （T49－TE010A－2） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS 泠却器（A）出口ガス温度 （T49－TE011A） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS 再結合器（A）内ガス温度 （T49－TE009A－1） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS 再結合器（A）内ガス温度 （T49－TE009A－2） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS SCR 盤 ESS－II （H21－P095B） | 原子炉 <br> 建屋付 <br> 属棟 | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |

表 2－3 被水評価結果（7／29）

| 防護すべき設備 | 設置 <br> 建屋 | 設置高さ <br> 0 ．P． <br> （m） | 被水影響＊${ }^{\text {1 }}$ |  |  | 被水影響評価判定基準＊2 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  | 想定 <br> 破損 | $\begin{gathered} \text { 消火 } \\ \text { 水 } \\ \hline \end{gathered}$ | 地震 <br> 起因 |  |
| FCS 除湿ヒータ（B）用変圧器 （R47－TR009） | 原子炉 <br> 建屋原 <br> 子炉棟 | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| 可燃性ガス濃度制御系再結合装置加熱器（B）（電気ヒータ） <br> （T49－B002B） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| 可燃性ガス濃度制御系再結合装置ブロ $\begin{aligned} & \text { ワ (B) } \\ & \text { (T49-C001B) } \end{aligned}$ |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS B 系入口隔離弁 （T49－F001B） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| FCS B 系泠却水止め弁 （T49－F005B） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS B 系泠却水入口弁 （T49－F006B） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS B 系入口流量調節弁 （T49－FCV－F002B） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS B 系再循環流量調節弁 （T49－FCV－F004B） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS（B）入口ガス流量 （T49－FT002B） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS ブロワ（B）入口流量 （T49－FT004B） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS ブロワ $(\mathrm{B})$ 入口圧力 （T49－PT003B） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS ブロワ（B）入口温度 （T49－TE005B） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS 加熱管（B）内ガス温度 （T49－TE006B－1） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS 加熱管（B）内ガス温度 （T49－TE006B－2） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS 加熱管（B）出口ガス温度 （T49－TE007B－1） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS 加熱管（B）出口ガス温度 （T49－TE007B－2） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS 加熱管（B）表面温度 （T49－TE008B－1） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS 加熱管（B）表面温度 （T49－TE008B－2） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS 再結合器（B）表面温度 （T49－TE010B－1） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS 再結合器（B）表面温度 （T49－TE010B－2） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |

表 2－3 被水評価結果（8／29）

| 防護すべき設備 | 設置建屋 | 設置高さ 0．P． <br> （m） | 被水影響＊${ }^{1}$ |  |  | 被水影響評価判定基準＊2 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  | 想定 <br> 破損 | $\begin{gathered} \hline \text { 消火 } \\ \text { 水 } \\ \hline \end{gathered}$ | 地震 <br> 起因 |  |
| FCS 冷却器（B）出ロガス温度 （T49－TE011B） | 原子炉建屋原子炉棟 | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS 再結合器（B）内ガス温度 （T49－TE009B－1） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS 再結合器（B）内ガス温度 （T49－TE009B－2） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| CAMS 電磁弁（サンプル切替弁） (D23-F001A) |  | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| CAMS 電磁弁（サンプル切替弁） (D23-F001B) |  | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| CAMS 電磁弁（サンプル切替弁） (D23-F002A) |  | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| CAMS 電磁升（サンプル切替弁） （D23－F002B） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| CAMS 電磁弁（サンプル切替弁） （D23－F003A） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| CAMS 電磁弁（サンプル切替弁） （D23－F003B） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| CAMS 電磁弁（サンプル切替弁） (D23-F004A) |  | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| CAMS 電磁弁（サンプル切替弁） （D23－F004B） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| CAMS 電磁弁（PASS 取合（バイパス弁）） （D23－F011） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| CAMS 電磁弁（PASS 取合（入口止め弁）） （D23－F012） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| CAMS 電磁弁（PASS 取合（入口止め弁）） (D23-F013) |  | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| CAMS 電磁弁（PASS 取合（戻り止め弁）） （D23－F014） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| CAMS 電磁弁（PASS 取合（戻り止め弁）） （D23－F015） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| CAMS 配管ヒータ（A） （D23－HA1，HA2） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| CAMS 配管ヒータ（A） （D23－HA1，HA2） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| CAMS 配管ヒータ（A） （D23－HA1，HA2） |  | 11.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| CAMS 配管ヒータ（A） （D23－HA1，HA2） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| CAMS 配管ヒータ（B） （D23－HB1，HB2） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |

表 2－3 被水評価結果（9／29）

| 防護すべき設備 | 設置 <br> 建屋 | 設置高さ 0 ．P． （m） | 被水影響＊${ }^{\text {1 }}$ |  |  | 被水影響評価判定基準＊2 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  | 想定 <br> 破損 | $\begin{gathered} \text { 消火 } \\ \text { 水 } \\ \hline \end{gathered}$ | 地震 <br> 起因 |  |
| CAMS 配管ヒータ（B） （D23－HB1，HB2） | 原子炉建屋原子炉棟 | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| CAMS 配管ヒータ（B） （D23－HB1，HB2） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| CAMS $\gamma$ 線検出器（A）D／W （D23－RE005A） |  | 6 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b．／d． |
| CAMS $\gamma$ 線検出器（B）D／W （D23－RE005B） |  | 6 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b．／d． |
| CAMS $\gamma$ 線検出器（A）S／C （D23－RE006A） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b．／d． |
| CAMS $\gamma$ 線検出器（B）S／C （D23－RE006B） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b．／d． |
| CAMS D／W サンプルガス温度（A） （D23－TE013A） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| CAMS D／W サンプルガス温度（B） （D23－TE013B） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| CAMS S／C サンプルガス温度（A） （D23－TE019A） |  | 11.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| CAMS S／C サンプルガス温度（B） （D23－TE019B） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| CAMS ヒータ制御盤（A） （H21－P384A） | 原子炉建屋付 | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| CAMS ヒータ制御盤（B） （H21－P384B） | 属棟 | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| $\begin{aligned} & \text { CAMS サンプリングラック (A) } \\ & \text { (H22-P382A) } \end{aligned}$ | 原子炉 <br> 建屋原 <br> 子炉棟 | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | b．／d． |
| CAMS サンプリングラック（B） <br> （H22－P382B） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | b．／d． |
| $\begin{aligned} & \text { CAMS 校正ラック (A) } \\ & \text { (H22-P383A) } \end{aligned}$ |  | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| CAMS 校正ラック（B） （H22－P383B） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| ドレンポットサポート （D23－D002A） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 冷却器 （D23－B001A） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 除湿器 (D23-B002A-1) |  | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| ドレンポットサポート （D23－D002B） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 冷却器 （D23－B001B） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |

表 2－3 被水評価結果（ $10 / 29$ ）

| 防護すべき設備 | 設置 <br> 建屋 | 設置高さ 0 ．P． <br> （m） | 被水影響＊${ }^{\text {1 }}$ |  |  | 被水影響評価判定基準＊2 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  | 想定 <br> 破損 | $\begin{gathered} \hline \text { 消火 } \\ \text { 水 } \\ \hline \end{gathered}$ | 地震 <br> 起因 |  |
| 除湿器 (D23-B002B-1) | 原子炉 <br> 建屋原 <br> 子炉棟 | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 燃料プール泠却浄化系ポンプ（A） （G41－C001A） |  | 15.5 | $\bigcirc$ | － | － | b．／d． |
| 燃料プール冷却浄化系ポンプ（B） （G41－C001B） |  | 15.5 | $\bigcirc$ | － | － | b．／d． |
| FPC 万過脱塩装置入口第一弁 （G41－F005A） | 原子炬建屋原子炉棟 | 18.3 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FPC 万過脱塩装置バイパス弁（A） （G41－F020A） |  | 18.3 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FPC 万過脱塩装置バイパス弁（B） （G41－F020B） |  | 18.3 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FPC ポンプ（A）出口流量 （G41－FT005A） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FPC ポンプ（B）出口流量 （G41－FT005B） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| スキマサージタンク水位 （G41－LT019） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| FPC ポンプ（A）入口圧力 （G41－PT002A） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FPC ポンプ（B）入口圧力 （G41－PT002B） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| 燃料プール補給水ポンプ （P15－C001） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FPMUW 燃料プール注入弁 （P15－F004） |  | 18.3 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FPMUW ポンプ出口流量 （P15－FT005） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| FPMUW ポンプ入口圧力 （P15－PT001） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| D／G（A）室非常用給気ケーシング | 原子炉建屋付属棟 | 31.51 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| D／G（HPCS）室非常用給気ケーシング |  | 31.51 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 原子炉補機（A）室給気ケーシング |  | 24.8 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| 原子炉補機（HPCS）室給気ケーシング |  | 24.8 | － | $\bigcirc$ | － | b． |
| 原子炉補機（B）室給気ケーシング |  | 24.8 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |

表 2－3 被水評価結果（ $11 / 29$ ）

| 防護すべき設備 | 設置建屋 | 設置高さ 0 ． P ． <br> （m） | 被水影響＊${ }^{1}$ |  |  | 被水影響評価判定基準＊2 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  | 想定 <br> 破損 | 消火 <br> 水 | 地震 <br> 起因 |  |
| 中央制御室給気ケーシング（A） | 制御建屋 | 1.5 | － | － | － | b． |
| 計測制御電源（A）室給気ケーシング |  | 1.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 中央制御室給気ケーシング（B） |  | 1.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 計測制御電源（B）室給気ケーシング |  | 1.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| LPCS ポンプ室空調機 （V10－D101） | 原子炉 <br> 建屋原 <br> 子炉棟 | －0． 8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RHR ポンプ（A）室空調機 （V10－D102） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RHR ポンプ（B）室空調機 (V10-D103) |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RHR ポンプ（C）室空調機 (V10-D105) |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| HPCS ポンプ室空調機 （V10－D106） |  | －0．8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| FPMUW ポンプ室空調機 （V10－D107） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FPC ポンプ（A）室空調機 （V10－D108） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| FPC ポンプ（B）室空調機 （V10－D109） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| FCS（A）室空調機 (V10-D110) |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| FCS（B）室空調機 (V10-D111) |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| CAMS（A）室空調機 （V10－D112） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| CAMS（B）室空調機 （V10－D113） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| SGTS 室空調機（A） (V10-D114A) |  | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| SGTS 室空調機（B） （V10－D114B） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 原子炉補機（A）室送風機（A） （V11－C001A） | 原子炉建屋付属棟 | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 原子炉補機（A）室送風機（B） （V11－C001B） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 原子炉補機（A）室排風機（A） （V11－C002A） |  | 19.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |

表 2－3 被水評価結果（ $12 / 29$ ）

| 防護すべき設備 | 設置 <br> 建屋 | 設置高さ 0 ．P． <br> （m） | 被水影響＊1 |  |  | 被水影響評価判定基準＊2 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  | 想定 <br> 破損 | $\begin{gathered} \text { 消火 } \\ \text { 水 } \\ \hline \end{gathered}$ | 地震 <br> 起因 |  |
| 原子炉補機（A）室排風機（B） （V11－C002B） |  | 19.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| D／G（A）室非常用送風機（A） （V11－C003A） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| D／G（A）室非常用送風機（B） （V11－C003B） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| D／G（A）室非常用送風機（C） （V11－C003C） | 原子炉建屋付属棟 | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RCW ポンプ（A）室空調機（A） （V11－D101A） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RCW ポンプ（A）室空調機（B） （V11－D101B） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 原子炉補機（A）室給気温度 （V11－TE002） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| D／G（A）室温度 （V11－TIS004） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| D／G（A）室温度 （V11－TIS005） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 原子炉補機（B）室送風機（A） （V12－C001A） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 原子炉補機（B）室送風機（B） （V12－C001B） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 原子炉補機（B）室排風機（A） （V12－C002A） |  | 19.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 原子炉補機（B）室排風機（B） （V12－C002B） |  | 19.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RCW ポンプ（B）室空調機（A） （V12－D101A） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RCW ポンプ（B）室空調機（B） （V12－D101B） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 原子炉補機（B）室給気温度 （V12－TE002） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| D／G（B）室温度 （V12－TIS004） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| D／G（B）室温度 （V12－TIS005） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 原子炉補機（HPCS）室送風機（A） （V13－C001A） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 原子炬補機（HPCS）室送風機（B） （V13－C001B） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 原子炉補機（HPCS）室排風機（A） （V13－C002A） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |

表 2－3 被水評価結果（ $13 / 29$ ）

| 防護すべき設備 | 設置建屋 | 設置高さ 0 ． P ． <br> （m） | 被水影響＊1 |  |  | 被水影響評価判定基準＊2 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  | 想定 <br> 破損 | $\begin{gathered} \hline \text { 消火 } \\ \text { 水 } \\ \hline \end{gathered}$ | 地震 <br> 起因 |  |
| 原子炉補機（HPCS）室排風機（B） （V13－C002B） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| D／G（HPCS）室非常用送風機（A） （V13－C003A） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| D／G（HPCS）室非常用送風機（B） （V13－C003B） | 原子炉建屋付属棟 | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 原子炉補機（HPCS）室給気温度 （V13－TE002） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| D／G（HPCS）室温度 （V13－TIS004） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 中央制御室送風機（A） (V30-C001A) | 制御建屋 | 1.5 | $\bigcirc$ | － | － | b．／d． |
| 中央制御室送風機（B） (V30-C001B) |  | 1.5 | $\bigcirc$ | － | － | b．／d． |
| 中央制御室排風機（A） (V30-C002A) |  | 1.5 | $\bigcirc$ | － | － | b．／d． |
| 中央制御室排風機（B） （V30－C002B） |  | 1.5 | $\bigcirc$ | － | － | b．／d． |
| 中央制御室再循環送風機（A） (V30-C003A) |  | 1.5 | $\bigcirc$ | － | － | b．／d． |
| 中央制御室再循環送風機（B） （V30－C003B） |  | 1.5 | $\bigcirc$ | － | － | b．／d． |
| 中央制御室再循環フィルタ装置 （V30－D201） |  | 1.5 | － | － | － | b．／d． |
| 中央制御室少量外気取入ダンパ（A） （V30－D301A） |  | 1.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 中央制御室再循環フィルタ装置入口ダ ンパ（A） （V30－D302A） (V30-D302A) |  | 1.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 中央制御室外気取入ダンパ（前） （V30－D303） |  | 1.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 中央制御室排風機（A）出ロダンパ （V30－D305A） |  | 1.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 中央制御室排風機（B）出ロダンパ （V30－D305B） |  | 1.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 中央制御室還気温度（A） （V30－TE002A） |  | 1.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 計測制御電源（A）室送風機（A） (V31-C001A) |  | 1.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 計測制御電源（A）室送風機（B） （V31－C001B） |  | 1.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |

表 2－3 被水評価結果（ $14 / 29$ ）

| 防護すべき設備 | 設置 <br> 建屋 | 設置高さ <br> 0 ．P． <br> （m） | 被水影響＊1 |  |  | 被水影響評価判定基準＊2 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  | 想定 <br> 破損 | 消火 <br> 水 | 地震 <br> 起因 |  |
| 計測制御電源（A）室排風機（A） （V31－C002A） | 制御建屋 | 1.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 計測制御電源（A）室排風機（B） （V31－C002B） |  | 1.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 計測制御電源（B）室送風機（A） （V32－C001A） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 計測制御電源（B）室送風機（B） （V32－C001B） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 計測制御電源（B）室排風機（A） (V32-C002A) |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 計測制御電源（B）室排風機（B） （V32－C002B） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 計測制御電源（B）室給気温度 （V32－TE002） |  | 8． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 原子炉補機冷却水ポンプ（A） （P42－C001A） | 原子炉 <br> 建屋付 <br> 属棟 | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b．／d． |
| 原子炉補機泠却水ポンプ（C） （P42－C001C） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b．／d． |
| $\begin{aligned} & \text { D/G RCW 差圧スイッチ (A-1) } \\ & \text { (P42-dPS083A-1) } \end{aligned}$ |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| $\begin{aligned} & \text { D/G RCW 差圧スイッチ (A-2) } \\ & \text { (P42-dPS083A-2) } \end{aligned}$ |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RCW 熱交換器（A）冷却水出口弁 （P42－F004A） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RCW 熱交換器（C）泠却水出口弁 （P42－F004C） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RHR 熱交換器（A）冷却水出口弁 （P42－F013A） | 原子炉 <br> 建屋原 <br> 子炉棟 | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 非常用 D／G（A）冷却水出口弁（A） （P42－F031A） | 原子炉建屋付属棟 | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 非常用 D／G（A）冷却水出口升（C） （P42－F031C） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| HECW 冷凍機（A）冷却水圧力調節弁 （P42－F036A） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| HECW 冷凍機（C）冷却水圧力調節弁 （P42－F036C） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RCW 常用冷却水供給側分離弁（A） （P42－F091A） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RCW A 系 冷却水供給圧力 （P42－PT004A） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |

表 2－3 被水評価結果（ $15 / 29$ ）

| 防護すべき設備 | 設置 <br> 建屋 | 設置高さ 0 ．P． （m） | 被水影響＊${ }^{\text {1 }}$ |  |  | 被水影響評価判定基準＊2 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  | 想定 <br> 破損 | $\begin{gathered} \text { 消火 } \\ \text { 水 } \\ \hline \end{gathered}$ | 地震 <br> 起因 |  |
| 原子炉補機冷却海水ポンプ（A） （P45－C001A） |  | 3.0 | － | $\bigcirc$ | － | b．／d． |
| 原子炉補機冷却海水ポンプ（C） （P45－C001C） | ソプ室 | 3.0 | － | $\bigcirc$ | － | b．／d． |
| RSW ストレーナ（A）差圧 （P45－dPT002A） | 原子炉 | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RSW ストレーナ（C）差圧 （P45－dPT002C） | 属棟 | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RSW ポンプ（A）吐出弁 （P45－F002A） | 海水术 | 3.0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| RSW ポンプ（C）吐出弁 （P45－F002C） | ソプ室 | 3.0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| RSW ストレーナ（A）旋回弁 （P45－F004A） | 原子炉 | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RSW ストレーナ（C）旋回弁 （P45－F004C） | 属棟 | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RSW ポンプ吐出連絡管（A）止め弁 （P45－F006A） | 海水术 <br> ンプ室 | 3.0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| $\begin{aligned} & \text { RSW ストレーナ (A)ブロー弁 } \\ & \text { (P45-F012A) } \end{aligned}$ | 原子炉建屋付属棟 | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| $\begin{aligned} & \text { RSW ストレーナ (C)ブロー弁 } \\ & \text { (P45-F012C) } \end{aligned}$ |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 原子炉補機冷却水ポンプ（B） （P42－C001B） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b．／d． |
| 原子炉補機椧却水ポンプ（D） （P42－C001D） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b．／d． |
| $\begin{aligned} & \text { D/G RCW 差圧スイッチ (B-1) } \\ & (\mathrm{P} 42-\mathrm{dPS} 083 \mathrm{~B}-1) \end{aligned}$ |  | 6.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| $\begin{aligned} & \text { D/G RCW 差圧スイッチ (B-2) } \\ & \text { (P42-dPS083B-2) } \end{aligned}$ |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RCW 熱交換器（B）冷却水出口弁 （P42－F004B） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RCW 熱交換器（D）冷却水出口弁 （P42－F004D） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RHR 熱交換器（B）冷却水出口弁 （P42－F013B） | 原子炉 <br> 建屋原 <br> 子炉棟 | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 非常用 $D / G(B)$ 冷却水出口并（B） （P42－F031B） | 原子炉建屋付属棟 | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 非常用 $D / G(B)$ 冷却水出口并（D） （P42－F031D） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |

表 2－3 被水評価結果（ $16 / 29$ ）

| 防護すべき設備 | 設置 <br> 建屋 | 設置高さ 0 ．P． <br> （m） | 被水影響＊1 |  |  | 被水影響評価判定基準＊2 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  | 想定 <br> 破損 | $\begin{gathered} \text { 消火 } \\ \text { 水 } \end{gathered}$ | 地震 <br> 起因 |  |
| HECW 冷涷機（B）泠却水圧力調節弁 （P42－F036B） | 原子炉建屋付属棟 | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| HECW 冷凍機（D）冷却水圧力調節弁 （P42－F036D） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RCW 常用冷却水供給側分離弁（B） (P42-F091B) |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RCW B 系 冷却水供給圧力 （P42－PT004B） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 原子炉補機泠却海水ポンプ（B） （P45－C001B） | 海水术 <br> ンプ室 | 3.0 | － | $\bigcirc$ | － | b．／d． |
| 原子炉補機冷却海水ポンプ（D） （P45－C001D） |  | 3.0 | － | $\bigcirc$ | － | b．／d． |
| RSW ストレーナ（B）差圧 （P45－dPT002B） | 原子炉 <br> 建屋付 <br> 属棟 | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RSW ストレーナ（D）差圧 （P45－dPT002D） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RSW ポンプ（B）吐出弁 （P45－F002B） | 海水术 <br> ンプ室 | 3.0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| RSW ポンプ（D）吐出弁 （P45－F002D） |  | 3.0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| RSW ストレーナ（B）旋回弁 （P45－F004B） | 原子炉 <br> 建屋付 <br> 属棟 | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RSW ストレーナ（D）旋回弁 （P45－F004D） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RSW ポンプ吐出連絡管（B）止め弁 （P45－F006B） | 海水术 <br> ンプ室 | 3.0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| $\begin{aligned} & \text { RSW ストレーナ (B)ブロー弁 } \\ & \text { (P45-F012B) } \end{aligned}$ | 原子炉 <br> 建屋付 <br> 属棟 | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| $\begin{aligned} & \text { RSW ストレーナ (D)ブロー弁 } \\ & \text { (P45-F012D) } \end{aligned}$ |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 高圧炉心スプレイ補機冷却水ポンプ （P47－C001） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b．／d． |
| HPCW 差圧スイッチ（1） （P47－dPS023－1） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| HPCW 差圧スイッチ（2） （P47－dPS023－2） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |

表 2－3 被水評価結果（17／29）

| 防護すべき設備 | 設置 <br> 建屋 | 設置高さ 0 ． P ． <br> （m） | 被水影響＊1 |  |  | 被水影響評価判定基準＊2 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  | 想定 <br> 破損 | 消火 <br> 水 | 地震 <br> 起因 |  |
| HPSW ポンプ吐出弁 (P48-F002) | 海水术 <br> ンプ室 | 3.0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| 換気空調補機非常用冷却水系冷凍機 （A）制御盤 ESS－I <br> （H21－P301A） | 原子炉 <br> 建屋 <br> 付属棟 | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 換気空調補機非常用冷却水系冷凍機 （C）制御盤 ESS－I <br> （H21－P301C） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 換気空調補機非常用泠却水系泠水ポン $\begin{aligned} & \text { プ (A) } \\ & (\mathrm{P} 25-\mathrm{C} 001 \mathrm{~A}) \end{aligned}$ |  | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 換気空調補機非常用泠却水系泠水ポン $\begin{aligned} & \text { プ (C) } \\ & \text { (P25-C001C) } \end{aligned}$ |  | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 換気空調補機非常用冷却水系冷凍機 <br> （A） <br> （P25－D001A） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 換気空調補機非常用泠却水系泠涷機 （C） (P25-D001C) |  | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| HECW 冷水往還差圧（A） （P25－dPT008A） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| HECW（A）往還差圧調節弁 （P25－F014A） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| HECW 冷凍機（A）泠水出口流量 （P25－FIS002A） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| HECW 冷凍機（C）冷水出口流量 （P25－FIS002C） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| HECW 冷水還温度（A） （P25－TE005A） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 換気空調補機非常用冷却水系冷凍機 （B）制御盤 ESS－II $(\mathrm{H} 21-\mathrm{P} 301 \mathrm{~B})$ |  | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 換気空調補機非常用冷却水系冷凍機 （D）制御盤 ESS－II (H21-P301D) |  | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 換気空調補機非常用泠却水系泠水ポン $\begin{aligned} & \text { プ (B) } \\ & (\mathrm{P} 25-\mathrm{C} 001 \mathrm{~B}) \end{aligned}$ |  | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 換気空調補機非常用泠却水系泠水ポン $\begin{aligned} & \text { プ(D) } \\ & \text { (P25-C001D) } \end{aligned}$ |  | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |

表 2－3 被水評価結果（18／29）

| 防護すべき設備 | 設置建屋 | 設置高さ 0 ．P． <br> （m） | 被水影響＊1 |  |  | 被水影響評価判定基準＊2 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  | 想定 <br> 破損 | $\begin{gathered} \hline \text { 消火 } \\ \text { 水 } \\ \hline \end{gathered}$ | 地震 <br> 起因 |  |
| 換気空調補機非常用冷却水系冷凍機 <br> （B） <br> （P25－D001B） | 原子炉 <br> 建屋 <br> 付属棟 | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 換気空調補機非常用冷却水系冷凍機 <br> （D） <br> （P25－D001D） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| HECW 冷水往還差圧（B） （P25－dPT008B） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| HECW（B）往還差圧調節弁 （P25－F014B） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| HECW 泠涷機（B）泠水出口流量 （P25－FIS002B） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| HECW 泠涷機（D）冷水出口流量 （P25－FIS002D） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| HECW 冷水還温度（B） （P25－TE005B） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| $\begin{aligned} & \text { 6.9kVメタルクラッドスイッチギア } \\ & 6-2 \mathrm{C} \\ & \text { (R22-P101) } \\ & \hline \end{aligned}$ |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b．／d． |
| $\begin{aligned} & \text { 460V パワーセンタ 4-2C } \\ & \text { (R23-P101) } \end{aligned}$ |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b．／d． |
| 460V 原子炉建屋 モータコントロール <br> センタ 2C－1 <br> （R24－P103） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b．／d． |
| 460 V 原子炉建屋 モータコントロール センタ 2C－2 <br> （R24－P104） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b．／d． |
| 460V 原子炉建屋 モータコントロール センタ 2C－3 <br> （R24－P105） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b．／d． |
| 460V 原子炉建屋 モータコントロール <br> センタ 2C－4 <br> （R24－P106） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b．／d． |
| $\begin{aligned} & \text { 460V 原子炉建屋 モータコントロール } \\ & \text { センタ 2C-5 } \\ & \text { (R24-P107) } \\ & \hline \end{aligned}$ |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b．／d． |
| $\begin{aligned} & \hline 460 \mathrm{~V} \text { 制御建屋 モータコントロールセ } \\ & \text { ンタ } 2 \mathrm{C}-1 \\ & (\mathrm{R} 24-\mathrm{P} 301) \end{aligned}$ | 制御建屋 | 8.0 | $\bigcirc$ | － | － | b．／d． |
| $\begin{aligned} & \hline 460 \mathrm{~V} \text { 制御建屋 モータコントロールセ } \\ & \text { ンタ } 2 \mathrm{C}-2 \\ & (\mathrm{R} 24-\mathrm{P} 302) \end{aligned}$ |  | 8.0 | $\bigcirc$ | － | － | b．／d． |
| RSS 盤（A）用変圧器 （R47－TR003） |  | 8.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |

表 2－3 被水評価結果（ $19 / 29$ ）

| 防護すべき設備 | 設置 <br> 建屋 | 設置高さ 0 ． P ． （m） | 被水影響＊1 |  |  | 被水影響評価判定基準＊2 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  | 想定 <br> 破損 | $\begin{gathered} \text { 消火 } \\ \text { 水 } \\ \hline \end{gathered}$ | $\begin{aligned} & \text { 地震 } \\ & \text { 起因 } \\ & \hline \end{aligned}$ |  |
| $\begin{array}{\|l} \hline 6.9 \mathrm{kV} \text { メタルクラッドスイッチギア } \\ 6-2 \mathrm{D} \\ \text { (R22-P102) } \\ \hline \end{array}$ | 原子炉 <br> 建屋 <br> 付属棟 | 6． 0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b．／d． |
| $\begin{aligned} & \text { 460V パワーセンタ 4-2D } \\ & \text { (R23-P102) } \end{aligned}$ |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b．／d． |
| 460V 原子炉建屋 モータコントロール センタ 2D－1 <br> （R24－P108） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b．／d． |
| 460V 原子炉建屋 モータコントロール センタ 2D－2 <br> （R24－P109） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b．／d． |
| 460V 原子炉建屋 モータコントロール センタ 2D－3 <br> （R24－P110） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b．／d． |
| 460V 原子炉建屋 モータコントロール センタ 2D－4 <br> （R24－P111） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b．／d． |
| 460V 原子炉建屋 モータコントロール センタ 2D－5 <br> （R24－P112） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b．／d． |
| $\begin{aligned} & \text { 6.9kV メタルクラッドスイッチギア } \\ & 6-2 \mathrm{H} \\ & \text { (R22-P103) } \\ & \hline \end{aligned}$ |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b．／d． |
| MCC 動力変圧器 6－2PH (R23-P103) |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b．／d． |
| 460V 原子炉建屋 モータコントロール センタ 2H （R24－P115） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b．／d． |
| 高圧炉心スプレイ系 120 V 交流分電盤 2H <br> （R47－P053） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| HPCS 交流分電盤 2H 用変圧器 （R47－TR001） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 無停電交流電源用静止型無停電電源装置 2A (R46-P001A) | 制御建屋 | 8． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 交流 120 V 無停電交流分電盤2A－1 （R46－P051） |  | 8.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 中央制御室用電源切替盤 2A （R47－P003A） |  | 8.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 中央制御室 120 V 交流分電盤 2 A （R47－P051） |  | 8.0 | $\bigcirc$ | － | － | b．／d． |
| 125 V 蓄電池 2 A |  | 11.4 | $\bigcirc$ | － | － | b．／d． |

表 2－3 被水評価結果（ $20 / 29$ ）

| 防護すべき設備 | $\begin{aligned} & \text { 設置建 } \\ & \hline ⿸ 尸 ⿱ ⿱ 一 厶 土 刂 土 寸, ~ \end{aligned}$ | 設置高さ 0．P． （m） | 被水影響＊1 |  |  | 被水影響評価判定基準＊2 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  | 想定 破損 | $\begin{aligned} & \text { 消火 } \\ & \text { 水 } \\ & \hline \end{aligned}$ | $\begin{aligned} & \text { 地震 } \\ & \text { 起因 } \\ & \hline \end{aligned}$ |  |
| 125 V 蓄電池 2 A | 制御 <br> 建屋 | 8.0 | $\bigcirc$ | － | － | b．／d． |
|  |  | 8.0 | $\bigcirc$ | － | － | b．／d． |
| 125 V 充電器盤 2 A （R42－P002A） |  | 8.0 | $\bigcirc$ | － | － | b．／d． |
| 125 V 直流主母線盤 2A（パワーセンタ） （R42－P003A） |  | 8.0 | $\bigcirc$ | － | － | b．／d． |
| $\begin{aligned} & \text { 125V 直流主母線盤 2A(モータコント } \\ & \text { ロールセンタ) } \\ & \text { (R42-P004A) } \end{aligned}$ |  | 8.0 | $\bigcirc$ | － | － | b．／d． |
| 125V 直流分電盤 $2 \mathrm{~A}-1$ $(\mathrm{R} 42$－P051） |  | 8.0 | $\bigcirc$ | － | － | b．／d． |
| 125 V 蓄電池 2 B |  | 8.0 | － | － | － | b．／d． |
| 125 V 蓄電池 2 H | 原子炬 <br> 建屋付 <br> 属棟 | 20.9 | － | － | － | b．／d． |
| 125 V 充電器盤 2 H （R42－P032） |  | 6.0 | $\bigcirc$ | － | － | b．／d． |
| 125V 直流主母線盤 2 H （パワーセンタ） （R42－P033） |  | 6.0 | $\bigcirc$ | － | － | b．／d． |
| $\begin{array}{\|l\|} \hline 125 \mathrm{~V} \text { 直流主母線盤2H(モータコントロ } \\ \text { ールセンタ) } \\ \text { (R42-P034) } \end{array}$ |  | 6.0 | $\bigcirc$ | － | － | b．／d． |
| 125 V 直流分電盤 2 H （R42－P060） |  | 6.0 | $\bigcirc$ | － | － | b．／d． |
| 非常用ディーゼル発電機 2 A シリコン整 流器盤 （H21－P270A） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| $\qquad$ |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 非常用ディーゼル発電機 2 A 自動電圧調 整器盤 （H21－P272A） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 非常用ディーゼル発電機 2 A 補機制御盤 （H21－P273A） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 非常用ディーゼル発電機 2A 制御盤 （H21－P274A） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b．／d． |
| 非常用ディーゼル発電機 2A NGR 盤 （H21－P275A） |  | 6.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 非常用ディーゼル発電機 2A SCT 盤 （H21－P276A） |  | 6.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |

表2－3 被水評価結果（ $21 / 29$ ）

| 防護すべき設備 | 設置 <br> 建屋 | 設置高さ <br> 0 ．P． <br> （m） | 被水影響＊${ }^{\text {c }}$ |  |  | 被水影響評価判定基準＊2 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  | 想定 <br> 破損 | $\begin{gathered} \text { 消火 } \\ \text { 水 } \end{gathered}$ | 地震 <br> 起因 |  |
| 非常用ディーゼル発電機 2A PPT 盤 （H21－P277A） | 原子炉建屋付属棟 | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 非常用ディーゼル発電機 2A PT－CT 盤 （H21－P278A） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 清水加熱器（A） （R43－B002A） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 潤滑油加熱器（A） （R43－B101A） |  | 6.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 非常用ディーゼル発電機（A） （R43－C001A） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b．／d． |
| 非常用ディーゼル機関（A） （R43－C002A） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b．／d． |
| 清水加熱器ポンプ（A） （R43－C003A） |  | 6.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 潤滑油プライミングポンプ（A） （R43－C100A） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 機関付動弁注油電動ポンプ（A） （R43－C101A） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 燃料移送ポンプ（A） （R43－C200A） | 軽油外 クエリア | 9． 5 | $\bigcirc$ | － | － | b．／d． |
| 燃料デイタンク油面 （R43－LIS205A） | 原子炉建屋付属棟 | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 機関付動弁注油ポンプ（A）出口圧力ス イッチ <br> （R43－PIS117A） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 機関過速度（A）ポジションスイッチ （R43－PoS259A） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| $\begin{aligned} & \text { 燃料ハンドル停止位置 (A) ポジション } \\ & \text { スイッチ } \\ & (\mathrm{R} 43-\mathrm{PoS} 261 \mathrm{~A}) \\ & \hline \end{aligned}$ |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 機関付清水ポンプ（A）出口圧力スイッ于 <br> （R43－PS053A－1） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 機関付清水ポンプ（A）出口圧力スイッ于 (R43-PS053A-2) |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 機関（A）入口潤滑油圧力スイッチ （R43－PS107A－1） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 機関（A）入口潤滑油圧力スイッチ （R43－PS107A－2） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 非常用 $D / G(A)$ 速度検出器 （R43－SE345A） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |

表 2－3 被水評価結果（ $22 / 29$ ）

| 防護すべき設備 | 設置 <br> 建屋 | 設置高さ 0 ．P． <br> （m） | 被水影響＊1 |  |  | 被水影響評価判定基準＊2 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  | 想定 <br> 破損 | 消火 <br> 水 | 地震 <br> 起因 |  |
| D／G（A）第一始動弁 （R43－S0－F308A） | 原子炉 <br> 建屋付 <br> 属棟 | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| D／G（A）第二始動弁 （R43－S0－F311A） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| D／G（A）第一停止弁 （R43－S0－F317AX） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| D／G（A）第二停止弁 （R43－S0－F317AY） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 機関（A）出ロディーゼル泠却水温度ス イッチ (R43-TS055A) |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 潤滑油プライミングポンプ（A）入口温度スイッチ <br> （R43－TS111A） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 非常用ディーゼル発電機 $2 B$ シリコン整流器盤 (H21-P270B) |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 非常用ディーゼル発電機 2B 界磁調整器盤 (H21-P271B) |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 非常用ディーゼル発電機 $2 B$ 自動電圧調整器盤 (H21-P272B) |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 非常用ディーゼル発電機 $2 B$ 補機制御盤 （H21－P273B） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 非常用ディーゼル発電機 2 B 制御盤 （H21－P274B） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b．／d． |
| 非常用ディーゼル発電機 2B NGR 盤 （H21－P275B） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 非常用ディーゼル発電機 2B SCT 盤 （H21－P276B） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 非常用ディーゼル発電機 2B PPT 盤 （H21－P277B） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 非常用ディーゼル発電機 2B PT－CT 盤 （H21－P278B） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 清水加熱器（B） （R43－B002B） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 潤滑油加熱器（B） （R43－B101B） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 非常用ディーゼル発電機（B） （R43－C001B） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b．／d． |
| 非常用ディーゼル機関（B） （R43－C002B） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b．／d． |

表 2－3 被水評価結果（ $23 / 29$ ）

| 防護すべき設備 | 設置建屋 | 設置高さ 0 ． P ． <br> （m） | 被水影響＊1 |  |  | 被水影響評価判定基準＊2 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  | 想定 <br> 破損 | 消火 <br> 水 | 地震 <br> 起因 |  |
| 清水加熱器ポンプ（B） （R43－C003B） | 原子炉建屋付属棟 | 6.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 潤滑油プライミングポンプ（B） （R43－C100B） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 機関付動弁注油電動ポンプ（B） （R43－C101B） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 燃料移送ポンプ（B） (R43-C200B) | 軽油外 クェリア | 9． 5 | $\bigcirc$ | － | － | b．／d． |
| 燃料デイタンク油面 （R43－LIS205B） | 原子炉建屋付属棟 | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 機関付動弁注油ポンプ（B）出口圧力ス イッチ （R43－PIS117B） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 機関過速度（B）ポジションスイッチ （R43－PoS259B） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 燃料ハンドル停止位置（B）ポジション スイッチ (R43-PoS261B) |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 機関付清水ポンプ（B）出口圧カスイッ于 <br> （R43－PS053B－1） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 機関付清水ポンプ（B）出口圧カスイッ于 <br> （R43－PS053B－2） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 機関（B）入口潤滑油圧カスイッチ （R43－PS107B－1） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 機関（B）入口潤滑油圧力スイッチ （R43－PS107B－2） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 非常用 $D / G(B)$ 速度検出器 （R43－SE345B） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| D／G（B）第一始動弁 （R43－S0－F308B） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| D／G（B）第二始動弁 （R43－S0－F311B） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| D／G（B）第一停止弁 （R43－S0－F317BX） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| D／G（B）第二停止弁 （R43－S0－F317BY） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 機関（B）出ロディーゼル泠却水温度ス イッチ （R43－TS055B） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 潤滑油プライミングポンプ（B）入口温度スイッチ <br> （R43－TS111B） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |

表 2－3 被水評価結果（ $24 / 29$ ）

| 防護すべき設備 | 設置 <br> 建屋 | 設置高さ 0 ．P． （m） | 被水影響＊1 |  |  | 被水影響評価判定基準＊2 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  | 想定 <br> 破損 | 消火 水 | $\begin{aligned} & \text { 地震 } \\ & \text { 起因 } \\ & \hline \end{aligned}$ |  |
| HPCS 系非常用ディーゼル発電機シリ コン整流器盤 （H21－P280） | 原子炉 <br> 建屋付 <br> 属棟 | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| HPCS 系非常用ディーゼル発電機界磁調整器盤 (H21-P281) |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| HPCS 系非常用ディーゼル発電機自動電圧調整器盤 (H21-P282) |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| HPCS 系非常用ディーゼル発電機補機制御盤 (H21-P283) |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| HPCS 系非常用ディーゼル発電機 制御盤 <br> （H21－P284） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b．／d． |
| HPCS 系非常用ディーゼル発電機 NGR盤 <br> （H21－P285） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| HPCS 系非常用ディーゼル発電機 PPT盤 <br> （H21－P287） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| HPCS 系非常用ディーゼル発電機 SCT盤 <br> （H21－P286） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| HPCS 系非常用ディーゼル発電機 PT－ CT 盤 <br> （H21－P288） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 清水加熱器 （R44－B002） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 潤滑油加熱器 （R44－B101） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 高圧炉心スプレイ系ディーゼル発電機 （R44－C001） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b．／d． |
| 高圧炉心スプレイ系ディーゼル機関 （R44－C002） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b．／d． |
| 清水加熱器ポンプ （R44－C003） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 潤滑油プライミングポンプ （R44－C100） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 潤滑油補給ポンプ （R44－C104） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 燃料移送ポンプ <br> （R44－C200） | 軽油多 クエリア | 9． 5 | $\bigcirc$ | － | － | b．／d． |

表 2－3 被水評価結果（ $25 / 29$ ）

| 防護すべき設備 | 設置建屋 | 設置高さ 0 ． P ． <br> （m） | 被水影響＊1 |  |  | 被水影響評価判定基準＊2 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  | 想定 <br> 破損 | $\begin{gathered} \hline \text { 消火 } \\ \text { 水 } \\ \hline \end{gathered}$ | $\begin{aligned} & \text { 地震 } \\ & \text { 起因 } \\ & \hline \end{aligned}$ |  |
| オイルパン油面スイッチ （R44－LIS101） | 原子炉建屋付属棟 | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 潤滑油補給タンク油面スイッチ （R44－LIS120） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 燃料デイタンク油面 （R44－LIS205） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 機関過速度ポジションスイッチ （R44－PoS259） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| ```燃料ハンドル停止位置ポジションスイ ッチ (R44-PoS261)``` |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 機関付清水ポンプ出ロ圧カスイッチ （R44－PS053－1） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 機関付清水ポンプ出口圧カスイッチ （R44－PS053－2） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 機関入口润滑油圧カスイッチ （R44－PS114－1） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 機関入口潤滑油圧カスイッチ （R44－PS114－2） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 非常用 D／G（HPCS）速度検出器 （R44－SE345） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| HPCSD／G 第一始動弁 （R44－S0－F308） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| $\mathrm{HPCSD} / \mathrm{G}$ 第二始動弁 （R44－S0－F311） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| HPCSD／G 第一停止弁 （R44－S0－F317X） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| $\mathrm{HPCSD} / \mathrm{G}$ 第二停止弁 （R44－S0－F317Y） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 機関出ロディーゼル泠却水温度スイッ于 <br> （R44－TS055） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 潤滑油プライミングポンプ入口温度ス $\begin{aligned} & \text { イッチ } \\ & \text { (R44-TS106) } \end{aligned}$ |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 格納容器内雰囲気モニタ系（A）D／W サ ンプル入口隔離弁 （T48－S0－F733） | 原子炉 <br> 建屋原 <br> 子炉棟 | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 格納容器内雰囲気モニタ系（A）D／W サ ンプル戻り隔離弁 (T48-S0-F734) |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 格納容器内雰囲気モニタ系（B）D／W サ ンプル入口隔離弁 （T48－S0－F737） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |

表 2－3 被水評価結果（26／29）

| 防護すべき設備 | 設置建屋 | 設置高さ 0 ．P． <br> （m） | 被水影響＊1 |  |  | 被水影響評価判定基準＊2 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  | 想定 <br> 破損 | 消火 <br> 水 | 地震 <br> 起因 |  |
| 格納容器内雰囲気モニタ系（B）D／W サ ンプル戻り隔離弁 <br> （T48－S0－F738） | 原子炉 <br> 建屋原 <br> 子炉棟 | 15.0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| 格納容器内雰囲気モニタ系（A）S／C サ ンプル入口隔離弁 （T48－S0－F741） |  | －8．1 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| 格納容器内雰囲気モニタ系（A）S／C サ ンプル戻り隔離弁 <br> （T48－S0－F742） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| 格納容器内雾囲気モニタ系（A）ドレ ン隔離弁 (T48-S0-F744) |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| 格納容器内雰囲気モニタ系（B）S／C サ ンプル入口隔離弁 （T48－S0－F747） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| 格納容器内雾囲気モニタ系（B）S／C サ ンプル戻り隔離弁 （T48－S0－F748） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| 格納容器内雾囲気モニタ系（B）ドレ ン隔離弁 <br> （T48－S0－F750） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | b． |
| 気体廃棄物処理設備エリア排気放射線 $\begin{aligned} & \text { モニタ (B) } \\ & \text { (D11-RE012B) } \end{aligned}$ | タービン <br> 建屋 | 7.6 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | b． |
| 気体廃棄物処理設備エリア排気放射線 $\begin{aligned} & \text { モニタ (D) } \\ & \text { (D11-RE012D) } \end{aligned}$ |  | 15.0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | b． |
| RCIC 蒸気供給ライン分離弁 （E51－F082） | 原子炉建屋原子炉棟 | 6． 0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | d． |
| 高圧代替注水系注入弁 （E61－F003） |  | －0．8 | $\bigcirc$ | － | － | d． |
| 高圧代替注水系タービン止め弁 （E61－F050） |  | －0．8 | $\bigcirc$ | － | － | d． |
| 高圧代替注水系蒸気供給ライン分離弁 （E61－F064） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | d． |
| 復水移送ポンプ（A） （P13－C001A） |  | －0． 8 | $\bigcirc$ | － | － | d． |
| 復水移送ポンプ（B） （P13－C001B） |  | －0． 8 | $\bigcirc$ | － | － | d． |
| 復水移送ポンプ（C） （P13－C001C） |  | －0． 8 | $\bigcirc$ | － | － | d． |
| 燃料プール補給水系ポンプ吸込弁 （P15－F001） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | d． |

表 2－3 被水評価結果（27／29）

| 防護すべき設備 | 設置 <br> 建屋 | 設置高さ 0 ．P． （m） | 被水影響＊1 |  |  | 被水影響評価判定基準＊2 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  | 想定 <br> 破損 | $\begin{gathered} \text { 消火 } \\ \text { 水 } \\ \hline \end{gathered}$ | 地震 <br> 起因 |  |
| フィルタ装置出口水素濃度計サンプリ ングラック (H22-P384) | 原子炉建屋原子炉棟 | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | d． |
| 原子炉建屋内水素モニタ（A）水素濃度検出器 <br> （T71－H2E101A） |  | 33.2 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | d． |
| 原子炉建屋内水素モニタ（B）水素濃度検出器 <br> （T71－H2E101B） |  | 33． 2 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | d． |
| 原子炉建屋内水素モニタ中小区画水素濃度検出器（バルブラッピング室） <br> （T71－H2E201） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | d． |
| 原子炉建屋内水素モニタ中小区画水素濃度検出器（パーソナルエアロック前室） <br> （T71－H2E202） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | d． |
| 原子炉建屋内水素モニタ中小区画水素 濃度検出器（C R D 補修室） （T71－H2E203） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | d． |
| 原子炉建屋内水素モニタ中小区画水素濃度検出器（計装ペネトレーション室） （T71－H2E204） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | d． |
| 原子炉建屋内水素モニタ中小区画水素濃度検出器（トーラス室） (T71-H2E205) |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | d． |
| 代替原子炉再循環ポンプトリップ遮断器（A） | 原子炉 <br> 建屋付 <br> 属棟 | －0． 8 | $\bigcirc$ | － | － | d． |
| 代替原子炉再循環ポンプトリップ遮断器（B） |  | －0．8 | $\bigcirc$ | － | － | d． |
| 耐圧強化ベント系放射線モニタ (D11-RE019A) | 廃棄物 <br> 処理 <br> エリア <br> （管理 <br> 区域） | 27.2 | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | d． |
| 耐圧強化ベント系放射線モニタ （D11－RE019B） |  | 27． 2 | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | d． |
| 使用済燃料プール上部空間放射線モニ夕（低線量） <br> （D21－RE043） | 原子炉建屋原子炉棟 | 33.2 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | d． |
| 使用済燃料プール上部空間放射線モニ夕（高線量） <br> （D21－RE044） |  | 33.2 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | d． |

表 2－3 被水評価結果（28／29）

| 防護すべき設備 | 設置 <br> 建屋 | 設置高さ 0 ．P． <br> （m） | 被水影響＊${ }^{\text {1 }}$ |  |  | 被水影響評価判定基準＊2 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  | 想定 <br> 破損 | $\begin{gathered} \hline \text { 消火 } \\ \text { 水 } \\ \hline \end{gathered}$ | 地震 <br> 起因 |  |
| フィルタ装置出口放射線モニタ（A） （T63－RE009A） | 原子炉建屋付属棟 | 24.8 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | d． |
| フィルタ装置出口放射線モニタ（B） （T63－RE009B） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | d． |
| 代替循環冷却ポンプ （E11－C002） | 廃棄物 <br> 処理 <br> エリア <br> （管理 <br> 区域） | －8． 1 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | d． |
| ドライウェルベント用出口隔離弁 （T48－F019） | 原子炉 <br> 建屋原 <br> 子炉棟 | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | d． |
| サプレッションチェンバベント用出口隔離弁 (T48-F022) |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | d． |
| 原子炉格納容器耐圧強化ベント用連絡配管隔離弁 <br> （T48－F043） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | d． |
| 原子炉格納容器耐圧強化ベント用連絡配管止め弁 <br> （T48－F044） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | － | － | d． |
| $\begin{aligned} & \hline \text { 原子炉格納容器フィルタベント系ベン } \\ & \text { トライン隔離开 (A) } \\ & \text { (T63-F001) } \end{aligned}$ |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | d． |
| 原子炉格納容器フィルタベント系ベン トライン隔離升（B） （T63－F002） |  | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | d． |
| $\begin{aligned} & \text { 6.9kV メタルクラッドスイッチギア } \\ & 6-2 G \\ & \text { (R22-P702) } \end{aligned}$ | 原子炉建屋付属棟 | 24.8 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | d． |
| パワーセン夕動力変圧器 6－2PC （R23－P101） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | d． |
| パワーセンタ動力変圧器 6－2PD （R23－P102） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | d． |
| $\begin{aligned} & 460 \mathrm{~V} \text { パワーセンタ } 4-2 \mathrm{G} \\ & \text { (R23-P702) } \end{aligned}$ |  | 24.8 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | d． |
| パワーセンタ動力変圧器 6－2PG （R23－P702） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | d． |

表 2－3 被水評価結果（ $29 / 29$ ）

| 防護すべき設備 | 設置 <br> 建屋 | 設置高さ 0 ．P． <br> （m） | 被水影響＊${ }^{\text {1 }}$ |  |  | 被水影響評価判定基準＊2 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  | 想定 <br> 破損 | $\begin{gathered} \text { 消火 } \\ \text { 水 } \end{gathered}$ | 地震 <br> 起因 |  |
| 460V 原子炉建屋 モータコントロール センタ 2G－1 <br> （R24－P702－1） | 原子炉建屋付 <br> 属棟 | 24.8 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | d． |
| 460V 原子炉建屋 モータコントロール センタ 2G－2 <br> （R24－P702－2） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | d． |
| 460V 原子炉建屋 交流電源切替盤 2G （R24－P705） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | d． |
| 250V 蓄電池 | 制御建屋 | 1.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | d． |
| 250V 直流主母線盤（パワーセンタ） （R42－P042） |  | 1.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | d． |
| 250V 充電器盤 (R42-P043) |  | 1.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | d． |
| 250V直流主母線盤（モータコントロー ルセンタ） <br> （R42－P044） |  | 1.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | d． |
| 中央制御室 120 V 交流分電盤 $2 \mathrm{~A}-1$ （R47－P051－1） |  | 8.0 | $\bigcirc$ | － | － | d． |
| 120V 原子炉建屋交流電源切替盤 2 G （R47－P701） | 原子炉 <br> 建屋付 <br> 属棟 | 24.8 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | d． |
| 中央制御室 120 V 交流分電盤 2 G （R47－P752） | 原子炉 <br> 建屋原 <br> 子炉棟 | 22.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | d． |
| 125V 代替蓄電池 |  | 19.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | d． |
| 125V 代替充電器盤 （R71－P021） | 制御建屋 | 8 | － | $\bigcirc$ | － | d． |
| 主蒸気逃がし安全弁用可搬型蓄電池 |  | 19.5 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － | d． |
| 上記以外の防護すべき設備 | － | － | － | － | － | a．／c． |

注記 $* 1: ~-~: ~$ 被水評価において，機能喪失する設備。
一：被水評価において，被水影響がない設備。
＊2：欄内の記載は，「2．2 被水影響に対する評価」のらち「（2）判定基準」によ る。

## 2.3 蒸気影響に対する評価

（1）評価方法
発生を想定する蒸気が，防護すべき設備に与える影響を評価する。
蒸気影響を及ぼす可能性のある高温配管は，添付書類「VI－1－1－8－3 溢水評価条件の設定」にて抽出された高エネルギ配管のらち，「（a）評価対象系統につい て」にて示す漏えい蒸気から防護すべき設備に対する影響を評価する。
（a）評価対象系統について
蒸気影響を評価する系統の抽出については，防護すべき設備が設置されてい る建屋内にある高エネルギ配管のうち，配管内に流れる溢水源が蒸気の状態で ある系統について抽出する。

- 主蒸気系
- 給水系
- 原子炉隔離時冷却系
- 原子炉冷却材浄化系
- 床ドレン・化学廃液系
- 給水加熱器ドレン系
- 加熱蒸気及び復水戻り系
- タービン潤滑油系
- 高圧油圧系
（b）蒸気拡散影響に対する評価
安全解析にて実施する主蒸気配管破断事故による影響評価に包含される系統については，建設時に設定した環境条件が蒸気影響を考慮した条件となっ ていることから，溢水影響評価における蒸気影響に対する評価は，建設時に設定した各建屋の環境条件に適合していることを添付書類「VI－1－1－6 安全設備及び重大事故等対処設備が使用される条件の下における健全性に関する説明書」にて確認する。

また，加熱蒸気及び復水戻り系については，添付書類「VI－1－1－8－3 溢水評価条件の設定」において評価範囲とした原子炉建屋付属棟，原子炉建屋付属棟 （廃重物処理エリア）（管理区域）及びタービン建屋において評価を実施し，加熱蒸気及び復水戻り系の温度がそのまま区画内を充満することとして蒸気影響を評価する。
（2）判定基準
蒸気影響に関する判定基準を以下に示す。
a．漏えい蒸気による環境条件（温度及び湿度）が，試験又は机上評価によって設備の健全性が確認されている条件を超えないこと。
b．防護すべき設備のうち設計基準事故対処設備等については，多重性又は多様性を有しており，各々が同時に溢水の影響を受けないような別区画に設置さ れ，同時に要求される機能を損なうことのないこと。その際，溢水の影響によ り原子炉に外乱が及び，かつ，安全保護系，原子炉停止系の作動を要求される場合には，その溢水の影響を考慮した上で，安全評価指針に基づき必要な機器 の単一故障を考慮し，発生が想定される運転時の異常な過渡変化又は設計基準事故について安全解析を行うこと。
c．実機での蒸気条件を考慮しても，要求される機能を損なわないことを試験に より確認した保護カバーやパッキン等による蒸気防護措置がなされていること。
d．防護すべき設備のうち重大事故防止設備については，蒸気影響により設計基準対象施設の安全機能と同時にその機能が損なわれるおそれのないこと，重大事故等対処設備であって重大事故防止設備ではない設備は，修復性等も考慮の上，できる限り内部溢水に対する頑健性を確保すること及び設計基準対処施設 の機能に期待せずに，重大事故等対処設備によりプラントの安全性に関する主要な機能（未臨界移行，燃料冷却，格納容器除熱及び使用済燃料プール注水） が喪失することがないこと。
（3）評価結果
蒸気漏えい発生区画内での漏えい蒸気による影響，区画間を拡散する漏えい蒸気による影響及び漏えい蒸気の直接噴出による影響に対し，防護すべき設備は，判定基準のいずれかを満足することから，要求される機能を損ならおそれはない。具体的な評価結果を表2－4に示す。

表 2－4 蒸気影響評価結果（ $1 / 7$ ）

| 防護すべき設備 | 設置 <br> 建屋 | 設置高さ 0 ．P． <br> （m） | 蒸気影響＊1 |  |  | 蒸気影響評価判定基準＊${ }^{2}$ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  | 想定 <br> 破損 | $\begin{gathered} \hline \text { 消火 } \\ \text { 水 } \\ \hline \end{gathered}$ | 地震 <br> 起因 |  |
| RCIC 注入弁 （E51－F003） | 原子炉建屋原子炉棟 | －8． 1 | － | － | $\bigcirc$ | b．／d． |
| 復水貯蔵タンク水位レベルスイッ于 (E22-LS011A) | 復水貯 | 9． 5 | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | b． |
| 復水貯蔵タンク水位レベルスイッ于 <br> （E22－LS011B） | 师 | 9． 5 | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | b． |
| ほう酸水注入系ポンプ（A） （C41－C001A） | 原子炉 | 22.5 | － | － | $\bigcirc$ | b．／d． |
| ほう酸水注入系ポンプ（B） （C41－C001B） | 子炉棟 | 22.5 | － | － | $\bigcirc$ | b．／d． |
| FCS SCR 盤 ESS－II （H21－P095B） | 原子炉建屋付属棟 | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| CAMS ヒータ制御盤（B） （H21－P384B） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 原子炉補機（B）室送風機（A） （V12－C001A） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 原子炉補機（B）室送風機（B） （V12－C001B） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 原子炉補機（B）室排風機（A） （V12－C002A） |  | 19.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 原子炉補機（B）室排風機（B） （V12－C002B） |  | 19.5 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RCW ポンプ（B）室空調機（A） （V12－D101A） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RCW ポンプ（B）室空調機（B） （V12－D101B） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 原子炉補機（B）室給気温度 （V12－TE002） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| D／G（B）室温度 （V12－TIS004） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| D／G（B）室温度 （V12－TIS005） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 原子炉補機冷却水ポンプ（B） （P42－C001B） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | b．／d． |
| 原子炉補機泠却水ポンプ（D） （P42－C001D） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | b．／d． |
| $\begin{aligned} & \text { D/G RCW 差圧スイッチ (B-1) } \\ & \text { (P42-dPS083B-1) } \end{aligned}$ |  | 6.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |

表 2－4 蒸気影響評価結果 $(2 / 7)$

| 防護すべき設備 | 設置 <br> 建屋 | 設置高さ 0 ．P． <br> （m） | 蒸気影響＊${ }^{\text {c }}$ |  |  | 蒸気影響評価判定基準＊2 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  | 想定 <br> 破損 | $\begin{gathered} \text { 消火 } \\ \text { 水 } \\ \hline \end{gathered}$ | $\begin{aligned} & \text { 地震 } \\ & \text { 起因 } \end{aligned}$ |  |
| D／G RCW 差圧スイッチ（B－2） （P42－dPS083B－2） | 原子炉建屋付属棟 | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RCW 熱交換器（B）冷却水出口弁 （P42－F004B） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RCW 熱交換器（D）泠却水出口弁 （P42－F004D） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 非常用 $D / G(B)$ 冷却水出口弁（B） （P42－F031B） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 非常用 D／G（B）冷却水出口弁（D） （P42－F031D） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| HECW 冷凍機（B）冷却水圧力調節弁 (P42-F036B) |  | 24.8 | － | － | － | b． |
| HECW 冷凍機（D）冷却水圧力調節弁 (P42-F036D) |  | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RCW 常用泠却水供給側分離弁（B） (P42-F091B) |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RCW B 系 冷却水供給圧力 （P42－PT004B） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RSW ストレーナ（B）差圧 （P45－dPT002B） |  | －8．1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RSW ストレーナ（D）差圧 （P45－dPT002D） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RSW ストレーナ（B）旋回弁 （P45－F004B） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| RSW ストレーナ（D）旋回弁 （P45－F004D） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| $\begin{aligned} & \text { RSW ストレーナ (B)ブロー弁 } \\ & \text { (P45-F012B) } \end{aligned}$ |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| $\begin{aligned} & \text { RSW ストレーナ (D) ブロー弁 } \\ & \text { (P45-F012D) } \end{aligned}$ |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 換気空調補機非常用冷却水系冷凍機（B）制御盤 ESS－II (H21-P301B) |  | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 換気空調補機非常用泠却水系泠凍機（D）制御盤 ESS－II (H21-P301D) |  | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 換気空調補機非常用冷却水系泠水ポンプ（B） <br> （P25－C001B） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 換気空調補機非常用冷却水系冷水ポンプ（D） <br> （P25－C001D） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |

表 2－4 蒸気影響評価結果（ $3 / 7$ ）

| 防護すべき設備 | 設置 <br> 建屋 | 設置高さ 0 ．P． <br> （m） | 蒸気影響＊1 |  |  | $\begin{gathered} \text { 蒸気影響 } \\ \text { 評価判定 } \\ \text { 基準 } * 2 \end{gathered}$ |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  | 想定 <br> 破損 | $\begin{gathered} \text { 消火 } \\ \text { 水 } \\ \hline \end{gathered}$ | $\begin{aligned} & \text { 地震 } \\ & \text { 起因 } \end{aligned}$ |  |
| 換気空調補機非常用冷却水系冷凍機（B） (P25-D001B) | 原子炉建屋付属棟 | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 換気空調補機非常用冷却水系冷凍機（D） (P25-D001D) |  | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| HECW 冷水往還差圧（B） （P25－dPT008B） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| HECW（B）往還差圧調節弁 （P25－F014B） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| HECW 冷涷機（B）泠水出口流量 （P25－FIS002B） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| HECW 冷涷機（D）冷水出口流量 （P25－FIS002D） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| HECW 冷水還温度（B） （P25－TE005B） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| $\begin{aligned} & \text { 6.9kV メタルクラッドスイッチ } \\ & \text { ギア6-2D } \\ & \text { (R22-P102) } \end{aligned}$ |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | b．／d． |
| $\begin{aligned} & \text { 460V パワーセンタ 4-2D } \\ & \text { (R23-P102) } \end{aligned}$ |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | b．／d． |
| $\begin{aligned} & 460 \mathrm{~V} \text { 原子炉建屋 モータコント } \\ & \text { ロールセンタ 2D-1 } \\ & \text { (R24-P108) } \end{aligned}$ |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | b．／d． |
| $\begin{aligned} & 460 \mathrm{~V} \text { 原子炉建屋 モータコント } \\ & \text { ロールセンタ 2D-2 } \\ & \text { (R24-P109) } \end{aligned}$ |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | b．／d． |
| $\begin{aligned} & 460 \mathrm{~V} \text { 原子炉建屋 モータコント } \\ & \text { ロールセンタ 2D-3 } \\ & \text { (R24-P110) } \end{aligned}$ |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | b．／d． |
| $\begin{aligned} & 460 \mathrm{~V} \text { 原子炉建屋 モータコント } \\ & \text { ロールセンタ 2D-4 } \\ & \text { (R24-P111) } \end{aligned}$ |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | b．／d． |
| $\begin{aligned} & 460 \mathrm{~V} \text { 原子炉建屋 モータコント } \\ & \text { ロールセンタ 2D-5 } \\ & \text { (R24-P112) } \end{aligned}$ |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | b．／d． |
| 非常用ディーゼル発電機 2B シリ コン整流器盤 （H21－P270B） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 非常用ディーゼル発電機 $2 B$ 界磁調整器盤 (H21-P271B) |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 非常用ディーゼル発電機 2 B 自動電圧調整器盤 (H21-P272B) |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |

表 2－4 蒸気影響評価結果（4／7）

| 防護すべき設備 | 設置 <br> 建屋 | 設置高さ <br> 0 ．P． <br> （m） | 蒸気影響＊1 |  |  | 蒸気影響評価判定基準＊2 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  | 想定 <br> 破損 | $\begin{gathered} \text { 消火 } \\ \text { 水 } \\ \hline \end{gathered}$ | $\begin{aligned} & \text { 地震 } \\ & \text { 起因 } \end{aligned}$ |  |
| 非常用ディーゼル発電機 2B 補機制御盤 (H21-P273B) | 原子炉建屋付属棟 | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 非常用ディーゼル発電機 2B 制御盤 <br> （H21－P274B） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | b．／d． |
| 非常用ディーゼル発電機 2B NGR盤 <br> （H21－P275B） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 非常用ディーゼル発電機 2B SCT盤 <br> （H21－P276B） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 非常用ディーゼル発電機 2B PPT盤 <br> （H21－P277B） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| ```非常用ディーゼル発電機 2B PT- CT 盤 (H21-P278B)``` |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 清水加熱器（B） （R43－B002B） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 潤滑油加熱器（B） （R43－B101B） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 非常用ディーゼル発電機（B） （R43－C001B） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b．／d． |
| 非常用ディーゼル機関（B） （R43－C002B） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b．／d． |
| 清水加熱器ポンプ（B） （R43－C003B） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 潤滑油プライミングポンプ（B） （R43－C100B） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 機関付動弁注油電動ポンプ（B） （R43－C101B） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 燃料デイタンク油面 （R43－LIS205B） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 機関付動弁注油ポンプ（B）出口圧カスイッチ （R43－PIS117B） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 機関過速度（B）ポジションスイ ッチ <br> （R43－PoS259B） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 燃料ハンドル停止位置（B）ポジ $\begin{aligned} & \text { ションスイッチ } \\ & \text { (R43-PoS261B) } \\ & \hline \end{aligned}$ |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| ```機関付清水ポンプ(B)出口圧力 スイッチ (R43-PS053B-1)``` |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |

表 2－4 蒸気影響評価結果（5／7）

| 防護すべき設備 | 設置 <br> 建屋 | 設置高さ <br> 0 ．P． <br> （m） | 蒸気影響＊1 |  |  | 蒸気影響評価判定基準＊2 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  | 想定破損 | $\begin{gathered} \text { 消次 } \\ \text { 水 } \\ \hline \end{gathered}$ | $\begin{aligned} & \text { 地震 } \\ & \text { 起因 } \end{aligned}$ |  |
| ```機関付清水ポンプ (B) 出口圧力 スイッチ (R43-PS053B-2)``` | 原子炉建屋付属棟 | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 機関（B）入口潤滑油圧力スイッ于 <br> （R43－PS107B－1） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 機関（B）入口潤滑油圧力スイッ チ <br> （R43－PS107B－2） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 非常用 $D / G(B)$ 速度検出器 （R43－SE345B） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| D／G（B）第一始動弁 （R43－S0－F308B） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| D／G（B）第二始動弁 （R43－S0－F311B） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| D／G（B）第一停止弁 （R43－S0－F317BX） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| D／G（B）第二停止弁 （R43－S0－F317BY） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 機関（B）出ロディーゼル泠却水温度スイッチ (R43-TS055B) |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 潤滑油プライミングポンプ（B）入口温度スイッチ （R43－TS111B） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | b． |
| 気体廃棄物処理設備エリア排気放射線モニタ（B） (D11-RE012B) | タービン建 <br> 屋 | 7.6 | $\bigcirc$ | － | － | c． |
| 気体廃棄物処理設備エリア排気放射線モニタ（D） (D11-RE012D) |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | － | c． |
| 復水移送ポンプ（A） （P13－C001A） | 原子炉建屋原子炉棟 | －0． 8 | － | － | $\bigcirc$ | d． |
| 復水移送ポンプ（B） （P13－C001B） |  | －0． 8 | － | － | $\bigcirc$ | d． |
| 復水移送ポンプ（C） （P13－C001C） |  | －0． 8 | － | － | $\bigcirc$ | d． |
| 代替循環冷却ポンプ出口圧力 （E11－PT021） | 廃棄物処理エリア （管理区域） | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | d． |
| 代替循環冷却ポンプ出口流量 （E11－FT022） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | d． |

表 2－4 蒸気影響評価結果（ $6 / 7$ ）

| 防護すべき設備 | 設置 <br> 建屋 | 設置高さ 0 ．P． <br> （m） | 蒸気影響＊1 |  |  | 蒸気影響評価判定基準＊2 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  | 想定 <br> 破損 | $\begin{gathered} \hline \text { 消火 } \\ \text { 水 } \\ \hline \end{gathered}$ | 地震 <br> 起因 |  |
| フィルタ装置出口水素濃度計サ $\begin{aligned} & \text { ンプリングラック } \\ & \text { (H22-P384) } \end{aligned}$ | 原子炉建屋原子炉棟 | 22.5 | － | － | $\bigcirc$ | d． |
| 復水貯蔵タンク水位 （P13－LT005） | 復水貯蔵 タンクエリア | 6.95 | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | d． |
| RCW B 系 系統流量 （P42－FT006B） | 原子炉建屋付属棟 | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | d． |
| 代替 HPIN 窒素ガス供給止め弁 <br> （B）入口圧力 <br> （P54－PT101B） |  | 15.0 | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | d． |
| 原子炉建屋内水素モニタ中小区画水素濃度検出器（バルブラッ ピング室） <br> （T71－H2E201） | 原子炉建屋原子炉 <br> 棟 | 15 | － | － | $\bigcirc$ | d． |
| 原子炉建屋内水素モニタ中小区画水素濃度検出器（パーソナル エアロック前室） (T71-H2E202) |  | 15 | － | － | $\bigcirc$ | d． |
| 原子炉建屋内水素モニタ中小区画水素濃度検出器（CRD補修室） <br> （T71－H2E203） |  | 6 | － | － | $\bigcirc$ | d． |
| 原子炉建屋内水素モニタ中小区画水素濃度検出器（計装ペネト レーション室） <br> （T71－H2E204） |  | 15 | － | － | $\bigcirc$ | d． |
| 耐圧強化ベント系放射線モニタ （D11－RE019A） | 廃棄物処理エリア （管理区域） | 27.2 | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | d． |
| 耐圧強化ベント系放射線モニタ （D11－RE019B） |  | 27． 2 | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | d． |
| 代替循環冷却ポンプ （E11－C002） |  | －8． 1 | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | d． |
| ```6.9kV メタルクラッドスイッチ ギア 6-2G (R22-P702)``` | 原子炉建屋付属棟 | 24.8 | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | d． |
| パワーセンタ動力変圧器 6－2PD （R23－P102） |  | 6． 0 | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | d． |
| $\begin{aligned} & 460 \mathrm{~V} \text { パワーセンタ } 4-2 \mathrm{G} \\ & \text { (R23-P702) } \end{aligned}$ |  | 24.8 | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | d． |
| パワーセンタ動力変圧器 6－2PG （R23－P702） |  | 24.8 | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | d． |

表 2－4 蒸気影響評価結果（7／7）

| 防護すべき設備 | 設置 <br> 建屋 | 設置高さ <br> 0 ．P． <br> （m） | 蒸気影響＊1 |  |  | 蒸気影響評価判定基準＊2 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  |  | 想定 <br> 破損 | $\begin{gathered} \text { 消火 } \\ \text { 水 } \\ \hline \end{gathered}$ | $\begin{aligned} & \text { 地震 } \\ & \text { 起因 } \end{aligned}$ |  |
| $\begin{aligned} & 460 \mathrm{~V} \text { 原子炉建屋 モータコント } \\ & \text { ロールセンタ } 2 \mathrm{G}-1 \\ & (\mathrm{R} 24-\mathrm{P} 702-1) \end{aligned}$ | 原子炉建屋付属棟 | 24.8 | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | d． |
| $\begin{aligned} & 460 \mathrm{~V} \text { 原子炉建屋 モータコント } \\ & \text { ロールセンタ } 2 \mathrm{G}-2 \\ & (\mathrm{R} 24-\mathrm{P} 702-2) \end{aligned}$ | 原子炉建屋付属棟 | 24.8 | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | d． |
| 460V 原子炉建屋 交流電源切替盤 $2 G$ <br> （R24－P705） | 原子炉建屋付属棟 | 24.8 | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | d． |
| 120 V 原子炉建屋交流電源切替盤 2G (R47-P701) | 原子炉建屋付属棟 | 24.8 | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ | d． |
| 中央制御室 120 V 交流分電盤 2G <br> （R47－P752） | 原子炉建屋原子炉棟 | 22.5 | － | － | $\bigcirc$ | d． |
| 上記以外の防護すべき設備 | － | － | － | － | － | a． |

注記＊1：：蒸気影響により，要求される機能を損ならおそれがある設備。
—：蒸気影響が，設備の健全性が確認された条件を超えず，蒸気による影響を受けない設備。
$* 2:$ 欄内の記載は，「 2.3 蒸気影響に対する評価」のうち「（2）判定基準」による。
2.4 使用済燃料プールの機能維持に関する溢水評価
（1）評価方法
基準地震動 S s による地震力によって生じる使用済燃料プールのスロッシング による使用済燃料プール水位の低下が，使用済燃料プールの泠却機能及び給水機能が確保でき，適切な水温及び遮蔽水位を維持する機能に与える影響を評価する。

スロッシングによって使用済燃料プール外へ流出する溢水等により，使用済燃料プールの泠却機能及び使用済燃料プールへの給水機能を有する系統の防護すべ き設備については，「2．1 没水影響に対する評価」及び「2．2 被水影響に対する評価」における溢水影響評価において，機能喪失しないことを確認している。

ここでは，基準地震動 S s におけるスロッシングによる使用済燃料プール等か らの溢水量がプール外に流出した際の使用済燃料プール水位を求め，プール泠却機能（保安規定で定めた水温 $65^{\circ} \mathrm{C}$ 以下）及び使用済燃料の遮蔽水位機能に必要な水位が確保されていることを確認する。
使用済燃料プールのスロッシングによる溢水量は，添付書類「VI－1－1－8－3 溢水評価条件の設定」にて算出した溢水量とする。また，水平 2 方向と鉛直方向の地震力を組み合わせた場合の溢水影響評価に与える影響について確認することと する。
（2）判定基準
使用済燃料プールの機能維持に関する判定基準を以下に示す。
a．スロッシング後の使用済燃料プール水位が，使用済燃料プールの泠却機能（水温 $65^{\circ} \mathrm{C}$ 以下）及び使用済燃料の放射線に対する遮蔽水位（使用済燃料を考慮し た使用済燃料プール水面の設計基準線量率（ $\leqq 0.05 \mathrm{mSv} / \mathrm{h}$ ）を満足する水位）を満足するために必要な水位を維持すること。
b。使用済燃料プールの泠却機能及び給水機能を有する系統の防護すべき設備が設置されている溢水防護区画において，スロッシングによる溢水等による水位が，防護すべき設備の機能喪失高さを上回らないこと。その際，溢水の流入状態，溢水源からの距離，人のアクセス等による一般的な水位変動を考慮し，発生した溢水による水位に対する 100 mm 以上の裕度が確保されていること。さらに，溢水防護区画への資機材の持ち込み等による床面積の影響を考慮すること。
（3）評価結果
スロッシング後の使用済燃料プール水位は，燃料体等からの放射線に対する遮蔽に必要な水位が維持されていることを確認した。また，スロッシング後の使用済燃料プール水位は，一時的にオーバーフロー水位を下回るが，プール水温が $65^{\circ} \mathrm{C}$ となるまでに使用済燃料プールの泠却機能及び使用済燃料プールへの給水

機能を有する系統による給水，冷却が可能であり，冷却機能維持への影響がない ことを確認した。使用済燃料プールのスロッシング後の評価結果を表2－5に，給水機能及び泠却機能に関する設備の評価結果は，「2．1．1 没水影響に対する評価」，「2．1．2 被水影響に対する評価」及び「2．1．3 蒸気影響に対する評価」 に示す。

表 2－5 スロッシング発生後の使用済燃料プール水位及び必要水位

| 初期プール水位（m） | 11.515 <br> $(0 . P .+32.895)$ |
| :--- | :---: |
| スロッシング発生後のプール水位＊1（m） <br> （使用済燃料プール単独のスロッシングを考慮した場合） | 10.995 <br> $(0 . P .+32.365)$ |
| スロッシング発生後のプール水位＊2（m） <br> （原子炉ウェル・DSピットのスロッシングも考慮した場合） | 10.995 <br> $(0 . P .+32.635)$ |
| プール泠却に必要な水位＊3（m） | 11.515 <br> $(0 . P .+32.895)$ |
| 遮蔽に必要な水位＊4（m） | 7.958 <br> $(0 . P .+29.338)$ |
| 評価結果 | O＊5 |

注記＊1：初期プール水位からの水位低下量（0．52m）は，溢水量（79m³）を使用済燃料プールの面積で除し，小数第 3 位を切り上げて算出した。な お，溢水量（ $79 \mathrm{~m}^{3}$ ）は，EW＋UD 方向（溢水量 $37 \mathrm{~m}^{3}$ ）とNS＋UD 方向（溢水量 $34 \mathrm{~m}^{3}$ ）の溢水量を足し合わせ，保守的に $79 \mathrm{~m}^{3}$ と設定した。
＊2：初期プール水位からの水位低下量（ 0.52 m ）は，溢水量（ $212 \mathrm{~m}^{3}$ ）を使用済燃料プール・原子炉ウェル・DS ピットの合計面積で除し，小数第3位を切り上げて算出した。なお，溢水量（ $212 \mathrm{~m}^{3}$ ）は，EW＋UD 方向 （溢水量 $97 \mathrm{~m}^{3}$ ）とNS＋UD 方向（溢水量 $95 \mathrm{~m}^{3}$ ）の溢水量を足し合わせ，保守的に $212 \mathrm{~m}^{3}$ と設定した。
＊3：保安規定で定められている，水温（ $65^{\circ} \mathrm{C}$ 以下）が保たれるために必要 な水位として，保守的にオーバーフロー水位を設定した。
＊4：使用済燃料を考慮した，使用済燃料プール水面の設計基準線量率（ $\leqq$ $0.05 \mathrm{mSv} / \mathrm{h})$ を満足する水位。
＊5：使用済燃料プール水温が $65^{\circ} \mathrm{C}$ となるまでに使用済燃料プールの泠却機能及び使用済燃料プールへの給水機能を有する系統による給水，冷却が可能であるため。

3．溢水防護区画を内包する建屋外からの流入防止
添付書類「VI－1－1－8－3 溢水評価条件の設定」にて設定した防護すべき設備を内包 するエリア外及び建屋外で発生を想定する溢水による防護すべき設備に対する影響を評価する。溢水防護区画を内包する建屋外からの流入防止に関するエリアの配置•接続概要を図 3－1 に示す。


図 3－1 エリアの配置•接続概要図
3.1 タービン建屋からの流入防止

3．1．1 タービン建屋（管理区域）からの流入防止
（1）評価方法
タービン建屋（管理区域）からの溢水が，防護すべき設備に対する影響を評価する。なお，タービン建屋（管理区域）に循環水系配管が設置されているこ とを考慮し，タービン建屋における事象進展を以下のとおり想定した。
a．地震により循環水系配管の伸縮継手部及び耐震B，Cクラス機器が破損し，溢水が発生する。
b．耐震B，Cクラス機器の破損による溢水は瞬時に滞留し，循環水系配管の伸縮継手部からの溢水は循環水ポンプ停止まで継続する。
c．地震に随伴し，津波が来襲することを考慮する。
（2）判定基準
タービン建屋（管理区域）内で発生を想定する溢水が，溢水防護区画を内包 する建屋である原子炉建屋付属棟及び制御建屋の開口部高さを超えて伝播する おそれがなく，溢水防護区画を内包する建屋内の防護すべき設備が要求される機能を損なうおそれがないこと。
（3）評価結果
タービン建屋（管理区域）内で発生する溢水水位を，添付書類「VI－1－1－8－3溢水評価条件の設定」のうち「2．3 地震起因による溢水」において設定される溢水量より算出した結果，タービン建屋（管理区域）における没水水位は，最地下階（復水器室，共通エリア）で 2.2 m となる。溢水経路上にある，原子炉建屋付属棟及び制御建屋との境界（貫通部等）に対しては，タービン建屋（管理区域）における没水水位との関係を考慮した溢水防護措置（水密扉の設置，配管等の貫通部への止水処置等）を講じているため，タービン建屋（管理区域） からの溢水による影響がないことを確認した。

表 3－1 にタービン建屋（管理区域）における評価結果を示す。

表 3－1 タービン建屋（管理区域）における評価結果

| 区画 |  | 溢水量 $\left(\mathrm{m}^{3}\right)$ <br> （1） | 滞留面積（ $\mathrm{m}^{2}$ ） <br> （2） | 没水水位 <br> （m） <br> （1）／（2） |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 名称 | 基準床レベル <br> （m） |  |  |  |
| 復水器室共通エリア | 0．P．＋0．8 | $6,003 * 1$ | 2，761．9 | 2.2 |

注記＊1：復水器廻りの掘込部の容積 $840 \mathrm{~m}^{3} を$ 除いた値。

## 3．1．2 タービン建屋（非管理区域）からの流入防止

（1）評価方法
タービン建屋（非管理区域）からの溢水が，防護すべき設備に対する影響を評価する。

タービン建屋（非管理区域）における溢水については，耐震 B，Cクラス設備の複数同時破損を考慮し，また，漏えい検知によりタービン補機冷却海水ポ ンプ停止及びタービン補機冷却海水ポンプ吐出弁閉止するまでの間に生じる溢水量を設定する。
（2）判定基準
タービン建屋（非管理区域）内で発生を想定する溢水が，溢水防護区画を内包する建屋である制御建屋の開口部高さを超えて伝播するおそれがなく，溢水防護区画を内包する建屋内の防護すべき設備が要求される機能を損なうおそれ がないこと。
（3）評価結果
タービン建屋（非管理区域）内で発生する溢水水位は，添付書類「VI－1－1－8－3溢水評価条件の設定」のうち「2．3 地震起因による溢水」において設定される溢水量より算出した結果，タービン建屋（非管理区域）における没水水位は，最地下階（タービン補機泠却水系熱交換器室・ポンプ室）で 2.1 m となる。溢水経路上にある，制御建屋との境界（貫通部等）に対しては，タービン建屋（非管理区域）における没水水位との関係を考慮した溢水防護措置（水密扉の設置，配管等の貫通部への止水処置等）を講じているため，タービン建屋（非管理区域）からの溢水による影響がないことを確認した。表3－2にタービン建屋（非管理区域）における評価結果を示す。

表 3－2 タービン建屋（非管理区域）における評価結果

| 区画 |  | 溢水量 $\left(\mathrm{m}^{3}\right)$ <br> （1） | 滞留面積 $\left(m^{2}\right)$ <br> （2） | 没水水位 <br> （m） <br> （1）／（2） |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  | 基準床レベル |  |  |  |
| 称 | （m） |  |  |  |
| タービン補機冷却水系熱交換器・ポンプ室 |  |  |  |  |
|  | 0．P．-0.2 | 824 | 410.9 | 2.1 |
|  |  |  |  |  |

3.2 原子炉建屋付属棟（廃棄物処理エリア）（管理区域）からの流入防止
（1）評価方法
原子炉建屋付属棟（廃棄物処理エリア）（管理区域）からの溢水が，防護すべき設備に対する影響を評価する。

なお，原子炉建屋付属棟（廃棄物処理エリア）（管理区域）における溢水につい ては，耐震B，Cクラス設備の複数同時破損を考慮し溢水量を設定する。
（2）判定基準
原子炉建屋付属棟（廃棄物処理エリア）（管理区域）内で発生を想定する溢水が，溢水防護区画を内包する建屋である原子炉建屋原子炉棟，原子炉建屋付属棟，原子炉建屋付属棟（廃棄物処理エリア）（非管理区域）及び制御建屋の開口部高さを超えて伝播するおそれがなく，溢水防護区画を内包する建屋内の防護すべき設備 が要求される機能を損ならおそれがないこと。
（3）評価結果
原子炉建屋付属棟（廃棄物処理エリア）（管理区域）内で発生する溢水水位は，添付書類「VI－1－1－8－3 溢水評価条件の設定」のうち「2．3 地震起因による溢水」 において設定される溢水量より算出した結果，原子炉建屋付属棟（廃棄物処理エリ ア）（管理区域）における没水水位は，地下 3 階エリアでは 3.7 m （満水），地下中 3 階エリアでは 1.6 m となる。溢水経路上にある，原子炉建屋原子炉棟，原子炉建屋付属棟，原子炉建屋付属棟（廃棄物処理エリア）（非管理区域）及び制御建屋と の境界（貫通部等）に対しては，原子炉建屋付属棟（廃棄物処理エリア）（管理区域）における没水水位との関係を考慮した溢水防護措置（水密扉の設置，配管等 の貫通部への止水処置等）を講じているため，原子炉建屋付属棟（廃棄物処理工 リア）（管理区域）からの溢水による影響がないことを確認した。

表 3－3に原子炉建屋付属棟（廃棄物処理エリア）（管理区域）における評価結果 を示す。

表 3－3 原子炉建屋付属棟（廃棄物処理エリア）（管理区域）における評価結果

| 区画 |  | 溢水量 <br> （ $\mathrm{m}^{3}$ ） <br> （1） | 滞留面積 $\left(\mathrm{m}^{2}\right)$ <br> （2） | 没水水位 <br> （m） <br> （1）／（2） |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  | 基準床レベル |  |  |  |
|  | （m） |  |  |  |
| 地下 3 階エリア | 0．P．－8．1 | 2，701 | 730 | 3.7 （満水） |
| 地下中 3 階エリア | 0．P．-3.3 | 856 | 556 | 1.6 |

## 3.3 補助ボイラー建屋からの流入防止

（1）評価方法
補助ボイラー建屋からの溢水が，防護すべき設備に対する影響を評価する。なお，補助ボイラー建屋における溢水については，耐震B，Cクラス設備の複数同時破損 を考慮し溢水量を設定する。
（2）判定基準
補助ボイラー建屋内で発生を想定する溢水が，溢水防護区画を内包する建屋であ る制御建屋の開口部高さを超えて伝播するおそれがなく，溢水防護区画を内包する建屋内の防護すべき設備が要求される機能を損なうおそれがないこと。
（3）評価結果
補助ボイラー建屋内で発生する溢水水位は，添付書類「VI－1－1－8－3 溢水評価条件 の設定」のうち「2．3 地震起因による溢水」において設定される溢水量より算出し た結果，補助ボイラー建屋における没水水位は，地下 1 階は満水となり，地上 1 階 エリアで 0.3 m となる。溢水経路上にある，制御建屋との境界（貫通部等）に対して は，補助ボイラー建屋における没水水位との関係を考慮した溢水防護措置（水密扉 の設置，配管等の貫通部への止水処置等）を講じているため，補助ボイラー建屋か らの溢水による影響がないことを確認した。

表 3－4に補助ボイラー建屋における評価結果を示す。

表 3－4 補助ボイラー建屋における評価結果

| 区画 |  | 溢水量 <br> （ $\mathrm{m}^{3}$ ） <br> （1） | 滞留面積 $\left(m^{2}\right)$ <br> （2） | 没水水位 <br> （m） <br> （1）／（2） |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 名称 | 基準床レベル |  |  |  |
|  | （m） |  |  |  |
| 地上 1 階エリア | 0．P．＋15．0 | $57 * 1$ | 237 | 0.3 |

注記＊1：地震に起因する機器の破損に伴う溢水量 $319 \mathrm{~m}^{3}$ から地下 1 階の貯留量 $262 \mathrm{~m}^{3}$ を除いた値。
3.4 海水ポンプ室循環水ポンプエリアからの流入防止
（1）評価方法
海水ポンプ室循環水ポンプエリアからの溢水が，防護すべき設備に対する影響 を評価する。なお，海水ポンプ室循環水ポンプエリアの耐震 B，Cクラス機器は耐震補強をすることから，ここでは，地震起因による溢水量ではなく，循環水系の想定破損による溢水による溢水量を用いた評価を行う。
（2）判定基準
海水ポンプ室循環水ポンプエリアで発生を想定する溢水が，溢水防護区画を内包する海水ポンプ室補機ポンプエリアの開口部高さを超えて伝播するおそれがな く，溢水防護区画を内包する海水ポンプ室補機ポンプエリアの防護すべき設備が要求される機能を損ならおそれがないこと。
（3）評価結果
海水ポンプ室循環水ポンプエリア内で発生する溢水水位は，添付書類「VI－1－1－ 8－3 溢水評価条件の設定」のうち「2．1 想定破損による溢水」において設定さ れる循環水系の溢水量より算出する。

海水ポンプ室循環水ポンプエリア内で発生した溢水は，隣接するタービン補機冷却海水系ポンプ室へ溢水伝播し，海水ポンプ室循環水ポンプエリア及びタービン補機冷却海水系ポンプ室で 2.2 m となる。溢水経路上にある，海水ポンプ室補機ポン プエリアとの境界（貫通部等）に対しては，没水水位との関係を考慮した溢水防護措置（水密扉の設置，配管等の貫通部への止水処置等）を講じているため，海水ポンプ室循環水ポンプエリアからの溢水による影響がないことを確認した。

表 3－5に海水ポンプ室循環水ポンプエリア及びタービン補機冷却海水系ポンプ室における評価結果を示す。

表 3－5 海水ポンプ室循環水ポンプエリア及びタービン補機冷却海水系ポンプ室における評価結果

| 区画 |  | 溢水量 （ $\mathrm{m}^{3}$ ） <br> （1） | 滞留面積 $\left(m^{2}\right)$ <br> （2） | 没水水位 <br> （m） <br> （1）／（2） |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 名称 | 基準床レベル <br> （m） |  |  |  |
| 海水ポンプ室循環水ポンプエリア | 0．P．＋0．2 | $1046 * 1$ | 360.1 | 2． $2 * 2$ |
| タービン補機冷却海水系ポンプ室 | 0．P．＋3．0 |  | 120.5 |  |

注記＊ 1 ：循環水系の想定破損に伴ら溢水量 $2054 \mathrm{~m}^{3}$ から循環水ポンプエリアの
0．P．+3.0 m 以下の貯留量 $1008 \mathrm{~m}^{3}$ を除いた値。
＊2：0．P．+3.0 m からの没水水位。

## 3.5 第 1 号機制御建屋からの流入防止

（1）評価方法
第1号機制御建屋からの溢水が，防護すべき設備に対する影響を評価する。
第1号機制御建屋における溢水については，保守的に地下階はすべて没水する ことを想定し，地上部（グランドレベルより上）の各階における溢水については，床から天井近傍まで没水することを想定し，没水水位 4 m として評価する。

表3－6に想定した各階における没水水位を示す。

表 3－6 第1号機制御建屋における没水水位の想定

| 階層 | 設置床レベル $(\mathrm{m})$ | 没水水位 $(\mathrm{m})$ |
| :---: | :---: | :---: |
| 3 階 | 0. P．+23.5 | 4 |
| 2 階 | $0 . \mathrm{P} .+19.5$ | 4 |
| 1 階 | 0. P．+15.0 | 4 |
| 地下 1 階 | 0. P．+10.5 | $4.5($ 満水 $)$ |
| 地下 2 階 | 0. P．+5.0 | $5.5($ 満水 $)$ |
| 地下 3 階 | 0. P．+1.5 | 3.5 （満水） |

（2）判定基準
第1号機制御建屋内で発生を想定する溢水が，溢水防護区画を内包する建屋で ある制御建屋の開口部高さを超えて伝播するおそれがなく，溢水防護区画を内包 する建屋内の防護すべき設備が要求される機能を損なうおそれがないこと。
（3）評価結果
制御建屋との境界（貫通部等）に対しては，第1号機制御建屋における没水水位との関係を考慮した溢水防護措置（水密扉の設置，配管等の貫通部への止水処置等）を講じているため，第 1 号機制御建屋からの溢水による影響がないことを確認した。

## 3.6 屋外タンク等からの流入防止

（1）評価方法
屋外タンク等の破損により生じる溢水が，防護す心゙き設備が内包されている建屋及びエリアに及ぼす影響を確認する。

屋外タンク等による溢水影響評価においては，基準地震動による地震力に対し て耐震性が確保されない屋外タンク等について，複数同時破損を想定した溢水影響を評価する。

女川原子力発電所にある溢水影響評価の対象となる屋外タンク等の配置図を図 3－2に，容量を表3－7に示す。

また，評価の前提条件として以下を考慮する。
a．敷地に広がった溢水は雨水排水路からの流出や地盤への浸透は考慮しない。
b．屋外タンク等から漏えいした溢水は，敷地全体に均一に広がるものとする。
また，耐震 S クラスの屋外タンクも含めた，屋外タンク等の想定破損による溢水影響については，破損を想定する各タンクの容量に対して，表3－7に示す合計容量の方が大きいことから，地震起因による溢水影響評価に包含される。


図 3－2 屋外タンク等の配置図

表 3－7 屋外タンク等一覧（1／2）

| No． | タンク名称 | 基数 | 容量 $\left(\mathrm{m}^{3}\right)$ | 評価に用い <br> る容量（m） |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 1 | No． 1 純水タンク | 1 | 1000 | 1000 |
| 2 | No． 2 純水タンク | 1 | 2000 | 2000 |
| 3 | 第1，2号機ろ過水タンク | 1 | 2000 | 2000 |
| 4 | 再生純水タンク | 1 | 1000 | 0＊1 |
| 5 | No． 1 サプレッション プール水貯蔵タンク | 1 | 2000 | $0 * 1$ |
| 6 | No． 2 サプレッション プール水貯蔵タンク | 1 | －＊2 | —＊2 |
| 7 | 第3号機純水タンク | 1 | 1000 | 1000 |
| 8 | 第3号機ろ過水タンク | 1 | 2000 | 2000 |
| 9 | No． 1 原水タンク | 1 | 4000 | 4000 |
| 10 | No． 2 原水タンク | 1 | 4000 | 4000 |
| 11－1 | 第1号機復水浄化系復水脱塩装置硫酸貯槽 | 1 | 5． 4 | 5.4 |
| 11－2 | 第 1 号機復水浄化系復水脱塩装置苛性ソーダ貯槽 | 1 | 20 | 20 |
| 12 | 第 1 号機差圧調合槽 | 1 | 2.2 | 2.2 |
| 13－1 | 第 2 号機復水浄化系復水脱塩装置苛性ソーダ貯槽 | 1 | 32 | 0 ＊ 1 |
| 13－2 | 第 2 号機復水浄化系復水脱塩装置硫酸貯槽 | 1 | 7.5 | $0 * 1$ |
| 13－3 | 第 2 号機硫酸計量槽 | 1 | 0.3 | $0 * 1$ |
| 14 | 第2号機バック入り差圧調合装置 | 1 | 1 | 1 |
| 15 | 第3号機各種薬液貯蔵及び移送系硫酸貯槽 | 1 | 2.2 | $0 * 1$ |
| 16 | 第 3 号機各種薬液貯蔵及び移送系 <br> 苛性ソーダ貯槽 | 1 | 10.5 | $0 * 1$ |
| 17 | 第3号機差圧調合槽 | 1 | 0.1 | 0.1 |
| 18－1 | P A C 貯槽 | 1 | 2 | 2 |
| 18－2 | 硫酸貯槽 | 1 | 3.9 | 3.9 |
| 18－3 | 苛性ソーダ貯槽 | 1 | 7 | 7 |
| 18－4 | H 塔再生用硫酸貯留槽 | 1 | 0.3 | 0.3 |
| 19 | 第1，2 号機給排水建屋 | 1 | 375.21 | 375.21 |
| 20 | 第3号機給排水建屋 | 1 | 404.88 | 404.88 |
| 21－1 | 高置水槽（給湯系統） | 1 | 6 | 6 |

表 3－7 屋外タンク等一覧（2／2）

| No． | タンク名称 | 基数 | 容量（m ${ }^{3}$ ） | 評価に用い <br> る容量（ $\mathrm{m}^{3}$ ） |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 21－2 | 高置水槽（給水系統） | 1 | 8 | 8 |
| 22－1 | No． 1 高架水槽 | 1 | 8 | 8 |
| 22－2 | No． 2 高架水槽 | 1 | 8 | 8 |
| 23－1 | 上水高架水槽 | 1 | 9.2 | 9． 2 |
| 23－2 | 雑用水高架水槽 | 1 | 13.7 | 13.7 |
| 24－1 | 高架水槽（飲料用） | 1 | 1.2 | 1.2 |
| 24－2 | 高架水槽（雑用） | 1 | 2.0 | 2.0 |
| 24－3 | 氷蓄熱槽（PAI－1） | 1 | 1． 01 | 1． 01 |
| 24－4 | 氷蓄熱槽（PAI－3） | 1 | 1． 49 | 1． 49 |
| 24－5 | 水蓄熱槽（PAI－4） | 1 | 1． 49 | 1． 49 |
| 24－6 | 高架水槽（飲料水） | 1 | 1.5 | 1.5 |
| 24－7 | 高架水槽（雑用水） | 1 | 2． 2 | 2． 2 |
| 24－8 | 水蓄熱槽（PAI－1） | 1 | 1． 49 | 1． 49 |
| 24－9 | 氷蓄熱槽（PAI－2） | 1 | 1． 49 | 1． 49 |
| 24－10 | 水蓄熱槽（PAI－3） | 1 | 1． 49 | 1． 49 |
| 25 | 主復水器用電解鉄イオン注入装置電解槽 | 2 | 3.4 | 6． 8 |
| 26 | 氷蓄熱槽（PAI－1） | 1 | 1． 49 | 1． 49 |
| 27 | 受水槽 | 1 | 6 | 6 |
| 28－1 | 上水受水槽 | 1 | 37 | 37 |
| 28－2 | 雑用水受水槽 | 1 | 55 | 55 |
| 28－3 | 受水槽 | 1 | 0.5 | 0.5 |
| 29 | 燃料小出槽 | 1 | 0.95 | 0.95 |
| 30 | 給水タンク | 1 | 2 | 2 |
| 31 | 配水池 | 1 | 300 | 300 |
| 32－1 | ろ過タンク（浄水） | 1 | 6 | 6 |
| 32－2 | ろ過タンク（浄水） | 1 | 4 | 4 |
| 33 | 消火水タンク | 1 | 130 | 130 |
| 34 | 第1号機復水貯蔵タンク＊3 | 1 | 2000 | 2000 |
| 35 | No． 1 屋外消火系消火水タンク | 1 | 130 | 130 |
| 36 | No． 2 屋外消火系消火水タンク | 1 | 130 | 130 |
| 合計容量（m3） |  |  |  | 19700 |

注記 $*$ 1：評価に用いる容量は，保安規定に基づく発電所の所則類に反映し，運用容量 を超過しないように管理する。
＊2：当該設備は廃止。
＊3：復水貯蔵タンク水の放射能濃度の管理値（上限値）に基づき，被ばく線量評価を行った場合でも， $5.7 \times 10^{-2} \mathrm{mSv} / \mathrm{h}$ 程度であり，緊急時の被ばく線量限度（ 100 mSv ）に対し十分な作業時間が確保できることから，アクセス性に は影響はない。
（2）判定基準
屋外タンク等からの溢水が溢水防護区画内への浸水経路に対して伝播すること がなく，屋外に設置する防護すべき設備は，要求される機能を損ならおそれがな いこと。
（3）評価結果
屋外タンク等の破損により生じる溢水が，防護すべき設備の設置されている建屋及びエリアに影響を及ぼさないことを確認した。

なお，敷地が高いエリアで生じる溢水は，敷地の低いエリアに流下することか ら，高台に設置される第 1 保管エリア，第 2 保管エリア，第 4 保管エリア，緊急用電気品建屋及び緊急時対策建屋は，溢水影響がないとした。
屋外タンク等による溢水影響評価結果を表3－8に示す。また，屋外タンク等か らの溢水が溢水防護区画内への浸水経路に対する評価を表3－9に示す。

表 3－8 屋外タンク等による溢水影響評価結果

| 建屋・エリア | カーブ高さ <br> $(\mathrm{m})$ | 溢水量 <br> $\left(\mathrm{m}^{3}\right)$ | 敷地面積 <br> $\left(\mathrm{m}^{2}\right)$ | 敷地浸水深＊5 <br> $(\mathrm{m})$ | 評価 |
| :--- | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 原子炉建屋 | $0.33^{* 1}$ |  |  |  |  |
| 制御建屋 | $0.33^{* 1}$ |  |  |  |  |
| タービン建屋 | $0.38^{* 1}$ | 19700 | 115000 | 0.18 | 0 |
| 海水ポンプ室 | $0.20^{* 2}\left(0.60^{* 3}\right)$ |  |  |  |  |
| 復水貯蔵タンク | $0.20^{* 1}$ |  |  |  |  |
| 第3保管エリア | $0.22^{* 4}$ |  |  |  |  |

注記 $* 1$ ：建屋外壁扉等の開口下端レベルから敷地レベルを引いた値。
＊ 2 ：海水ポンプ室の躯体の上端から敷地レベルを引いた値。
＊3：海水ポンプ室の躯体上に設置する浸水防止壁上端から敷地レベルを引いた値。
＊4：第3保管エリアに保管される防護すべき設備のうち最も低い設備（電源車）の機能喪失高さにて設置した値。
＊5：敷地レベル 0．P．+14.8 m からの浸水深。

表 3－9 溢水防護区画内への浸水経路に対する評価

| 浸水経路 | 評価結果 |
| :---: | :---: |
| 溢水防護区画の境界にある扉 | 水密扉を設置することにより水密化を行っている ため，本経路からの溢水防護区画への浸水はない。 |
| 溢水防護区画の境界にある隙間部 （配管等貫通部） | 屋外タンク等の破損時の敷地浸水深以下に存在す る隙間部については，止水措置を実施していること から浸水はない。 |
| 地下の溢水防護区画（軽油タンクエ リア）の地表面のハッチ | 止水性を有するハッチにより水密化を行っている ため，本経路からの溢水防護区画への浸水はない。 |
| 補助ボイラー建屋及び第 1 号機制御建屋と溢水防護区画の境界におけ る開口部•隙間部 | 屋外タンク等の破損時の溢水が補助ボイラー建屋及び第 1 号機制御建屋を経由し，溢水防護区画への浸水が想定されるが，「3．3 補助ボイラー建屋から の流入防止」及び「3．5 第1号機制御建屋からの流入防止」の評価のとおり，溢水防護措置を実施し ていることから，本経路からの溢水防護区画への浸水はない。 |
| 地下トレンチのハッチ <br> （トレンチ内の溢水防護区画の境界における開口部•隙間部） | 地下トレンチに設置しているハッチは地表面より高い位置に設置しており，ハッチの隙間は僅かであ ることから，浸水の可能性は低い。また，トレンチ内の溢水防護区画の境界において隙間部の止水措置を行っているため，本経路から溢水防護区画への浸水はない。 |
| 建屋間の接合部 | 建屋間の接合部にはエキスパンションジョイント が設置されており，また，建屋間には，水密扉を設置することにより水密化を行っているため，本経路 から溢水防護区画への浸水はない。 |

## 3.7 地下水からの影響評価

防護すべき設備を内包する原子炉建屋，制御建屋等の周辺地下部には地下水低下設備を設置しており，同設備により建屋等の周辺に流入する地下水の排出を行っている。

地下水からの影響評価では，揚水ポンプの故障等により地下水位が地表面まで上昇 することを想定する。

この地下水位に対して，防護すべき設備を内包する建屋等の外壁及び貫通部止水処置により地下水の流入を防止することから，防護すべき設備への影響はない。

## 4．管理区域外への漏えい防止に関する溢水評価

（1）評価方法
発電用原子炉施設内の放射性物質を含む液体を内包する容器，配管その他の設備か らあふれ出る放射性物質を含む液体が，管理区域外へ漏えいするおそれがないことを評価する。

添付書類「VI－1－1－8－3 溢水評価条件の設定」で設定した溢水源，溢水量，溢水防護区画及び溢水経路を踏まえ，管理区域内での放射性物質を含む液体の溢水水位は，
$「 2.1$ 没水影響に対する評価」における算出方法により評価する。
管理区域外へ放射性物質を含む液体が伝播するおそれがある溢水防護区画における溢水水位と放射性物質を含む液体が管理区域外へ伝播することを防止する対策高さを比較し，放射性物質を含む液体が管理区域外へ伝播するおそれがないことを評価する。
（2）判定基準
発生を想定する放射性物質を含む液体の溢水水位が，管理区域外へ伝播を防止する対策を実施する高さを越えず，放射性物質を含む液体が管理区域外へ伝播するおそれ がないこと。
（3）評価結果
発生を想定する放射性物質を含む液体の溢水水位は，管理区域外へ伝播を防止する対策を実施する高さを越えないことから，放射性物質を含む液体は管理区域外へ伝播 するおそれがない。

評価結果を表4－1 に示す。

表 4－1 管理区域外伝播防止の評価結果

| 設置建屋 | 階層 | 基準床レベル <br> （m） | 溢水水位 <br> （m） | 対策高さ <br> （m） |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 原子炉建屋原子炉棟 | 1 階 | 0．P．＋15．0 | 0.3 | 0．4以上 |
| 原子炉建屋付属棟（廃棄物処理エリア）（管理区域） | 1 階 | 0．P．＋15．0 | 0.3 | 0．4以上 |
| 制御建屋 | 1 階 | 0．P．＋15．0 | 0.7 | 0.8 以上 |
| タービン建屋（管理区域） | 1 階 | 0．P．＋15．0 | 0.3 | 0．4以上 |
|  | 地下 1階 | 0．P．＋7．6 | 0． 3 | 0．4以上 |
|  | 地下 2 階 | 0．P．＋0．8 | 2.2 | 2.3 以上 |

VI-1-1-8-5 溢水防護施設の詳細設計
1．概要 ..... 1
2．設計の基本方針 ..... 1
3．要求機能及び性能目標 ..... 4
3.1 溢水伝播を防止する設備 ..... 4
3．1．1 設備 ..... 4
3．1．2 要求機能 ..... 4
3．1．3 性能目標 ..... 4
3.2 蒸気影響を緩和する設備 ..... 7
3．2．1 設備 ..... 7
3．2．2 要求機能 ..... 7
3．2．3 性能目標 ..... 7
3.3 排水を期待する設備 ..... 7
3．3．1 設備 ..... 7
3．3．2 要求機能 ..... 7
3．3．3 性能目標 ..... 7
4．機能設計 ..... 9
4.1 溢水伝播を防止する設備 ..... 9
4．1．1 水密扉の設計方針 ..... 9
4．1．2 浸水防止蓋の設計方針 ..... 11
4．1．3 浸水防止堰の設計方針 ..... 13
4．1．4 管理区域外伝播防止水密扉及び管理区域外伝播防止堰の設計方針 ..... 17
4．1．5 逆流防止装置の設計方針 ..... 19
4．1．6 貫通部止水処置の設計方針 ..... 21
4．1．7 循環水系隔離システムの設計方針 ..... 32
4．1．8 タービン補機冷却海水系隔離システムの設計方針． ..... 38
4．2 蒸気影響を緩和する設備 ..... 45
4．2．1 蒸気防護カバーの設計方針 ..... 45
4．3 排水を期待する設備 ..... 49
4．3．1 床ドレンラインの設計方針 ..... 49

## 1．概要

本資料は，添付書類「VI－1－1－8－1 溢水等による損傷防止の基本方針」に基づき，溢水防護に関する施設（処置含む。）の設備分類，要求機能及び性能目標を明確にし，各設備の機能設計に関する設計方針について説明するものである。

2．設計の基本方針
発電用原子炉施設内における溢水の発生により，添付書類「VI－1－1－8－2 防護すべき設備の設定」にて設定している防護すべき設備が要求される機能を損ならおそれのない ようにするため，あるいは，放射性物質を含む液体が管理区域外へ伝播するおそれがな いようにするため，溢水防護に関する施設を設置する。

溢水防護に関する施設は，添付書類「VI－1－1－8－2 防護すべき設備の設定」で設定し ている溢水防護区画，添付書類「VI－1－1－8－3 溢水評価条件の設定」で設定している溢水源，溢水量及び溢水経路，添付書類「VI－1－1－8－4 溢水影響に関する評価」にて評価 している溢水水位による静水圧，蒸気噴出荷重及び基準地震動 S s による地震力に対し て，その機能を維持又は保持できる設計とする。

溢水防護に関する施設の設計に当たつては，添付書類「VI－1－1－8－1 溢水等による損傷防止の基本方針」にて設定している，溢水防護対策を実施する目的や設備の分類を踏 まえて設備ごとの要求機能を整理するとともに，機能設計上の性能目標及び構造強度設計上の性能目標を設定する。

溢水防護に関する施設の機能設計上の性能目標を達成するため，設備ごとの各機能の設計方針を示す。

溢水防護に関する施設の設計フローを図2－1に示す。
溢水水位による荷重に対し，強度が要求される溢水防護に関する施設の強度計算の基本方針，強度計算の方法及び結果を添付書類「VI－3－別添3 津波又は溢水への配慮が必要な施設の強度に関する説明書」に示す。

基準地震動 S S による地震力に対し，止水性の維持を期待する溢水防護に関する施設 のうち，工事計画の基本設計方針に示す浸水防護施設の主要設備リストに記載される耐震設計上の重要度分類が C -2 クラスの機器及び津波防護に係る耐震設計上の重要度分類がSクラスの施設と共通設計である水密扉，浸水防止蓋及び貫通部止水処置の耐震計算については，添付書類「VI－2 耐震性に関する説明書」のうち添付書類「VI－2－1－9 機能維持の基本方針」に基づき実施し，耐震計算の方法及び結果については，添付書類「VI －2 耐震性に関する説明書」のうち添付書類「VI－2－10－2 浸水防護施設の耐震性につい ての計算書」及び「VI－2－9－3 原子炉建屋の耐震性についての計算書」に示す。

基準地震動 S s による地震力に対し，溢水伝播防止機能を維持するために必要な耐震 Cクラスの循環水系隔離システム，タービン補機冷却海水系隔離システム及び逆流防止装置の耐震計算については，添付書類「VI－2－別添2－1 溢水防護に係る施設の耐震性に

ついての計算書の方針」に基づき実施し，耐震計算の方法及び結果については，それぞ れ添付書類「VI－2－別添2－4 循環水系隔離システムの耐震性についての計算書」，「VI －2－別添2－5 タービン補機冷却海水系隔離システムの耐震性についての計算書」，「VI －2－別添2－6 逆流防止装置の耐震性についての計算書」，「VI－2－別添2－7 タービン補機冷却海水ポンプ吐出弁の耐震性についての計算書」及び「VI－2－別添2－8 復水器水室出入口弁の耐震性についての計算書」に示す。


注：フロー中の番号は本資料での記載箇所の章を示す。図2－1 溢水防護に関する施設の設計フロー

3．要求機能及び性能目標
発生を想定する溢水の影響により，防護すべき設備が要求される機能を損ならおそれ がないこと，放射性物質を含む液体が管理区域外へ伝播しないために設置する溢水防護 に関する施設を，添付書類「VI－1－1－8－1 溢水等による損傷防止の基本方針」にて，設置目的別に溢水の伝播を防止する設備及び蒸気影響を緩和する設備として分類している。 これらを踏まえ，設備ごとに要求機能を整理するとともに，機能設計上の性能目標と構造強度設計上の性能目標を設定する。

各設備が要求機能を達成するために必要となる機能設計，強度設計及び耐震設計の区分を表3－1に示す。

強度及び耐震以外の機能である溢水伝播防止及び蒸気影響緩和の機能設計については，
「4．機能設計」に示し，耐震設計及び強度設計については，添付書類「VI－2 耐震性 に関する説明書」及び添付書類「VI－3－別添3 津波又は溢水への配慮が必要な施設の強度に関する説明書」に示す。

## 3.1 溢水伝播を防止する設備

3．1．1 設備
（1）水密扉
（2）浸水防止蓋
（3）浸水防止堰
（4）管理区域外伝播防止水密扉，管理区域外伝播防止堰
（5）逆流防止装置
（6）貫通部止水処置
（7）循環水系隔離システム
（8）タービン補機冷却海水系隔離システム

## 3．1．2 要求機能

溢水防護に関する施設は，発生を想定する溢水に対し，防護すべき設備が要求さ れる機能を損ならおそれがないよら溢水の伝播を防止すること及び放射性物質を含む液体を内包する容器，配管その他設備からあふれ出ることを想定する溢水が管理区域外へ伝播することを防止することが要求される。

溢水伝播を防止する設備のらち，地震起因による溢水伝播を防止する設備は，地震時及び地震後においても上記機能を維持又は保持することが要求される。

3．1．3 性能目標
溢水伝播を防止する機能は，水密扉，浸水防止蓋，浸水防止堰，逆流防止装置，貫通部止水処置，循環水系隔離システム及びタービン補機冷却海水系隔離システ

ムに対して期待する。
放射性物質を含む液体を内包する容器，配管その他設備からあふれ出ることを想定する溢水が管理区域外へ伝播することを防止する機能は，管理区域外伝播防止水密扉及び管理区域外伝播防止堰に対して期待する。

上記要求を踏まえ，溢水防護に関する施設として期待する各設備の性能目標を以下に示す。
（1）水密扉
水密扉は，原子炉建屋，制御建屋，海水ポンプ室，復水貯蔵タンクエリア，軽油 タンクエリア，タービン建屋，補助ボイラー建屋及び屋外で発生を想定する溢水に対し，要求される地震時及び地震後においても，溢水防護区画への溢水伝播防止に必要な高さを上回る高さまでの止水性を維持することを機能設計上の性能目標とす る。

水密扉は，発生を想定する溢水による静水圧荷重に対し，止水性の維持を考慮し て，主要な構造部材が構造健全性を維持する設計とすることを構造強度設計上の性能目標とする。また，地震時及び地震後において期待する水密扉については，基準地震動 S s による地震力に対し，主要な構造部材が構造健全性を維持する設計とす ることを構造強度設計上の性能目標とする。
（2）浸水防止蓋
浸水防止蓋は，屋外で発生を想定する溢水に対し，要求される地震時及び地震後 においても，溢水防護区画内への溢水伝播防止に必要な高さを上回る高さまでの止水性を維持することを機能設計上の性能目標とする。

浸水防止蓋は，発生を想定する溢水の静水圧荷重及び基準地震動S s による地震力に対し，止水性の維持を考慮して，主要な構造部材が構造健全性を維持する設計 とすることを構造強度設計上の性能目標とする。

## （3）浸水防止堰

浸水防止堰は，原子炉建屋及び制御建屋で発生を想定する溢水に対し，要求され る地震時及び地震後においても，区画間の溢水伝播防止及び防護すべき設備の没水影響防止に必要な高さを上回る高さまでの止水性を維持することを機能設計上の性能目標とする。

浸水防止堰は，発生を想定する溢水の静水圧荷重に対し，止水性の維持を考慮し て，主要な構造部材が構造健全性を維持する設計とすることを構造強度設計上の性能目標とする。また，地震時及び地震後において期待する浸水防止堰は基準地震動 S s による地震力に対し，主要な構造部材が構造健全性を維持する設計とすること を構造強度設計上の性能目標とする。
（4）管理区域外伝播防止水密扉，管理区域外伝播防止堰
管理区域外伝播防止水密扉及び管理区域外伝播防止堰は，管理区域内で発生を想

定する溢水に対し，要求される地震時及び地震後においても，管理区域外への溢水伝播防止に必要な高さを上回る高さまでの止水性を維持することを機能設計上の性能目標とする。

管理区域外伝播防止水密扉及び管理区域外伝播防止堰は，管理区域内で発生を想定する溢水の静水圧荷重に対し，止水性の維持を考慮して，主要な構造部材が構造健全性を維持する設計とすることを構造強度設計上の性能目標とする。また，地震時及び地震後において期待する管理区域外伝播防止水密扉及び管理区域外伝播防止堰については，要求される地震力に対し，主要な構造部材が構造健全性を維持する設計とすることを構造強度設計上の性能目標とする。
（5）逆流防止装置
逆流防止装置は，原子炉建屋及び制御建屋で発生を想定する溢水に対し，要求さ れる地震時及び地震後においても，床ドレンラインを介した溢水防護区画内への溢水伝播を防止する止水性を維持することを機能設計上の性能目標とする。

逆流防止装置は，発生を想定する溢水による静水圧荷重及び基準地震動 S s によ る地震力に対し，止水性の維持を考慮して，主要な構造部材が構造健全性を維持す る設計とすることを構造強度上の性能目標とする。
（6）貫通部止水処置
貫通部止水処置は，原子炉建屋，制御建屋，海水ポンプ室，復水貯蔵タンクエリ ア，軽油タンクエリア，タービン建屋，補助ボイラー建屋及び屋外にて発生を想定 する溢水に対し，要求される地震時及び地震後においても，溢水防護区画内への溢水伝播防止に必要な高さを上回る高さまでの止水性を維持することを機能設計上の性能目標とする。

貫通部止水処置は，発生を想定する溢水による静水圧に対し，止水性の維持を考慮して，有意な漏えいを生じない設計とすることを構造強度上の性能目標とする。

また，要求される地震時及び地震後において期待する貫通部止水処置については，基準地震動 S s による地震力に対し，有意な漏えいを生じない設計とすることを構造強度上の性能目標とし，モルタルによる施工箇所については，止水性を考慮して，主要な構造部材が構造健全性を維持する設計とすることを構造強度上の性能目標と する。
（7）循環水系隔離システム
循環水系隔離システムは，タービン建屋復水器エリア内で発生を想定する循環水系配管破断箇所からの溢水に対し，要求される地震時及び地震後においても，配管破断時の溢水量を低減する機能を維持することを機能設計上の性能目標とする。ま た，循環水系隔離システムは，基準地震動 S s による地震力に対し，主要な構成設備が構造健全性を維持する設計とすることを構造強度設計上の性能目標とする。
（8）タービン補機冷却海水系隔離システム
タービン補機冷却海水系隔離システムは，タービン建屋内のタービン補機冷却水系熱交換器を設置するエリアで発生を想定するタービン補機泠却海水系配管破断箇所からの溢水に対し，要求される地震時及び地震後においても，配管破断時の溢水量 を低減する機能を維持することを機能設計上の性能目標とする。また，タービン補機冷却海水系隔離システムは，基準地震動 S s による地震力に対し，主要な構成設備 が構造健全性を維持する設計とすることを構造強度設計上の性能目標とする。

## 3.2 蒸気影響を緩和する設備

## 3．2．1 設備

（1）蒸気防護カバー

## 3．2．2 要求機能

溢水防護に関する施設のらち蒸気影響を緩和する設備は，発生を想定する漏え い蒸気に対し，防護すべき設備が要求される機能を損なうおそれのないよう，蒸気影響を緩和することが要求される。

## 3．2．3 性能目標

（1）蒸気防護カバー
蒸気防護カバーは，溢水防護区画内で発生を想定する配管破断時の漏えい蒸気に対し，防護すべき設備の健全性が確認されている環境条件以下に制限する機能を維持することを機能性能上の性能目標とする。
3.3 排水を期待する設備

## 3．3．1 設備

（1）床ドレンライン

## 3．3．2 要求機能

浸水防護に関する施設のらち排水を期待する設備は，溢水影響を評価するために発電所内で生じる異常事態（火災を含む。）の拡大防止のために設置される系統か らの放水による溢水に対し，防護すべき設備が，要求される機能を損ならおそれが ないよう，排水することが要求される。

3．3．3 性能目標
（1）床ドレンライン
床ドレンラインは，溢水防護区画内で溢水影響を評価するために発電所内で生じ

る異常事態（火災を含む。）の拡大防止のために設置される系統からの放水による溢水に対し，溢水量以上の排水機能を維持することを機能設計上の性能目標とする。

表 3－1 溢水防護に関する施設の評価区分

| 要求機能 | 溢水防護に関する施設（処置） | 評価 |  |  |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
|  |  | 機能 | 強度 | 耐震 |
| 溢水伝播を防止する設備 （処置を含む） | 水密扉 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc *$ |
|  | 浸水防止蓋 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ |
|  | 浸水防止堰 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － |
|  | 管理区域外伝播防止水密扉管理区域外伝播防止堰 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － |
|  | 逆流防止装置 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ |
|  | 貫通部止水処置 | $\bigcirc$ | $\bigcirc$ | － |
|  | 循環水系隔離システム | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ |
|  | タービン補機冷却海水系隔離シ ステム | $\bigcirc$ | － | $\bigcirc$ |
| 蒸気影響を緩和する設備 | 蒸気防護カバー | $\bigcirc$ | － | － |
| 排水を期待する設備 | 床ドレンライン | $\bigcirc$ | － | － |

注記＊：地震時及び地震後において期待する設備を対象とする。

## 4．機能設計

添付書類「VI－1－1－8－4 溢水影響に関する評価」にて評価される溢水影響に対し，「3．要求機能及び性能目標」で設定している溢水伝播を防止する設備及び蒸気影響を緩和す る設備の機能設計上の性能目標を達成するために，各設備の機能設計の方針を定める。

## 4.1 溢水伝播を防止する設備

4．1．1 水密扉の設計方針
水密扉は，「3．要求機能及び性能目標」の「3．1．3 性能目標」で設定してい る機能設計上の性能目標を達成するために，以下の設計方針としている。

原子炉建屋，制御建屋，海水ポンプ室，復水貯蔵タンクエリア，軽油タンクエリ ア，タービン建屋，補助ボイラー建屋及び屋外で発生を想定する溢水に対し，要求 される地震時及び地震後においても溢水防護区画への溢水伝播防止に必要な高さ を上回る高さまでの止水性を維持するために，溢水経路となる開口部に設置する。

水密扉は，発生を想定する溢水に対し，パッキンの密着性により止水性を維持す ることとし，「（1）水密扉の漏えい試験」により止水性を確認した水密扉を設置 し，扉と周囲の部材が密着する設計とする。
（1）水密扉の漏えい試験
a．試験条件
漏えい試験は，実機を模擬した水密扉に試験用装置を設置し，評価水位以上の水位を想定した水頭圧により止水性を確認する。

漏えい試験の対象とする水密扉は，扉面積及び水頭圧等の設備仕様を踏まえ，試験条件が包絡される場合は代表の水密扉により実施する。評価に当たつては， 1 時間当たりの漏えい量を求め，防護すべき設備への影響を確認する。

図4－1に水密扉の漏えい試験概要図を示す。
b．試験結果
有意な漏えいは認められないことから，溢水への影響はない。
$\square$

図4－1 漏えい試験概要図（水密扉）

## 4．1．2 浸水防止蓋の設計方針

浸水防止蓋は，「3．要求機能及び性能目標」の「3．1．3 性能目標」で設定し ている機能設計上の性能目標を達成するために，以下の設計方針としている。

浸水防止蓋は，屋外で発生を想定する溢水に対し，要求される地震時及び地震後 においても，溢水防護区画を内包する建屋等への溢水伝播防止に必要な高さを上回る高さまでの止水性を維持するために，溢水防護区画を内包する建屋等への溢水経路となる開口部に設置する。

浸水防止蓋は，発生を想定する溢水に対し，パッキンの密着性により止水性を維持することとし，「（1）浸水防止蓋の漏えい試験」により止水性を確認した浸水防止蓋を設置し，蓋と周囲の部材が密着する設計とする。浸水防止蓋の概略図を図4－2に示す。



図4－2 浸水防止蓋概要図

## （1）浸水防止蓋の漏えい試験

a．試験条件
漏えい試験は，実機で使用する浸水防止蓋を試験用装置に設置し，評価水位以上 の水位を想定した水頭圧により止水性を確認する。

図4－3に浸水防止蓋の漏えい試験概要図を示す。
b．試験結果
有意な漏えいは認められないことから，溢水への影響はない。


図4－3 漏えい試験概要図（浸水防止蓋）

## 4．1．3 浸水防止堰の設計方針

浸水防止堰は，「3．要求機能及び性能目標」の「3．1．3 性能目標」で設定し ている機能設計上の性能目標を達成するために，以下の設計方針としている。

浸水防止堰は，原子炉建屋及び制御建屋で発生を想定する溢水に対し，要求され る地震時及び地震後においても，溢水伝播防止及び防護すべき設備の没水影響防止に必要な高さまでの止水性を維持するために，溢水経路上又は防護すべき設備廻りに設置し，想定される溢水水位を上回る高さを有する設計とする。

浸水防止堰を構成する部材と建屋躯体の境界部を止水ゴム及びコーキング材に より止水処置を実施する設計とし，「（1）浸水防止堰の漏えい試験」により止水性を確認した施工方法により止水処置を実施する設計とする。

浸水防止堰の概略図を図4－4に示す。また，溢水水位及び堰高さを表4－1に示す。


図4－4 浸水防止堰の概要図

表 4－1 溢水水位及び浸水防止堰の高さ $(1 / 2)$

| 設置建屋 | 設置床高さ（m） | 設備名称 | 溢水水位 <br> 床上（m） | 堰高さ <br> 床上 <br> （m） | 材料 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 原子炉建屋 | 0．P．33． 20 | R－01階段浸水防止堰 <br> （地上3階） | 0.3 | 0．4以上 | 鋼製 |
|  | 0．P．32． 30 | R－02階段浸水防止堰 <br> （地上3階） | 0.3 | 0．4以上 |  |
|  | 0．P．22． 50 | R－01階段浸水防止堰 <br> （地上2階） | 0.3 | 0．4以上 |  |
|  | 0．P．22． 50 | FCS再結合装置（A）室浸水防止堰 | 0.3 | 0．4以上 |  |
|  | 0．P．22． 50 | FCS再結合装置（B）室浸水防止堰 | 0.3 | 0．4以上 |  |
|  | 0．P．22． 50 | R－02階段浸水防止堰 <br> （地上2階） | 0.3 | 0．4以上 |  |
|  | 0．P．22． 50 | SGTSヒータユニット <br> （B）室浸水防止堰 | 0.3 | 0．4以上 |  |
|  | 0．P．22． 50 | CAMSラック（B）室浸水防止堰 | 0.3 | 0．4以上 |  |
|  | 0．P．22． 50 | SGTSヒータユニット <br> （A）室浸水防止堰 | 0.3 | 0．4以上 |  |
|  | 0．P．22． 50 | CAMSラック（A）室浸水防止堰 | 0.3 | 0．4以上 |  |
|  | 0．P．22． 50 | SGTSフィルタユニット <br> 室浸水防止堰 | 0.3 | 0．4以上 |  |
|  | 0．P．15．00 | R－01階段浸水防止堰 <br> （地上1階） | 0.3 | 0．4以上 |  |
|  | 0．P．15． 00 | R－02階段浸水防止堰 （地上1階） | 0.3 | 0．4以上 |  |
|  | 0．P．15．00 | バルブ（B）室浸水防止堰 | 0.3 | 0．4以上 |  |
|  | 0．P．15． 00 | バルブ（A）室浸水防止堰 | 0.3 | 0．4以上 |  |
|  | 0．P．15． 00 | FPCポンプ室浸水防止堰 | 0.3 | 0．4以上 |  |
|  | 0．P．6． 00 | R－01階段浸水防止堰 <br> （地下1階） | 0.3 | 0．4以上 |  |
|  | 0．P．6． 00 | R－02階段浸水防止堰 （地下1階） | 0.3 | 0．4以上 |  |
|  | 0．P．6． 00 | MSトンネル室浸水防止堰 | 0.3 | 0．4以上 |  |
|  | 0．P．6． 00 | RCIC MCC室浸水防止堰 | 0.3 | 0．4以上 |  |

表 4－1 溢水水位及び浸水防止堰の高さ（2／2）

| 設置建屋 | 設置床高さ（m） | 設備名称 | 溢水水位 <br> 床上（m） | 堰高さ床上 <br> （m） | 材料 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 原子炉 <br> 建屋 | 0．P．6． 00 | TIP駆動装置室浸水防止堰 | 0.3 | 0．4以上 | 鋼製 |
|  | 0．P．－0． 80 | 復水補給水ポンプ室浸水防止堰 | 0.3 | 0．4以上 |  |
|  | 0．P．－0． 80 | CUW配管・バルブ室浸水防止堰 | 0.3 | 0．4以上 |  |
|  | 0．P．24． 80 | 原子炉補機（A）室送風機室一原子炉補機 （HPCS）室送風機室浸水防止堰 | 0.3 | 0．4以上 |  |
|  | 0．P．24． 80 | 原子炉補機（HPCS）室送風機室一原子炉補機（B）室送風機室および送風機エリア浸水防止堰 | 0.3 | 0．4以上 |  |
|  | 0．P．24． 80 | 2F通路浸水防止堰 | 0.3 | 0．4以上 |  |
|  | 0．P．15．00 | 区分 I •III非所用D／G制御盤室浸水防止堰 | 0.3 | 0．4以上 |  |
|  | 0．P．6． 00 | D／G補機（A）室浸水防止堰 | 0.3 | 0．4以上 |  |
|  | 0．P．6． 00 | 区分IIIHPCS電気品室浸水防止堰 | 0.3 | 0．4以上 |  |
|  | 0．P．－0． 80 | 静止型PLRポンプ電源装置室浸水防止堰 | 0.3 | 0．4以上 |  |
|  | 0．P．－0． 80 | IA•SA室および通路浸水防止堰 | 0.3 | 0．4以上 |  |
|  | 0．P．22． 50 | CAMS（A）室空調機浸水防止堰 | 0.3 | 0．4以上 |  |
|  | 0．P．22． 50 | CAMS（B）室空調機浸水防止堰 | 0.3 | 0．4以上 |  |
| 制御 <br> 建屋 | 0．P．19．50 | 区分 I ケーブル処理室浸水防止堰 | 0.3 | 0．4以上 |  |
|  | 0．P．19． 50 | 常用系ケーブル処理室浸水防止堰（No．2） | 0.3 | 0．4以上 |  |
|  | 0．P．19．50 | 常用系ケーブル処理室浸水防止堰（No．1） | 0.3 | 0．4以上 |  |
|  | 0．P．1． 50 | 中央制御室再循環フィ ルタ装置浸水防止堰 | 0.6 | 0．7以上 |  |
|  | 0．P．19．50 | ハッチ上部スペース <br> 浸水防止堰 | 0.3 | 0．4以上 |  |

（1）浸水防止堰の漏えい試験
a．試験条件
漏えい試験は，実機で使用する形状，寸法の試験体を試験用装置に設置し，評価水位以上を想定した水頭圧により止水性を確認する。

図4－5に浸水防止堰の漏えい試験概要図を示す。
b．試験結果
有意な漏えいは認められないことから，溢水への影響はない。


試験函体イメージ図（注水前）


試験函体イメージ図（注水後）

図4－5 漏えい試験概要図（浸水防止堰）

## 4．1．4 管理区域外伝播防止水密扉及び管理区域外伝播防止堰の設計方針

管理区域外伝播防止水密扉及び管理区域外伝播防止堰は，「3．要求機能及び性能目標」の「3．1．3 性能目標」で設定している機能設計上の性能目標を達成するために，以下の設計方針としている。

管理区域外伝播防止水密扉は，管理区域内で発生を想定する溢水に対し，管理区域外への溢水伝播防止に必要な高さを上回る高さまでの止水性を維持するために，管理区域内の溢水経路となる開口部に設置する。

管理区域外伝播防止水密扉は，「4．1．1（1）水密扉の漏えい試験」にて止水性を確認 した同様な構造の水密扉を設置し，扉と周囲の部材が密着する設計とする。

水密扉に対する溢水水位を表4－2に示す。
管理区域外伝播防止堰は，管理区域内で発生を想定する溢水に対し，管理区域外へ の溢水伝播防止に必要な高さを上回る高さまでの止水性を維持するために，管理区域内の溢水経路上に設置し，想定される溢水水位を上回る高さとする。

管理区域外伝播防止堰は，「4．1．3（1）浸水防止堰の漏えい試験」により止水性を確認した施工方法により同様な構造にて止水処置を実施する設計とする。

溢水水位及び堰高さを表4－3に示す。

表 4－2 管理区域外伝播防止水密扉に対する溢水水位

| 設置建屋 | 設置床 <br> 高さ（m） | 設備名称 | 溢水水位床上（m） | 材料 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 原子炉 <br> 建屋 | 0．P．15．00m | 原子炉建屋管理区域外伝播防止水密扉（No．3） | 0.3 | 鋼製 |
|  | 0．P．15．00m | 主排気ダクト連絡トレンチ（2T－5）管理区域外伝播防止水密扉 | 0.3 |  |
|  | 0．P．15．00m | 原子炉建屋管理区域外伝播防止水密扉（No．1） | 0.3 |  |
|  | 0．P．15．00m | 原子炉建屋管理区域外伝播防止水密扉（No．2） | 0.3 |  |
|  | 0．P．15．00m | 北西階段室管理区域外伝播防止水密扉 | 0． 3 |  |
|  | 0．P．15．00m | Rw 制御室管理区域外伝播防止水密扉 | 0.3 |  |
| 制御 | 0．P．15．00m | 制御建屋管理区域外伝播防止水密扉（No．1） | 0.7 |  |
| 建屋 | 0．P．15．00m | 補助ボイラー建屋連絡階段管理区域外伝播防止水密扉 | 0.7 |  |
| $\begin{aligned} & \text { タービ } \\ & \text { ン建屋 } \end{aligned}$ | 0．P．0．80m | タービン建屋管理区域外伝播防止 <br> 水密扉 | 2.2 |  |

表 4－3 溢水水位及び管理区域外伝播防止堰の高さ

| 設置建屋 | 設置床高さ（m） | 設備名称 | 溢水水位床上（m） | 堰高さ <br> 床上 <br> （m） | 材料 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| タービン <br> 建屋 | 0．P．15． 00 | タービン建屋管理区域 <br> 外伝播防止堰（No．1） | 0.3 | 0．4以上 | 鋼製 |
|  | 0．P．15． 00 | タービン建屋管理区域 <br> 外伝播防止堰（No．2） | 0.3 | 0．4以上 |  |
|  | 0．P．15． 00 | タービン建屋管理区域 <br> 外伝播防止堰（No．3） | 0.3 | 0．4以上 |  |
|  | 0．P．15． 00 | タービン建屋管理区域 <br> 外伝播防止堰（No．4） | 0.3 | 0．4以上 |  |
|  | 0．P． 7.60 | HNCW冷凍機・ポンプ室管理区域外伝播防止堰 | 0.3 | 0．4以上 |  |

## 4．1．5 逆流防止装置の設計方針

逆流防止装置は，「3．要求機能及び性能目標」の「3．1．3 性能目標」で設定して いる機能設計上の性能目標を達成するために，以下の設計方針としている。

逆流防止装置は原子炉建屋及び制御建屋で発生を想定する溢水に対し，要求される地震時及び地震後においても，床ドレンラインを介した溢水防護区画内への溢水伝播 を防止する止水性を維持するため，溢水防護区画床面の目皿及び機器ドレンラインに「（1）逆流防止装置の漏えい試験」により止水性を確認した逆流防止装置を設置す る設計とする。

逆流防止装置の概略図を図4－6に示す。


図4－6 逆流防止装置の概略図
（1）逆流防止装置の漏えい試験
a．試験条件
漏えい試験は，実機で使用する形状，寸法の試験体を用いて実施し，評価水位以上の水位を想定した水圧により止水性を確認する。

図 4－7に逆流防止装置の漏えい試験概要図を示す。
b．試験結果
有意な漏えいは認められないことから，溢水への影響はない。


図 4－7 漏えい試験概要図（逆流防止装置）

## 4．1．6 貫通部止水処置の設計方針

貫通部止水処置は，「3．要求機能及び性能目標」の「3．1．3 性能目標」で設定し ている機能設計上の性能目標を達成するために，以下の設計方針としている。

貫通部止水処置は，溢水防護区画を内包する建屋外で発生を想定する溢水及び溢水防護区画を内包する建屋内で発生を想定する溢水に対し，要求される地震時及び地震後においても，溢水防護区画を内包する建屋及び溢水防護区画への溢水伝播防止に必要な高さまでの止水性を維持するために，発生を想定する溢水高さまでの壁及び床面 の貫通部に貫通部止水処置を実施する。

また，管理区域内で発生を想定する溢水に対し，要求される地震時及び地震後にお いても，管理区域外への溢水伝播防止に必要な高さまでの止水性を維持するために，発生を想定する溢水高さまでの壁及び床面の貫通部に貫通部止水処置を実施する。貫通部止水処置については「（1）貫通部止水処置の漏えい試験」により止水性を確認し た施工方法による止水処置を実施する。貫通部止水処置を実施する箇所を図4－8に示 す。


原子炉建屋 3F 0．P． 33200


原子炉建屋 M3F

図4－8 貫通部止水処置を実施する箇所（1／10）


原子炉建屋 2F 0．P． 22500


原子炉建屋 1F 0．P． 15000


原子炉建屋 M2F


原子炉建屋 MB1F


図4－8 貫通部止水処置を実施する箇所（2／10）


原子炉建屋 B1F 0．P． 6000


原子炉建屋 B2F 0．P．－800

原子炉建屋 MB2F


原子炉建屋 MB3F


図4－8 貫通部止水処置を実施する箇所（3／10）



制御建屋 3F O．P． 23500


制御建屋 2 F O．P． 19500
【凡例】 ：施工対象の壁面 $\quad \square:$ 施工対象の床面

図4－8 貫通部止水処置を実施する箇所（4／10）



制御建屋 B1F 0．P． 8000


制御建屋 MB2F
【凡例】 ：施工対象の壁面 $\quad \square:$ 施工対象の床面

図4－8 貫通部止水処置を実施する箇所（5／10）


制御建屋 B2F O．P． 1500

海水ポンプ室 O．P． 3000


軽油タンクエリア


図4－8 貫通部止水処置を実施する箇所（6／10）


タービン建屋 2 F O．P． 24800


図4－8 貫通部止水処置を実施する箇所（7／10）


図4－8 貫通部止水処置を実施する箇所（8／10）


緊急時対策建屋 1F 0．P． 62200


緊急時対策建屋 B1F 0．P． 57300


緊急時対策建屋 B2F O．P． 51500


図4－8 貫通部止水処置を実施する箇所（9／10）


緊急用電気品建屋 B1F 0．P． 56400

| 凡例】 |
| :--- | :--- |
| ：施工対象の壁面 $\quad \square:$ 施工対象の床面 |

図4－8 貫通部止水処置を実施する箇所（10／10）
（1）貫通部止水処置の漏えい試験
a．試験条件
漏えい試験は，実機で使用する形状，寸法及び施工方法を模擬した試験体を用い て実施し，評価水位以上の水位を想定した水圧を作用させた場合にシール材と貫通部及び貫通物との境界部又はブーツ取付部の止水性を確認する。

図 4－9 及び図 4－10に貫通部止水処置の漏えい試験概要図を示す。
b．試験結果
有意な漏えいは認められないことから，溢水への影響はない。


図4－9 漏えい試験概要図（シール材）


図4－10 漏えい試験概要図（ブーツ）

## 4．1．7 循環水系隔離システムの設計方針

循環水系隔離システムは，「3．要求機能及び性能目標」の「3．1．3 性能目標」で設定している機能設計上の性能目標を達成するために，以下の設計方針としている。

循環水系隔離システムは，タービン建屋復水器エリアで発生を想定する循環水系配管破断時の溢水に対し，要求される地震時及び地震後においても，循環水系配管破断時の溢水量を低減する機能を維持するため，循環水系配管破断箇所からの溢水を自動検知し，自動隔離する設計とする。

循環水系隔離システムの機能設計を以下に示す。
循環水系配管破断箇所からの溢水の自動検知及び自動隔離を行うため，循環水系隔離システムを構築する。システムを構成するものとして，漏えい検出器，復水器水室出入口弁並びに漏えい検出制御盤及び監視盤を設置する。

配管破断箇所からの溢水を検知するため，漏えい検出器を設置し，配管破断の発生 が想定される区画における水位上昇を検知し，制御盤へ漏えい検知信号を送信する。地震を起因とする循環水系配管破断箇所からの溢水に対しては，漏えい検知信号及 び地震加速度大（原子炉スクラム信号）を受け，循環水ポンプを停止させ，タービン建屋復水器エリアにおける溢水を停止させる。また，復水器水室出入口弁を自動閉止 させ，配管破断箇所を隔離する。漏えい検知から循環水ポンプ停止までの時間は，溢水影響評価で設定している約 30 秒となる設計とする。また，漏えい検知から復水器水室出入口弁閉止までの時間は，実作動時間を考慮し約3分となる設計とする。
（1）自動検知•遠隔隔離に対する設備の概要
a．漏えい検出器
タービン建屋復水器エリアにおける漏えいの自動検知のため，漏えい検出器を配管破断想定箇所近傍に設置する。
b．復水器水室出入口弁
漏えいが検知された際に，自動閉止するよう復水器水室出入口弁を改造する。
c．漏えい検出制御盤及び監視盤
漏えい検出器からの漏えい検知信号による警報発信（水位高高）及び自動隔離を行うため，漏えい検出制御盤及び監視盤を設置する。
（2）循環水系隔離システムについて
a．溢水の漏えい検知及び隔離について
（a）警報設定値について
水位高高信号は基準床面から水位 80 mm とする。水位高高信号と地震加速度大 に起因する原子炉スクラム信号のAND 回路にて自動隔離が行われる設計とする。
（b）漏えい検出器及び復水器水室出入口弁の設置の考え方

漏えい検出器について，溢水を想定するエリアの溢水量を低減することを目的 とし，配管破断箇所近傍の海側に 3 台，山側に 3 台設置し，それぞれの漏えい検出器が 2 out of 3 の信号にて循環水ポンプトリップ信号を発するものとする。
復水器水室出入口弁は，実作動時間を考慮し，循環水ポンプトリップ信号発信後約 3 分で閉止するよう既設弁 8 弁の改造を行ら。

トリップ信号発信から溢水停止までの時間を表 4－4，漏えい検出器及び復水器水室出入口弁の配置を図 4－11，漏えい検出器及び復水器水室出入口弁の概要を図 4－12，循環水系隔離システムの概要を図4－13に示す。
b．設備の仕様及び精度，応答について
（a）漏えい検出器の仕様

- 検出方式：電極式
- 最高使用温度： $70{ }^{\circ} \mathrm{C}$
- 要求精度 ：セットポイントより $\square$
（b）計測設備の精度
漏えい検出器から漏えい検出制御盤までの精度を


以内の誤差範囲に収 める設計とする。漏えい検出器の計測誤差の概要を図 4－14に示す。
（c）計測設備の応答遅れ
漏えい検出器から漏えい検出制御盤の演算，出力処理ではそれぞれ信号応答の遅れが発生する。

溢水評価では，「水位 $80 \mathrm{~mm} \rightarrow$ 循環水ポンプ停止指令」
 の遅れを設定 している。漏えい検出器から循環水ポンプ停止指令までの遅れ時間の概要を図 4－ 15 に示す。
（3）設備の特徴及び機能維持について
各設備は以下のとおり信頼性を確保可能であり，加えて適切な保全計画を策定•実施することにより，長期の機能維持を図る。
a．漏えい検出器及び検出回路
漏えい検出器（電極式）は単純構造の静的機器であり，故障は起こりにくい。電源回路は配線接続部の経年劣化により断線が想定されるが，漏えい検出制御盤に断線検知機能＊を設け，早期の保守対応が可能な設計とする。

漏えい検出器の構造概要を図 4－16に示す。
注記＊：電源回路が断線した場合，これを検知し，監視盤（中央制御室設置）に警報を発信させる。
b．監視制御回路
監視制御機能の主要回路はアナログリレー回路で構成されており，回路の信頼性 は高いものとなっている。また，本設備は，状態監視機能は設けていないが，配線

設備を含め広く一般的に用いられる機器で構成されており，通常使用においての故障頻度は少なく，基本的に設備固有の信頼性は高いものである。
c．復水器水室出入口弁
復水器水室出入口弁は，摩耗等の劣化要因を考慮した設計のため故障頻度は少な いと考えられる。また，定期的な作動試験により設備の健全性を確保する。なお，作動試験の実施については，系統外乱を回避する観点から施設定期検査期間中（循環水系停止期間）に実施する。

復水器水室出入口弁は，閉止時に弁駆動用電源を喪失しても閉止状態を維持する設計とする。

表 4－4 警報発信後の隔離時間の設定

| 起因事象 | 隔離 | 漏えい箇所特定 | 漏えい箇所隔離操作 | 合計 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 地震 | 自動 | 「水位高高」警報にて循環水系からの漏えい を判断 | 循環水ポンプ自動停止 <br> 【約 30 秒 ${ }^{* 1}$ 】 | 50 秒＊2 |
|  |  |  | 復水器水室出入口弁閉止 $\text { 【約 } 3 \text { 分*3】 }$ | 約 200 秒＊4 |

注記＊1：水位高高検知から循環水ポンプ停止（ポンプ吐出し停止）まで信号応答遅れを考慮して約 30 秒を設定している。
＊2：VI－1－1－8－3「溢水評価条件の設定」においては，水位高高検知時間を 20 秒，循環水ポンプ停止時間を 30 秒として溢水量を算出
＊3：弁の閉時間（約1分）＋時間遅れを考慮した隔離時間（約 2 分）＝約 3 分
＊4：水位高高検知時間 + 約 3 分
（VI－1－1－8－3「溢水評価条件の設定」においては，水位高高検知時間を 20 秒 としている）


図 4－11 漏えい検出器及び復水器水室出入口弁の配置図


図 4－12 漏えい検出器及び復水器水室出入口弁の概要


図 4－14 漏えい検知の計測誤差

図4－15 漏えい検知から循環水ポンプ停止指令までの遅れ時間の内訳


図4－16 漏えい検出器の概要図

4．1．8 タービン補機冷却海水系隔離システムの設計方針
タービン補機泠却海水系隔離システムは，「3．要求機能及び性能目標」の「3．1．3性能目標」で設定している機能設計上の性能目標を達成するために，以下の設計方針と している。

タービン補機冷却海水系隔離システムは，タービン建屋内のタービン補機冷却水系熱交換器を設置するエリア内で発生を想定するタービン補機冷却海水系配管破断時の溢水に対し，要求される地震時及び地震後においても，タービン補機冷却海水系配管破断時の溢水量を低減する機能を維持するため，タービン補機冷却海水系配管破断箇所からの溢水を自動検知し，自動隔離する設計とする。

タービン補機冷却海水系隔離システムの機能設計を以下に示す。
タービン補機冷却海水系配管破断箇所からの溢水の自動検知及び自動隔離を行うた め，タービン補機冷却海水系隔離システムを構築する。システムを構成するものとし て，漏えい検出器，タービン補機冷却海水ポンプ吐出卉並びに漏えい検出制御盤及び監視盤を設置する。

配管破断箇所からの溢水を検知するため，漏えい検出器を設置し，配管破断の発生 が想定される区画における水位上昇を検知し，制御盤へ漏えい検知信号を送信する。

地震を起因とするタービン補機冷却海水系配管破断箇所からの溢水に対しては，漏 えい検知信号及び地震加速度大（原子炉スクラム信号）を受け，タービン補機冷却海水 ポンプを自動停止及びタービン補機冷却海水ポンプ吐出弁を自動閉止させ，タービン建屋内のタービン補機冷却水系熱交換器を設置するエリアにおける溢水を停止させる。漏えい検知からタービン補機冷却海水ポンプ停止までの時間は，溢水影響評価で設定 している約 30 秒となる設計とする。
（1）自動検知•遠隔隔離に対する設備の概要
a．漏えい検出器
タービン建屋内のタービン補機冷却水系熱交換器を設置するエリアにおける漏え いの自動検知のため，漏えい検出器を配管破断想定箇所近傍に設置する。
b．タービン補機冷却海水ポンプ吐出弁
漏えいが検知された際に，自動閉止するようタービン補機冷却海水ポンプ吐出弁 を改造する。
c．漏えい検出制御盤
漏えい検出器から漏えい検知信号による警報発信（水位高高）及び自動隔離を行う ため，漏えい検出制御盤及び監視盤を設置する。
（2）タービン補機冷却海水系隔離システムについて
a．溢水の漏えい検知及び隔離について
（a）警報設定値について

水位高高信号は基準床面から水位 80 mm とする。水位高高信号と地震加速度大 に起因する原子炉スクラム信号のAND 回路にて自動隔離が行われる設計とする。
（b）漏えい検出器及びタービン補機泠却海水系弁の設置の考え方
漏えい検出器について，タービン建屋内のタービン補機冷却水系熱交換器を設置するエリアの溢水量を低減することを目的として，配管破断想定箇所近傍に 3台を設置し， 2 out of 3 の信号にてタービン補機冷却海水ポンプトリップ信号を発するものとする。

タービン補機冷却海水ポンプ吐出弁は，実作動時間を考慮し，タービン補機冷却海水ポンプトリップ信号発信後約 30 秒で閉止するよう既設弁の改造を行う。

トリップ信号発信から溢水停止までの時間を表4－5，漏えい検出器及びタービ ン補機冷却海水ポンプ吐出弁の配置を図 4－17，漏えい検出器及びタービン補機冷却海水ポンプ吐出弁の概要を図 4－18，タービン補機冷却海水系系隔離システムの概要を図 4－19に示す。
b．設備の仕様及び精度について
（a）漏えい検出器の仕様

- 検出方法：電極式
- 最高使用温度： $70{ }^{\circ} \mathrm{C}$
- 要求精度：セットポイントより $\square$以内
（b）計測設備の精度
漏えい検出器から漏えい検出制御盤までの精度を
以内の誤差範囲に収 める設計とする。漏えい検出器の計測誤差の概要を図 4－20に示す。
（c）計測設備の応答遅れ
漏えい検出器から漏えい検出制御盤の演算，出力処理ではそれぞれ信号応答の遅れが発生する。

溢水評価では，「水位 $80 \mathrm{~mm} \rightarrow$ タービン補機冷却海水ポンプ停止」に $\square$ の遅れを設定している。漏えい検出器からタービン補機泠却海水ポンプ停止指令 までの遅れ時間の概要を図4－21に示す。
（3）設備の特徴及び機能維持について
各設備は以下のとおり信頼性を確保可能であり，加えて適切な保全計画を策定•実施することにより，長期の機能維持を図る。
a．漏えい検出器及び検出回路
漏えい検出器（電極式）は単純構造の静的機器であり，故障は起こりにくい。電源回路は配線接続部の経年劣化により断線が想定されるが，漏えい検出制御盤に断線検知機能＊を設け，早期の保守対応が可能な設計とする。

漏えい検出器の構造概要を図 4－22に示す。

注記＊：電源回路が断線した場合，これを検知し，監視盤（中央制御室）に警報を発信させる。
b．監視制御回路
監視制御機能の主要回路はアナログリレー回路で構成されており，回路の信頼性 は高いものとなっている。また，本設備は，状態監視機能は設けていないが，配線設備を含め広く一般的に用いられる機器で構成されており，通常使用においての故障頻度は少なく，基本的に設備固有の信頼性は高いものである。
c．タービン補機冷却海水ポンプ吐出弁
タービン補機冷却海水ポンプ吐出弁は，摩耗等の劣化要因を考慮した設計のため故障頻度は少ないと考えられる。また，屋外仕様で設計することで，雨水•塵埃等 の設備の信頼性を低下させる要因は少ないと考えられる。

タービン補機冷却海水ポンプ吐出弁は，閉止時に弁駆動用電源を喪失しても閉止状態を維持する設計とする。

以上より，故障頻度は少ないと考えられるため，定期的な作動試験により設備の健全性を確保する。なお，作動試験の実施については，系統外乱を回避する観点か ら施設定期検査期間中（タービン補機冷却海水系停止中）に実施する。

表 4－5 警報発信後の隔離時間の設定

| 起因事象 | 隔離 | 漏えい箇所特定 | 漏えい箇所隔離操作 | 合計 |
| :---: | :---: | :---: | :---: | :---: |
| 地震 | 自動 | 「水位高高」警報にてター ビン補機冷却海水系からの漏えいを判断 | タービン補機泠却海水ポンプ自動停止 <br> タービン補機冷却海 <br> 水ポンプ吐出弁閉止 <br> 【約 30 秒 ${ }^{* 1}$ 】 | 60 秒＊2 |

注記＊1：水位高高検知からタービン補機冷却海水ポンプ停止（ポンプ吐出し停止）及び夕 ービン補機冷却海水ポンプ吐出弁閉止まで，信号応答遅れを考慮して約 30 秒を設定している。
＊2：VI－1－1－8－3「溢水評価条件の設定」においては，水位高高検知時間を 30 秒，ター ビン補機冷却海水ポンプ停止及びタービン補機冷却海水ポンプ吐出弁閉止時間 を30秒として溢水量を算出



図4－17 漏えい検出器及びタービン補機冷却海水系ポンプ吐出弁の配置図


図 4－18 漏えい検出器及びタービン補機冷却海水系ポンプ吐出弁の概要
：溢水想定区画
——タービン補機冷却海水系配管
（L）：漏えい検出器


図4－19 タービン補機冷却海水系隔離システムの概要

図 4－20 漏えい検知の誤差
$\square$
$\square$
図4－21 漏えい検知からタービン補機冷却海水ポンプ停止指令までの遅れ時間の内訳


図 4－22 漏えい検出器の概要図

## 4.2 蒸気影響を緩和する設備

4．2．1 蒸気防護カバーの設計方針
蒸気防護カバーは「3．要求機能及び性能目標」の「3．2．3 性能目標」で設定してい る機能設計上の性能目標を達成するために，以下の設計方針としている。

タービン建屋で発生を想定する配管破断時の漏えい蒸気に対し，気体廃棄物処理設備エリア排気放射線モニタの使用可能温度 $\square$ を超えるおそれがある。このため，蒸気防護カバーにより，環境温度の影響を緩和するよう，「（1）蒸気防護カバーの性能試験」により気体廃棄物処理設備エリア排気放射線モニタが要求される機能を損な うおそれのない環境温度以下となることを確認した設備を設置する。

蒸気防護カバーの設計方針としては溢水防護対象設備を覆うように防護カバーを設置することで，環境温度に対する影響を緩和及び被水に対する影響の防止をする設計 とする。

蒸気防護カバーは，壁面等に断熱材を取付けた金属製のカバーを設置し，壁と密着 させる構造とすることで，被水に対して止水性を確保した構造としている。蒸気防護 カバーの概要図を図4－23に示す。


図4－23 蒸気防護カバーの概要図
（1）蒸気防護カバーの性能試験
a．試験条件
性能試験は，実機で使用する形状，寸法及び施工方法を模擬した蒸気防護カバー と検出器を用いた試験体にて実施する。試験体を試験炉内（乾燥炉）に設置して加熱し，断熱材外部及び断熱材内部の温度推移を測定し，蒸気が建屋内（大気圧下） に流出する際に考えられる温度 $\qquad$以上となった時点を

$\square$時間として，試験体

＊時間 $\qquad$以上の温度で加熱する。時間経過後は試験炉の温度を $\square$ に設定 し，断熱材の内部温度がピークに達した後，】時間で試験終了とする。温度測定点 は，試験炉内温度 5 点，試験体内部温度 4 点，検出器表面温度 1 点の温度計測を実施する。図 4－24 に試験条件を，図 4－25に温度測定点の概要図を示す。

図 4－25 温度測定点の概要図
b．試験結果
試験炉内温度を図4－26に，試験体内部温度及び検出器表面温度を図4－27に示 す。試験体内部温度及び検出器表面温度の内部温度ピークは気体廃棄物処理設備エ リア排気放射線モニタの使用可能温度 $\square$ 以下となることから，蒸気防護カバ ーで囲われる気体廃棄物処理系設備エリア排気放射線モニタは環境温度により機能 を損なうおそれはない。

[^3]図4－26 試験炬内温度
$\square$
図4－27 試験体内部温度及び検出器表面温度

枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

4． 3 排水を期待する設備
4．3．1 床ドレンラインの設計方針
床ドレンラインは，「3．要求機能及び性能目標」の「3．2．3 性能目標」で設定 している機能設計上の性能目標を達成するために，以下の設計方針としている。床ドレンラインは溢水影響を評価するために想定する機器の破損等により生じ る溢水及び発電所内で生じる異常事態（火災を含む。）の拡大防止のために設置 される系統からの放水による溢水が定められた区画へ排水される設計とする。床ドレンラインに期待する区画を表4－6に示す。

表 4－6 床ドレンラインに期待する区画

| 建屋 | 区画 |
| :---: | :---: |
| 原子炉建屋 | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-7-1$ |
| 原子炉建屋 | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-6-1$ |
| 原子炉建屋 | $\mathrm{R}-2 \mathrm{~F}-6-2$ |


[^0]:    枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

[^1]:    枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

[^2]:    枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

[^3]:    枠囲みの内容は商業機密の観点から公開できません。

